ΕΛΛΗΝΙΚΗ ΔΗΜΟΚΡΑΤΙΑ
ΙΟΝΙΟ ΠΑΝΕΠΙΣΤΗΜΙΟ

ΔΙΕΥΘΥΝΣΗ ΤΕΧΝΙΚΩΝ ΥΠΗΡΕΣΙΩΝ

ΕΡΓΟ :

ΚΤΙΡΙΟ ΤΜΗΜΑΤΟΣ ΜΟΥΣΙΚΩΝ ΣΠΟΥΔΩΝ ΣΤΟ ΟΙΚΟΠΕΔΟ Ε.Α.Σ.Κ.

ΘΕΣΗ ΕΡΓΟΥ :

9η ΠΑΡΟΔΟΣ Δ. ΘΕΟΤΟΚΗ ,
ΠΕΡΙΟΧΗ ΠΑΛΛΑΔΑ - Ο.Τ. 379 , ΚΕΡΚΥΡΑ

ΣΤΑΔΙΟ ΜΕΛΕΤΗΣ :	**ΣΤΑΤΙΚΗ ΜΕΛΕΤΗ ΕΦΑΡΜΟΓΗΣ**	ΣΤΑ.
ΘΕΜΑ ΤΕΥΧΟΥΣ :	ΤΕΥΧΟΣ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΩΝ ΚΤΙΡΙΟ Δ	Τ.04

ΑΡΧΙΤΕΚΤΟΝΙΚΗ ΜΕΛΕΤΗ	ΣΤΑΤΙΚΗ ΜΕΛΕΤΗ	ΜΕΛΕΤΗ Η/Μ ΕΓΚΑΤΑΣΤΑΣΕΩΝ	ΗΜΕΡΟΜΗΝΙΑ
Δ. ΒΑΣΙΛΟΠΟΥΛΟΣ & ΣΥΝΕΡΓΑΤΕΣ Ε.Ε. ΣΥΝΕΡΓΑΤΕΣ ΑΡΧΙΤΕΚΤΟΝΕΣ : Σ.ΚΟΛΟΒΟΥ, Ε. ΝΤΟΥΡΜΑ, Χ. ΣΟΥΛΙΩΤΗ, Φ. ΓΕΡΟΝΤΑΚΗΣ.	ΑΡΤΕΜΙΣ ΣΥΜΒΟΥΛΟΙ ΜΗΧΑΝΙΚΟΙ Ε.Π.Ε.	Η-Μ ΣΧΕΔΙΑΣΜΟΣ Κ. ΓΕΩΡΓΑΚΟΠΟΥΛΟΣ- Σ. ΤΣΑΝΤΕΣ & ΣΙΑ Ε.Ε.	ΣΕΠΤΕΜΒΡΙΟΣ 2019
ΣΥΜΒΟΥΛΟΣ ΑΚΟΥΣΤΙΚΗΣ ΜΕΛΕΤΗΣ: Ι. ΜΑΡΙΝΟΣ	ΓΕΩΤΕΧΝΙΚΗ ΜΕΛΕΤΗ: Ν. ΔΕΡΕΚΑΣ		

ΣΦΡΑΓΙΔΕΣ - ΥΠΟΓΡΑΦΕΣ

ΑΡΤΕΜΙΣ ΣΥΜΒΟΥΛΟΙ ΜΗΧΑΝΙΚΟΙ ΕΠΕ
ΕΤΑΙΡΕΙΑ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΜΕΛΕΤΩΝ
ΛΟΥΚΑΡΕΩΣ 57-59 114 75 ΑΘΗΝΑ
ΤΗΛ.: 210 6450349, ΦΑΞ: 210 6450745
ΑΦΜ: 099841348, ΔΟΥ: ΙΘ' ΑΘΗΝΩΝ

	Ποιότητα Υλικών	
1	Σκυρόδεμα φ.ο. κτιρίων	C25/30
3	Σκυρόδεμα φ.ο. φρεατοπασσάλων	C25/30
4	Εκτοξευόμενο σκυρόδεμα επί φρεατοπασσάλων	C25/30
5	Σκυρόδεμα καθαριότητας θεμελίων	C12/15
6	Σκυρόδεμα ελαφρά ωπλισμένων δαπέδων	C20/25
7	Χάλυβας κυρίως οπλισμού	B500C
8	Χάλυβας συνδετήρων	B500C
9	Χάλυβας δομικών πλεγμάτων	B500A
10	Δομικός χάλυβας μεταλλικών κατασκευών	S235, S275
11	Ποιότητα κοχλιών	8.8
12	Φυσική ξυλεία δαπέδων	C24

	Σεισμολογικά στοιχεία		
1	Οριζόντια σεισμική επιτάχυνση	A_h=	0,24g
2	Κατακόρυφη σεισμική επιτάχυνση	A_v=	0,7*0,24g=0,168g
3	Σπουδαιότητα κτιρίου		Σ3
4	Συντελεστής Σπουδαιότητας	γ=	1,15
5	Συντελεστής θεμελίωσης	θ=	1
6	Συντελεστής συμπεριφοράς οριζόντιας σεισμικής δράσης	q_h=	3,5
7	Συντελεστής συμπεριφοράς κατακόρυφης σεισμικής δράσης	q_v=	0,5q=1,75
8	Συντελεστής Φασματικής Ενίσχυσης	β_0=	2,5
9	Κατηγορία Εδάφους		Γ
10	Χαρακτηριστικές περίοδοι εδάφους	T1=0,20sec	T2=0,80sec
11	Συντελεστής κρίσιμης απόσβεσης για ρηγματωμένο σκυρόδεμα	ζ=	5%
17	Συντελεστής συνδυασμού δράσεων ανάλογα με τα φορτία χρήσης (πιν. 4.1 ΕΑΚ2000, 1.2)	ψ_2=	0,50

	Μόνιμα Φορτία		
1	Ειδικό βάρος ωπλισμένου σκυροδέματος	25,00	kN/m^3
2	Ειδικό βάρος χάλυβα οπλισμού	78,90	kN/m^3
3	Δρομικές οπτοπλινθοδομές	2,10	kN/m^2
4	Μπατικές Οπτοπλινθοδομές	3,60	kN/m^2
5	Συμπαγείς Οπτοπλινθοδομές (πάχος 20cm)	3,80	kN/m^2
6	Συμπαγείς Οπτοπλινθοδομές (πάχος 30cm)	5,80	kN/m^2
5	Ελαφρά Χωρίσματα πάχους 10cm	0,45	kN/m^2
6	Επιστρώσεις δαπέδων εσωτερικών χώρων	2,00	kN/m^2
7	Επιστρώσεις κλιμάκων, πλατύσκαλων, εξωστών	3,50	kN/m^2
8	Επικάλυψη δωμάτων	3,50	kN/m^2
9	Επικάλυψη στεγάστρων, στεγών	0,25	kN/m^2
10	Επικάλυψη αιθρίου με γυαλί	1.00	kN/m^2
11	Ειδικό βάρος χώματος φύτευσης	20,00	kN/m^3
12	Ειδικό βάρος γεμίσματος δαπέδων εσωτερικών χώρων	10,00	kN/m^3
13	Ειδικό βάρος ύδατος (δεξαμενή πυρόσβεσης)	10,00	kN/m^3

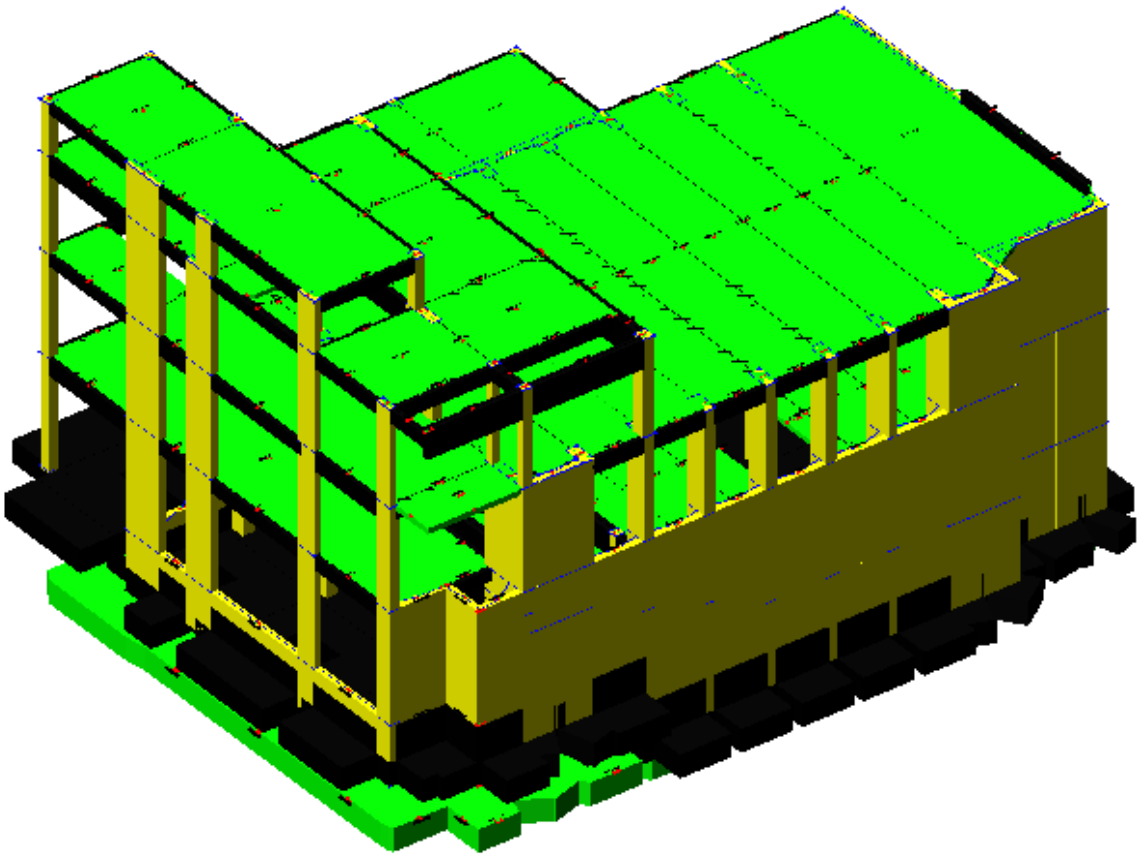
	Μεταβλητά Φορτία		
1	Ωφέλιμο φορτίο γραφείων	3,50	kN/m^2
2	Ωφέλιμο φορτίο αιθουσών διδασκαλίας	3,50-5,00	kN/m^2
3	Ωφέλιμο φορτίο αιθουσών εκδηλώσεων/ αμφιθεάτρων	7,50	kN/m^2
4	Ωφέλιμο φορτίο δαπέδων εξωστών	5,00	kN/m^2
5	Ωφέλιμο φορτίο κλιμάκων, πλατύσκαλων, χώρων κυκλοφορίας	5,00	kN/m^2
6	Ωφέλιμο φορτίο θέσεων στάθμευσης και κυκλοφορίας οχήματων στο δάπεδο υπογείου	5,00	kN/m^2
7	Ωφέλιμο φορτίο μη βατών δωμάτων	2,00	kN/m^2
8	Ωφέλιμο φορτίο βατών δωμάτων	5,00	kN/m^2
9	Ωφέλιμο φορτίο Η/Μ εγκαταστάσεων στο δώμα	2,00	kN/m^2
10	Ωφέλιμο φορτίο Η/Μ εγκαταστάσεων στο υπόγειο	10,00	kN/m^2
11	Ωφέλιμο φορτίο αποθηκευτικών χώρων υπογείου	10,00	kN/m^2
12	Ανεμοπίεση στους υποφορείς από δομικό χάλυβα	u=	33m/sec
13	Φορτίο Χιονιού	0,60	kN/m^2

	Εδαφολογικά στοιχεία		
1	Κατηγορία Εδάφους (από Γεωτεχνική Έρευνα-Μελέτη, Αύγουστος 2007)	Γ	
2	Περίοδοι φάσματος (κατά ΕΑΚ 2000)	Τ1=0,20sec	Τ2 =0,80sec
3	Συντελεστής θεμελίωσης (κατά ΕΑΚ 2000)	θ=	1
	Επιτρεπόμενη τάση (βάσει Γεωτεχνικής, Αυγούστου 2007)	σεπ=	100 kPa
4	Επιτρεπόμενη τάση που λήφθηκε υπόψη στους υπολογισμούς (προσαύξηση λόγω εμβάθυνσης θεμελίωσης)	σεπ=	190 kPa
5	Δείκτης εδάφους (από Γεωτεχνική Έρευνα-Μελέτη, Αύγουστος 2007)	K_v=	33.000 kN/m^3
6	Φαινόμενο βάρος γαιών	γ=	20-24 KN/m^3

	Συντελεστές ασφάλειας υλικών	
1	Σκυρόδεμα	1,50
2	Χάλυβας οπλισμού	1,15
3	Δομικού χάλυβα	1,10
4	Συγκολλήσεων, κοχλιώσεων	1,25

	Επικαλύψεις κύριων οπλισμών φερόντων δομικών στοιχείων • *Παρ.5.1 ΕΚΩΣ2000, Παραθαλάσσιο Περιβάλλον* • *Κανονισμός πυροπροστασίας για πυραντίσταση 60 λεπτών στους υπέργειους ορόφους και 90 λεπτών στο υπόγειο (εκπαιδευτήρια)*	
1	Συμπαγείς πλάκες	4,5cm
3	Δοκοί υπογείου	4,5cm
4	Δοκοί λοιπών σταθμών	4,5cm
5	Υποστυλώματα	4,5cm
6	Θεμελίωση	5,0cm

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Δεδομένα

Δεδομένα Υποστυλωμάτων

Πεδίο	Περιγραφή
A/A	Αύξων αριθμός υποστυλώματος
Αρ. Τμ	Αριθμός τμημάτων
Τμ	Τμήμα
B(cm), D(cm)	Διαστάσεις υποστυλώματος
Γωνία [o]	Γωνία υποστυλώματος
Στ	Σταθερό σημείο, σύμφωνα με το σχήμα: 23 21 +--------+ | | +--------+ 34 41
Υστ. (m), Χστ. (m)	Συντεταγμένες σταθερού σημείου υποστυλώματος κατά Υ και Χ αντίστοιχα
Υκβ. (m), Χκβ. (m)	Συντεταγμένες κέντρου βάρους υποστυλώματος κατά Υ και Χ αντίστοιχα
A	Συνθήκες στήριξης υποστυλώματος, σύμφωνα με το παρακάτω σχήμα: |----- 0 ------| |----- 1 ----o| |o---- 2 -----| |o---- 3 ----o| Κωδικός 0: Μέλος αμφίπακτο Κωδικός 1: Μέλος με πάκτωση στην αρχή και με άρθρωση στο τέλος Κωδικός 2: Μέλος με άρθρωση στην αρχή και πάκτωση στο τέλος Κωδικός 3: Μέλος αμφιαρθρωτό
ny, nz	Συντελεστές διάτμησης κατά Υ και Z αντίστοιχα

Δεδομένα Υποστυλωμάτων Στάθμης 1

A/A	no	Τμ	B	D	Γωνία	Στ.	Υστ	Χστ	Υκβ	Χκβ	A	ny	nz
			[cm]	[cm]	[o]		[m]	[m]	[m]	[m]			
1	1	1	30	40	0.0	34	10.00	10.00	10.20	10.15	0.00	0.80	0.80
2	1	1	40	40	0.0	34	10.00	15.30	10.20	15.50	0.00	0.80	0.80
3	1	1	40	40	0.0	34	10.00	20.70	10.20	20.90	0.00	0.80	0.80
4	1	1	40	40	0.0	34	10.00	26.10	10.20	26.30	0.00	0.80	0.80
5	1	1	40	40	0.0	34	10.00	31.50	10.20	31.70	0.00	0.80	0.80
6	1	1	40	40	0.0	34	10.00	36.90	10.20	37.10	0.00	0.80	0.80
7	1	1	40	50	0.0	41	10.00	41.80	10.25	41.60	0.00	0.80	0.80
8	1	1	40	100	0.0	34	15.00	10.00	15.50	10.20	0.00	0.80	0.80
9	1	1	30	240	0.0	41	15.00	12.30	16.20	12.15	0.00	0.80	0.80
10	1	1	40	240	360.0	34	15.00	15.30	16.20	15.50	0.00	0.80	0.80
11	1	1	40	100	0.0	34	15.00	18.00	15.50	18.20	0.00	0.80	0.80
12	1	1	40	100	0.0	34	15.00	20.70	15.50	20.90	0.00	0.80	0.80
13	1	1	40	100	0.0	34	15.00	23.40	15.50	23.60	0.00	0.80	0.80
14	1	1	40	100	0.0	34	15.00	26.10	15.50	26.30	0.00	0.80	0.80
15	1	1	40	100	0.0	34	15.00	28.80	15.50	29.00	0.00	0.80	0.80
16	1	1	50	100	0.0	34	15.00	31.40	15.50	31.65	0.00	0.80	0.80
17	1	1	50	100	360.0	34	15.00	34.15	15.50	34.40	0.00	0.80	0.80
18	1	1	50	100	0.0	34	14.70	36.85	15.20	37.10	0.00	0.80	0.80
19	1	1	30	200	0.0	34	15.00	41.50	16.00	41.65	0.00	0.80	0.80
20	1	1	30	150	0.0	34	20.72	10.00	21.47	10.15	0.00	0.80	0.80
21	1	1	40	40	0.0	34	20.30	11.90	20.50	12.10	0.00	0.80	0.80
22	1	1	40	40	0.0	34	20.30	15.30	20.50	15.50	0.00	0.80	0.80
23	1	1	40	40	0.0	34	20.30	18.00	20.50	18.20	0.00	0.80	0.80
24	1	1	150	40	0.0	34	20.30	20.70	20.50	21.45	0.00	0.80	0.80
25	1	1	40	40	0.0	34	20.30	23.40	20.50	23.60	0.00	0.80	0.80
26	1	1	40	40	0.0	34	20.30	26.10	20.50	26.30	0.00	0.80	0.80
27	1	1	40	40	0.0	34	20.30	28.80	20.50	29.00	0.00	0.80	0.80
28	1	1	40	40	0.0	34	20.30	31.50	20.50	31.70	0.00	0.80	0.80
29	1	1	40	40	0.0	34	20.30	34.20	20.50	34.40	0.00	0.80	0.80
30	1	1	40	105	0.0	34	19.65	36.90	20.17	37.10	0.00	0.80	0.80
31	1	1	30	90	0.0	34	19.15	41.50	19.60	41.65	0.00	0.80	0.80

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

32	1	1	40	40	360.0	34	26.70	11.90	26.90	12.10	0.00	0.80	0.80
33	1	1	40	40	360.0	34	26.70	15.30	26.90	15.50	0.00	0.80	0.80
34	1	1	40	40	360.0	34	26.70	18.00	26.90	18.20	0.00	0.80	0.80
35	1	1	150	40	0.0	34	26.70	20.70	26.90	21.45	0.00	0.80	0.80
36	1	1	40	40	0.0	34	26.70	23.40	26.90	23.60	0.00	0.80	0.80
37	1	1	40	40	0.0	34	26.70	26.10	26.90	26.30	0.00	0.80	0.80
38	1	1	40	40	0.0	34	26.70	28.80	26.90	29.00	0.00	0.80	0.80
39	1	1	40	40	360.0	34	26.70	31.50	26.90	31.70	0.00	0.80	0.80
40	1	1	40	40	0.0	34	26.70	34.20	26.90	34.40	0.00	0.80	0.80
41	1	1	40	150	0.0	34	25.60	36.90	26.35	37.10	0.00	0.80	0.80
42	1	1	30	80	0.0	34	25.30	41.50	25.70	41.65	0.00	0.80	0.80
43	1	1	40	95	0.0	34	29.60	10.00	30.08	10.20	0.00	0.80	0.80
44	1	1	40	95	360.0	34	29.60	11.90	30.08	12.10	0.00	0.80	0.80
45	1	1	40	215	0.0	34	30.25	15.30	31.33	15.50	0.00	0.80	0.80
46	1	1	50	130	0.0	21	32.40	18.45	31.75	18.20	0.00	0.80	0.80
47	1	1	40	100	0.0	34	31.40	20.70	31.90	20.90	0.00	0.80	0.80
48	1	1	40	100	0.0	34	31.40	23.40	31.90	23.60	0.00	0.80	0.80
49	1	1	40	100	0.0	34	31.40	26.10	31.90	26.30	0.00	0.80	0.80
50	1	1	40	100	0.0	34	31.40	28.80	31.90	29.00	0.00	0.80	0.80
51	1	1	40	100	0.0	34	31.40	31.50	31.90	31.70	0.00	0.80	0.80
52	1	1	50	100	0.0	34	31.40	34.15	31.90	34.40	0.00	0.80	0.80
53	1	1	40	185	360.0	21	32.40	37.30	31.48	37.10	0.00	0.80	0.80
54	1	1	40	75	360.0	21	30.55	41.80	30.17	41.60	0.00	0.80	0.80
55	1	1	20	20	0.0	34	12.62	29.05	12.72	29.15	0.00	0.80	0.80
56	1	1	20	20	270.0	34	13.96	31.65	13.86	31.75	0.00	0.80	0.80
57	1	1	20	20	360.0	34	15.05	35.65	15.15	35.75	0.00	0.80	0.80
58	1	1	20	20	0.0	34	15.05	19.48	15.15	19.58	0.00	0.80	0.80
59	1	1	20	20	180.0	34	30.50	40.50	30.40	40.40	0.00	0.80	0.80
60	1	1	20	20	90.0	34	31.31	39.25	31.42	39.15	0.00	0.80	0.80
61	1	1	20	20	0.0	34	32.15	38.14	32.25	38.24	0.00	0.80	0.80
62	1	1	20	20	0.0	34	15.05	39.32	15.15	39.42	0.00	0.80	0.80
63	1	1	20	20	0.0	34	32.15	32.95	32.25	33.05	0.00	0.80	0.80
64	1	1	20	20	0.0	34	32.15	30.25	32.25	30.35	0.00	0.80	0.80
65	1	1	20	20	360.0	34	32.15	27.55	32.25	27.65	0.00	0.80	0.80
66	1	1	20	20	360.0	34	32.15	24.85	32.25	24.95	0.00	0.80	0.80
67	1	1	20	20	0.0	34	32.15	22.15	32.25	22.25	0.00	0.80	0.80
68	1	1	20	20	0.0	34	32.15	19.45	32.25	19.55	0.00	0.80	0.80
69	1	1	20	20	90.0	34	17.67	41.75	17.77	41.65	0.00	0.80	0.80
70	1	1	20	20	90.0	34	22.50	41.75	22.60	41.65	0.00	0.80	0.80
71	1	1	20	20	90.0	34	27.85	41.75	27.95	41.65	0.00	0.80	0.80
72	1	1	30	393	0.0	34	25.67	10.00	27.63	10.15	0.00	0.80	0.80
73	1	1	30	345	0.0	34	22.22	10.00	23.95	10.15	0.00	0.80	0.80
74	1	1	30	472	0.0	34	16.00	10.00	18.36	10.15	0.00	0.80	0.80
75	1	1	20	20	90.0	34	13.70	10.25	13.80	10.15	0.00	0.80	0.80
76	1	1	20	20	0.0	34	12.65	13.08	12.75	13.18	0.00	0.80	0.80
77	1	1	20	20	0.0	34	12.65	18.84	12.75	18.94	0.00	0.80	0.80
78	1	1	20	20	0.0	34	12.65	23.92	12.75	24.02	0.00	0.80	0.80
79	1	1	225	30	0.0	34	32.10	15.70	32.25	16.83	0.00	0.80	0.80
80	1	1	225	30	0.0	34	32.10	34.65	32.25	35.77	0.00	0.80	0.80
81	1	1	225	30	0.0	34	15.00	31.90	15.15	33.03	0.00	0.80	0.80
82	1	1	225	30	360.0	34	15.00	21.10	15.15	22.23	0.00	0.80	0.80
83	1	1	220	30	360.0	34	15.00	23.85	15.15	24.95	0.00	0.80	0.80
84	1	1	220	30	360.0	34	15.00	26.55	15.15	27.65	0.00	0.80	0.80
88	1	1	150	30	360.0	34	30.25	10.40	30.40	11.15	0.00	0.80	0.80
89	1	1	300	30	0.1	34	30.25	12.30	30.40	13.80	0.00	0.80	0.80
90	1	1	40	40	0.0	34	30.15	36.90	30.35	37.10	0.00	0.80	0.80

Δεδομένα Υποστυλωμάτων Στάθμης 2

A/A	no	Τμ	B	D	Γωνία	Στ.	Υστ	Χστ	Υκβ	Χκβ	A	ny	nz
			[cm]	[cm]	[o]		[m]	[m]	[m]	[m]			
1	1	1	30	40	0.0	34	10.00	10.00	10.20	10.15	0.00	0.80	0.80
2	1	1	40	40	0.0	34	10.00	15.30	10.20	15.50	0.00	0.80	0.80

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

3	1	1	40	40	0.0	34	10.00	20.70	10.20	20.90	0.00	0.80	0.80
4	1	1	40	40	0.0	34	10.00	26.10	10.20	26.30	0.00	0.80	0.80
5	1	1	40	40	0.0	34	10.00	31.50	10.20	31.70	0.00	0.80	0.80
6	1	1	40	40	0.0	34	10.00	36.90	10.20	37.10	0.00	0.80	0.80
7	1	1	40	50	0.0	41	10.00	41.80	10.25	41.60	0.00	0.80	0.80
8	1	1	40	100	0.0	34	15.00	10.00	15.50	10.20	0.00	0.80	0.80
9	1	1	30	240	0.0	41	15.00	12.30	16.20	12.15	0.00	0.80	0.80
10	1	1	40	240	360.0	34	15.00	15.30	16.20	15.50	0.00	0.80	0.80
11	1	1	50	130	0.0	34	15.00	17.95	15.65	18.20	0.00	0.80	0.80
12	1	1	40	130	0.0	34	15.00	20.70	15.65	20.90	0.00	0.80	0.80
13	1	1	50	100	0.0	34	15.00	23.35	15.50	23.60	0.00	0.80	0.80
14	1	1	50	100	0.0	34	15.00	26.05	15.50	26.30	0.00	0.80	0.80
15	1	1	50	100	0.0	34	15.00	28.75	15.50	29.00	0.00	0.80	0.80
16	1	1	50	100	0.0	34	15.00	31.40	15.50	31.65	0.00	0.80	0.80
17	1	1	50	100	360.0	34	15.00	34.15	15.50	34.40	0.00	0.80	0.80
18	1	1	50	100	0.0	34	15.00	36.85	15.50	37.10	0.00	0.80	0.80
19	1	1	30	200	0.0	34	15.00	41.50	16.00	41.65	0.00	0.80	0.80
20	1	1	30	150	0.0	34	20.72	10.00	21.47	10.15	0.00	0.80	0.80
21	1	1	40	40	0.0	34	20.30	11.90	20.50	12.10	0.00	0.80	0.80
22	1	1	40	40	0.0	34	20.30	15.30	20.50	15.50	0.00	0.80	0.80
23	1	1	40	40	0.0	34	20.30	18.00	20.50	18.20	0.00	0.80	0.80
24	1	1	150	40	0.0	34	20.30	20.70	20.50	21.45	0.00	0.80	0.80
25	1	1	40	40	0.0	34	20.30	23.40	20.50	23.60	0.00	0.80	0.80
26	1	1	40	40	0.0	34	20.30	26.10	20.50	26.30	0.00	0.80	0.80
27	1	1	40	40	0.0	34	20.30	28.80	20.50	29.00	0.00	0.80	0.80
28	1	1	40	40	0.0	34	20.30	31.50	20.50	31.70	0.00	0.80	0.80
29	1	1	40	40	0.0	34	20.30	34.20	20.50	34.40	0.00	0.80	0.80
30	1	1	50	150	0.0	34	19.42	36.85	20.17	37.10	0.00	0.80	0.80
31	1	1	30	150	0.0	21	20.05	41.80	19.30	41.65	0.00	0.80	0.80
32	1	1	40	40	360.0	34	26.70	11.90	26.90	12.10	0.00	0.80	0.80
33	1	1	40	40	360.0	34	26.70	15.30	26.90	15.50	0.00	0.80	0.80
34	1	1	40	40	360.0	34	26.70	18.00	26.90	18.20	0.00	0.80	0.80
35	1	1	150	40	0.0	34	26.70	20.70	26.90	21.45	0.00	0.80	0.80
36	1	1	40	40	0.0	34	26.70	23.40	26.90	23.60	0.00	0.80	0.80
37	1	1	40	40	0.0	34	26.70	26.10	26.90	26.30	0.00	0.80	0.80
38	1	1	40	40	0.0	34	26.70	28.80	26.90	29.00	0.00	0.80	0.80
39	1	1	40	40	360.0	34	26.70	31.50	26.90	31.70	0.00	0.80	0.80
40	1	1	40	40	0.0	34	26.70	34.20	26.90	34.40	0.00	0.80	0.80
41	1	1	40	160	0.0	34	25.50	36.90	26.30	37.10	0.00	0.80	0.80
42	1	1	30	95	0.0	21	26.10	41.80	25.63	41.65	0.00	0.80	0.80
43	1	1	40	95	0.0	34	29.60	10.00	30.08	10.20	0.00	0.80	0.80
44	1	1	40	95	360.0	34	29.60	11.90	30.08	12.10	0.00	0.80	0.80
45	1	1	40	215	0.0	34	30.25	15.30	31.33	15.50	0.00	0.80	0.80
46	1	1	50	130	0.0	21	32.40	18.45	31.75	18.20	0.00	0.80	0.80
47	1	1	40	130	0.0	21	32.40	21.10	31.75	20.90	0.00	0.80	0.80
48	1	1	50	100	0.0	34	31.40	23.35	31.90	23.60	0.00	0.80	0.80
49	1	1	50	100	0.0	34	31.40	26.05	31.90	26.30	0.00	0.80	0.80
50	1	1	50	100	0.0	34	31.40	28.75	31.90	29.00	0.00	0.80	0.80
51	1	1	50	100	0.0	34	31.40	31.45	31.90	31.70	0.00	0.80	0.80
52	1	1	50	100	0.0	34	31.40	34.15	31.90	34.40	0.00	0.80	0.80
53	1	1	40	185	360.0	23	32.40	36.90	31.48	37.10	0.00	0.80	0.80
54	1	1	40	75	360.0	21	30.55	41.80	30.17	41.60	0.00	0.80	0.80
55	1	1	550	30	0.0	34	12.57	26.40	12.72	29.15	0.00	0.80	0.80
56	1	1	228	30	270.0	34	15.00	31.60	13.86	31.75	0.00	0.80	0.80
57	1	1	220	30	360.0	34	15.00	34.65	15.15	35.75	0.00	0.80	0.80
58	1	1	225	30	0.0	34	15.00	18.45	15.15	19.58	0.00	0.80	0.80
59	1	1	220	30	180.0	34	30.55	41.50	30.40	40.40	0.00	0.80	0.80
60	1	1	197	30	90.0	34	30.43	39.30	31.41	39.15	0.00	0.80	0.80
61	1	1	188	30	0.0	34	32.10	37.30	32.25	38.24	0.00	0.80	0.80
62	1	1	415	30	0.0	34	15.00	37.35	15.15	39.42	0.00	0.80	0.80
63	1	1	230	30	0.0	34	32.10	31.90	32.25	33.05	0.00	0.80	0.80
64	1	1	230	30	0.0	34	32.10	29.20	32.25	30.35	0.00	0.80	0.80
65	1	1	230	30	360.0	34	32.10	26.50	32.25	27.65	0.00	0.80	0.80

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

66	1	1	230	30	360.0	34	32.10	23.80	32.25	24.95	0.00	0.80	0.80
67	1	1	230	30	0.0	34	32.10	21.10	32.25	22.25	0.00	0.80	0.80
68	1	1	230	30	0.0	34	32.10	18.40	32.25	19.55	0.00	0.80	0.80
69	1	1	155	30	90.0	34	17.00	41.80	17.77	41.65	0.00	0.80	0.80
70	1	1	510	30	90.0	34	20.05	41.80	22.60	41.65	0.00	0.80	0.80
71	1	1	370	30	90.0	34	26.10	41.80	27.95	41.65	0.00	0.80	0.80
72	1	1	30	393	0.0	34	25.67	10.00	27.63	10.15	0.00	0.80	0.80
73	1	1	30	345	0.0	34	22.22	10.00	23.95	10.15	0.00	0.80	0.80
74	1	1	30	472	0.0	34	16.00	10.00	18.36	10.15	0.00	0.80	0.80
75	1	1	240	30	90.0	34	12.60	10.30	13.80	10.15	0.00	0.80	0.80
76	1	1	610	30	0.0	34	12.60	10.13	12.75	13.18	0.00	0.80	0.80
77	1	1	541	30	0.0	34	12.60	16.23	12.75	18.94	0.00	0.80	0.80
78	1	1	476	30	0.0	34	12.60	21.64	12.75	24.02	0.00	0.80	0.80
79	1	1	225	30	0.0	34	32.10	15.70	32.25	16.83	0.00	0.80	0.80
80	1	1	225	30	0.0	34	32.10	34.65	32.25	35.77	0.00	0.80	0.80
81	1	1	225	30	0.0	34	15.00	31.90	15.15	33.03	0.00	0.80	0.80
82	1	1	225	30	360.0	34	15.00	21.10	15.15	22.23	0.00	0.80	0.80
83	1	1	220	30	360.0	34	15.00	23.85	15.15	24.95	0.00	0.80	0.80
84	1	1	220	30	360.0	34	15.00	26.55	15.15	27.65	0.00	0.80	0.80
88	1	1	150	30	360.0	34	30.25	10.40	30.40	11.15	0.00	0.80	0.80
89	1	1	300	30	0.1	34	30.25	12.30	30.40	13.80	0.00	0.80	0.80
90	1	1	40	40	0.0	34	30.15	36.90	30.35	37.10	0.00	0.80	0.80

Δεδομένα Υποστυλωμάτων Στάθμης 3

A/A	no	Τμ	B	D	Γωνία	Στ.	Υστ	Χστ	Υκβ	Χκβ	A	ny	nz
			[cm]	[cm]	[o]		[m]	[m]	[m]	[m]			
1	1	1	30	40	0.0	34	10.00	10.00	10.20	10.15	0.00	0.80	0.80
2	1	1	40	40	0.0	34	10.00	15.30	10.20	15.50	0.00	0.80	0.80
3	1	1	40	40	0.0	34	10.00	20.70	10.20	20.90	0.00	0.80	0.80
4	1	1	40	40	0.0	34	10.00	26.10	10.20	26.30	0.00	0.80	0.80
5	1	1	40	40	0.0	34	10.00	31.50	10.20	31.70	0.00	0.80	0.80
6	1	1	40	40	0.0	34	10.00	36.90	10.20	37.10	0.00	0.80	0.80
7	1	1	40	50	0.0	41	10.00	41.80	10.25	41.60	0.00	0.80	0.80
8	1	1	40	100	0.0	34	15.00	10.00	15.50	10.20	0.00	0.80	0.80
9	1	1	30	240	0.0	41	15.00	12.30	16.20	12.15	0.00	0.80	0.80
10	1	1	40	240	360.0	34	15.00	15.30	16.20	15.50	0.00	0.80	0.80
11	1	1	50	130	0.0	34	15.00	17.95	15.65	18.20	0.00	0.80	0.80
12	1	1	40	130	0.0	34	15.00	20.70	15.65	20.90	0.00	0.80	0.80
13	1	1	50	100	0.0	34	15.00	23.35	15.50	23.60	0.00	0.80	0.80
14	1	1	50	100	0.0	34	15.00	26.05	15.50	26.30	0.00	0.80	0.80
15	1	1	50	100	0.0	34	15.00	28.75	15.50	29.00	0.00	0.80	0.80
16	1	1	50	100	0.0	34	15.00	31.40	15.50	31.65	0.00	0.80	0.80
17	1	1	50	100	360.0	34	15.00	34.15	15.50	34.40	0.00	0.80	0.80
18	1	1	50	100	0.0	34	15.00	36.85	15.50	37.10	0.00	0.80	0.80
19	1	1	30	200	0.0	34	15.00	41.50	16.00	41.65	0.00	0.80	0.80
20	1	1	30	150	0.0	34	20.72	10.00	21.47	10.15	0.00	0.80	0.80
30	1	1	50	150	0.0	34	19.42	36.85	20.17	37.10	0.00	0.80	0.80
31	1	1	30	150	0.0	21	20.05	41.80	19.30	41.65	0.00	0.80	0.80
41	1	1	40	160	0.0	34	25.50	36.90	26.30	37.10	0.00	0.80	0.80
42	1	1	30	95	0.0	21	26.10	41.80	25.63	41.65	0.00	0.80	0.80
43	1	1	40	95	0.0	34	29.60	10.00	30.08	10.20	0.00	0.80	0.80
44	1	1	40	95	360.0	34	29.60	11.90	30.08	12.10	0.00	0.80	0.80
45	1	1	40	215	0.0	34	30.25	15.30	31.33	15.50	0.00	0.80	0.80
46	1	1	50	130	0.0	23	32.40	17.95	31.75	18.20	0.00	0.80	0.80
47	1	1	40	130	0.0	21	32.40	21.10	31.75	20.90	0.00	0.80	0.80
48	1	1	50	100	0.0	34	31.40	23.35	31.90	23.60	0.00	0.80	0.80
49	1	1	50	100	0.0	34	31.40	26.05	31.90	26.30	0.00	0.80	0.80
50	1	1	50	100	0.0	34	31.40	28.75	31.90	29.00	0.00	0.80	0.80
51	1	1	50	100	0.0	34	31.40	31.45	31.90	31.70	0.00	0.80	0.80
52	1	1	50	100	0.0	34	31.40	34.15	31.90	34.40	0.00	0.80	0.80
53	1	1	40	185	360.0	23	32.40	36.90	31.48	37.10	0.00	0.80	0.80
54	1	1	40	75	360.0	21	30.55	41.80	30.17	41.60	0.00	0.80	0.80

59	1	1	220	30	180.0	34	30.55	41.50	30.40	40.40	0.00	0.80	0.80
60	1	1	197	30	90.0	34	30.43	39.30	31.41	39.15	0.00	0.80	0.80
61	1	1	188	30	0.0	34	32.10	37.30	32.25	38.24	0.00	0.80	0.80
63	1	1	230	30	0.0	34	32.10	31.90	32.25	33.05	0.00	0.80	0.80
64	1	1	230	30	0.0	34	32.10	29.20	32.25	30.35	0.00	0.80	0.80
65	1	1	230	30	360.0	34	32.10	26.50	32.25	27.65	0.00	0.80	0.80
66	1	1	230	30	360.0	34	32.10	23.80	32.25	24.95	0.00	0.80	0.80
67	1	1	230	30	0.0	34	32.10	21.10	32.25	22.25	0.00	0.80	0.80
68	1	1	230	30	0.0	34	32.10	18.40	32.25	19.55	0.00	0.80	0.80
72	1	1	30	393	0.0	34	25.67	10.00	27.63	10.15	0.00	0.80	0.80
73	1	1	30	345	0.0	34	22.22	10.00	23.95	10.15	0.00	0.80	0.80
74	1	1	30	472	0.0	34	16.00	10.00	18.36	10.15	0.00	0.80	0.80
79	1	1	225	30	0.0	34	32.10	15.70	32.25	16.83	0.00	0.80	0.80
80	1	1	225	30	360.0	34	32.10	34.65	32.25	35.77	0.00	0.80	0.80
81	1	1	225	30	360.0	34	15.00	31.90	15.15	33.03	0.00	0.80	0.80
82	1	1	225	30	0.0	34	15.00	21.10	15.15	22.22	0.00	0.80	0.80
83	1	1	220	30	0.0	34	15.00	23.85	15.15	24.95	0.00	0.80	0.80
84	1	1	220	30	360.0	34	15.00	26.55	15.15	27.65	0.00	0.80	0.80
88	1	1	150	30	360.0	34	30.25	10.40	30.40	11.15	0.00	0.80	0.80
89	1	1	300	30	0.1	34	30.25	12.30	30.40	13.80	0.00	0.80	0.80
90	1	1	40	40	0.0	34	30.15	36.90	30.35	37.10	0.00	0.80	0.80

Δεδομένα Υποστυλωμάτων Στάθμης 4

A/A	no	Τμ	B	D	Γωνία	Στ.	Υστ	Χστ	Υκβ	Χκβ	A	ny	nz
			[cm]	[cm]	[o]		[m]	[m]	[m]	[m]			
3	1	1	40	40	0.0	34	10.00	20.70	10.20	20.90	0.00	0.80	0.80
4	1	1	40	40	0.0	34	10.00	26.10	10.20	26.30	0.00	0.80	0.80
5	1	1	40	40	0.0	34	10.00	31.50	10.20	31.70	0.00	0.80	0.80
6	1	1	40	40	0.0	34	10.00	36.90	10.20	37.10	0.00	0.80	0.80
7	1	1	40	50	0.0	41	10.00	41.80	10.25	41.60	0.00	0.80	0.80
8	1	1	40	100	0.0	34	15.00	10.00	15.50	10.20	0.00	0.80	0.80
10	1	1	40	240	360.0	34	15.00	15.30	16.20	15.50	0.00	0.80	0.80
11	1	1	50	130	0.0	34	15.00	17.95	15.65	18.20	0.00	0.80	0.80
12	1	1	40	130	0.0	34	15.00	20.70	15.65	20.90	0.00	0.80	0.80
13	1	1	50	100	0.0	34	15.00	23.35	15.50	23.60	0.00	0.80	0.80
14	1	1	50	100	0.0	34	15.00	26.05	15.50	26.30	0.00	0.80	0.80
15	1	1	50	100	0.0	34	15.00	28.75	15.50	29.00	0.00	0.80	0.80
16	1	1	50	100	0.0	21	16.00	31.90	15.50	31.65	0.00	0.80	0.80
17	1	1	50	100	360.0	34	15.00	34.15	15.50	34.40	0.00	0.80	0.80
18	1	1	50	100	0.0	34	15.00	36.85	15.50	37.10	0.00	0.80	0.80
19	1	1	30	200	0.0	34	15.00	41.50	16.00	41.65	0.00	0.80	0.80
20	1	1	30	150	0.0	34	20.72	10.00	21.47	10.15	0.00	0.80	0.80
30	1	1	50	105	0.0	34	19.65	36.85	20.17	37.10	0.00	0.80	0.80
31	1	1	30	150	0.0	21	20.05	41.80	19.30	41.65	0.00	0.80	0.80
41	1	1	40	160	0.0	34	25.50	36.90	26.30	37.10	0.00	0.80	0.80
42	1	1	30	95	0.0	21	26.10	41.80	25.63	41.65	0.00	0.80	0.80
43	1	1	40	95	0.0	34	29.60	10.00	30.08	10.20	0.00	0.80	0.80
45	1	1	40	215	0.0	34	30.25	15.30	31.33	15.50	0.00	0.80	0.80
46	1	1	50	130	0.0	23	32.40	17.95	31.75	18.20	0.00	0.80	0.80
47	1	1	40	130	0.0	21	32.40	21.10	31.75	20.90	0.00	0.80	0.80
48	1	1	50	100	0.0	34	31.40	23.35	31.90	23.60	0.00	0.80	0.80
49	1	1	50	100	0.0	34	31.40	26.05	31.90	26.30	0.00	0.80	0.80
50	1	1	50	100	0.0	34	31.40	28.75	31.90	29.00	0.00	0.80	0.80
51	1	1	50	100	0.0	23	32.40	31.45	31.90	31.70	0.00	0.80	0.80
52	1	1	50	100	0.0	34	31.40	34.15	31.90	34.40	0.00	0.80	0.80
53	1	1	40	185	360.0	21	32.40	37.30	31.48	37.10	0.00	0.80	0.80
54	1	1	40	75	360.0	21	30.55	41.80	30.17	41.60	0.00	0.80	0.80
72	1	1	30	393	0.0	34	25.67	10.00	27.63	10.15	0.00	0.80	0.80
73	1	1	30	345	0.0	34	22.22	10.00	23.95	10.15	0.00	0.80	0.80
74	1	1	30	472	0.0	34	16.00	10.00	18.36	10.15	0.00	0.80	0.80
79	1	1	225	30	0.0	34	32.10	15.70	32.25	16.83	0.00	0.80	0.80
80	1	1	225	29	360.0	34	32.11	34.65	32.25	35.78	0.00	0.80	0.80

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

81	1	1	225	30	0.0	34	15.00	31.90	15.15	33.03	0.00	0.80	0.80
82	1	1	225	30	0.0	34	15.00	21.10	15.15	22.22	0.00	0.80	0.80
83	1	1	220	30	360.0	34	15.00	23.85	15.15	24.95	0.00	0.80	0.80
84	1	1	220	30	360.0	34	15.00	26.55	15.15	27.65	0.00	0.80	0.80
88	1	1	190	30	360.0	34	30.25	10.40	30.40	11.35	0.00	0.80	0.80
89	1	1	300	30	0.1	34	30.25	12.30	30.40	13.80	0.00	0.80	0.80
90	1	1	40	40	0.0	34	30.15	36.90	30.35	37.10	0.00	0.80	0.80

Δεδομένα Υποστυλωμάτων Στάθμης 5

A/A	no	Τμ	B	D	Γωνία	Στ.	Υστ	Χστ	Υκβ	Χκβ	A	ny	nz
			[cm]	[cm]	[o]		[m]	[m]	[m]	[m]			
6	1	1	40	40	0.0	34	10.00	36.90	10.20	37.10	0.00	0.80	0.80
7	1	1	40	50	0.0	41	10.00	41.80	10.25	41.60	0.00	0.80	0.80
16	1	1	50	100	0.0	21	16.00	31.90	15.50	31.65	0.00	0.80	0.80
18	1	1	50	100	0.0	34	15.00	36.85	15.50	37.10	0.00	0.80	0.80
19	1	1	30	200	0.0	34	15.00	41.50	16.00	41.65	0.00	0.80	0.80
30	1	1	50	40	0.0	34	19.65	36.85	19.85	37.10	0.00	0.80	0.80
31	1	1	30	150	0.0	21	20.05	41.80	19.30	41.65	0.00	0.80	0.80
41	1	1	40	160	0.0	34	25.50	36.90	26.30	37.10	0.00	0.80	0.80
42	1	1	30	95	0.0	21	26.10	41.80	25.63	41.65	0.00	0.80	0.80
51	1	1	50	50	0.0	23	32.40	31.50	32.15	31.75	0.00	0.80	0.80
53	1	1	40	35	360.0	21	32.40	37.30	32.23	37.10	0.00	0.80	0.80
54	1	1	30	75	360.0	34	29.80	41.50	30.17	41.65	0.00	0.80	0.80
90	1	1	40	30	0.0	23	30.55	36.90	30.40	37.10	0.00	0.80	0.80

Δεδομένα Υποστυλωμάτων Στάθμης 6

A/A	no	Τμ	B	D	Γωνία	Στ.	Υστ	Χστ	Υκβ	Χκβ	A	ny	nz
			[cm]	[cm]	[o]		[m]	[m]	[m]	[m]			
6	1	1	40	40	0.0	34	10.00	36.90	10.20	37.10	0.00	0.80	0.80
7	1	1	40	50	0.0	41	10.00	41.80	10.25	41.60	0.00	0.80	0.80
18	1	1	40	60	0.0	34	15.00	36.90	15.30	37.10	0.00	0.80	0.80
19	1	1	30	200	0.0	34	15.00	41.50	16.00	41.65	0.00	0.80	0.80
30	1	1	40	40	0.0	34	19.65	36.90	19.85	37.10	0.00	0.80	0.80
31	1	1	30	90	0.0	34	19.15	41.50	19.60	41.65	0.00	0.80	0.80
41	1	1	40	50	0.0	34	25.60	36.90	25.85	37.10	0.00	0.80	0.80
42	1	1	30	95	0.0	21	26.10	41.80	25.63	41.65	0.00	0.80	0.80

Δεδομένα Ελεύθερων Κόμβων

Πεδίο	Περιγραφή
A/A	Αύξων αριθμός ελεύθερου κόμβου
X(m)	Συντεταγμένες ελεύθερου κόμβου κατά τον άξονα X
Y(m)	Συντεταγμένες ελεύθερου κόμβου κατά τον άξονα Y
Z(m)	Συντεταγμένες ελεύθερου κόμβου κατά τον άξονα Z

Δεδομένα Ελεύθερων Κόμβων Στάθμης 1

A/A	X [m]	Y [m]	Z [m]
1001	39.300	30.427	3.000
1002	39.175	32.400	3.000
1004	10.125	12.591	1.000
1005	16.230	12.725	1.000
1006	21.647	12.725	1.000
1007	26.403	12.725	1.000
1008	31.900	12.722	1.000

Δεδομένα Ελεύθερων Κόμβων Στάθμης 2

A/A	X [m]	Y [m]	Z [m]
1001	39.300	30.427	5.600

1002	39.175	32.400	5.600
1003	13.790	17.100	5.600
1004	10.125	12.591	5.600
1005	16.230	12.725	5.600
1006	21.647	12.725	5.600
1007	26.403	12.725	5.600
1008	31.900	12.722	5.600
1009	19.786	20.500	5.600
1010	20.900	17.033	5.600
1011	20.900	30.365	5.600
1012	19.786	26.900	5.600

Δεδομένα Ελεύθερων Κόμβων Στάθμης 3

A/A	X [m]	Y [m]	Z [m]
1001	39.300	30.427	10.400
1002	39.175	32.400	10.400
1004	21.100	12.600	10.400
1005	26.100	12.600	10.400

Δεδομένα Ελεύθερων Κόμβων Στάθμης 4

A/A	X [m]	Y [m]	Z [m]
1001	31.700	25.950	14.800
1002	31.699	19.903	14.800
1003	10.150	25.669	14.800

Δεδομένα Ελεύθερων Κόμβων Στάθμης 5

A/A	X [m]	Y [m]	Z [m]
1001	31.700	25.950	18.950
1002	31.699	19.903	18.950
1004	31.900	30.550	18.950
1005	41.500	32.400	18.950

Φυτευτά

Πεδίο	Περιγραφή
A/A	Αύξων αριθμός φυτευτού υποστυλώματος
Dy(cm), Dx (cm)	Διαστάσεις φυτευτού υποστυλώματος
Γωνία (°)	Γωνία φυτευτού υποστυλώματος
Κόμβος Αρχ	Κόμβος από τον οποίο ξεκινάει το φυτευτό υποστύλωμα
Κόμβος Τέλ	Κόμβος στον οποίο καταλήγει το φυτευτό υποστύλωμα
A	Συνθήκες στήριξης του φυτευτού υποστυλώματος, σύμφωνα με το παρακάτω σχήμα: |----- 0 ------| |----- 1 ----o| |o---- 2 -----| |o---- 3 ----o| Κωδικός 0: Μέλος αμφίπακτο Κωδικός 1: Μέλος με πάκτωση στην αρχή και με άρθρωση στο τέλος Κωδικός 2: Μέλος με άρθρωση στην αρχή και πάκτωση στο τέλος Κωδικός 3: Μέλος αμφιαρθρωτό
ny, nz	Συντελεστές διάτμησης κατά Y και Z αντίστοιχα

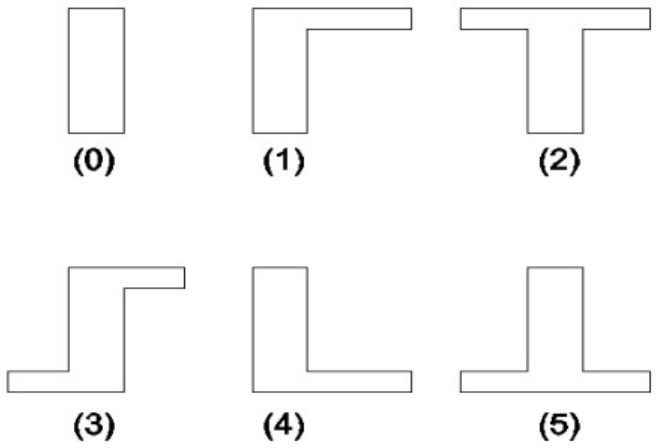
Δεδομένα Φυτευτών Υποστυλωμάτων Στάθμης 5

A/A	Dy	Dx	Γωνία	Κόμβος	Κόμβος	A	ny	nz
	[cm]	[cm]	[o]	Αρχ	Τέλ			
1	50	50	359	1001	1001	0	0.80	0.80
2	50	50	359	1002	1002	0	0.80	0.80

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Δεδομένα Δοκών

Πεδίο		Περιγραφή
Α/Α		Αύξων αριθμός δοκού
Κόμβος	Αρχ	Κόμβος από τον οποίον ξεκινάει η δοκός (Αριθμός υποστυλώματος ή ελεύθερου κόμβου . Αριθμός τμήματος)
	Τέλ	Κόμβος στον οποίο καταλήγει η δοκός (Αριθμός υποστυλώματος ή ελεύθερου κόμβου . Αριθμός τμήματος)
Σχήμα		Σχήμα της δοκού σύμφωνα με τους κωδικούς στο σχήμα.
Διαστάσεις	B(cm)	Πλάτος δοκού
	D (cm)	Ολικό ύψος δοκού συμπεριλαμβανομένου και του πάχους της πλάκας
	dπ (cm)	Πάχος της πλάκας
	Bσ (cm)	Συνεργαζόμενο πλάτος δοκού
	Ldef(m)	Παραμορφώσιμο μήκος δοκού
	Ltot (m)	Ολικό μήκος δοκού
A		Συνθήκες στήριξης δοκού, σύμφωνα με το παρακάτω σχήμα: |----- 0 ------| |----- 1 ----o| |o---- 2 -----| |o---- 3 ----o| Κωδικός 0: Μέλος αμφίπακτο Κωδικός 1: Μέλος με πάκτωση στην αρχή και με άρθρωση στο τέλος Κωδικός 2: Μέλος με άρθρωση στην αρχή και πάκτωση στο τέλος Κωδικός 3: Μέλος αμφιαρθρωτό
ny, nz		Συντελεστές διάτμησης κατά Y και Z αντίστοιχα
Φορτία	g	Μόνιμο κατανεμημένο φορτίο στη δοκό
(kN/m)	q	Κινητό κατανεμημένο φορτίο στη δοκό



Δοκοί Στάθμης 1

Α/Α	Κόμβος		Σχήμα	B	D	dπ	Bσ	Ldef	Ltot	A	ny	nz	g	q
	Αρχ	Τέλ		[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[m]	[m]				[kN/m]	[kN/m]
1	1.1	2.1	5	100	102	100	400.00	5.35	5.73	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
2	2.1	3.1	5	100	102	100	400.00	5.40	5.80	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
3	3.1	4.1	5	100	102	100	400.00	5.40	5.80	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
4	4.1	5.1	5	100	102	100	400.00	5.40	5.80	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
5	5.1	6.1	5	100	102	100	400.00	5.40	5.80	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
6	6.1	7.1	5	100	102	100	400.00	4.50	4.89	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
7	76.0	1004.0	5	40	200	100	340.00	3.06	3.22	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
8	76.0	1005.0	5	40	200	100	340.00	3.05	3.07	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
9	77.0	1005.0	5	40	200	100	340.00	2.71	2.73	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
10	77.0	1006.0	5	40	200	100	340.00	2.71	2.74	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
11	78.0	1006.0	5	40	200	100	340.00	2.37	2.40	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
12	78.0	1007.0	5	40	200	100	340.00	2.38	2.41	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
13	8.1	9.1	5	100	102	100	400.00	2.07	3.41	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
14	9.1	10.1	5	100	102	100	400.00	3.35	5.07	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

15	10.1	11.1	5	100	102	100	400.00	2.79	4.12	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
16	11.0	58.0	5	40	200	100	340.00	1.42	1.85	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
17	12.0	58.0	5	40	200	100	340.00	1.37	1.77	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
18	17.0	57.0	5	40	200	100	340.00	1.39	1.82	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
19	18.0	57.0	5	40	200	100	340.00	1.35	1.61	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
20	18.0	62.0	5	40	200	100	340.00	2.33	2.58	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
21	19.0	62.0	5	40	200	100	340.00	2.38	3.24	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
22	16.1	15.0	5	40	200	100	340.00	2.65	3.18	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
23	19.0	69.0	5	40	200	100	340.00	1.77	2.77	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
24	31.0	69.0	5	40	200	100	340.00	1.83	2.88	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
25	31.0	70.0	5	40	200	100	340.00	3.00	3.45	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
26	42.0	70.0	5	40	200	100	340.00	3.10	3.65	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
27	42.0	71.0	5	40	200	100	340.00	2.25	2.65	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
28	54.0	71.0	5	40	200	100	340.00	2.23	2.60	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
29	21.1	20.0	5	100	102	100	400.00	2.18	2.97	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
30	21.1	22.1	5	100	102	100	400.00	3.40	3.54	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
31	22.1	23.1	5	100	102	100	400.00	2.70	2.84	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
32	23.1	24.1	5	100	102	100	400.00	3.25	4.01	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
33	24.1	25.1	5	100	102	100	400.00	2.15	2.93	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
34	25.1	26.1	5	100	102	100	400.00	2.70	2.98	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
35	26.1	27.1	5	100	102	100	400.00	2.70	2.81	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
36	27.1	28.1	5	100	102	100	400.00	2.70	2.84	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
37	28.1	29.1	5	100	102	100	400.00	3.36	5.37	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
38	29.1	30.1	5	100	102	100	400.00	2.72	3.11	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
39	30.1	31.1	5	100	102	100	400.00	4.59	5.12	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
40	32.1	72.0	5	100	102	100	400.00	2.08	3.07	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
41	32.1	33.1	5	100	102	100	400.00	3.40	3.54	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
42	33.1	34.1	5	100	102	100	400.00	2.70	2.81	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
43	34.1	35.1	5	100	102	100	400.00	3.25	4.01	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
44	35.1	36.1	5	100	102	100	400.00	2.15	2.93	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
45	36.1	37.1	5	100	102	100	400.00	2.70	2.84	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
46	37.1	38.1	5	100	102	100	400.00	2.70	2.84	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
47	38.1	39.1	5	100	102	100	400.00	2.70	2.84	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
48	39.1	40.1	5	100	102	100	400.00	3.36	5.37	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
49	40.1	41.1	5	100	102	100	400.00	2.76	3.35	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
50	41.1	42.1	5	100	102	100	400.00	4.60	5.13	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
51	12.1	82.1	5	40	200	100	340.00	1.37	1.37	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
52	13.1	82.1	5	40	200	100	340.00	1.42	1.42	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
53	13.1	83.1	5	40	200	100	340.00	1.39	1.39	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
54	14.1	83.1	5	40	200	100	340.00	1.39	1.39	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
55	14.1	84.1	5	40	200	100	340.00	1.39	1.39	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
56	15.1	84.1	5	40	200	100	340.00	1.39	1.39	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
57	46.0	68.0	5	40	250	100	340.00	1.44	1.98	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
58	47.0	68.0	5	40	250	100	340.00	1.39	1.80	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
59	47.0	67.0	5	40	250	100	340.00	1.39	1.80	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
60	48.0	67.0	5	40	250	100	340.00	1.39	1.80	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
61	48.0	66.0	5	40	250	100	340.00	1.39	1.80	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
62	49.0	66.0	5	40	250	100	340.00	1.39	1.80	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
63	49.0	65.0	5	40	250	100	340.00	1.39	1.80	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
64	50.0	65.0	5	40	250	100	340.00	1.39	1.80	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
65	50.0	64.0	5	40	250	100	340.00	1.39	1.80	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
66	51.0	64.0	5	40	250	100	340.00	1.39	1.80	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
67	51.0	63.0	5	40	250	100	340.00	2.44	4.48	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
68	52.0	63.0	5	40	250	100	340.00	1.39	1.80	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
69	52.1	80.1	5	40	200	100	340.00	1.42	1.47	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
70	53.1	90.1	5	40	200	100	340.00	1.13	1.13	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
71	53.0	61.0	5	40	250	100	340.00	1.38	2.18	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
72	61.0	1002.0	5	40	250	100	340.00	0.95	1.10	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
73	1.1	1004.0	5	40	250	100	340.00	4.24	7.74	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
74	75.0	1004.0	5	40	250	100	340.00	1.21	1.24	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
75	8.0	75.0	5	40	250	100	340.00	1.70	2.20	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
76	43.1	88.1	5	40	200	100	340.00	1.00	1.00	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
77	44.1	88.1	5	40	200	100	340.00	1.00	1.00	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

78	44.1	89.1	5	40	200	100	340.00	1.73	1.73	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
79	45.1	89.1	5	40	200	100	340.00	1.94	3.01	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
80	45.1	79.1	5	40	200	100	340.00	1.62	1.62	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
81	46.1	79.1	5	40	200	100	340.00	1.46	1.46	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
82	2.1	1005.0	5	100	102	100	400.00	4.38	7.89	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
83	3.1	1006.0	5	100	102	100	400.00	4.38	7.89	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
84	4.1	1007.0	5	100	102	100	400.00	4.32	7.82	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
85	14.0	1007.0	5	40	200	100	340.00	2.78	3.30	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
86	53.1	80.1	5	40	200	100	340.00	1.53	1.53	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
87	5.1	1008.0	5	100	102	100	400.00	4.32	7.82	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
88	6.1	18.1	5	100	102	100	400.00	5.22	6.74	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
89	7.1	19.1	5	100	102	100	400.00	5.94	7.78	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
90	82.0	1006.0	5	100	102	100	400.00	2.49	2.53	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
91	10.1	1005.0	5	100	102	100	400.00	3.55	4.77	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
92	77.0	11.0	5	100	102	100	400.00	2.85	3.20	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
93	10.1	22.1	5	100	102	100	400.00	4.30	5.52	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
94	9.1	21.1	5	100	102	100	400.00	4.30	5.52	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
95	11.1	23.1	5	100	102	100	400.00	5.00	5.54	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
96	12.1	24.1	5	100	102	100	400.00	5.03	5.70	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
97	13.1	25.1	5	100	102	100	400.00	5.00	5.54	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
98	14.1	26.1	5	100	102	100	400.00	5.00	5.54	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
99	15.1	27.1	5	100	102	100	400.00	5.00	5.54	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
100	16.1	28.1	5	100	102	100	400.00	5.00	5.54	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
101	17.1	29.1	5	100	102	100	400.00	5.00	5.54	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
102	18.1	30.1	5	100	102	100	400.00	4.97	5.93	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
103	16.1	81.1	5	40	200	100	340.00	2.45	4.45	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
104	32.1	21.0	5	100	102	100	400.00	6.40	7.18	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
105	32.1	44.1	5	100	102	100	400.00	3.18	3.76	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
106	22.1	33.1	5	100	102	100	400.00	6.40	6.54	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
107	33.1	45.1	5	100	102	100	400.00	4.43	5.50	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
108	23.1	34.1	5	100	102	100	400.00	6.40	6.68	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
109	34.1	46.1	5	100	102	100	400.00	4.85	5.25	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
110	24.1	35.1	5	100	102	100	400.00	6.40	6.54	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
111	35.1	47.1	5	100	102	100	400.00	5.03	5.70	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
112	25.1	36.1	5	100	102	100	400.00	6.40	6.68	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
113	36.1	48.1	5	100	102	100	400.00	5.00	5.51	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
114	26.1	37.1	5	100	102	100	400.00	6.40	6.54	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
115	37.1	49.1	5	100	102	100	400.00	5.00	5.51	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
116	27.1	38.1	5	100	102	100	400.00	6.40	6.68	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
117	38.1	50.1	5	100	102	100	400.00	5.00	5.54	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
118	28.1	39.1	5	100	102	100	400.00	6.40	6.68	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
119	39.1	51.1	5	100	102	100	400.00	5.00	5.54	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
120	29.1	40.1	5	100	102	100	400.00	6.40	6.68	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
121	40.1	52.1	5	100	102	100	400.00	5.00	5.54	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
122	30.1	41.1	5	100	102	100	400.00	6.18	7.09	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
123	41.1	90.1	5	100	102	100	400.00	4.00	4.76	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
124	17.1	81.1	5	40	200	100	340.00	1.42	1.42	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
125	8.1	74.1	5	40	200	100	340.00	2.86	2.86	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
126	54.0	59.0	5	40	250	100	340.00	1.22	1.47	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
127	59.0	1001.0	5	40	250	100	340.00	1.10	1.13	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
128	60.0	1001.0	5	40	250	100	340.00	1.00	1.15	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
129	60.0	1002.0	5	40	250	100	340.00	0.99	1.01	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
130	20.1	74.1	5	40	200	100	340.00	3.11	3.11	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
131	55.0	1007.0	5	40	200	100	340.00	2.75	2.75	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
132	55.0	1008.0	5	40	200	100	340.00	2.75	2.75	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
133	16.0	56.0	5	40	200	100	340.00	1.64	2.15	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
134	56.0	1008.0	5	40	200	100	340.00	1.15	1.30	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
135	20.1	73.1	5	40	200	100	340.00	2.47	2.47	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
136	72.1	73.1	5	40	200	100	340.00	3.69	4.63	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00
137	43.1	72.1	5	40	200	100	340.00	2.44	2.44	0	0.80	0.80	-0.00	-0.00

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Δοκοί Στάθμης 2

Α/Α	Κόμβος		Σχήμα	Β	D	dπ	Βσ	Ldef	Ltot	Α	ny	nz	g	q
	Αρχ	Τέλ		[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[m]	[m]				[kN/m]	[kN/m]
1	8.1	9.1	2	30	40	20	75.72	2.07	3.21	0	0.80	0.80	17.24	6.24
2	9.1	10.1	1	30	40	20	115.55	3.35	4.86	0	0.80	0.80	16.50	6.07
3	10.1	11.1	5	30	40	20	97.76	2.76	3.95	0	0.80	0.80	33.47	6.05
4	9.0	1003.0	0	50	20	20	50.00	1.87	3.06	0	0.80	0.80	11.12	2.58
5	21.1	22.1	1	40	40	20	124.77	3.40	3.68	0	0.80	0.80	10.65	4.75
6	23.1	1009.0	1	40	115	20	92.50	1.59	1.79	0	0.80	0.80	15.01	0.36
7	32.1	33.1	1	40	40	20	122.96	3.40	3.68	0	0.80	0.80	10.21	4.44
8	34.1	1012.0	1	40	115	20	92.50	1.59	1.79	0	0.80	0.80	15.00	0.36
9	14.1	1007.0	2	30	60	20	270.00	2.78	3.30	0	0.80	0.80	15.50	0.14
10	21.1	9.0	2	30	40	20	171.21	4.30	5.47	0	0.80	0.80	18.33	10.95
11	21.1	32.1	2	40	60	20	169.00	6.40	6.68	0	0.80	0.80	47.50	8.82
12	32.1	44.1	2	40	60	20	106.00	3.18	3.69	0	0.80	0.80	21.45	9.55
13	15.1	16.1	3	30	125	20	79.45	2.77	3.77	0	0.80	0.80	33.87	2.43
14	22.1	10.0	2	40	40	20	193.09	4.30	5.47	0	0.80	0.80	25.57	17.02
15	22.1	33.1	2	40	40	20	169.00	6.40	6.68	0	0.80	0.80	25.77	17.16
16	33.1	45.1	2	40	60	20	127.00	4.43	5.52	0	0.80	0.80	28.88	17.67
17	11.1	23.1	3	40	95	20	124.10	4.85	5.53	0	0.80	0.80	41.31	11.91
18	23.1	34.1	1	40	40	20	109.30	6.40	6.68	0	0.80	0.80	22.83	8.84
19	34.1	46.1	3	40	95	20	109.31	4.85	5.53	0	0.80	0.80	41.31	11.91
20	1010.0	24.1	2	40	40	20	85.70	3.51	4.10	0	0.80	0.80	25.89	14.64
21	35.1	1011.0	2	40	40	20	85.70	3.51	4.09	0	0.80	0.80	25.89	14.65
22	24.1	35.1	2	35	40	20	85.70	6.40	7.23	0	0.80	0.80	7.09	1.87
23	13.1	25.1	2	40	40	20	280.00	5.00	5.54	0	0.80	0.80	28.30	14.48
24	25.1	36.1	2	40	40	20	280.00	6.40	6.68	0	0.80	0.80	27.33	14.14
25	36.1	48.1	2	40	40	20	280.00	5.00	5.54	0	0.80	0.80	28.31	14.48
26	14.1	26.1	3	40	95	20	130.00	5.00	5.55	0	0.80	0.80	29.56	12.20
27	26.1	37.1	3	40	95	20	130.00	6.40	6.68	0	0.80	0.80	29.69	12.24
28	37.1	49.1	3	40	95	20	130.00	5.00	5.54	0	0.80	0.80	29.56	12.20
29	15.1	27.1	3	40	125	20	130.30	5.00	5.54	0	0.80	0.80	34.78	13.50
30	27.1	38.1	3	40	125	20	130.00	6.40	6.68	0	0.80	0.80	34.78	13.50
31	38.1	50.1	3	40	125	20	130.00	5.00	5.54	0	0.80	0.80	34.78	13.50
32	16.1	28.1	3	40	100	20	130.30	5.00	5.54	0	0.80	0.80	32.28	13.50
33	28.1	39.1	3	40	100	20	130.00	6.40	6.68	0	0.80	0.80	32.28	13.50
34	39.1	51.1	3	40	100	20	130.00	5.00	5.54	0	0.80	0.80	32.28	13.50
35	17.1	29.1	3	40	130	20	130.00	5.00	5.54	0	0.80	0.80	35.28	13.50
36	29.1	40.1	3	40	130	20	130.00	6.40	6.68	0	0.80	0.80	35.28	13.50
37	40.1	52.1	3	40	130	20	130.00	5.00	5.54	0	0.80	0.80	35.28	13.50
38	18.1	30.1	3	40	105	20	130.00	4.67	5.58	0	0.80	0.80	31.24	6.75
39	30.1	41.1	3	40	105	20	130.00	6.13	7.22	0	0.80	0.80	33.14	6.75
40	41.1	53.1	3	40	105	20	130.00	5.17	6.64	0	0.80	0.80	33.14	6.75
41	10.1	1003.0	0	50	20	20	50.00	1.93	3.13	0	0.80	0.80	11.11	2.58
42	24.1	1009.0	1	40	40	20	99.42	1.66	2.41	0	0.80	0.80	7.54	0.39
43	12.1	1010.0	3	40	115	20	130.00	1.38	2.03	0	0.80	0.80	41.39	14.64
44	35.1	1012.0	1	40	40	20	99.41	1.66	2.41	0	0.80	0.80	7.53	0.38
45	47.1	1011.0	3	40	115	20	130.00	1.39	2.04	0	0.80	0.80	41.39	14.65

Δοκοί Στάθμης 3

Α/Α	Κόμβος		Σχήμα	Β	D	dπ	Βσ	Ldef	Ltot	Α	ny	nz	g	q
	Αρχ	Τέλ		[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[m]	[m]				[kN/m]	[kN/m]
1	1.1	2.1	1	40	60	20	173.40	5.35	5.60	0	0.80	0.80	21.73	1.75
2	2.1	3.1	1	40	60	20	159.00	5.40	5.68	0	0.80	0.80	22.11	1.79
3	3.1	4.1	1	40	60	20	134.60	5.40	5.68	0	0.80	0.80	19.93	2.55
4	4.1	5.1	1	40	60	20	160.75	5.40	5.68	0	0.80	0.80	20.40	2.69
5	5.1	6.1	1	40	60	20	176.30	5.40	5.68	0	0.80	0.80	16.19	1.64
6	6.1	7.1	1	40	60	20	155.00	4.50	4.73	0	0.80	0.80	17.25	2.50
7	8.1	9.1	4	30	60	20	94.40	2.07	3.21	0	0.80	0.80	42.83	1.75
8	9.1	10.1	1	30	60	20	119.70	3.35	4.86	0	0.80	0.80	28.43	1.75
9	10.1	11.1	4	30	60	20	94.40	2.76	3.95	0	0.80	0.80	43.21	1.79

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

10	11.1	12.1	4	30	60	20	90.00	2.70	3.48	0	0.80	0.80	31.11	1.79
11	17.1	18.1	4	30	60	20	96.29	2.70	3.27	0	0.80	0.80	32.89	1.64
12	90.1	1001.0	1	30	50	20	91.41	2.20	2.41	0	0.80	0.80	10.75	-0.00
13	1.1	8.1	1	30	60	20	152.10	5.30	5.84	0	0.80	0.80	27.34	2.54
14	2.1	10.1	2	40	60	20	301.05	6.00	7.22	0	0.80	0.80	88.77	9.20
15	3.1	1004.0	3	40	80	20	110.00	2.41	2.69	0	0.80	0.80	47.24	2.98
16	12.1	1004.0	3	40	80	20	107.62	3.06	3.74	0	0.80	0.80	43.79	3.83
17	4.1	1005.0	3	40	80	20	110.00	2.41	2.69	0	0.80	0.80	26.07	4.39
18	14.1	1005.0	3	40	113	20	92.50	2.91	3.40	0	0.80	0.80	44.41	5.24
19	5.1	16.1	2	40	60	20	312.27	5.30	5.81	0	0.80	0.80	51.94	13.78
20	6.1	18.1	2	40	40	20	289.55	5.30	5.81	0	0.80	0.80	52.84	13.45
21	18.1	30.1	3	40	105	20	115.90	4.67	5.58	0	0.80	0.80	58.36	12.44
22	30.1	41.1	3	40	105	20	130.00	6.13	7.22	0	0.80	0.80	58.86	12.44
23	41.1	90.1	3	40	105	20	106.00	4.05	4.86	0	0.80	0.80	59.36	12.44
24	7.1	19.1	4	30	75	20	162.30	5.75	6.78	0	0.80	0.80	29.62	4.40
25	19.1	31.1	1	30	60	20	120.00	3.30	4.55	0	0.80	0.80	32.41	5.69
26	31.1	42.1	1	30	60	20	120.00	6.33	7.21	0	0.80	0.80	34.71	5.69
27	42.1	54.1	1	30	60	20	120.00	4.55	5.16	0	0.80	0.80	33.61	5.69
28	1004.0	1005.0	1	30	60	20	130.59	5.00	5.21	0	0.80	0.80	23.43	2.55
29	15.1	16.1	4	30	60	20	95.80	2.65	3.26	0	0.80	0.80	37.10	2.69

Δοκοί Στάθμης 4

A/A	Κόμβος		Σχήμα	B	D	dπ	Bσ	Ldef	Ltot	A	ny	nz	g	q
	Αρχ	Τέλ		[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[m]	[m]				[kN/m]	[kN/m]
1	3.1	4.1	1	40	60	20	173.40	5.40	5.68	0	0.80	0.80	27.19	0.89
2	4.1	5.1	1	40	60	20	174.84	5.40	5.68	0	0.80	0.80	19.19	0.55
3	5.1	6.1	1	40	60	20	176.29	5.40	5.68	0	0.80	0.80	22.81	0.90
4	6.1	7.1	0	40	60	20	40.00	4.50	4.73	0	0.80	0.80	15.75	5.00
5	8.1	10.1	1	30	60	20	235.65	5.35	6.49	0	0.80	0.80	20.90	1.00
6	10.1	11.1	1	30	60	20	168.00	2.76	3.95	0	0.80	0.80	18.35	2.50
7	11.1	12.1	1	30	60	20	157.65	2.70	3.46	0	0.80	0.80	18.35	5.00
8	43.1	1003.0	1	30	145	20	120.00	4.41	5.26	0	0.80	0.80	10.88	-0.00
9	20.1	1003.0	1	30	145	20	120.00	4.20	5.23	0	0.80	0.80	10.88	-0.00
11	15.1	16.1	1	30	60	20	130.46	2.65	3.21	0	0.80	0.80	28.19	0.55
13	17.1	18.1	1	30	60	20	129.57	2.70	3.27	0	0.80	0.80	28.31	0.90
16	46.1	47.1	1	30	70	20	214.00	2.70	3.46	0	0.80	0.80	19.10	5.00
17	47.1	48.1	1	30	70	20	168.00	2.70	3.38	0	0.80	0.80	19.10	5.00
18	48.1	49.1	1	30	70	20	168.00	2.70	3.27	0	0.80	0.80	19.10	5.00
19	49.1	50.1	1	30	70	20	168.00	2.70	3.27	0	0.80	0.80	19.10	5.00
20	50.1	51.1	1	30	70	20	168.00	2.70	3.27	0	0.80	0.80	22.60	5.00
21	51.1	52.1	1	30	70	20	175.94	2.70	3.27	0	0.80	0.80	23.50	2.00
23	54.1	90.1	1	30	60	20	146.55	4.50	4.82	0	0.80	0.80	45.79	10.69
26	10.1	45.1	3	40	195	20	219.97	15.13	16.74	0	0.80	0.80	80.58	6.11
27	11.1	46.1	2	50	130	20	280.00	16.10	17.02	0	0.80	0.80	40.95	8.61
28	3.1	12.1	1	40	60	20	151.95	5.45	6.13	0	0.80	0.80	43.06	1.48
29	12.1	47.1	2	40	110	20	270.00	16.10	17.02	0	0.80	0.80	42.49	15.36
30	13.1	48.1	2	50	110	20	280.00	16.40	17.11	0	0.80	0.80	39.99	12.80
31	4.1	14.1	1	40	60	20	165.00	5.30	5.84	0	0.80	0.80	82.30	4.52
32	14.1	49.1	2	50	110	20	280.00	16.40	17.11	0	0.80	0.80	45.21	15.35
33	15.1	50.1	2	50	110	20	279.83	16.40	17.11	0	0.80	0.80	42.89	11.95
34	5.1	16.1	1	40	60	20	166.32	5.30	5.81	0	0.80	0.80	68.16	4.52
35	16.1	1002.0	2	50	120	20	146.32	4.40	4.91	0	0.80	0.80	50.76	9.49
36	1001.0	1002.0	2	50	120	20	290.00	6.05	6.05	0	0.80	0.80	50.78	9.49
37	1001.0	51.0	2	50	120	20	243.20	5.95	6.45	0	0.80	0.80	50.77	9.49
38	17.1	52.1	2	50	120	20	280.00	16.40	17.11	0	0.80	0.80	42.81	6.74
39	6.1	18.1	1	40	50	20	164.78	5.30	5.81	0	0.80	0.80	39.40	1.48
40	18.1	30.1	2	40	120	20	204.10	4.67	5.40	0	0.80	0.80	54.19	19.42
41	30.1	41.1	2	40	120	20	280.00	6.13	7.08	0	0.80	0.80	61.70	19.42
42	41.1	53.1	2	40	120	20	280.00	5.17	6.64	0	0.80	0.80	57.60	19.42
43	7.1	19.1	1	30	50	20	162.30	5.75	6.78	0	0.80	0.80	41.11	12.75
44	19.1	31.1	1	30	80	20	88.80	3.30	4.55	0	0.80	0.80	28.73	9.43
45	31.1	42.1	1	30	60	20	120.00	6.33	7.14	0	0.80	0.80	30.43	9.43

46	42.1	54.1	1	30	80	20	135.00	4.55	5.16	0	0.80	0.80	35.13	9.43
47	18.1	19.1	0	100	45	20	100.00	4.58	5.14	0	0.80	0.80	14.51	0.67

Δοκοί Στάθμης 5

A/A	Κόμβος		Σχήμα	B	D	dπ	Bσ	Ldef	Ltot	A	ny	nz	g	q
	Αρχ	Τέλ		[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[m]	[m]				[kN/m]	[kN/m]
1	16.1	18.1	1	40	60	20	179.74	5.45	5.98	0	0.80	0.80	29.02	1.41
2	41.1	1001.0	2	40	60	20	317.33	5.41	5.82	0	0.80	0.80	67.06	4.23
3	30.1	31.1	3	40	50	20	143.53	4.58	5.19	0	0.80	0.80	23.00	10.00
4	30.1	1002.0	2	40	60	20	316.53	5.40	5.61	0	0.80	0.80	75.99	4.77
5	41.1	42.1	4	30	75	20	149.09	4.60	5.14	0	0.80	0.80	17.37	0.68
6	90.0	1004.0	1	30	65	20	135.92	5.20	5.46	0	0.80	0.80	22.46	1.06
7	54.1	90.0	1	30	65	20	125.03	4.55	4.89	0	0.80	0.80	17.37	0.68
8	51.1	53.1	0	30	125	20	30.00	5.35	5.63	0	0.80	0.80	11.38	-0.00
9	53.1	1005.0	0	30	125	20	30.00	4.40	4.65	0	0.80	0.80	11.38	-0.00
10	16.1	1002.0	1	40	125	20	129.26	4.40	4.91	0	0.80	0.80	22.38	0.51
11	1002.0	1001.0	1	40	125	20	175.21	6.05	6.10	0	0.80	0.80	32.47	1.19
12	1001.0	1004.0	1	40	125	20	147.10	4.60	4.81	0	0.80	0.80	23.19	0.58
13	51.1	1004.0	0	40	125	20	40.00	1.58	1.89	0	0.80	0.80	14.50	-0.00
14	18.1	30.1	4	40	95	20	148.61	4.35	4.89	0	0.80	0.80	20.48	0.51
15	30.1	41.1	3	40	95	20	188.91	6.45	7.28	0	0.80	0.80	24.75	0.79
16	41.1	90.0	2	40	60	20	221.65	4.05	4.87	0	0.80	0.80	49.16	3.02
17	53.1	90.0	0	40	60	20	40.00	1.88	2.14	0	0.80	0.80	8.00	-0.00
18	7.1	19.1	1	30	75	20	162.30	5.75	6.78	0	0.80	0.80	43.16	12.75
19	19.1	31.1	1	30	50	20	88.80	3.30	4.55	0	0.80	0.80	40.91	12.75
20	31.1	42.1	0	30	50	20	30.00	6.33	7.21	0	0.80	0.80	16.25	5.00
21	42.1	54.1	1	30	60	20	135.00	4.55	5.16	0	0.80	0.80	25.26	1.27
22	54.1	1005.0	0	25	60	20	25.00	2.23	2.63	0	0.80	0.80	6.50	-0.00
23	6.1	7.1	0	40	50	20	40.00	4.50	4.73	0	0.80	0.80	21.35	5.00

Δοκοί Στάθμης 6

A/A	Κόμβος		Σχήμα	B	D	dπ	Bσ	Ldef	Ltot	A	ny	nz	g	q
	Αρχ	Τέλ		[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[m]	[m]				[kN/m]	[kN/m]
1	6.1	7.1	4	25	55	20	158.80	4.50	4.75	0	0.80	0.80	12.62	0.92
2	18.1	19.1	0	30	35	20	30.00	4.60	5.20	0	0.80	0.80	12.99	0.92
3	41.1	42.1	1	30	60	20	163.14	4.56	4.98	0	0.80	0.80	16.15	2.00
4	6.1	18.1	1	40	40	20	161.80	5.10	5.42	0	0.80	0.80	20.41	1.49
5	18.1	30.1	1	40	60	20	145.00	4.55	4.91	0	0.80	0.80	29.95	4.55
6	30.1	41.1	1	40	60	20	195.40	6.00	6.32	0	0.80	0.80	29.95	4.55
7	7.1	19.1	1	30	40	20	162.30	5.75	6.78	0	0.80	0.80	19.41	1.49
8	19.1	31.1	1	30	50	20	95.10	3.60	4.70	0	0.80	0.80	27.70	4.55
9	31.1	42.1	4	30	60	20	162.30	6.03	6.68	0	0.80	0.80	27.70	4.55

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Επικόμβια Φορτία

Πεδίο		Περιγραφή
A/A		Αύξων αριθμός δοκού
Qz (kN)	Αρχ	Επικόμβια τέμνουσα κατά τον τοπικό άξονα Z στην αρχή της δοκού
	Τέλ	Επικόμβια τέμνουσα κατά τον τοπικό άξονα Z στο τέλος της δοκού
My (kNm)	Αρχ	Επικόμβια ροπή κατά τον τοπικό άξονα Y στην αρχή της δοκού
	Τέλ	Επικόμβια ροπή κατά τον τοπικό άξονα Y στο τέλος της δοκού
Mx (kNm)	Αρχ	Επικόμβια ροπή κατά τον τοπικό άξονα X στην αρχή της δοκού
	Τέλ	Επικόμβια ροπή κατά τον τοπικό άξονα X στο τέλος της δοκού
N (kN)	Αρχ	Επικόμβια αξονική κατά το τον τοπικό άξονα στην αρχή της δοκού
	Τέλ	Επικόμβια αξονική κατά το τον τοπικό άξονα στο τέλος της δοκού

Επικόμβια Φορτία Δοκών Στάθμης 5 Π.Φ. 1

A/A	Qz	Qz	My	My	Mx	Mx	N	N
	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
18	0.00	0.00	0.00	0.00	45.00	45.00	0.00	0.00
19	0.00	0.00	0.00	0.00	45.00	45.00	0.00	0.00

Ειδικοί Σύνδεσμοι

Πεδίο	Περιγραφή
A/A	Αύξων αριθμός ειδικού συνδέσμου
Στ. Αρχ	Στάθμη από την οποία ξεκινάει ο ειδικός σύνδεσμος
Στ. Τελ	Στάθμη στην οποία καταλήγει ο ειδικός σύνδεσμος
Κόμβος Αρχ	Κόμβος από τον οποίο ξεκινάει ο ειδικός σύνδεσμος (Υποστύλωμα ή ελεύθερος κόμβος της στάθμης αρχής)
Κόμβος Τέλ	Κόμβος στον οποίο καταλήγει ο ειδικός σύνδεσμος (Υποστύλωμα ή ελεύθερος κόμβος της στάθμης τέλους)
JZ (dm^4)	Ροπή αδράνειας του τοπικού άξονα Z του ειδικού συνδέσμου
JY (dm^4)	Ροπή αδράνειας του τοπικού άξονα Y του ειδικού συνδέσμου
JX (dm^4)	Ροπή αδράνειας του τοπικού άξονα X του ειδικού συνδέσμου
F (cm^2)	Το εμβαδόν της διατομής του ειδικού συνδέσμου
α^o	Η στροφή των κυρίων αξόνων Y,Z του τοπικού συστήματος του ειδικού συνδέσμου
E (kN/m^2)	Μέτρο ελαστικότητας του ειδικού συνδέσμου
B (cm)	Το πλάτος της διατομής του ειδικού συνδέσμου
D (cm)	Το ύψος της διατομής του ειδικού συνδέσμου
A	Συνθήκες στήριξης του ειδικού συνδέσμου, σύμφωνα με το παρακάτω σχήμα: |----- 0 ------| |----- 1 ----o| |o---- 2 -----| |o---- 3 ----o| Κωδικός 0: Μέλος αμφίπακτο Κωδικός 1: Μέλος με πάκτωση στην αρχή και με άρθρωση στο τέλος Κωδικός 2: Μέλος με άρθρωση στην αρχή και πάκτωση στο τέλος Κωδικός 3: Μέλος αμφιαρθρωτό
ny, nz	Συντελεστές διάτμησης κατά Y και Z αντίστοιχα

Δεδομένα ειδικών συνδέσμων

A/A	Στ.		Κόμβος		JZ	JY	JZ	F	a	E	B	D	A	ny	nz
	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	[dm^4]	[dm^4]	[dm^4]	[cm^2]	[o]	[kN/m^2]	cm	cm			
1	2	2	12	1006	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	80	20	0	0.80	0.80
2	2	2	35	36	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	80	20	0	0.80	0.80
3	2	2	24	25	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	80	20	0	0.80	0.80
4	4	4	12	82	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
5	4	4	13	82	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
6	4	4	13	83	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
7	4	4	14	83	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
8	4	4	14	84	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
9	4	4	15	84	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
10	3	3	53	90	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
11	2	2	52	80	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

12	3	3	45	79	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
13	4	4	53	80	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
14	2	2	16	81	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
15	3	3	16	81	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
16	4	4	45	89	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
17	4	4	88	89	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
18	4	4	43	88	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
19	4	4	43	72	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
20	4	4	72	73	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
21	4	4	20	73	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
22	4	4	20	74	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
23	4	4	8	74	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
24	3	3	12	82	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
25	3	3	13	82	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
26	3	3	13	83	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
27	3	3	14	83	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
28	3	3	14	84	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
29	3	3	15	84	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
30	4	4	16	81	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
31	4	4	45	79	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
32	3	3	8	74	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
33	3	3	20	74	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
34	3	3	20	73	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
35	3	3	72	73	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
36	3	3	43	72	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
37	3	3	43	88	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
38	3	3	44	88	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
39	3	3	44	89	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
40	3	3	45	89	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
41	4	4	46	79	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
42	2	2	45	79	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
43	2	2	46	79	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
44	3	3	53	80	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
45	2	2	12	82	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
46	2	2	13	82	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
47	2	2	13	83	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
48	2	2	14	83	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
49	2	2	14	84	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
50	2	2	15	84	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
51	3	3	46	79	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
52	2	2	17	81	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
53	2	2	8	74	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
54	2	2	20	74	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
55	2	2	20	73	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
56	2	2	72	73	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
57	2	2	43	72	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
58	2	2	43	88	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
59	2	2	44	88	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
60	2	2	44	89	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
61	2	2	45	89	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
62	3	3	52	80	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
63	3	3	17	81	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
64	4	4	52	80	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
65	2	2	53	80	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
66	4	4	17	81	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80
67	2	2	53	90	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	3.2e+07	40	400	0	0.80	0.80

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Πλάκες

Φορτία

Δεδομένα Συμπαγών Πλακών και Προβόλων

Πεδίο		Περιγραφή
A/A		Αύξων αριθμός πλάκας
d (cm)		Το πάχος της πλάκας
Περιβάλλουσες Δοκοί		Οι δοκοί και οι τοίχοι που περιβάλλουν την πλάκα
Φορτία (N/m²)	Ίδιο	Το ίδιο βάρος της πλάκας
	Μόνιμο	Το μόνιμο φορτίο της πλάκας
	Κινητό	Το κινητό φορτίο της πλάκας
	Ολικό	Το συνολικό φορτίο της πλάκας (Ίδιο + Μόνιμο + Κινητό)
Ακραίο (N/m)		Φορτίο στο ακραίο άκρο του προβόλου

Δεδομένα Πλακών με Νευρώσεις

Πεδίο		Περιγραφή
A/A		Αύξων αριθμός πλάκας
b (cm)	X	Το πλάτος των διαδοκίδων στον άξονα X'
	Y	Το πλάτος των διαδοκίδων στον άξονα Y'
d (cm)	1	Το ολικό πάχος της πλάκας
	2	Το πάχος της πλάκας μεταξύ των διαδοκίδων
	S	Το πλάτος της συμπαγούς ζώνης
w (cm)	X	Η απόσταση των διαδοκίδων κατά τον άξονα X'
	Y	Η απόσταση των διαδοκίδων κατά τον άξονα Y'
Περιβάλλουσες δοκοί		Οι δοκοί που περιβάλλουν την πλάκα
Φορτίο (N/m²)	Ίδιο	Το Ίδιο βάρος της πλάκας
	Μόνιμο	Το μόνιμο φορτίο της πλάκας
	Κινητό	Το κινητό φορτίο της πλάκας
	Ολικό	Το συνολικό φορτίο της πλάκας

Δεδομένα Φορτίων Δοκών

Πεδίο		Περιγραφή
A/A		Αύξων αριθμός πλάκας ή προβόλου
bxd (cm)		Διαστάσεις δοκού (Πλάτος x Ύψος)
Πλάκες	Π1	Αύξων αριθμός πλάκας αριστερά της δοκού
	Π2	Αύξων αριθμός πλάκας δεξιά της δοκού
Φορτία (N/m)	Ίδιο	Ίδιο βάρος της δοκού
	G(Π1-Π2)	Το φορτίο της δοκού από τα μόνιμα φορτία των πλακών
	Q(Π1-Π2)	Το φορτίο της δοκού από τα κινητά φορτία των πλακών
	Τοίχοι	Το φορτίο της δοκού από τις υπερκείμενες τοιχοπληρώσεις
	Ολικό	Το συνολικό φορτίο της δοκού (Ίδιο + Μόνιμο + Κινητό + Τοίχοι)

Στάθμη 1: Συμπαγείς πλάκες και πρόβολοι

	d(cm)	Περιβάλλουσες	Ιδιο	Μόνιμο	Κινητό	Ακραίο	Ολικό
α/α	d1	δοκοί	N/m2	N/m2	N/m2	N/m	φορτίο
Π1	100	Δ1-Δ7-Δ8-Δ73-Δ82		49730	7700		82430
Π2	100	Δ2-Δ9-Δ10-Δ82-Δ83-Δ8		49730	7700		82430
Π3	100	Δ3-Δ11-Δ12-Δ83-Δ84		49730	7700		82430
Π4	100	Δ4-Δ84-Δ87-Δ131-Δ132		49730	7700		82430
Π5	100	Δ7-Δ8-Δ13-Δ14-Δ74-Δ75-Δ91		49730	7700		82430
Π6	100	Δ9-Δ15-Δ91-Δ92		49730	7700		82430
Π7	100	Δ10-Δ16-Δ17-Δ51-Δ90-Δ92		49730	7700		82430
Π8	100	Δ11-Δ12-Δ52-Δ53-Δ54-Δ85-Δ		49730	7700		82430
Π9	100	Δ22-Δ55-Δ56-Δ85-Δ131-Δ132		49730	7700		82430
Π10	100	Δ5-Δ18-Δ19-Δ87-Δ88-Δ103-Δ		49730	7700		82430
Π11	100	Δ6-Δ20-Δ21-Δ88-Δ89		49730	7700		82430
Π12	100	Δ13-Δ29-Δ94-Δ125-Δ130		49730	7700		82430
Π13	100	Δ14-Δ30-Δ93-Δ94		49730	7700		82430

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Π14	100	Δ15-Δ31-Δ93-Δ95		49730	7700		82430
Π15	100	Δ16-Δ17-Δ32-Δ95-Δ96		49730	7700		82430
Π16	100	Δ33-Δ51-Δ52-Δ96-Δ97		49730	7700		82430
Π17	100	Δ34-Δ53-Δ54-Δ97-Δ98-Δ35		49730	7700		82430
Π18	100	Δ35-Δ55-Δ56-Δ98-Δ99		49730	7700		82430
Π19	100	Δ22-Δ36-Δ99-Δ100		49730	7700		82430
Π20	100	Δ37-Δ100-Δ101-Δ103-Δ124		49730	7700		82430
Π21	100	Δ18-Δ19-Δ38-Δ101-Δ102		49730	7700		82430
Π22	100	Δ20-Δ21-Δ23-Δ24-Δ39-Δ102		49730	7700		82430
Π23	100	Δ29-Δ40-Δ104-Δ135-Δ136		49730	7700		82430
Π24	100	Δ30-Δ41-Δ104-Δ106-Δ29-Δ40		49730	7700		82430
Π25	100	Δ31-Δ42-Δ106-Δ108		49730	7700		82430
Π26	100	Δ32-Δ43-Δ108-Δ110-Δ42		49730	7700		82430
Π27	100	Δ33-Δ44-Δ110-Δ112		49730	7700		82430
Π28	100	Δ34-Δ45-Δ112-Δ114-Δ35		49730	7700		82430
Π29	100	Δ35-Δ46-Δ114-Δ116		49730	7700		82430
Π30	100	Δ36-Δ47-Δ116-Δ118		49730	7700		82430
Π31	100	Δ37-Δ48-Δ118-Δ120		49730	7700		82430
Π32	100	Δ38-Δ49-Δ120-Δ122		49730	7700		82430
Π33	100	Δ25-Δ26-Δ39-Δ50-Δ122		49730	7700		82430
Π34	100	Δ40-Δ76-Δ77-Δ105-Δ137		49730	7700		82430
Π35	100	Δ41-Δ78-Δ79-Δ105-Δ107		49730	7700		82430
Π36	100	Δ42-Δ80-Δ81-Δ107-Δ109-Δ79		49730	7700		82430
Π37	100	Δ43-Δ57-Δ58-Δ109-Δ111-Δ42		49730	7700		82430
Π38	100	Δ44-Δ59-Δ60-Δ111-Δ113		49730	7700		82430
Π39	100	Δ45-Δ61-Δ62-Δ113-Δ115		49730	7700		82430
Π40	100	Δ46-Δ63-Δ64-Δ115-Δ117		49730	7700		82430
Π41	100	Δ47-Δ65-Δ66-Δ117-Δ119		49730	7700		82430
Π42	100	Δ48-Δ67-Δ68-Δ119-Δ121		49730	7700		82430
Π43	100	Δ49-Δ69-Δ70-Δ86-Δ121-Δ123		49730	7700		82430
Π44	100	Δ27-Δ28-Δ50-Δ70-Δ71-Δ72-Δ		49730	7700		82430

Στάθμη 1: Φορτία δοκών

	b x d	Πλάκα	Πλάκα	Ιδιο	G(Π1-Π2)	Q(Π1-Π2)	Τοιχοπ.	Ολικό
α/α	(cm)	Π1	Π2	N/m	N/m	N/m	N/m	φορτίο
1	100x102	1			0	0	0	25500
2	100x102	2			0	0	0	25500
3	100x102	3			0	0	0	25500
4	100x102	4			0	0	0	25500
5	100x102	10			0	0	0	25500
6	100x102	11			0	0	0	25500
7	40x200	1	5		0	0	0	20000
8	40x200	1	5		0	0	0	20000
9	40x200	2	6		0	0	0	20000
10	40x200	2	7		0	0	0	20000
11	40x200	3	8		0	0	0	20000
12	40x200	3	8		0	0	0	20000
13	100x102	5	12		0	0	0	25500
14	100x102	5	13		0	0	0	25500
15	100x102	6	14		0	0	0	25500
16	40x200	7	15		0	0	0	20000
17	40x200	7	15		0	0	0	20000
18	40x200	10	21		0	0	0	20000
19	40x200	10	21		0	0	0	20000
20	40x200	11	22		0	0	0	20000
21	40x200	11	22		0	0	0	20000
22	40x200	9	19		0	0	0	20000
23	40x200	22			0	0	0	20000
24	40x200	22			0	0	0	20000
25	40x200	33			0	0	0	20000
26	40x200	33			0	0	0	20000
27	40x200	44			0	0	0	20000

28	40x200	44			0	0	0	20000
29	100x102	12	23		0	0	0	25500
30	100x102	13	24		0	0	0	25500
31	100x102	14	25		0	0	0	25500
32	100x102	15	26		0	0	0	25500
33	100x102	16	27		0	0	0	25500
34	100x102	17	28		0	0	0	25500
35	100x102	18	29		0	0	0	25500
36	100x102	19	30		0	0	0	25500
37	100x102	20	31		0	0	0	25500
38	100x102	21	32		0	0	0	25500
39	100x102	22	33		0	0	0	25500
40	100x102	23	34		0	0	0	25500
41	100x102	24	35		0	0	0	25500
42	100x102	25	36		0	0	0	25500
43	100x102	26	37		0	0	0	25500
44	100x102	27	38		0	0	0	25500
45	100x102	28	39		0	0	0	25500
46	100x102	29	40		0	0	0	25500
47	100x102	30	41		0	0	0	25500
48	100x102	31	42		0	0	0	25500
49	100x102	32	43		0	0	0	25500
50	100x102	33	44		0	0	0	25500
51	40x200	7	16		0	0	0	20000
52	40x200	8	16		0	0	0	20000
53	40x200	8	17		0	0	0	20000
54	40x200	8	17		0	0	0	20000
55	40x200	9	18		0	0	0	20000
56	40x200	9	18		0	0	0	20000
57	40x250	37			0	0	0	25000
58	40x250	37			0	0	0	25000
59	40x250	38			0	0	0	25000
60	40x250	38			0	0	0	25000
61	40x250	39			0	0	0	25000
62	40x250	39			0	0	0	25000
63	40x250	40			0	0	0	25000
64	40x250	40			0	0	0	25000
65	40x250	41			0	0	0	25000
66	40x250	41			0	0	0	25000
67	40x250	42			0	0	0	25000
68	40x250	42			0	0	0	25000
69	40x200	43			0	0	0	20000
70	40x200	43	44		0	0	0	20000
71	40x250	44			0	0	0	25000
72	40x250	44			0	0	0	25000
73	40x250	1			0	0	0	25000
74	40x250	5			0	0	0	25000
75	40x250	5			0	0	0	25000
76	40x200	34			0	0	0	20000
77	40x200	34			0	0	0	20000
78	40x200	35			0	0	0	20000
79	40x200	35			0	0	0	20000
80	40x200	36			0	0	0	20000
81	40x200	36			0	0	0	20000
82	100x102	1	2		0	0	0	25500
83	100x102	2	3		0	0	0	25500
84	100x102	3	4		0	0	0	25500
85	40x200	8	9		0	0	0	20000
86	40x200	43			0	0	0	20000
87	100x102	4	10		0	0	0	25500
88	100x102	10	11		0	0	0	25500
89	100x102	11			0	0	0	25500
90	100x102	7	8		0	0	0	25500

91	100x102	5	6		0	0	0	25500
92	100x102	6	7		0	0	0	25500
93	100x102	13	14		0	0	0	25500
94	100x102	12	13		0	0	0	25500
95	100x102	14	15		0	0	0	25500
96	100x102	15	16		0	0	0	25500
97	100x102	16	17		0	0	0	25500
98	100x102	17	18		0	0	0	25500
99	100x102	18	19		0	0	0	25500
100	100x102	19	20		0	0	0	25500
101	100x102	20	21		0	0	0	25500
102	100x102	21	22		0	0	0	25500
103	40x200	10	20		0	0	0	20000
104	100x102	23	24		0	0	0	25500
105	100x102	34	35		0	0	0	25500
106	100x102	24	25		0	0	0	25500
107	100x102	35	36		0	0	0	25500
108	100x102	26			0	0	0	25500
109	100x102	36	37		0	0	0	25500
110	100x102	26	27		0	0	0	25500
111	100x102	37	38		0	0	0	25500
112	100x102	27	28		0	0	0	25500
113	100x102	38	39		0	0	0	25500
114	100x102	28	29		0	0	0	25500
115	100x102	39	40		0	0	0	25500
116	100x102	29	30		0	0	0	25500
117	100x102	40	41		0	0	0	25500
118	100x102	30	31		0	0	0	25500
119	100x102	41	42		0	0	0	25500
120	100x102	31	32		0	0	0	25500
121	100x102	42	43		0	0	0	25500
122	100x102	32	33		0	0	0	25500
123	100x102	43	44		0	0	0	25500
124	40x200	10	20		0	0	0	20000
125	40x200	12			0	0	0	20000
126	40x250	44			0	0	0	25000
127	40x250	44			0	0	0	25000
128	40x250	44			0	0	0	25000
129	40x250	44			0	0	0	25000
130	40x200	12			0	0	0	20000
131	40x200	4	9		0	0	0	20000
132	40x200	4	9		0	0	0	20000
133	40x200	9	10		0	0	0	20000
134	40x200	9	10		0	0	0	20000
135	40x200	23			0	0	0	20000
136	40x200	23			0	0	0	20000
137	40x200	34			0	0	0	20000

Στάθμη 2: Συμπαγείς πλάκες και πρόβολοι

	d(cm)	Περιβάλλουσες	Ιδιο	Μόνιμο	Κινητό	Ακραίο	Ολικό
α/α	d1	δοκοί	N/m2	N/m2	N/m2	N/m	φορτίο
Π1	20	Δ1-Δ2-Δ3-Δ1001-Δ1074-Δ107	5000	2000	5000		12000
Π2	20	Δ1-Δ10-Δ1053-Δ1054-Δ1110	5000	2000	5000		12000
Π3	20	Δ4-Δ5-Δ10-Δ14-Δ41	5000	2000	5000		12000
Π4	20	Δ7-Δ12-Δ16-Δ1060-Δ1061	5000	2000	5000		12000
Π5	20	Δ3-Δ14-Δ15-Δ16-Δ17-Δ18-Δ1	5000	2000	5000		12000
Π6	20	Δ6-Δ17-Δ20-Δ42-Δ43-Δ1074-	5000	2000	5000		12000
Π7	20	Δ8-Δ19-Δ21-Δ44-Δ45-Δ1094-	5000	2000	5000		12000
Π8	25	Δ20-Δ23-Δ43-Δ1003-Δ1045-Δ	6250	2000	5000		13250
Π9	25	Δ22-Δ24-Δ1002-Δ1003	6250	2000	5000		13250
Π10	25	Δ21-Δ25-Δ45-Δ1002-Δ1092-Δ	6250	2000	5000		13250
Π11	25	Δ23-Δ24-Δ25-Δ26-Δ27-Δ28-Δ	6250	2000	5000		13250

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Π12	25	Δ26-Δ27-Δ28-Δ29-Δ30-Δ31-Δ	6250	2000	5000		13250
Π13	25	Δ13-Δ29-Δ30-Δ31-Δ32-Δ33-Δ	6250	2000	5000		13250
Π14	25	Δ32-Δ33-Δ34-Δ35-Δ36-Δ37-Δ	6250	2000	5000		13250
Π15	25	Δ35-Δ36-Δ37-Δ38-Δ39-Δ40-Δ	6250	2000	5000		13250
Π16	20	Δ5-Δ7-Δ11-Δ15	5000	2000	5000		12000
Π17	20	Δ9-Δ13-Δ1049-Δ1050-Δ1068-	5000	2000	2000		9000
Π18	20	Δ11-Δ1055-Δ1056-Δ1110-Δ11	5000	20000	0		25000
Π19	20	Δ12-Δ1057-Δ1058-Δ1059-Δ11	5000	2000	3500		10500
ΠΡ20	20	Δ18-Δ1112-Δ1113-Δ1114	5000	2000	5000	5000	12000

Στάθμη 2: Φορτία δοκών

	b x d	Πλάκα	Πλάκα	Ιδιο	G(Π1-Π2)	Q(Π1-Π2)	Τοιχοπ.	Ολικό
α/α	(cm)	Π1	Π2	N/m	N/m	N/m	N/m	φορτίο
1	30x40	1	2	3000	8741	6244	5500	23485
2	30x40	1		3000	8503	6074	5000	22577
3	30x40	1	5	3000	8467	6048	22000	39516
4	50x20	3		2500	3617	2584	5000	13701
5	40x40	3	16	4000	6645	4747	0	15392
6	40x115	6		11500	505	361	3000	15366
7	40x40	4	16	4000	6212	4437	0	14650
8	40x115	7		11500	504	360	3000	15364
9	30x60	17		4500	495	141	10500	15637
10	30x40	2	3	3000	15331	10951	0	29282
11	40x60	16	18	6000	41497	8819	0	56316
12	40x60	4	19	6000	15446	9555	0	31001
13	30x125	13	17	9375	8499	2428	16000	36302
14	40x40	3	5	4000	19065	13618	2500	39183
15	40x40	5	16	4000	21767	17155	0	42922
16	40x60	4	5	6000	20382	14673	2500	43555
17	40x95	5	6	9500	16605	11913	15200	53218
18	40x40	5	ΠΡ20	4000	18827	8837	0	31664
19	40x95	5	7	9500	16607	11913	15200	53220
20	40x40	6	8	4000	21886	14644	0	40531
21	40x40	7	10	4000	21890	14647	0	40537
22	35x40	9		4000	3085	1870	0	8955
23	40x40	8	11	4000	24304	14475	0	42779
24	40x40	9	11	4000	23334	14142	0	41476
25	40x40	10	11	4000	24305	14476	0	42781
26	40x95	11	12	9500	20058	12198	0	41756
27	40x95	11	12	9500	20192	12238	0	41930
28	40x95	11	12	9500	20058	12198	0	41756
29	40x125	12	13	12500	22275	13500	0	48275
30	40x125	12	13	12500	22275	13500	0	48275
31	40x125	12	13	12500	22275	13500	0	48275
32	40x100	13	14	10000	22275	13500	0	45775
33	40x100	13	14	10000	22275	13500	0	45775
34	40x100	13	14	10000	22275	13500	0	45775
35	40x130	14	15	13000	22275	13500	0	48775
36	40x130	14	15	13000	22275	13500	0	48775
37	40x130	14	15	13000	22275	13500	0	48775
38	40x105	15		10500	11138	6750	9600	37988
39	40x105	15		10500	11137	6750	11500	39887
40	40x105	15		10500	11138	6750	11500	39888
41	50x20	3		2500	3613	2580	5000	13693
42	40x40	6		4000	544	388	3000	7932
43	40x115	6	8	11500	21886	14644	8000	56031
44	40x40	7		4000	529	378	3000	7906
45	40x115	7	10	11500	21890	14647	8000	56037
1001	80x20	1		4000	7000	5000	0	16000
1002	80x20	9	10	4000	16500	10000	0	30500
1003	80x20	8	9	4000	16500	10000	0	30500
1011	40x400	15		40000	8250	5000	0	53250

1014	40x400	14		40000	8250	5000	0	53250
1042	40x400	5		40000	7000	5000	0	52000
1043	40x400	5		40000	7000	5000	0	52000
1045	40x400	8		40000	8250	5000	0	53250
1046	40x400	8		40000	8250	5000	0	53250
1047	40x400	11		40000	8250	5000	0	53250
1048	40x400	11		40000	8250	5000	0	53250
1049	40x400	12	17	40000	8799	2514	0	51313
1050	40x400	12	17	40000	9108	2602	0	51710
1052	40x400	14		40000	8250	5000	0	53250
1053	40x400	2		40000	5254	3753	0	49007
1054	40x400	2		40000	5289	3778	0	49067
1055	40x400	18		40000	19808	1443	0	61252
1056	40x400	18		40000	20046	1443	0	61489
1057	40x400	19		40000	3993	1713	0	45706
1058	40x400	19		40000	7000	3500	0	50500
1059	40x400	19		40000	7000	3500	0	50500
1060	40x400	4		40000	3277	2341	0	45618
1061	40x400	4		40000	2860	2043	0	44903
1065	40x400	15		40000	8250	5000	0	53250
1067	40x400	15		40000	11138	6750	0	57888
1068	50x50	17		6250	9108	2602	0	17960
1069	50x50	17		6250	8499	2428	0	17177
1070	50x50	17		6250	495	141	0	6887
1071	50x50	17		6250	7000	2000	0	15250
1072	50x50	15		6250	8250	5000	0	19500
1073	50x50	15		6250	8250	5000	0	19500
1074	50x50	1	6	6250	9328	6663	0	22241
1075	50x50	1	6	6250	544	388	0	7182
1084	30x300	14		22500	8250	5000	0	35750
1085	30x300	14		22500	8250	5000	0	35750
1086	30x300	13		22500	8250	5000	0	35750
1087	30x300	13		22500	8250	5000	0	35750
1088	30x300	12		22500	8250	5000	0	35750
1089	30x300	12		22500	8250	5000	0	35750
1090	30x300	11		22500	8250	5000	0	35750
1091	30x300	11		22500	8250	5000	0	35750
1092	30x300	10		22500	8250	5000	0	35750
1093	30x300	10		22500	8250	5000	0	35750
1094	30x300	7		22500	504	360	0	23364
1095	30x300	7		22500	529	378	0	23406
1102	30x300	1		22500	7000	5000	0	34500
1103	30x300	1		22500	7000	5000	0	34500
1104	30x300	1		22500	8741	6244	0	37485
1105	30x300	1		22500	8446	6033	0	36980
1106	30x300	1		22500	8467	6048	0	37016
1107	30x300	1		22500	8823	6302	0	37625
1109	30x300	17		22500	7000	2000	0	31500
1110	100x20	2	18	5000	32000	5000	2000	44000
1111	100x20	18	19	5000	32000	3500	2000	42500

Στάθμη 3: Συμπαγείς πλάκες και πρόβολοι

	d(cm)	Περιβάλλουσες	Ιδιο	Μόνιμο	Κινητό	Ακραίο	Ολικό
α/α	d1	δοκοί	N/m2	N/m2	N/m2	N/m	φορτίο
Π1	20	Δ1-Δ7-Δ8-Δ13-Δ14	5000	13000	2000		20000
Π2	20	Δ2-Δ9-Δ10-Δ14-Δ15-Δ16	5000	13000	2000		20000
Π3	20	Δ3-Δ15-Δ17-Δ28	5000	2000	2000		9000
Π4	20	Δ16-Δ18-Δ28-Δ1024-Δ1025-Δ	5000	3500	5000		13500
Π5	20	Δ4-Δ17-Δ18-Δ19-Δ29-Δ1028-	5000	5500	3000		13500
Π6	20	Δ5-Δ11-Δ19-Δ20-Δ1015-Δ106	5000	4500	3000		12500
Π7	25	Δ6-Δ20-Δ21-Δ22-Δ23-Δ24-Δ2	6250	2500	2500		11250

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Στάθμη 3: Φορτία δοκών

	b x d	Πλάκα	Πλάκα	Ιδιο	G(Π1-Π2)	Q(Π1-Π2)	Τοιχοπ.	Ολικό
α/α	(cm)	Π1	Π2	N/m	N/m	N/m	N/m	φορτίο
1	40x60	1		6000	15730	1748	0	23478
2	40x60	2		6000	16111	1790	0	23901
3	40x60	3		6000	8925	2550	5000	22475
4	40x60	5		6000	9398	2685	5000	23083
5	40x60	6		6000	5190	1639	5000	17828
6	40x60	7		6000	8750	2500	2500	19750
7	30x60	1		4500	15730	1748	22600	44578
8	30x60	1		4500	15730	1748	8200	30178
9	30x60	2		4500	16111	1790	22600	45001
10	30x60	2		4500	16111	1790	10500	32901
11	30x60	6		4500	5190	1639	23200	34528
13	30x60	1		4500	22837	2537	0	29874
14	40x60	1	2	6000	82771	9197	0	97968
15	40x80	2	3	8000	26843	2983	12400	50225
16	40x80	2	4	8000	28289	3833	7500	47622
17	40x80	3	5	8000	15566	4391	2500	30457
18	40x113	4	5	11300	17012	5242	16100	49654
19	40x60	5	6	6000	45939	13782	0	65721
20	40x40	6	7	6000	44340	13446	2500	66285
21	40x105	7		10500	19906	5687	7000	43094
22	40x105	7		10500	19906	5688	7500	43594
23	40x105	7		10500	19907	5688	8000	44094
24	30x75	7		5625	15795	4405	8200	34025
25	30x60	7		4500	19906	5687	8000	38094
26	30x60	7		4500	19906	5688	10300	40394
27	30x60	7		4500	19907	5688	9200	39294
28	30x60	3	4	4500	8925	2550	10000	25975
29	30x60	5		4500	9398	2685	23200	39783
1010	40x400			40000	0	0	0	40000
1015	40x400	6		40000	9500	3000	0	52500
1024	40x400	4		40000	8500	5000	0	53500
1025	40x400	4		40000	8500	5000	0	53500
1026	40x400	4		40000	8500	5000	0	53500
1027	40x400	4		40000	8500	5000	0	53500
1028	40x400	5		40000	9152	2615	0	51767
1029	40x400	5		40000	9008	2574	0	51582
1063	40x400	6		40000	5175	1634	0	46809
1106	30x300	7		22500	8750	2500	0	33750
1107	30x300	7		22500	8750	2500	0	33750
1108	20x50	7		2500	8750	2500	0	13750
1109	30x50	7		3750	8750	2500	7000	22000

Στάθμη 4: Συμπαγείς πλάκες και πρόβολοι

	d(cm)	Περιβάλλουσες	Ιδιο	Μόνιμο	Κινητό	Ακραίο	Ολικό
α/α	d1	δοκοί	N/m2	N/m2	N/m2	N/m	φορτίο
Π1	20	Δ1-Δ28-Δ31-Δ1004-Δ1005-Δ1	5000	13200	1000		19200
Π2	20	Δ2-Δ11-Δ31-Δ34-Δ1008-Δ100	5000	10000	1000		16000
Π3	20	Δ3-Δ13-Δ34-Δ39-Δ1030-Δ106	5000	8200	1000		14200
ΠΡ4	25	Δ4-Δ43-Δ47-Δ1074-Δ1075-Δ1	6250	3500	5000	5000	14750
Π5	20	Δ5-Δ26-Δ1016-Δ1017-Δ1018-	5000	7800	1000		13800
Π6	25	Δ6-Δ26-Δ27-Δ1031-Δ1041	6250	4000	2500		12750
Π7	25	Δ7-Δ16-Δ27-Δ29	6250	4000	5000		15250
Π8	25	Δ17-Δ29-Δ30-Δ1004-Δ1005	6250	4000	5000		15250
Π9	25	Δ18-Δ30-Δ32-Δ1006-Δ1007	6250	4000	5000		15250
Π10	25	Δ19-Δ32-Δ33-Δ1008-Δ1009	6250	4000	5000		15250
Π11	25	Δ11-Δ20-Δ33-Δ35-Δ36-Δ37	6250	7500	5000		18750
Π12	25	Δ21-Δ35-Δ36-Δ37-Δ38-Δ1030	6250	2000	2000		10250
Π13	25	Δ13-Δ38-Δ40-Δ41-Δ42-Δ1013	6250	2000	2000		10250

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Π14	25	Δ23-Δ40-Δ41-Δ42-Δ44-Δ45-Δ	6250	2500	5000		13750
ΠΡ15	25	Δ23-Δ1067-Δ1068-Δ1069-Δ10	6250	3500	5000	14500	14750

Στάθμη 4: Φορτία δοκών

	b x d	Πλάκα	Πλάκα	Ιδιο	G(Π1-Π2)	Q(Π1-Π2)	Τοιχοπ.	Ολικό
α/α	(cm)	Π1	Π2	N/m	N/m	N/m	N/m	φορτίο
1	40x60	1		6000	16185	889	5000	28075
2	40x60	2		6000	8194	546	5000	19740
3	40x60	3		6000	11815	895	5000	23710
4	40x60	ΠΡ4		6000	9750	5000	0	20750
5	30x60	5		4500	12800	1000	3600	21900
6	30x60	6		4500	10250	2500	3600	20850
7	30x60	7		4500	10250	5000	3600	23350
11	30x60	2	11	4500	8194	546	15500	28740
13	30x60	3	13	4500	11815	895	12000	29210
16	30x70	7		5250	10250	5000	3600	24100
17	30x70	8		5250	10250	5000	3600	24100
18	30x70	9		5250	10250	5000	3600	24100
19	30x70	10		5250	10250	5000	3600	24100
20	30x70	11		5250	13750	5000	3600	27600
21	30x70	12		5250	8250	2000	10000	25500
23	30x60	14	ΠΡ15	4500	37293	10689	4000	56483
26	40x195	5	6	19500	48334	6113	12750	86696
27	50x130	6	7	16250	24699	8611	0	49560
28	40x60	1		6000	27262	1476	9800	44538
29	40x110	7	8	11000	31487	15359	0	57846
30	50x110	8	9	13750	26238	12799	0	52787
31	40x60	1	2	6000	76299	4518	0	86817
32	50x110	9	10	13750	31459	15346	0	60555
33	50x110	10	11	13750	29143	11952	0	54846
34	40x60	2	3	6000	62160	4518	0	72678
35	50x120	11	12	15000	28264	9487	7500	60251
36	50x120	11	12	15000	28279	9492	7500	60271
37	50x120	11	12	15000	28273	9490	7500	60263
38	50x120	12	13	15000	27810	6742	0	49552
39	40x50	3		5000	19397	1476	15000	40873
40	40x120	13	14	12000	39195	19418	3000	73613
41	40x120	13	14	12000	39198	19419	10500	81117
42	40x120	13	14	12000	39197	19419	6400	77016
43	30x50	ΠΡ4		3750	29863	12750	7500	53863
44	30x80	14		6000	16334	9433	6400	38167
45	30x60	14		4500	16334	9433	9600	39867
46	30x80	14		6000	16334	9433	12800	44567
47	100x45	ΠΡ4	14	11250	3262	673	0	15185
1004	40x400	1	8	40000	28450	6000	0	74450
1005	40x400	1	8	40000	15946	876	0	56823
1006	40x400	1	9	40000	28450	6000	0	74450
1007	40x400	1	9	40000	16185	889	0	57075
1008	40x400	2	10	40000	25250	6000	0	71250
1009	40x400	2	10	40000	8105	540	0	48645
1013	40x400	13		40000	8250	2000	0	50250
1016	40x400	5		40000	12800	1000	0	53800
1017	40x400	5		40000	12800	1000	0	53800
1018	40x400	5		40000	12800	1000	0	53800
1019	40x400	5		40000	34240	2675	0	76915
1020	40x400	5		40000	34240	2675	0	76915
1021	40x400	5		40000	34240	2675	0	76915
1022	40x400	5		40000	34240	2675	0	76915
1023	40x400	5		40000	34217	2673	0	76891
1030	40x400	3	12	40000	11764	891	0	52655
1031	40x400	6		40000	10250	2500	0	52750
1041	40x400	6		40000	10250	2500	0	52750

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

1064	40x400	13		40000	8250	2000	0	50250
1066	40x400	3	12	40000	21450	3000	0	64450
1067	20x50	ΠΡ15		2500	9750	5000	0	17250
1068	20x50	ΠΡ15		2500	9750	5000	0	17250
1069	20x50	ΠΡ15		2500	9750	5000	0	17250
1070	30x145	5		10875	12800	1000	0	24675

Στάθμη 5: Συμπαγείς πλάκες και πρόβολοι

	d(cm)	Περιβάλλουσες	Ιδιο	Μόνιμο	Κινητό	Ακραίο	Ολικό
α/α	d1	δοκοί	N/m2	N/m2	N/m2	N/m	φορτίο
Π1	20	Δ1-Δ4-Δ10-Δ14	5000	9600	1000		15600
Π2	20	Δ2-Δ4-Δ11-Δ15	5000	9700	1000		15700
Π3	20	Δ2-Δ6-Δ12-Δ16	5000	9100	1000		15100
Π4	20	Δ5-Δ7-Δ16-Δ21	5000	9400	1000		15400
ΠΡ5	25	Δ3-Δ18-Δ19-Δ23-Δ1001-Δ100	6250	5500	5000	3600	16750
ΠΡ6	20	Δ3-Δ15-Δ20-Δ1004-Δ1005-Δ1	5000	2000	5000	2000	12000

Στάθμη 5: Φορτία δοκών

	b x d	Πλάκα	Πλάκα	Ιδιο	G(Π1-Π2)	Q(Π1-Π2)	Τοιχοπ.	Ολικό
α/α	(cm)	Π1	Π2	N/m	N/m	N/m	N/m	φορτίο
1	40x60	1		6000	20516	1409	2500	30425
2	40x60	2	3	6000	61062	4228	0	71290
3	40x50	ΠΡ5	ΠΡ6	5000	16000	10000	2000	33000
4	40x60	1	2	6000	69991	4769	0	80759
5	30x75	4		5625	9746	677	2000	18048
6	30x65	3		4875	14833	1065	2750	23522
7	30x65	4		4875	9746	677	2750	18048
10	40x125	1		12500	7376	505	2500	22881
11	40x125	2		12500	17467	1188	2500	33655
12	40x125	3		12500	8192	584	2500	23777
14	40x95	1		9500	7376	505	3600	20981
15	40x95	2	ΠΡ6	9500	11650	793	3600	25542
16	40x60	3	4	6000	43160	3020	0	52181
18	30x75	ΠΡ5		6000	33564	12751	3600	55915
19	30x50	ΠΡ5		3750	33564	12751	3600	53664
20	30x50	ΠΡ6		3750	7000	5000	5500	21250
21	30x60	4		4500	18261	1265	2500	26526
23	40x50	ΠΡ5		6000	11750	5000	3600	26350

Στάθμη 6: Συμπαγείς πλάκες και πρόβολοι

	d(cm)	Περιβάλλουσες	Ιδιο	Μόνιμο	Κινητό	Ακραίο	Ολικό
α/α	d1	δοκοί	N/m2	N/m2	N/m2	N/m	φορτίο
Π1	15	Δ1-Δ2-Δ4-Δ7-Δ1001-Δ5	3750	5900	1000		10650
Π2	15	Δ2-Δ3-Δ5-Δ6-Δ8-Δ9-Δ1001	3750	5900	2000		11650

Στάθμη 6: Φορτία δοκών

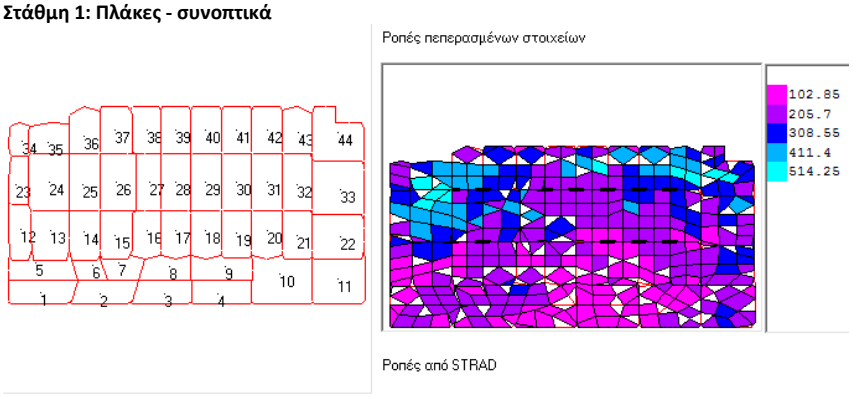
	b x d	Πλάκα	Πλάκα	Ιδιο	G(Π1-Π2)	Q(Π1-Π2)	Τοιχοπ.	Ολικό
α/α	(cm)	Π1	Π2	N/m	N/m	N/m	N/m	φορτίο
1	25x55	1		3750	8866	919	0	13535
2	30x35	1	2	2625	8866	919	1500	13910
3	30x60	2		4500	9650	2000	2000	18150
4	40x40	1		4000	14413	1494	2000	21907
5	40x60	2		6000	21954	4550	2000	34504
6	40x60	2		6000	21954	4550	2000	34504
7	30x40	1		3000	14413	1494	2000	20907
8	30x50	2		3750	21954	4550	2000	32254
9	30x50	2		3750	21954	4550	2000	32254
1001	20x50	1	2	2500	19300	3000	0	24800

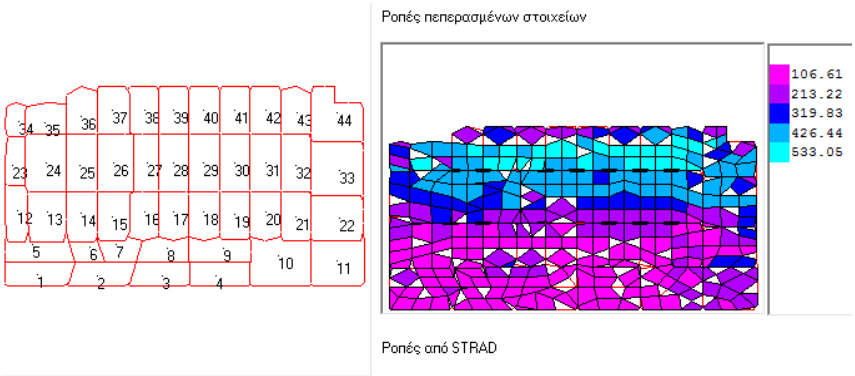
ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Οπλισμοί

Οι πλάκες επιλύθηκαν με επιφανειακά πεπερασμένα στοιχεία με διάσταση καννάβου ~50cm, λαμβάνοντας υπόψη τη δυσκαμψία των πεδιλοδοκών που περιγράφηκαν για την προσομοίωση της κοιτόστρωσης στο χωρικό μοντέλο. Οι πεδιλοδοκοί εισήχθησαν με πάχος κορμού/ πάχος πέλματος όμοιο με την πλάκα κοιτόστρωσης και πλάτος έδρασης τέτοιο ώστε να καλύπτεται η όλη κάτοψη. Θεωρήθηκαν με τη δυσκαμψία σταδίου ΙΙ ήτοι μείωση της κύριας καμπτικής ροπής αδράνειας Iy κατά 50% και της στρεπτικής ροπής αδράνειας Ix κατά 90%.
Τα αποτελέσματα της επίλυσης αξιοποιήθηκαν για τον έλεγχο πλακών σε κάμψη και την όπλιση αυτών.

Στάθμη 1: Πλάκες - συνοπτικά





ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

α/α	Πάχος Πλάκας d	Ζώνη Επίλυσης	Στήριξη	Στήριξη	Ροπές M	Τάσεις Beton σ	Οπλισμός As	Ράβδοι
	[cm]		1	2	[kNm]	[MPa]	[cm2]	Διάμετροι και αποστάσεις
Π 1	100	35YY	Δ 1	Τ 8	77.40	4.71	15.00	Φ14/10(270)
					-16.26	2.01	0.40	
								Φ12/40(269)
Π 1	100	37YY	Δ 1	Τ 7	77.92	4.32	15.00	Φ14/10(281)
					-11.83	0.00	0.00	
Π 1	100	39YY	Δ 1	Τ 7	77.92	4.32	15.00	Φ14/10(293)
					-22.25	2.34	0.54	
								Φ12/40(292)
Π 1	100	41YY	Δ 1	Τ 7	77.92	4.32	15.00	Φ14/10(305)
					-44.11	2.34	0.54	
								Φ12/40(304)
Π 1	100	81XX	Τ 73	Δ 82	0.00	6.44	0.00	
					-10.95	1.65	0.27	
								Φ12/40(534)
Π 1	100	83XX	Τ 73	Δ 82	177.77	6.39	0.00	
					-68.42	3.51	1.24	
								Φ12/40(543)
Π 2	100	49YY	Δ 2	Τ 10	53.50	4.55	15.00	Φ14/10(355)
					-70.08	2.84	0.81	
								Φ12/40(354)
Π 2	100	51YY	Δ 2	Τ 9	91.79	4.67	15.00	Φ14/10(366)
					-55.86	2.86	0.82	
								Φ12/40(365)
Π 2	100	73YY	Δ 2	Τ 10	53.44	4.55	15.00	Φ14/10(487)
					-15.45	0.00	0.00	
Π 2	100	75YY	Δ 2	Τ 9	53.11	4.67	15.00	Φ14/10(495)
					0.00	0.00	0.00	
Π 2	100	81XX	Δ 82	Δ 83	114.83	5.20	15.00	Φ14/10(535)
					-81.32	0.00	0.00	
Π 2	100	83XX	Δ 82	Δ 83	79.71	5.00	15.00	Φ14/10(545)
					-99.20	3.31	1.10	
								Φ12/40(544)
Π 3	100	67YY	Δ 3	Τ 12	49.56	3.47	15.00	Φ14/10(459)
					-96.92	4.05	1.67	
								Φ12/40(458)
Π 3	100	69YY	Δ 3	Τ 12	49.70	3.47	15.00	Φ14/10(467)
					-96.89	0.00	0.00	
Π 3	100	71YY	Δ 3	Τ 11	49.72	4.06	15.00	Φ14/10(477)
					-34.31	2.90	0.84	
								Φ12/40(476)
Π 3	100	81XX	Δ 83	Δ 84	42.32	3.34	15.00	Φ14/10(537)
					-60.15	3.81	1.47	
								Φ12/40(536)
Π 3	100	83XX	Δ 83	Δ 84	50.03	3.93	15.00	Φ14/10(546)
					-36.89	0.00	0.00	
Π 4	100	59YY	Δ 4	Τ 132	58.94	3.77	15.00	Φ14/10(413)
					0.00	0.00	0.00	
Π 4	100	61YY	Δ 4	Τ 132	58.94	3.77	15.00	Φ14/10(423)
					-31.26	0.00	0.00	
Π 4	100	63YY	Δ 4	Τ 131	58.96	3.77	15.00	Φ14/10(434)
					-31.26	2.77	0.76	
								Φ12/40(433)
Π 4	100	65YY	Δ 4	Τ 131	59.00	3.77	15.00	Φ14/10(446)
					-53.48	3.60	1.31	
								Φ12/40(445)
Π 4	100	81XX	Δ 84	Δ 87	52.10	3.55	15.00	Φ14/10(538)
					-51.49	0.00	0.00	
Π 4	100	83XX	Δ 84	Δ 87	36.67	2.99	15.00	Φ14/10(548)

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

					-39.89	2.96	0.88	
								Φ12/40(547)
Π 5	100	36ΥΥ	Τ 8	Δ 14	36.52	3.08	15.00	Φ14/10(273)
					-79.32	4.35	1.94	
								Φ12/40(272)
Π 5	100	38ΥΥ	Τ 7	Δ 14	144.93	5.80	15.00	Φ14/10(285)
					-56.21	0.00	0.00	
Π 5	100	40ΥΥ	Τ 7	Δ 13	144.93	5.80	15.00	Φ14/10(296)
					-56.21	3.69	1.38	
								Φ12/40(295)
Π 5	100	42ΥΥ	Τ 7	Δ 13	144.93	5.80	15.00	Φ14/10(307)
					-56.21	0.00	0.00	
Π 5	100	77ΧΧ	Τ 75	Δ 91	179.86	6.42	0.00	
					-75.20	0.92	0.08	
								Φ12/40(509)
Π 5	100	79ΧΧ	Τ 74	Δ 91	159.23	6.07	0.00	
					-76.24	0.91	0.08	
								Φ12/40(521)
Π 6	100	52ΥΥ	Τ 9	Δ 15	71.89	4.15	15.00	Φ14/10(368)
					-160.19	6.08	3.95	
								Φ12/28(367)
Π 6	100	76ΥΥ	Τ 9	Δ 15	38.57	3.80	15.00	Φ14/10(498)
					-121.38	5.34	2.98	
								Φ12/37(497)
Π 6	100	77ΧΧ	Δ 91	Δ 92	82.12	5.13	15.00	Φ14/10(511)
					-146.71	5.84	3.61	
								Φ12/31(510)
Π 6	100	79ΧΧ	Δ 91	Δ 92	103.26	5.13	15.00	Φ14/10(523)
					-96.42	3.58	1.29	
								Φ12/40(522)
Π 7	100	50ΥΥ	Τ 10	Τ 16	73.84	5.73	15.00	Φ14/10(357)
					-162.25	6.12	4.00	
								Φ12/28(356)
Π 7	100	74ΥΥ	Τ 10	Τ 17	73.84	5.73	15.00	Φ14/10(488)
					-162.23	0.00	0.00	
Π 7	100	77ΧΧ	Δ 92	Δ 90	10.07	6.59	15.00	Φ14/10(512)
					0.00	0.00	0.00	
Π 7	100	79ΧΧ	Δ 92	Δ 90	122.19	5.46	15.00	Φ14/10(525)
					-133.89	5.59	3.30	
								Φ12/34(524)
Π 8	100	68ΥΥ	Τ 12	Τ 54	37.46	3.40	15.00	Φ14/10(460)
					-95.96	0.00	0.00	
Π 8	100	70ΥΥ	Τ 12	Τ 53	37.24	3.03	15.00	Φ14/10(469)
					-96.00	4.77	2.36	
								Φ12/40(468)
Π 8	100	72ΥΥ	Τ 11	Τ 52	88.16	6.21	15.00	Φ14/10(479)
					-177.07	6.38	4.37	
								Φ12/25(478)
Π 8	100	77ΧΧ	Δ 90	Τ 85	74.62	5.58	15.00	Φ14/10(514)
					-91.20	4.65	2.24	
								Φ12/40(513)
Π 8	100	79ΧΧ	Δ 90	Τ 85	75.01	4.98	15.00	Φ14/10(526)
					-91.69	0.00	0.00	
Π 9	100	60ΥΥ	Τ 132	Τ 22	48.75	3.45	15.00	Φ14/10(417)
					-67.50	4.03	1.65	
								Φ12/40(416)
Π 9	100	62ΥΥ	Τ 132	Τ 22	48.75	3.45	15.00	Φ14/10(426)
					-67.50	0.00	0.00	
Π 9	100	64ΥΥ	Τ 131	Τ 56	77.87	4.31	15.00	Φ14/10(437)
					-369.83	4.64	2.23	
								Φ12/40(436)
Π 9	100	66ΥΥ	Τ 131	Τ 55	51.54	3.55	15.00	Φ14/10(449)
					-158.93	6.06	3.92	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

								Φ12/28(448)
Π 9	100	77XX	Τ 85	Τ 133	94.15	4.73	15.00	Φ14/10(515)
					-172.34	0.00	0.00	
Π 9	100	79XX	Τ 85	Τ 134	41.99	4.37	15.00	Φ14/10(527)
					-74.09	0.00	0.00	
Π 10	100	45YY	Δ 5	Τ 124	76.90	4.40	15.00	Φ14/10(333)
					0.00	0.00	0.00	
Π 10	100	47YY	Δ 5	Τ 103	76.85	4.29	15.00	Φ14/10(344)
					-37.04	0.00	0.00	
Π 10	100	55YY	Δ 5	Τ 19	78.07	6.01	15.00	Φ14/10(393)
					0.00	0.00	0.00	
Π 10	100	57YY	Δ 5	Τ 18	118.97	5.29	15.00	Φ14/10(403)
					-35.98	0.00	0.00	
Π 10	100	78XX	Τ 133	Δ 88	109.22	5.23	15.00	Φ14/10(518)
					-227.16	3.71	1.40	
								Φ12/40(517)
Π 10	100	80XX	Τ 134	Δ 88	109.22	5.23	15.00	Φ14/10(530)
					-43.21	2.52	0.63	
								Φ12/40(529)
Π 10	100	82XX	Δ 87	Δ 88	111.14	5.63	15.00	Φ14/10(540)
					0.00	0.00	0.00	
Π 10	100	84XX	Δ 87	Δ 88	123.52	5.63	15.00	Φ14/10(550)
					-36.67	0.00	0.00	
Π 11	100	33YY	Δ 6	Τ 21	114.63	6.46	15.00	Φ14/10(254)
					-42.33	0.00	0.00	
Π 11	100	34YY	Δ 6	Τ 21	114.63	6.46	15.00	Φ14/10(262)
					-42.33	2.63	0.69	
								Φ12/40(261)
Π 11	100	53YY	Δ 6	Τ 20	150.67	5.96	15.00	Φ14/10(378)
					-28.23	2.63	0.69	
								Φ12/40(377)
Π 11	100	54YY	Δ 6	Τ 20	114.22	5.18	15.00	Φ14/10(386)
					-27.51	0.00	0.00	
Π 11	100	78XX	Δ 88	Δ 89	119.15	5.29	15.00	Φ14/10(520)
					-84.35	4.48	2.07	
								Φ12/40(519)
Π 11	100	80XX	Δ 88	Δ 89	137.01	6.36	15.00	Φ14/10(532)
					-50.65	1.16	0.13	
								Φ12/40(531)
Π 11	100	82XX	Δ 88	Δ 89	195.36	6.67	15.00	Φ14/10(541)
					-38.19	0.00	0.00	
Π 11	100	84XX	Δ 88	Δ 89	195.36	6.81	15.00	Φ14/10(552)
					-38.19	3.05	0.93	
								Φ12/40(551)
Π 12	100	1XX	Τ 125	Δ 94	44.05	3.27	15.00	Φ14/10(3)
					-32.87	2.84	0.80	
								Φ12/40(2)
Π 12	100	24XX	Τ 130	Δ 94	185.37	6.51	15.00	Φ14/10(185)
					-109.41	5.08	2.69	
								Φ12/40(184)
Π 12	100	27XX	Τ 125	Δ 94	69.04	4.07	15.00	Φ14/10(209)
					-48.27	3.42	1.18	
								Φ12/40(208)
Π 12	100	30XX	Τ 125	Δ 94	44.05	4.07	15.00	Φ14/10(236)
					-32.87	2.84	0.80	
								Φ12/40(235)
Π 12	100	40YY	Δ 13	Δ 29	65.58	6.14	0.00	
					-129.23	5.16	2.78	
								Φ12/40(297)
Π 12	100	42YY	Δ 13	Δ 29	65.58	6.14	0.00	
					-129.23	5.16	2.78	
								Φ12/40(308)
Π 13	100	1XX	Δ 94	Δ 93	109.70	5.08	15.00	Φ14/10(5)

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

					-80.00	4.37	1.96	
								Φ12/40(4)
Π 13	100	24XX	Δ 94	Δ 93	231.64	7.89	15.00	Φ14/10(187)
					-92.60	4.69	2.27	
								Φ12/40(186)
Π 13	100	27XX	Δ 94	Δ 93	66.41	3.99	15.00	Φ14/10(211)
					-75.69	3.76	1.43	
								Φ12/40(210)
Π 13	100	30XX	Δ 94	Δ 93	66.43	4.00	15.00	Φ14/10(237)
					-75.72	0.00	0.00	
Π 13	100	36YY	Δ 14	Δ 30	15.58	6.66	15.00	Φ14/10(274)
					-76.78	0.00	0.00	
Π 13	100	38YY	Δ 14	Δ 30	11.33	4.84	15.00	Φ14/10(286)
					0.00	0.00	0.00	
Π 14	100	1XX	Δ 93	Δ 95	111.56	5.13	15.00	Φ14/10(8)
					-67.11	4.02	1.64	
								Φ12/40(7)
Π 14	100	24XX	Δ 93	Δ 95	138.04	5.67	15.00	Φ14/10(190)
					-48.47	3.43	1.18	
								Φ12/40(189)
Π 14	100	27XX	Δ 93	Δ 95	114.89	5.20	15.00	Φ14/10(214)
					-48.54	3.43	1.19	
								Φ12/40(213)
Π 14	100	30XX	Δ 93	Δ 95	111.56	5.13	15.00	Φ14/10(240)
					-67.11	4.02	1.64	
								Φ12/40(239)
Π 14	100	52YY	Δ 15	Δ 31	56.62	5.69	0.00	
					-88.03	4.58	2.16	
								Φ12/40(369)
Π 14	100	76YY	Δ 15	Δ 31	43.14	4.57	0.00	
					-44.94	3.30	1.10	
								Φ12/40(499)
Π 15	100	1XX	Δ 95	Δ 96	165.38	6.18	15.00	Φ14/10(10)
					-374.10	8.96	9.32	
								Φ16/21(9)
Π 15	100	24XX	Δ 95	Δ 96	123.78	5.39	15.00	Φ14/10(192)
					-40.91	1.08	0.11	
								Φ12/40(191)
Π 15	100	27XX	Δ 95	Δ 96	158.32	6.16	15.00	Φ14/10(216)
					-76.59	4.28	1.88	
								Φ12/40(215)
Π 15	100	30XX	Δ 95	Δ 96	165.38	6.18	15.00	Φ14/10(241)
					-374.10	0.00	0.00	
Π 15	100	50YY	Τ 16	Δ 32	84.31	6.14	15.00	Φ14/10(358)
					-89.40	0.00	0.00	
Π 15	100	74YY	Τ 17	Δ 32	84.31	7.84	15.00	Φ14/10(489)
					-89.40	0.00	0.00	
Π 16	100	1XX	Δ 96	Δ 97	171.72	6.29	15.00	Φ14/10(13)
					-384.99	9.07	9.60	
								Φ16/20(12)
Π 16	100	24XX	Δ 96	Δ 97	67.46	4.75	15.00	Φ14/10(194)
					-61.86	0.00	0.00	
Π 16	100	27XX	Δ 96	Δ 97	43.95	4.75	15.00	Φ14/10(219)
					-109.82	5.07	2.68	
								Φ12/40(218)
Π 16	100	30XX	Δ 96	Δ 97	171.72	6.29	15.00	Φ14/10(243)
					-384.99	0.00	0.00	
Π 16	100	31YY	Τ 51	Δ 33	16.28	6.68	0.00	
					-33.80	0.00	0.00	
Π 16	100	72YY	Τ 52	Δ 33	52.01	6.68	0.00	
					-61.65	1.48	0.21	
								Φ12/40(480)
Π 17	100	1XX	Δ 97	Δ 98	62.15	3.87	15.00	Φ14/10(15)

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

					-296.40	8.08	7.36	
								Φ14/20(14)
Π 17	100	24XX	Δ 97	Δ 98	158.46	6.05	15.00	Φ14/10(195)
					-60.21	0.00	0.00	
Π 17	100	27XX	Δ 97	Δ 98	89.91	4.89	15.00	Φ14/10(221)
					-67.65	4.03	1.66	
								Φ12/40(220)
Π 17	100	30XX	Δ 97	Δ 98	62.15	3.87	15.00	Φ14/10(244)
					-296.40	0.00	0.00	
Π 17	100	68YY	Τ 54	Δ 34	76.49	4.84	15.00	Φ14/10(461)
					-47.93	0.00	0.00	
Π 17	100	70YY	Τ 53	Δ 34	88.62	5.18	15.00	Φ14/10(470)
					-62.84	0.00	0.00	
Π 18	100	1XX	Δ 98	Δ 99	94.51	4.73	15.00	Φ14/10(17)
					-264.63	4.99	2.59	
								Φ12/40(16)
Π 18	100	24XX	Δ 98	Δ 99	106.15	5.01	15.00	Φ14/10(196)
					-58.76	0.00	0.00	
Π 18	100	27XX	Δ 98	Δ 99	106.02	5.00	15.00	Φ14/10(223)
					-72.15	4.16	1.77	
								Φ12/40(222)
Π 18	100	30XX	Δ 98	Δ 99	106.02	5.00	15.00	Φ14/10(245)
					-72.15	0.00	0.00	
Π 18	100	64YY	Τ 56	Δ 35	49.79	5.40	15.00	Φ14/10(439)
					-35.30	1.31	0.17	
								Φ12/40(438)
Π 18	100	66YY	Τ 55	Δ 35	67.28	5.38	15.00	Φ14/10(451)
					-52.80	1.24	0.15	
								Φ12/40(450)
Π 19	100	1XX	Δ 99	Δ 100	86.50	4.54	15.00	Φ14/10(19)
					-60.39	3.82	1.48	
								Φ12/40(18)
Π 19	100	2XX	Δ 99	Δ 100	86.50	4.54	15.00	Φ14/10(21)
					-60.39	3.82	1.48	
								Φ12/40(20)
Π 19	100	22XX	Δ 99	Δ 100	87.32	4.85	15.00	Φ14/10(174)
					-32.97	2.32	0.53	
								Φ12/40(173)
Π 19	100	24XX	Δ 99	Δ 100	87.32	4.85	15.00	Φ14/10(198)
					-32.97	2.32	0.53	
								Φ12/40(197)
Π 19	100	27XX	Δ 99	Δ 100	86.50	4.54	15.00	Φ14/10(225)
					-60.39	3.82	1.48	
								Φ12/40(224)
Π 19	100	28XX	Δ 99	Δ 100	86.50	4.54	15.00	Φ14/10(227)
					-60.39	3.82	1.48	
								Φ12/40(226)
Π 19	100	30XX	Δ 99	Δ 100	86.50	4.54	15.00	Φ14/10(247)
					-60.39	3.82	1.48	
								Φ12/40(246)
Π 19	100	60YY	Τ 22	Δ 36	2.86	5.28	15.00	Φ14/10(418)
					0.00	0.00	0.00	
Π 19	100	62YY	Τ 22	Δ 36	54.12	5.03	15.00	Φ14/10(427)
					-135.47	0.00	0.00	
Π 20	100	2XX	Δ 100	Δ 101	26.46	3.41	15.00	Φ14/10(22)
					-308.48	0.00	0.00	
Π 20	100	22XX	Δ 100	Δ 101	84.73	5.24	15.00	Φ14/10(176)
					-65.24	3.45	1.20	
								Φ12/40(175)
Π 20	100	25XX	Δ 100	Δ 101	84.73	5.24	15.00	Φ14/10(200)
					-65.24	3.45	1.20	
								Φ12/40(199)
Π 20	100	28XX	Δ 100	Δ 101	84.73	5.24	15.00	Φ14/10(229)

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

					-65.24	3.45	1.20	
								Φ12/40(228)
Π 20	100	46ΥΥ	Τ 124	Δ 37	86.08	5.99	15.00	Φ14/10(336)
					-83.92	0.00	0.00	
Π 20	100	48ΥΥ	Τ 103	Δ 37	93.51	5.34	15.00	Φ14/10(347)
					-60.31	3.22	1.04	
								Φ12/40(346)
Π 21	100	2ΧΧ	Δ 101	Δ 102	97.38	5.17	15.00	Φ14/10(24)
					-78.17	3.44	1.19	
								Φ12/40(23)
Π 21	100	22ΧΧ	Δ 101	Δ 102	109.38	5.98	15.00	Φ14/10(178)
					-58.92	2.41	0.57	
								Φ12/40(177)
Π 21	100	25ΧΧ	Δ 101	Δ 102	109.38	5.98	15.00	Φ14/10(202)
					-58.92	2.41	0.57	
								Φ12/40(201)
Π 21	100	28ΧΧ	Δ 101	Δ 102	113.76	5.17	15.00	Φ14/10(231)
					-48.82	3.44	1.19	
								Φ12/40(230)
Π 21	100	56ΥΥ	Τ 19	Δ 38	77.41	5.52	15.00	Φ14/10(395)
					-106.40	4.69	2.28	
								Φ12/40(394)
Π 21	100	58ΥΥ	Τ 18	Δ 38	105.60	5.52	15.00	Φ14/10(405)
					-90.36	4.63	2.22	
								Φ12/40(404)
Π 22	100	3ΧΧ	Δ 102	Τ 23	203.83	6.81	15.00	Φ14/10(26)
					-78.12	4.32	1.91	
								Φ12/40(25)
Π 22	100	23ΧΧ	Δ 102	Τ 24	207.53	7.71	15.00	Φ14/10(180)
					-80.61	3.78	1.45	
								Φ12/40(179)
Π 22	100	26ΧΧ	Δ 102	Τ 24	207.53	7.63	15.00	Φ14/10(204)
					-80.61	3.78	1.45	
								Φ12/40(203)
Π 22	100	29ΧΧ	Δ 102	Τ 23	203.83	6.81	15.00	Φ14/10(233)
					-78.12	2.49	0.61	
								Φ12/40(232)
Π 22	100	33ΥΥ	Τ 21	Δ 39	78.21	6.96	15.00	Φ14/10(255)
					-157.66	0.00	0.00	
Π 22	100	34ΥΥ	Τ 21	Δ 39	71.49	6.96	15.00	Φ14/10(264)
					-91.24	4.66	2.24	
								Φ12/40(263)
Π 22	100	53ΥΥ	Τ 20	Δ 39	71.49	6.86	15.00	Φ14/10(380)
					-91.24	4.66	2.24	
								Φ12/40(379)
Π 22	100	54ΥΥ	Τ 20	Δ 39	62.25	6.86	15.00	Φ14/10(388)
					-71.01	4.13	1.74	
								Φ12/40(387)
Π 23	100	12ΧΧ	Τ 136	Δ 104	281.24	7.89	15.00	Φ14/10(101)
					-244.10	7.40	6.05	
								Φ14/25(100)
Π 23	100	16ΧΧ	Τ 136	Δ 104	322.50	8.37	15.00	Φ14/10(131)
					-189.15	6.58	4.67	
								Φ12/24(130)
Π 23	100	20ΧΧ	Τ 135	Δ 104	131.75	5.55	15.00	Φ14/10(159)
					-124.71	0.00	0.00	
Π 23	100	40ΥΥ	Δ 29	Δ 40	262.25	7.73	0.00	
					-95.31	4.75	2.34	
								Φ12/40(298)
Π 23	100	42ΥΥ	Δ 29	Δ 40	262.25	7.73	0.00	
					-95.31	0.00	0.00	
Π 24	100	12ΧΧ	Δ 104	Δ 106	452.94	9.73	15.00	Φ14/10(103)
					-228.00	6.39	4.39	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

								Φ12/25(102)
Π 24	100	16XX	Δ 104	Δ 106	452.94	9.73	15.00	Φ14/10(133)
					-228.00	6.39	4.39	
								Φ12/25(132)
Π 24	100	20XX	Δ 104	Δ 106	365.42	9.13	15.00	Φ14/10(161)
					-172.01	6.29	4.24	
								Φ12/26(160)
Π 24	100	36YY	Δ 30	Δ 41	284.30	8.84	15.00	Φ14/20(276)
								Φ14/20(277)
					-52.82	3.13	0.98	
								Φ12/40(275)
Π 24	100	38YY	Δ 30	Δ 41	279.22	8.22	15.00	Φ14/10(288)
					-67.93	4.04	1.66	
								Φ12/40(287)
Π 25	100	52YY	Δ 31	Δ 42	338.52	8.92	0.00	
					-96.71	1.91	0.36	
								Φ12/40(370)
Π 25	100	76YY	Δ 31	Δ 42	346.81	8.67	0.00	
					-32.10	2.72	0.74	
								Φ12/40(500)
Π 26	100	50YY	Δ 32	Δ 43	285.05	9.01	15.00	Φ14/20(360)
								Φ14/20(361)
					-61.03	3.83	1.49	
								Φ12/40(359)
Π 26	100	74YY	Δ 32	Δ 43	299.67	8.74	15.00	Φ14/20(491)
								Φ14/20(492)
					-33.98	2.58	0.66	
								Φ12/40(490)
Π 27	100	13XX	Δ 110	Δ 112	182.47	6.47	15.00	Φ14/10(107)
					-39.69	3.11	0.97	
								Φ12/40(106)
Π 27	100	17XX	Δ 110	Δ 112	371.78	8.93	15.00	Φ14/10(136)
					-45.07	0.00	0.00	
Π 27	100	21XX	Δ 110	Δ 112	130.16	5.52	15.00	Φ14/10(163)
					-21.72	0.00	0.00	
Π 27	100	31YY	Δ 33	Δ 44	167.81	9.07	0.00	
					-20.19	0.00	0.00	
Π 27	100	72YY	Δ 33	Δ 44	167.81	9.07	0.00	
					-20.19	2.23	0.49	
								Φ12/40(481)
Π 28	100	13XX	Δ 112	Δ 114	122.23	5.61	15.00	Φ14/10(110)
					-26.24	2.24	0.49	
								Φ12/40(109)
Π 28	100	17XX	Δ 112	Δ 114	128.41	5.49	15.00	Φ14/10(139)
					-27.14	1.92	0.36	
								Φ12/40(138)
Π 28	100	21XX	Δ 112	Δ 114	272.37	7.78	15.00	Φ14/10(166)
					-51.81	3.54	1.27	
								Φ12/40(165)
Π 28	100	68YY	Δ 34	Δ 45	344.83	8.73	0.00	
					-35.61	2.65	0.70	
								Φ12/40(462)
Π 28	100	70YY	Δ 34	Δ 45	354.25	8.79	0.00	
					-30.02	2.65	0.70	
								Φ12/40(471)
Π 29	100	13XX	Δ 114	Δ 116	103.26	5.24	15.00	Φ14/10(113)
					-26.49	2.55	0.65	
								Φ12/40(112)
Π 29	100	17XX	Δ 114	Δ 116	118.57	5.28	15.00	Φ14/10(142)
					-22.15	2.34	0.54	
								Φ12/40(141)
Π 29	100	21XX	Δ 114	Δ 116	108.84	5.07	15.00	Φ14/10(169)
					-16.22	2.00	0.39	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

								Φ12/40(168)
Π 29	100	64YY	Δ 35	Δ 46	337.74	8.56	0.00	
					-48.19	1.92	0.36	
								Φ12/40(440)
Π 29	100	66YY	Δ 35	Δ 46	334.64	8.71	0.00	
					-38.95	2.88	0.83	
								Φ12/40(452)
Π 30	100	10XX	Δ 116	Δ 118	328.17	8.46	15.00	Φ14/20(88)
								Φ14/20(89)
					-55.95	2.46	0.60	
								Φ12/40(87)
Π 30	100	13XX	Δ 116	Δ 118	328.17	8.46	15.00	Φ14/10(116)
					-55.95	2.46	0.60	
								Φ12/40(115)
Π 30	100	14XX	Δ 116	Δ 118	142.33	8.46	15.00	Φ14/20(119)
								Φ14/20(120)
					-22.50	2.03	0.41	
								Φ12/40(118)
Π 30	100	17XX	Δ 116	Δ 118	142.33	8.46	15.00	Φ14/10(145)
					-22.50	2.36	0.55	
								Φ12/40(144)
Π 30	100	18XX	Δ 116	Δ 118	142.33	5.88	15.00	Φ14/10(148)
					-22.50	2.03	0.41	
								Φ12/40(147)
Π 30	100	21XX	Δ 116	Δ 118	142.33	5.88	15.00	Φ14/10(172)
					-22.50	2.03	0.41	
								Φ12/40(171)
Π 30	100	60YY	Δ 36	Δ 47	297.42	9.10	0.00	
					-30.01	2.71	0.73	
								Φ12/40(419)
Π 30	100	62YY	Δ 36	Δ 47	314.17	9.03	0.00	
					-28.59	2.65	0.70	
								Φ12/40(428)
Π 31	100	10XX	Δ 118	Δ 120	196.40	6.69	15.00	Φ14/10(92)
					-72.64	2.58	0.66	
								Φ12/40(91)
Π 31	100	14XX	Δ 118	Δ 120	196.40	6.69	15.00	Φ14/10(123)
					-72.64	2.58	0.66	
								Φ12/40(122)
Π 31	100	18XX	Δ 118	Δ 120	156.72	6.13	15.00	Φ14/10(151)
					-45.50	2.74	0.75	
								Φ12/40(150)
Π 31	100	46YY	Δ 37	Δ 48	340.91	8.65	0.00	
					-85.99	3.36	1.13	
								Φ12/40(337)
Π 31	100	48YY	Δ 37	Δ 48	343.94	9.02	0.00	
					-65.65	2.66	0.71	
								Φ12/40(348)
Π 32	100	10XX	Δ 120	Δ 122	193.25	7.46	15.00	Φ14/10(95)
					-98.16	4.82	2.41	
								Φ12/40(94)
Π 32	100	14XX	Δ 120	Δ 122	226.68	7.46	15.00	Φ14/10(126)
					-53.31	3.59	1.30	
								Φ12/40(125)
Π 32	100	18XX	Δ 120	Δ 122	216.00	6.99	15.00	Φ14/10(154)
					-50.07	3.18	1.01	
								Φ12/40(153)
Π 32	100	56YY	Δ 38	Δ 49	353.46	8.74	0.00	
					-104.29	4.26	1.86	
								Φ12/40(396)
Π 32	100	58YY	Δ 38	Δ 49	350.27	9.01	0.00	
					-82.72	3.93	1.57	
								Φ12/40(406)

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Π 33	100	11XX	Δ 122	Τ 26	254.87	8.19	15.00	Φ14/10(97)
					-93.65	4.71	2.30	
								Φ12/40(96)
Π 33	100	15XX	Δ 122	Τ 26	214.47	6.97	15.00	Φ14/10(127)
					-92.38	0.00	0.00	
Π 33	100	19XX	Δ 122	Τ 25	74.62	6.27	15.00	Φ14/10(155)
					0.00	0.00	0.00	
Π 33	100	33YY	Δ 39	Δ 50	284.28	8.04	15.00	Φ14/10(257)
					-124.74	5.08	2.69	
								Φ12/40(256)
Π 33	100	34YY	Δ 39	Δ 50	292.96	8.04	15.00	Φ14/10(265)
					-115.30	0.00	0.00	
Π 33	100	53YY	Δ 39	Δ 50	299.40	8.12	15.00	Φ14/10(382)
					-49.90	3.48	1.22	
								Φ12/40(381)
Π 33	100	54YY	Δ 39	Δ 50	299.40	8.12	15.00	Φ14/10(390)
					-49.90	3.48	1.22	
								Φ12/40(389)
Π 34	100	6XX	Τ 137	Δ 105	193.79	6.65	15.00	Φ14/10(39)
					-166.74	6.20	4.11	
								Φ12/27(38)
Π 34	100	9XX	Τ 137	Δ 105	173.79	6.32	15.00	Φ14/10(67)
					-181.96	6.46	4.49	
								Φ12/25(66)
Π 34	100	40YY	Δ 40	Τ 77	262.41	8.54	0.00	
					-63.96	3.92	1.57	
								Φ12/40(299)
Π 34	100	42YY	Δ 40	Τ 76	192.80	8.54	0.00	
					-64.48	3.92	1.57	
								Φ12/40(309)
Π 35	100	6XX	Δ 105	Δ 107	374.01	8.96	15.00	Φ14/20(40)
								Φ14/20(41)
					-190.41	0.00	0.00	
Π 35	100	9XX	Δ 105	Δ 107	191.78	8.60	15.00	Φ14/20(69)
								Φ14/20(70)
					-301.63	7.12	5.56	
								Φ12/20(68)
Π 35	100	36YY	Δ 41	Τ 79	195.29	9.01	15.00	Φ14/10(278)
					-34.26	0.00	0.00	
Π 35	100	38YY	Δ 41	Τ 78	28.08	9.49	15.00	Φ14/10(289)
					0.00	0.00	0.00	
Π 36	100	6XX	Δ 107	Δ 109	360.41	8.81	15.00	Φ14/10(43)
					-210.04	6.21	4.13	
								Φ12/27(42)
Π 36	100	9XX	Δ 107	Δ 109	341.28	8.73	15.00	Φ14/10(72)
					-186.56	6.53	4.61	
								Φ12/24(71)
Π 36	100	43XX	Τ 79	Δ 109	157.97	6.04	15.00	Φ14/10(314)
					-52.46	3.56	1.28	
								Φ12/40(313)
Π 36	100	52YY	Δ 42	Τ 81	413.57	10.22	15.00	Φ14/20(371)
								Φ14/20(372)
					-103.91	0.00	0.00	
Π 36	100	76YY	Δ 42	Τ 80	399.31	9.23	15.00	Φ14/20(502)
								Φ14/20(503)
					-108.80	5.06	2.67	
								Φ12/40(501)
Π 37	100	6XX	Δ 109	Δ 111	288.61	7.98	15.00	Φ14/10(45)
					-91.62	4.67	2.25	
								Φ12/40(44)
Π 37	100	9XX	Δ 109	Δ 111	258.54	8.09	15.00	Φ14/10(74)
					-114.09	5.18	2.80	
								Φ12/40(73)

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Π 37	100	43XX	Δ 109	Δ 111	226.35	7.15	15.00	Φ14/10(316)
					-96.71	4.79	2.37	
								Φ12/40(315)
Π 37	100	50YY	Δ 43	Τ 57	405.81	9.52	15.00	Φ14/20(362)
								Φ14/20(363)
					-107.10	0.00	0.00	
Π 37	100	74YY	Δ 43	Τ 58	416.75	9.63	15.00	Φ14/10(493)
					-90.56	0.00	0.00	
Π 38	100	6XX	Δ 111	Δ 113	201.36	7.47	15.00	Φ14/10(47)
					-50.88	0.00	0.00	
Π 38	100	9XX	Δ 111	Δ 113	194.03	7.06	15.00	Φ14/10(77)
					-61.28	3.84	1.50	
								Φ12/40(76)
Π 38	100	31YY	Δ 44	Τ 59	421.84	9.65	0.00	
					-69.61	0.00	0.00	
Π 38	100	43XX	Δ 111	Δ 113	206.28	6.85	15.00	Φ14/10(319)
					-66.27	3.99	1.62	
								Φ12/40(318)
Π 38	100	72YY	Δ 44	Τ 60	427.85	9.56	0.00	
					-59.35	0.29	0.01	
								Φ12/40(482)
Π 39	100	6XX	Δ 113	Δ 115	135.58	5.87	15.00	Φ14/10(49)
					-47.30	3.00	0.90	
								Φ12/40(48)
Π 39	100	9XX	Δ 113	Δ 115	333.46	8.52	15.00	Φ14/20(79)
								Φ14/20(80)
					-29.90	2.71	0.73	
								Φ12/40(78)
Π 39	100	43XX	Δ 113	Δ 115	194.24	6.66	15.00	Φ14/10(320)
					-100.75	0.00	0.00	
Π 39	100	68YY	Δ 45	Τ 62	450.82	9.71	15.00	Φ14/10(463)
					-79.25	0.00	0.00	
Π 39	100	70YY	Δ 45	Τ 61	422.40	9.45	15.00	Φ14/20(472)
								Φ14/20(473)
					-43.88	0.00	0.00	
Π 40	100	6XX	Δ 115	Δ 117	172.82	6.37	15.00	Φ14/10(51)
					-69.29	2.87	0.82	
								Φ12/40(50)
Π 40	100	9XX	Δ 115	Δ 117	172.82	9.27	15.00	Φ14/20(81)
								Φ14/20(82)
					-69.29	0.00	0.00	
Π 40	100	43XX	Δ 115	Δ 117	218.17	8.66	15.00	Φ14/10(321)
					-130.76	0.00	0.00	
Π 40	100	64YY	Δ 46	Τ 64	423.96	9.46	15.00	Φ14/10(441)
					-122.83	0.00	0.00	
Π 40	100	66YY	Δ 46	Τ 63	399.22	9.37	15.00	Φ14/20(453)
								Φ14/20(454)
					-101.14	0.00	0.00	
Π 41	100	4XX	Δ 117	Δ 119	203.13	6.80	15.00	Φ14/10(28)
					-89.20	3.77	1.44	
								Φ12/40(27)
Π 41	100	6XX	Δ 117	Δ 119	203.13	6.80	15.00	Φ14/10(53)
					-89.20	3.77	1.44	
								Φ12/40(52)
Π 41	100	7XX	Δ 117	Δ 119	233.44	7.25	15.00	Φ14/10(56)
					-63.95	3.92	1.57	
								Φ12/40(55)
Π 41	100	9XX	Δ 117	Δ 119	233.44	7.25	15.00	Φ14/10(84)
					-63.95	3.92	1.57	
								Φ12/40(83)
Π 41	100	43XX	Δ 117	Δ 119	318.80	8.35	15.00	Φ14/20(323)
								Φ14/20(324)
					-155.65	6.00	3.84	

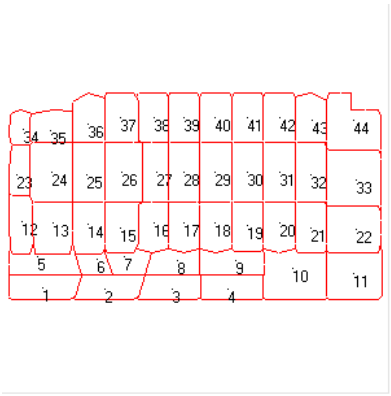
ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

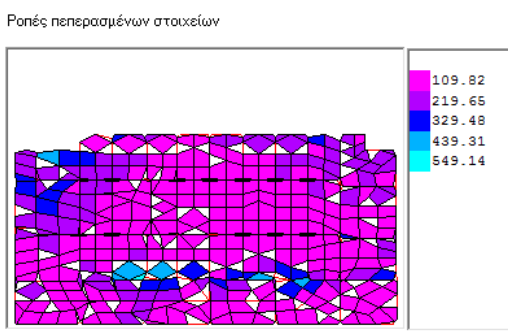
								Φ12/29(322)
Π 41	100	60ΥΥ	Δ 47	Τ 66	459.48	9.79	15.00	Φ14/10(420)
					-54.69	0.00	0.00	
Π 41	100	62ΥΥ	Δ 47	Τ 65	443.53	9.64	15.00	Φ14/20(429)
								Φ14/20(430)
					-149.83	0.00	0.00	
Π 42	100	4ΧΧ	Δ 119	Δ 121	257.39	7.58	15.00	Φ14/10(30)
					-28.51	2.65	0.70	
								Φ12/40(29)
Π 42	100	7ΧΧ	Δ 119	Δ 121	339.92	8.59	15.00	Φ14/20(58)
								Φ14/20(59)
					-187.28	6.19	4.10	
								Φ12/27(57)
Π 42	100	43ΧΧ	Δ 119	Δ 121	364.05	8.85	15.00	Φ14/20(326)
								Φ14/20(327)
					-180.57	6.43	4.46	
								Φ12/25(325)
Π 42	100	46ΥΥ	Δ 48	Τ 68	517.64	10.29	15.00	Φ14/20(338)
								Φ14/20(339)
					-202.35	0.00	0.00	
Π 42	100	48ΥΥ	Δ 48	Τ 67	498.79	10.14	15.00	Φ14/20(349)
								Φ14/20(350)
					-192.20	0.00	0.00	
Π 43	100	4ΧΧ	Δ 121	Δ 123	252.27	10.02	15.00	Φ14/20(32)
								Φ14/20(33)
					-146.18	4.54	2.12	
								Φ12/40(31)
Π 43	100	7ΧΧ	Δ 121	Δ 123	485.83	10.02	15.00	Φ14/10(61)
					-190.57	5.08	2.69	
								Φ12/40(60)
Π 43	100	43ΧΧ	Δ 121	Τ 70	347.64	8.87	15.00	Φ14/10(329)
					-91.32	4.66	2.24	
								Φ12/40(328)
Π 43	100	56ΥΥ	Δ 49	Τ 86	426.29	9.48	15.00	Φ14/10(398)
					-188.51	6.56	4.66	
								Φ12/24(397)
Π 43	100	58ΥΥ	Δ 49	Τ 69	469.91	9.88	15.00	Φ14/20(408)
								Φ14/20(409)
					-203.41	6.80	5.03	
								Φ12/22(407)
Π 44	100	5ΧΧ	Δ 123	Τ 27	250.88	9.26	15.00	Φ14/10(35)
					-114.89	3.61	1.32	
								Φ12/40(34)
Π 44	100	8ΧΧ	Δ 123	Τ 28	403.02	9.41	15.00	Φ14/10(64)
					-171.18	6.28	4.22	
								Φ12/26(63)
Π 44	100	32ΧΧ	Τ 71	Τ 129	201.09	6.76	15.00	Φ14/10(252)
					-150.69	5.02	2.63	
								Φ12/40(251)
Π 44	100	33ΥΥ	Δ 50	Τ 126	298.23	8.26	15.00	Φ14/10(259)
					-121.07	4.43	2.02	
								Φ12/40(258)
Π 44	100	34ΥΥ	Δ 50	Τ 127	280.82	8.58	15.00	Φ14/10(267)
					-135.61	4.43	2.02	
								Φ12/40(266)
Π 44	100	44ΧΧ	Τ 70	Τ 128	304.67	8.18	15.00	Φ14/10(331)
					-188.28	0.00	0.00	
Π 44	100	53ΥΥ	Δ 50	Τ 72	211.90	8.47	15.00	Φ14/20(384)
								Φ14/20(385)
					-113.22	5.16	2.78	
								Φ12/40(383)
Π 44	100	54ΥΥ	Δ 50	Τ 71	211.90	9.12	15.00	Φ14/20(391)
								Φ14/20(392)

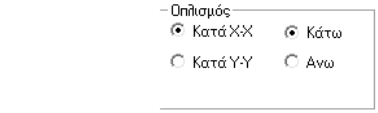
ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

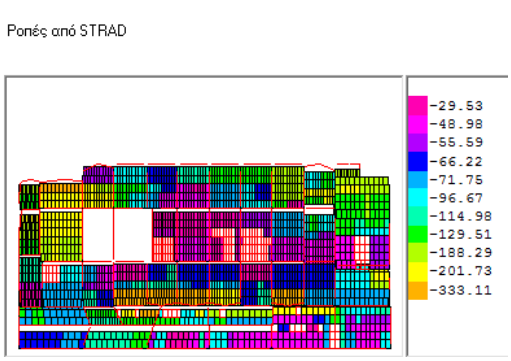
					-113.22	0.00	0.00	

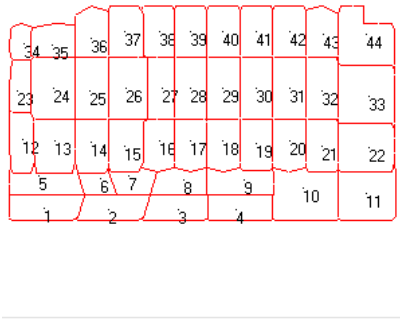
Στάθμη 1: Στηρίξεις - συνοπτικά

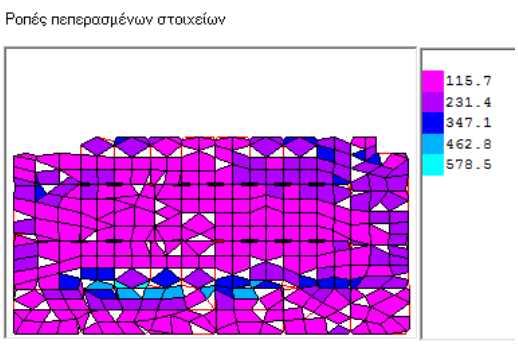


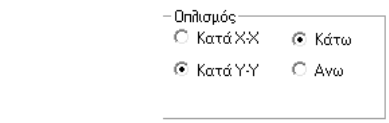


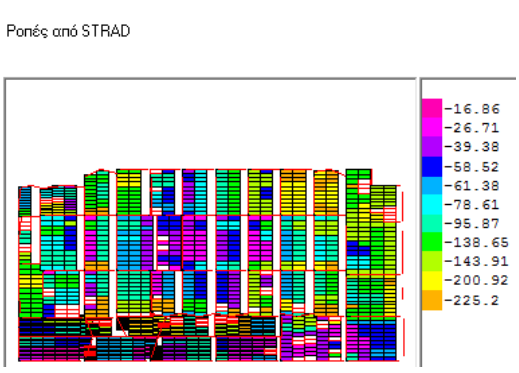












α/α	Διαστάσεις Στήριξης (Δοκού)	Πλάκα	Πλάκα	Ροπή Στήριξης M (Δοκού)	Τάσεις Beton σ	Απαραίτητος Οπλισμός Στήριξης (Άνω)	Πρόσθετος Οπλισμός Στήριξης (Άνω)
	[cm]	1	2	[kNm]	[MPa]	[cm2]	
Δ 1	100x102		Π1	-16.26	2.01	3.85	
Δ 1	100x102		Π1	-11.83	1.72	3.85	Φ8/40(282)

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Δ 1	100x102		Π1	-22.25	2.34	3.85	
Δ 1	100x102		Π1	-22.25	2.34	3.85	
Δ 2	100x102		Π2	-35.95	2.96	3.85	
Δ 2	100x102		Π2	-36.37	2.98	3.85	
Δ 2	100x102		Π2	-35.95	2.96	3.85	
Δ 2	100x102		Π2	-41.46	3.18	3.85	Φ8/40(496)
Δ 3	100x102		Π3	0.00	0.00	3.85	
Δ 3	100x102		Π3	0.00	0.00	3.85	
Δ 3	100x102		Π3	-37.52	3.03	3.85	
Δ 4	100x102		Π4	-64.91	3.95	3.85	
Δ 4	100x102		Π4	-64.91	3.95	3.85	Φ8/40(424)
Δ 4	100x102		Π4	-34.49	2.90	3.85	
Δ 4	100x102		Π4	-100.93	4.89	3.85	
Δ 5	100x102		Π10	0.00	0.00	3.85	Φ8/40(334)
Δ 5	100x102		Π10	0.00	0.00	3.85	Φ8/40(345)
Δ 5	100x102		Π10	0.00	0.00	3.85	
Δ 5	100x102		Π10	0.00	0.00	3.85	
Δ 6	100x102		Π11	0.00	0.00	3.85	Φ8/40(260)
Δ 6	100x102		Π11	-36.09	2.97	3.85	
Δ 6	100x102		Π11	-36.09	2.97	3.85	
Δ 6	100x102		Π11	-87.17	4.55	3.85	
Τ 7		Π1		-67.43	4.02	3.85	Φ8/30(283)
Τ 7			Π5	0.00	0.00	3.85	
Τ 7		Π1		-89.31	4.61	3.85	
Τ 7			Π5	0.00	0.00	3.85	
Τ 7		Π1		-89.31	4.61	3.85	
Τ 7			Π5	0.00	0.00	3.85	
Τ 8		Π1		-56.89	3.71	3.85	
Τ 8			Π5	0.00	0.00	3.85	Φ8/40(279)
Τ 9		Π2		0.00	0.00	3.85	
Τ 9			Π6	-132.33	5.56	3.85	Φ8/40(373)
Τ 9		Π2		0.00	0.00	3.85	
Τ 9			Π6	-132.33	5.56	3.85	Φ8/40(504)
Τ 10		Π2		0.00	0.00	3.85	
Τ 10			Π7	-176.04	6.36	15.00	Φ8/15(364)
Τ 10		Π2		0.00	0.00	3.85	
Τ 10			Π7	-176.04	6.36	15.00	Φ10/10(494)
Τ 11		Π3		0.00	0.00	3.85	
Τ 11			Π8	-189.68	6.58	15.00	Φ8/18(483)
Τ 12		Π3		0.00	0.00	3.85	
Τ 12			Π8	0.00	0.00	3.85	
Τ 12		Π3		0.00	0.00	3.85	
Τ 12			Π8	0.00	0.00	3.85	
Δ 13	100x102	Π5	Π12	-52.56	3.57	15.00	Φ8/11(300)
Δ 13	100x102	Π5	Π12	-52.56	3.57	15.00	Φ10/10(310)
Δ 14	100x102	Π5	Π13	-269.74	7.74	15.00	
Δ 14	100x102	Π5	Π13	-53.93	3.61	15.00	
Δ 15	100x102	Π6	Π14	-391.88	9.14	15.00	Φ8/15(374)
Δ 15	100x102	Π6	Π14	-391.88	9.14	15.00	Φ8/11(505)
Τ 16		Π7	Π15	-492.24	10.08	15.00	
Τ 17		Π7	Π15	-578.50	10.77	15.00	
Τ 18		Π10		0.00	0.00	3.85	
Τ 18			Π21	-330.48	8.48	15.00	Φ8/11(410)
Τ 19		Π10		0.00	0.00	3.85	
Τ 19			Π21	-277.63	7.84	15.00	Φ8/11(399)
Τ 20		Π11	Π22	-137.18	5.65	15.00	
Τ 20		Π11	Π22	-137.18	5.65	15.00	
Τ 21		Π11	Π22	-124.00	5.39	15.00	
Τ 21		Π11	Π22	-124.00	5.39	15.00	
Τ 22		Π9	Π19	-29.08	2.67	15.00	
Τ 22		Π9	Π19	-29.08	2.67	15.00	
Τ 23		Π22		0.00	0.00	3.85	
Τ 23		Π22		-67.57	4.03	3.85	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Τ 24		Π22		-202.17	6.78	5.00	Φ8/28(182)
Τ 24		Π22		-196.22	6.69	4.85	Φ8/28(206)
Τ 25		Π33		-54.51	3.63	3.85	Φ8/37(157)
Τ 26		Π33		0.00	0.00	3.85	
Τ 26		Π33		0.00	0.00	3.85	
Τ 27		Π44		0.00	0.00	3.85	
Τ 28		Π44		-122.79	5.37	3.85	
Δ 29	100x102	Π12	Π23	0.00	0.00	3.75	Φ8/40(301)
Δ 29	100x102	Π12	Π23	0.00	0.00	3.75	Φ8/13(311)
Δ 30	100x102	Π13	Π24	-106.73	5.02	15.00	
Δ 30	100x102	Π13	Π24	-82.09	4.43	15.00	
Δ 31	100x102	Π14	Π25	-61.37	3.85	3.75	Φ8/40(375)
Δ 31	100x102	Π14	Π25	0.00	0.00	3.75	Φ8/40(506)
Δ 32	100x102	Π15	Π26	-26.83	2.57	15.00	
Δ 32	100x102	Π15	Π26	-26.83	2.57	15.00	
Δ 33	100x102	Π16	Π27	-19.34	2.19	3.75	Φ8/13(248)
Δ 33	100x102	Π16	Π27	-19.34	2.19	3.75	Φ8/40(485)
Δ 34	100x102	Π17	Π28	-2.19	0.74	15.00	Φ10/10(465)
Δ 34	100x102	Π17	Π28	-2.23	0.75	15.00	Φ10/10(474)
Δ 35	100x102	Π18	Π29	-1.19	0.55	15.00	Φ8/11(443)
Δ 35	100x102	Π18	Π29	-1.35	0.58	15.00	Φ8/11(456)
Δ 36	100x102	Π19	Π30	-48.29	3.42	15.00	Φ10/10(421)
Δ 36	100x102	Π19	Π30	-38.09	3.05	15.00	Φ10/10(431)
Δ 37	100x102	Π20	Π31	-70.12	4.10	15.00	Φ10/10(341)
Δ 37	100x102	Π20	Π31	-39.37	3.10	15.00	Φ8/11(351)
Δ 38	100x102	Π21	Π32	-78.60	4.33	15.00	Φ8/11(400)
Δ 38	100x102	Π21	Π32	-58.51	3.76	15.00	Φ8/11(411)
Δ 39	100x102	Π22	Π33	-148.08	5.86	15.00	
Δ 39	100x102	Π22	Π33	-148.08	5.86	15.00	
Δ 39	100x102	Π22	Π33	-144.65	5.80	15.00	
Δ 39	100x102	Π22	Π33	-144.65	5.80	15.00	
Δ 40	100x102	Π23	Π34	-138.18	5.67	3.75	Φ8/40(302)
Δ 40	100x102	Π23	Π34	-138.18	5.67	3.75	Φ8/13(312)
Δ 41	100x102	Π24	Π35	-175.41	6.35	15.00	
Δ 41	100x102	Π24	Π35	-219.33	7.04	15.00	
Δ 42	100x102	Π25	Π36	-154.52	5.98	15.00	Φ10/10(376)
Δ 42	100x102	Π25	Π36	-97.58	4.81	15.00	Φ8/11(507)
Δ 43	100x102	Π26	Π37	-24.81	2.47	15.00	
Δ 43	100x102	Π26	Π37	-68.61	4.06	15.00	
Δ 44	100x102	Π27	Π38	-56.63	3.70	3.75	Φ8/13(249)
Δ 44	100x102	Π27	Π38	-57.18	3.72	3.75	Φ8/40(486)
Δ 45	100x102	Π28	Π39	-75.37	4.25	15.00	Φ10/10(466)
Δ 45	100x102	Π28	Π39	-59.85	3.80	15.00	Φ10/10(475)
Δ 46	100x102	Π29	Π40	-95.86	4.77	15.00	Φ10/10(444)
Δ 46	100x102	Π29	Π40	-73.94	4.21	15.00	Φ10/10(457)
Δ 47	100x102	Π30	Π41	-141.29	5.73	15.00	Φ10/10(422)
Δ 47	100x102	Π30	Π41	-116.61	5.24	15.00	Φ10/10(432)
Δ 48	100x102	Π31	Π42	-197.68	6.71	15.00	Φ10/10(342)
Δ 48	100x102	Π31	Π42	-167.02	6.20	15.00	Φ10/10(352)
Δ 49	100x102	Π32	Π43	-244.34	7.40	15.00	Φ8/11(401)
Δ 49	100x102	Π32	Π43	-219.40	7.04	15.00	Φ8/23(412)
Δ 50	100x102	Π33	Π44	-185.15	6.51	15.00	
Δ 50	100x102	Π33	Π44	-190.20	6.59	15.00	
Δ 50	100x102	Π33	Π44	-190.20	6.59	15.00	
Δ 50	100x102	Π33	Π44	-160.89	6.10	15.00	
Τ 51			Π16	0.00	0.00	0.00	
Τ 52		Π8	Π16	-16.85	2.04	15.00	Φ8/18(484)
Τ 53		Π8	Π17	-26.54	2.55	15.00	
Τ 54		Π8	Π17	-26.70	2.56	15.00	Φ8/40(464)
Τ 55		Π9	Π18	-323.27	8.40	15.00	
Τ 56		Π9	Π18	-311.79	8.26	15.00	
Τ 57		Π37		0.00	0.00	3.85	
Τ 58		Π37		0.00	0.00	3.85	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Τ 59		Π38		0.00	0.00	0.00	
Τ 60		Π38		0.00	0.00	0.00	
Τ 61		Π39		0.00	0.00	3.85	
Τ 62		Π39		0.00	0.00	3.85	
Τ 63		Π40		0.00	0.00	3.85	
Τ 64		Π40		0.00	0.00	3.85	
Τ 65		Π41		0.00	0.00	3.85	
Τ 66		Π41		0.00	0.00	3.85	
Τ 67		Π42		-308.43	8.22	7.66	Φ10/10(353)
Τ 68		Π42		-232.81	7.24	5.76	Φ10/13(343)
Τ 69		Π43		0.00	0.00	3.85	
Τ 70		Π43		0.00	0.00	3.85	
Τ 70			Π44	0.00	0.00	3.85	
Τ 71			Π44	-150.69	5.91	3.85	Φ8/40(253)
Τ 71		Π44		-79.85	4.37	3.85	
Τ 72		Π44		-65.01	3.95	3.85	
Τ 73			Π1	-22.41	2.35	0.55	
Τ 73			Π1	0.00	0.00	0.00	
Τ 74			Π5	0.00	0.00	0.00	
Τ 75			Π5	-125.88	5.43	3.10	
Τ 76		Π34		-64.27	3.93	1.57	
Τ 77		Π34		-64.27	3.93	1.57	
Τ 78		Π35		-71.20	4.13	3.85	Φ8/28(290)
Τ 79		Π35		0.00	0.00	3.85	
Τ 79			Π36	0.00	0.00	3.85	
Τ 80		Π36		-135.36	5.62	3.85	Φ8/40(508)
Τ 81		Π36		0.00	0.00	3.85	
Δ 82	100x102	Π1	Π2	-21.89	2.32	15.00	Φ10/10(539)
Δ 82	100x102	Π1	Π2	-22.46	2.35	15.00	Φ8/11(549)
Δ 83	100x102	Π2	Π3	-126.68	5.45	15.00	
Δ 83	100x102	Π2	Π3	-146.49	5.83	15.00	
Δ 84	100x102	Π3	Π4	-94.91	4.74	15.00	
Δ 84	100x102	Π3	Π4	-94.91	4.74	15.00	
Τ 85		Π8	Π9	-22.59	2.36	15.00	
Τ 85		Π8	Π9	-22.03	2.33	15.00	
Τ 86		Π43		-225.20	7.13	5.57	Φ8/40(402)
Δ 87	100x102	Π4		0.00	0.00	3.85	
Δ 87	100x102		Π10	0.00	0.00	3.85	Φ8/40(542)
Δ 87	100x102	Π4		0.00	0.00	3.85	
Δ 87	100x102		Π10	0.00	0.00	3.85	Φ8/40(553)
Δ 88	100x102	Π10	Π11	-169.98	6.26	15.00	
Δ 88	100x102	Π10	Π11	-169.98	6.26	15.00	
Δ 88	100x102	Π10	Π11	-171.96	6.29	15.00	
Δ 88	100x102	Π10	Π11	-171.96	6.29	15.00	
Δ 89	100x102	Π11		-104.25	4.96	3.85	
Δ 89	100x102	Π11		0.00	0.00	3.85	
Δ 89	100x102	Π11		0.00	0.00	3.85	
Δ 89	100x102	Π11		-100.61	4.88	3.85	
Δ 90	100x102	Π7	Π8	-317.89	8.34	15.00	
Δ 90	100x102	Π7	Π8	-154.41	5.98	15.00	
Δ 91	100x102	Π5	Π6	-58.58	3.76	15.00	Φ8/11(516)
Δ 91	100x102	Π5	Π6	-8.30	1.44	15.00	Φ8/11(528)
Δ 92	100x102	Π6	Π7	-290.62	8.01	15.00	
Δ 92	100x102	Π6	Π7	-148.42	5.87	15.00	
Δ 93	100x102	Π13	Π14	-111.27	5.12	15.00	
Δ 93	100x102	Π13	Π14	-74.94	4.24	15.00	
Δ 93	100x102	Π13	Π14	-63.74	3.92	15.00	
Δ 93	100x102	Π13	Π14	-111.27	5.12	15.00	
Δ 94	100x102	Π12	Π13	-51.80	3.54	15.00	
Δ 94	100x102	Π12	Π13	-142.87	5.76	15.00	
Δ 94	100x102	Π12	Π13	-52.53	3.57	15.00	
Δ 94	100x102	Π12	Π13	-79.37	4.35	15.00	
Δ 95	100x102	Π14	Π15	-50.67	3.50	15.00	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

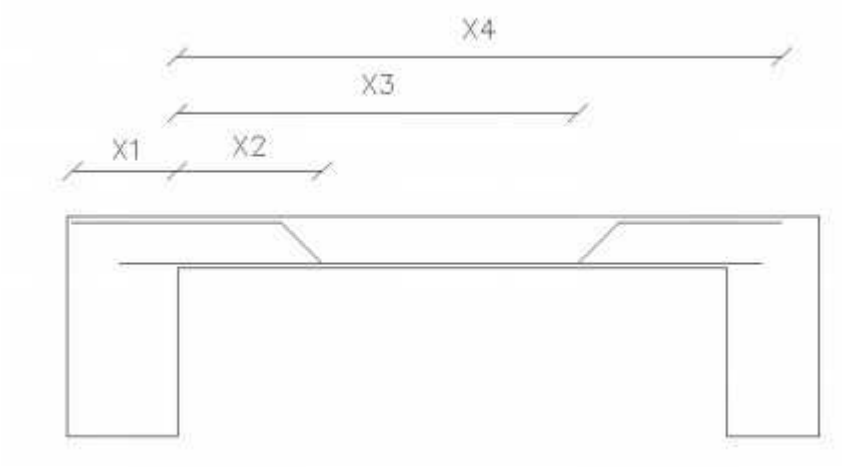
Δ 95	100x102	Π14	Π15	-50.54	3.50	15.00	
Δ 95	100x102	Π14	Π15	-79.58	4.36	15.00	
Δ 95	100x102	Π14	Π15	-50.59	3.50	15.00	
Δ 96	100x102	Π15	Π16	-48.53	3.43	15.00	
Δ 96	100x102	Π15	Π16	-48.55	3.43	15.00	
Δ 96	100x102	Π15	Π16	-109.11	5.07	15.00	
Δ 96	100x102	Π15	Π16	-48.54	3.43	15.00	
Δ 97	100x102	Π16	Π17	-44.38	3.28	15.00	
Δ 97	100x102	Π16	Π17	-109.11	5.07	15.00	
Δ 97	100x102	Π16	Π17	-81.34	4.41	15.00	
Δ 97	100x102	Π16	Π17	-44.37	3.28	15.00	
Δ 98	100x102	Π17	Π18	-46.79	3.37	15.00	
Δ 98	100x102	Π17	Π18	-46.80	3.37	15.00	
Δ 98	100x102	Π17	Π18	-87.58	4.57	15.00	
Δ 98	100x102	Π17	Π18	-46.80	3.37	15.00	
Δ 99	100x102	Π18	Π19	-62.50	3.88	15.00	
Δ 99	100x102		Π19	-62.50	3.88	3.85	
Δ 99	100x102		Π19	0.00	0.00	3.85	
Δ 99	100x102	Π18	Π19	-52.73	3.57	15.00	
Δ 99	100x102	Π18	Π19	-52.73	3.57	15.00	
Δ 99	100x102		Π19	-62.50	3.88	3.85	
Δ 99	100x102	Π18	Π19	-62.50	3.88	15.00	
Δ 100	100x102	Π19		-110.08	5.09	3.85	
Δ 100	100x102	Π19	Π20	-110.08	5.09	15.00	
Δ 100	100x102	Π19	Π20	-52.95	3.58	15.00	
Δ 100	100x102	Π19		-22.59	2.36	3.85	
Δ 100	100x102		Π20	0.00	0.00	3.85	
Δ 100	100x102	Π19		0.00	0.00	3.85	
Δ 100	100x102	Π19	Π20	-110.08	5.09	15.00	
Δ 100	100x102	Π19		-110.08	5.09	3.85	
Δ 101	100x102	Π20	Π21	-53.03	3.58	15.00	
Δ 101	100x102	Π20	Π21	-53.03	3.58	15.00	
Δ 101	100x102	Π20	Π21	-59.38	3.78	15.00	
Δ 101	100x102	Π20	Π21	-53.03	3.58	15.00	
Δ 102	100x102	Π21		-51.72	3.54	3.85	
Δ 102	100x102		Π22	-27.29	2.59	3.85	
Δ 102	100x102	Π21		0.00	0.00	3.85	
Δ 102	100x102		Π22	-63.97	3.92	3.85	Φ8/40(181)
Δ 102	100x102	Π21		0.00	0.00	3.85	
Δ 102	100x102		Π22	-63.97	3.92	3.85	Φ8/40(205)
Δ 102	100x102	Π21		0.00	0.00	3.85	
Δ 102	100x102		Π22	-27.29	2.59	3.85	
Τ 103		Π10		0.00	0.00	3.85	
Τ 103			Π20	0.00	0.00	3.85	
Δ 104	100x102	Π23	Π24	-158.68	6.06	15.00	
Δ 104	100x102	Π23	Π24	-220.24	7.06	15.00	
Δ 104	100x102	Π23	Π24	-187.90	6.55	15.00	
Δ 105	100x102	Π34	Π35	-95.27	4.75	15.00	
Δ 105	100x102	Π34	Π35	-41.89	3.19	15.00	
Δ 106	100x102	Π24		0.00	0.00	3.85	
Δ 106	100x102	Π24		0.00	0.00	3.85	
Δ 106	100x102	Π24		0.00	0.00	3.85	
Δ 107	100x102	Π35	Π36	-217.52	7.02	15.00	
Δ 107	100x102	Π35	Π36	-235.48	7.28	15.00	
Δ 109	100x102	Π36	Π37	-125.60	5.42	15.00	
Δ 109	100x102	Π36	Π37	-162.73	6.13	15.00	
Δ 109	100x102	Π36	Π37	-57.84	3.74	15.00	
Δ 110	100x102		Π27	0.00	0.00	3.85	
Δ 110	100x102		Π27	0.00	0.00	3.85	
Δ 110	100x102		Π27	0.00	0.00	3.85	
Δ 111	100x102	Π37	Π38	-73.14	4.19	15.00	
Δ 111	100x102	Π37	Π38	-88.24	4.58	15.00	
Δ 111	100x102	Π37	Π38	-48.97	3.45	15.00	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Δ 112	100x102	Π27	Π28	-42.70	3.22	15.00	
Δ 112	100x102	Π27	Π28	-42.70	3.22	15.00	
Δ 112	100x102	Π27	Π28	-42.70	3.22	15.00	
Δ 113	100x102	Π38	Π39	-45.03	3.31	15.00	
Δ 113	100x102	Π38	Π39	-45.07	3.31	15.00	
Δ 113	100x102	Π38	Π39	-45.04	3.31	15.00	
Δ 114	100x102	Π28	Π29	-50.55	3.50	15.00	
Δ 114	100x102	Π28	Π29	-50.55	3.50	15.00	
Δ 114	100x102	Π28	Π29	-50.55	3.50	15.00	
Δ 115	100x102	Π39	Π40	-48.32	3.42	15.00	
Δ 115	100x102	Π39	Π40	-48.32	3.42	15.00	
Δ 115	100x102	Π39	Π40	-48.95	3.45	15.00	
Δ 116	100x102		Π30	-24.57	2.46	3.85	
Δ 116	100x102	Π29	Π30	-56.14	3.68	15.00	
Δ 116	100x102		Π30	-24.57	2.46	3.85	
Δ 116	100x102	Π29	Π30	-56.14	3.68	15.00	
Δ 116	100x102		Π30	-16.64	2.03	3.85	
Δ 116	100x102	Π29	Π30	-56.14	3.68	15.00	
Δ 117	100x102		Π41	-61.13	3.84	3.85	
Δ 117	100x102	Π40	Π41	-61.13	3.84	15.00	
Δ 117	100x102		Π41	-90.39	4.64	3.85	
Δ 117	100x102	Π40	Π41	-90.39	4.64	15.00	
Δ 117	100x102	Π40	Π41	-48.51	3.43	15.00	
Δ 118	100x102	Π30	Π31	-55.62	3.67	15.00	
Δ 118	100x102	Π30		0.00	0.00	3.85	
Δ 118	100x102	Π30	Π31	-55.62	3.67	15.00	
Δ 118	100x102	Π30		0.00	0.00	3.85	
Δ 118	100x102	Π30	Π31	-55.62	3.67	15.00	
Δ 118	100x102	Π30		0.00	0.00	3.85	
Δ 119	100x102	Π41	Π42	-123.31	5.38	15.00	
Δ 119	100x102	Π41		0.00	0.00	3.85	
Δ 119	100x102	Π41	Π42	-172.19	6.29	15.00	
Δ 119	100x102	Π41		0.00	0.00	3.85	
Δ 119	100x102	Π41	Π42	-47.96	3.41	15.00	
Δ 120	100x102	Π31	Π32	-71.43	4.14	15.00	
Δ 120	100x102	Π31	Π32	-71.43	4.14	15.00	
Δ 120	100x102	Π31	Π32	-55.62	3.67	15.00	
Δ 121	100x102	Π42	Π43	-91.66	4.67	15.00	
Δ 121	100x102	Π42	Π43	-115.95	5.22	15.00	
Δ 121	100x102	Π42	Π43	-96.67	4.79	15.00	
Δ 122	100x102	Π32		0.00	0.00	3.85	
Δ 122	100x102		Π33	-124.92	5.41	3.85	Φ8/40(98)
Δ 122	100x102	Π32		0.00	0.00	3.85	
Δ 122	100x102		Π33	-124.92	5.41	3.85	Φ8/40(128)
Δ 122	100x102	Π32		0.00	0.00	3.85	
Δ 122	100x102		Π33	-48.88	3.44	3.85	Φ8/40(156)
Δ 123	100x102	Π43		0.00	0.00	3.85	
Δ 123	100x102		Π44	0.00	0.00	3.85	Φ8/40(36)
Δ 123	100x102	Π43		-201.73	6.77	4.98	Φ8/25(62)
Δ 123	100x102		Π44	0.00	0.00	3.85	
Τ 124		Π10		-172.32	6.30	4.25	Φ8/20(335)
Τ 124			Π20	0.00	0.00	3.85	Φ8/40(340)
Τ 125			Π12	-32.87	2.84	3.85	
Τ 125			Π12	-48.27	3.42	3.85	
Τ 125			Π12	-48.27	3.42	3.85	
Τ 126		Π44		0.00	0.00	3.85	
Τ 127		Π44		0.00	0.00	3.85	
Τ 128		Π44		-114.98	5.20	3.85	Φ8/10(332)
Τ 129		Π44		-106.91	5.02	3.85	
Τ 130			Π12	-109.41	5.08	3.85	
Τ 131		Π4		-41.30	3.17	3.85	
Τ 131			Π9	0.00	0.00	3.85	Φ8/40(442)
Τ 131		Π4		-59.01	3.77	3.85	

Τ 131			Π9	0.00	0.00	3.85	Φ8/40(455)
Τ 132		Π4		-32.62	2.83	3.85	Φ8/40(414)
Τ 132			Π9	0.00	0.00	3.85	
Τ 132		Π4		0.00	0.00	3.85	
Τ 132			Π9	0.00	0.00	3.85	
Τ 133		Π9		0.00	0.00	3.85	
Τ 133			Π10	0.00	0.00	3.85	
Τ 134		Π9		0.00	0.00	3.85	
Τ 134			Π10	0.00	0.00	3.85	Φ8/40(533)
Τ 135			Π23	0.00	0.00	3.85	
Τ 136			Π23	-244.10	7.40	15.00	Φ8/40(104)
Τ 136			Π23	-189.15	6.58	15.00	Φ8/19(134)
Τ 137			Π34	-166.74	6.20	15.00	Φ8/16(54)
Τ 137			Π34	-181.96	6.46	15.00	Φ8/18(85)

Στάθμη 1: Θέσεις ράβδων ανοιγμάτων



α/α	ράβδοι	X1	X2	X3	X4	πλάκα	ζώνη
2	Φ12/40	-0.25			1.80	Π12	1ΧΧ
3	Φ14/10	-0.15			1.40	Π12	1ΧΧ
4	Φ12/40	-0.55			2.90	Π13	1ΧΧ
5	Φ14/10	-0.15			2.50	Π13	1ΧΧ
7	Φ12/40	-0.55			2.25	Π14	1ΧΧ
8	Φ14/10	-0.15			1.85	Π14	1ΧΧ
9	Φ16/21	-0.70			2.40	Π15	1ΧΧ
10	Φ14/10	-0.15			2.05	Π15	1ΧΧ
12	Φ16/20	-0.50			2.05	Π16	1ΧΧ
13	Φ14/10	-0.15			1.65	Π16	1ΧΧ
14	Φ14/20	-0.50			2.30	Π17	1ΧΧ
15	Φ14/10	-0.15			1.85	Π17	1ΧΧ
16	Φ12/40	-0.55			2.25	Π18	1ΧΧ
17	Φ14/10	-0.15			1.85	Π18	1ΧΧ
18	Φ12/40	-0.55			1.95	Π19	1ΧΧ
19	Φ14/10	-0.15			1.85	Π19	1ΧΧ
20	Φ12/40	-0.25			2.35	Π19	2ΧΧ
21	Φ14/10	-0.15			1.85	Π19	2ΧΧ
22	Φ14/10	-0.15			1.85	Π20	2ΧΧ
23	Φ12/40	-0.65			1.95	Π21	2ΧΧ
24	Φ14/10	-0.15			1.85	Π21	2ΧΧ
25	Φ12/40	-0.25			4.10	Π22	3ΧΧ
26	Φ14/10	-0.15			4.00	Π22	3ΧΧ
27	Φ12/40	-0.25			2.25	Π41	4ΧΧ
28	Φ14/10	-0.15			1.85	Π41	4ΧΧ
29	Φ12/40	-0.55			2.25	Π42	4ΧΧ
30	Φ14/10	-0.15			1.85	Π42	4ΧΧ
31	Φ12/40	-0.55			1.95	Π43	4ΧΧ

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

32	Φ14/20	-0.15			1.85	Π43	4ΧΧ
33	Φ14/20	-2.05	0.10	1.60	2.00	Π43	4ΧΧ
34	Φ12/40	-0.20			4.10	Π44	5ΧΧ
35	Φ14/10	-0.15			4.00	Π44	5ΧΧ
38	Φ12/27	-0.35			1.65	Π34	6ΧΧ
39	Φ14/10	-0.15			1.20	Π34	6ΧΧ
40	Φ14/20	-0.15			2.75	Π35	6ΧΧ
41	Φ14/20	-1.75	0.15	2.40	4.90	Π35	6ΧΧ
42	Φ12/27	-0.65			2.25	Π36	6ΧΧ
43	Φ14/10	-0.15			1.85	Π36	6ΧΧ
44	Φ12/40	-0.55			2.55	Π37	6ΧΧ
45	Φ14/10	-0.15			2.05	Π37	6ΧΧ
47	Φ14/10	-0.15			1.65	Π38	6ΧΧ
48	Φ12/40	-0.65			2.25	Π39	6ΧΧ
49	Φ14/10	-0.15			1.85	Π39	6ΧΧ
50	Φ12/40	-0.55			2.25	Π40	6ΧΧ
51	Φ14/10	-0.15			1.85	Π40	6ΧΧ
52	Φ12/40	-0.55			1.95	Π41	6ΧΧ
53	Φ14/10	-0.15			1.85	Π41	6ΧΧ
55	Φ12/40	-0.25			2.25	Π41	7ΧΧ
56	Φ14/10	-0.15			1.85	Π41	7ΧΧ
57	Φ12/27	-0.55			2.25	Π42	7ΧΧ
58	Φ14/20	-0.15			1.85	Π42	7ΧΧ
59	Φ14/20	-1.75	0.10	1.65	3.75	Π42	7ΧΧ
60	Φ12/40	-0.55			1.95	Π43	7ΧΧ
61	Φ14/10	-0.15			1.85	Π43	7ΧΧ
63	Φ12/26	-0.20			4.05	Π44	8ΧΧ
64	Φ14/10	-0.15			4.00	Π44	8ΧΧ
66	Φ12/25	-0.35			1.50	Π34	9ΧΧ
67	Φ14/10	-0.15			1.20	Π34	9ΧΧ
68	Φ12/20	-0.50			3.10	Π35	9ΧΧ
69	Φ14/20	-0.15			2.75	Π35	9ΧΧ
70	Φ14/20	-1.75	0.55	2.05	4.75	Π35	9ΧΧ
71	Φ12/24	-0.50			2.25	Π36	9ΧΧ
72	Φ14/10	-0.15			1.85	Π36	9ΧΧ
73	Φ12/40	-0.55			2.45	Π37	9ΧΧ
74	Φ14/10	-0.15			2.05	Π37	9ΧΧ
76	Φ12/40	-0.55			2.05	Π38	9ΧΧ
77	Φ14/10	-0.15			1.65	Π38	9ΧΧ
78	Φ12/40	-0.55			2.35	Π39	9ΧΧ
79	Φ14/20	-0.15			1.85	Π39	9ΧΧ
80	Φ14/20	-1.75	0.10	1.65	3.45	Π39	9ΧΧ
81	Φ14/20	-0.15			1.85	Π40	9ΧΧ
82	Φ14/20	-1.75	0.10	1.65	3.45	Π40	9ΧΧ
83	Φ12/40	-0.65			1.95	Π41	9ΧΧ
84	Φ14/10	-0.15			1.85	Π41	9ΧΧ
87	Φ12/40	-0.25			2.25	Π30	10ΧΧ
88	Φ14/20	-0.15			1.85	Π30	10ΧΧ
89	Φ14/20	-0.30	0.10	1.65	3.45	Π30	10ΧΧ
91	Φ12/40	-0.55			2.25	Π31	10ΧΧ
92	Φ14/10	-0.15			1.85	Π31	10ΧΧ
94	Φ12/40	-0.55			1.95	Π32	10ΧΧ
95	Φ14/10	-0.15			1.85	Π32	10ΧΧ
96	Φ12/40	-0.20			4.10	Π33	11ΧΧ
97	Φ14/10	-0.15			4.00	Π33	11ΧΧ
100	Φ14/25	-0.35			1.55	Π23	12ΧΧ
101	Φ14/10	-0.15			1.15	Π23	12ΧΧ
102	Φ12/25	-0.50			2.80	Π24	12ΧΧ
103	Φ14/10	-0.15			2.75	Π24	12ΧΧ
106	Φ12/40	-0.25			1.70	Π27	13ΧΧ
107	Φ14/10	-0.15			1.30	Π27	13ΧΧ
109	Φ12/40	-0.55			2.25	Π28	13ΧΧ
110	Φ14/10	-0.15			1.85	Π28	13ΧΧ

112	Φ12/40	-0.55			2.25	Π29	13ΧΧ
113	Φ14/10	-0.15			1.85	Π29	13ΧΧ
115	Φ12/40	-0.55			1.95	Π30	13ΧΧ
116	Φ14/10	-0.15			1.85	Π30	13ΧΧ
118	Φ12/40	-0.25			2.25	Π30	14ΧΧ
119	Φ14/20	-0.15			1.85	Π30	14ΧΧ
120	Φ14/20	-0.30	0.10	1.65	3.45	Π30	14ΧΧ
122	Φ12/40	-0.55			2.25	Π31	14ΧΧ
123	Φ14/10	-0.15			1.85	Π31	14ΧΧ
125	Φ12/40	-0.55			1.95	Π32	14ΧΧ
126	Φ14/10	-0.15			1.85	Π32	14ΧΧ
127	Φ14/10	-0.15			4.00	Π33	15ΧΧ
130	Φ12/24	-0.35			1.50	Π23	16ΧΧ
131	Φ14/10	-0.15			1.20	Π23	16ΧΧ
132	Φ12/25	-0.50			2.80	Π24	16ΧΧ
133	Φ14/10	-0.15			2.75	Π24	16ΧΧ
136	Φ14/10	-0.15			1.30	Π27	17ΧΧ
138	Φ12/40	-0.65			2.25	Π28	17ΧΧ
139	Φ14/10	-0.15			1.85	Π28	17ΧΧ
141	Φ12/40	-0.55			2.25	Π29	17ΧΧ
142	Φ14/10	-0.15			1.85	Π29	17ΧΧ
144	Φ12/40	-0.55			1.95	Π30	17ΧΧ
145	Φ14/10	-0.15			1.85	Π30	17ΧΧ
147	Φ12/40	-0.25			2.25	Π30	18ΧΧ
148	Φ14/10	-0.15			1.85	Π30	18ΧΧ
150	Φ12/40	-0.55			2.25	Π31	18ΧΧ
151	Φ14/10	-0.15			1.85	Π31	18ΧΧ
153	Φ12/40	-0.55			1.95	Π32	18ΧΧ
154	Φ14/10	-0.15			1.85	Π32	18ΧΧ
155	Φ14/10	-0.15			4.00	Π33	19ΧΧ
159	Φ14/10	-0.15			1.20	Π23	20ΧΧ
160	Φ12/26	-0.65			2.80	Π24	20ΧΧ
161	Φ14/10	-0.15			2.75	Π24	20ΧΧ
163	Φ14/10	-0.15			1.30	Π27	21ΧΧ
165	Φ12/40	-0.65			2.25	Π28	21ΧΧ
166	Φ14/10	-0.15			1.85	Π28	21ΧΧ
168	Φ12/40	-0.55			2.25	Π29	21ΧΧ
169	Φ14/10	-0.15			1.85	Π29	21ΧΧ
171	Φ12/40	-0.55			1.95	Π30	21ΧΧ
172	Φ14/10	-0.15			1.85	Π30	21ΧΧ
173	Φ12/40	-0.25			2.25	Π19	22ΧΧ
174	Φ14/10	-0.15			1.85	Π19	22ΧΧ
175	Φ12/40	-0.55			2.25	Π20	22ΧΧ
176	Φ14/10	-0.15			1.85	Π20	22ΧΧ
177	Φ12/40	-0.55			1.95	Π21	22ΧΧ
178	Φ14/10	-0.15			1.85	Π21	22ΧΧ
179	Φ12/40	-0.20			4.10	Π22	23ΧΧ
180	Φ14/10	-0.15			4.00	Π22	23ΧΧ
184	Φ12/40	-0.25			1.80	Π12	24ΧΧ
185	Φ14/10	-0.15			1.40	Π12	24ΧΧ
186	Φ12/40	-0.55			2.95	Π13	24ΧΧ
187	Φ14/10	-0.15			2.55	Π13	24ΧΧ
189	Φ12/40	-0.55			2.25	Π14	24ΧΧ
190	Φ14/10	-0.15			1.85	Π14	24ΧΧ
191	Φ12/40	-0.55			2.55	Π15	24ΧΧ
192	Φ14/10	-0.15			2.05	Π15	24ΧΧ
194	Φ14/10	-0.15			1.65	Π16	24ΧΧ
195	Φ14/10	-0.15			1.85	Π17	24ΧΧ
196	Φ14/10	-0.15			1.85	Π18	24ΧΧ
197	Φ12/40	-0.65			1.95	Π19	24ΧΧ
198	Φ14/10	-0.15			1.85	Π19	24ΧΧ
199	Φ12/40	-0.25			2.25	Π20	25ΧΧ
200	Φ14/10	-0.15			1.85	Π20	25ΧΧ

201	Φ12/40	-0.55			1.95	Π21	25XX
202	Φ14/10	-0.15			1.85	Π21	25XX
203	Φ12/40	-0.20			4.10	Π22	26XX
204	Φ14/10	-0.15			4.00	Π22	26XX
208	Φ12/40	-0.25			1.75	Π12	27XX
209	Φ14/10	-0.15			1.40	Π12	27XX
210	Φ12/40	-0.55			2.95	Π13	27XX
211	Φ14/10	-0.15			2.55	Π13	27XX
213	Φ12/40	-0.55			2.25	Π14	27XX
214	Φ14/10	-0.15			1.85	Π14	27XX
215	Φ12/40	-0.55			2.45	Π15	27XX
216	Φ14/10	-0.15			2.05	Π15	27XX
218	Φ12/40	-0.55			2.05	Π16	27XX
219	Φ14/10	-0.15			1.65	Π16	27XX
220	Φ12/40	-0.55			2.25	Π17	27XX
221	Φ14/10	-0.15			1.85	Π17	27XX
222	Φ12/40	-0.55			2.25	Π18	27XX
223	Φ14/10	-0.15			1.85	Π18	27XX
224	Φ12/40	-0.55			1.95	Π19	27XX
225	Φ14/10	-0.15			1.85	Π19	27XX
226	Φ12/40	-0.25			2.25	Π19	28XX
227	Φ14/10	-0.15			1.85	Π19	28XX
228	Φ12/40	-0.55			2.25	Π20	28XX
229	Φ14/10	-0.15			1.85	Π20	28XX
230	Φ12/40	-0.55			1.95	Π21	28XX
231	Φ14/10	-0.15			1.85	Π21	28XX
232	Φ12/40	-0.25			4.10	Π22	29XX
233	Φ14/10	-0.15			4.00	Π22	29XX
235	Φ12/40	-0.25			1.85	Π12	30XX
236	Φ14/10	-0.15			1.40	Π12	30XX
237	Φ14/10	-0.15			2.55	Π13	30XX
239	Φ12/40	-0.65			2.35	Π14	30XX
240	Φ14/10	-0.15			1.85	Π14	30XX
241	Φ14/10	-0.15			2.05	Π15	30XX
243	Φ14/10	-0.15			1.65	Π16	30XX
244	Φ14/10	-0.15			1.85	Π17	30XX
245	Φ14/10	-0.15			1.85	Π18	30XX
246	Φ12/40	-0.65			1.95	Π19	30XX
247	Φ14/10	-0.15			1.85	Π19	30XX
251	Φ12/40	-0.20			1.75	Π44	32XX
252	Φ14/10	-0.15			1.65	Π44	32XX
254	Φ14/10	-0.15			4.60	Π11	33YY
255	Φ14/10	-0.15			4.35	Π22	33YY
256	Φ12/40	-0.65			5.60	Π33	33YY
257	Φ14/10	-0.15			5.20	Π33	33YY
258	Φ12/40	-0.55			3.85	Π44	33YY
259	Φ14/10	-0.15			3.75	Π44	33YY
261	Φ12/40	-0.25			5.00	Π11	34YY
262	Φ14/10	-0.15			4.60	Π11	34YY
263	Φ12/40	-0.55			4.85	Π22	34YY
264	Φ14/10	-0.15			4.35	Π22	34YY
265	Φ14/10	-0.15			5.20	Π33	34YY
266	Φ12/40	-0.65			3.85	Π44	34YY
267	Φ14/10	-0.15			3.75	Π44	34YY
269	Φ12/40	-0.25			2.30	Π1	35YY
270	Φ14/10	-0.15			2.20	Π1	35YY
272	Φ12/40	-0.20			2.20	Π5	36YY
273	Φ14/10	-0.15			1.70	Π5	36YY
274	Φ14/10	-0.15			4.65	Π13	36YY
275	Φ12/40	-0.65			6.05	Π24	36YY
276	Φ14/20	-0.15			5.55	Π24	36YY
277	Φ14/20	-4.30	2.95	4.95	7.15	Π24	36YY
278	Φ14/10	-0.15			2.90	Π35	36YY

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

281	Φ14/10	-0.15			2.20	Π1	37YY
285	Φ14/10	-0.15			1.70	Π5	38YY
286	Φ14/10	-0.15			4.65	Π13	38YY
287	Φ12/40	-0.65			6.05	Π24	38YY
288	Φ14/10	-0.15			5.55	Π24	38YY
289	Φ14/10	-0.15			2.75	Π35	38YY
292	Φ12/40	-0.25			2.30	Π1	39YY
293	Φ14/10	-0.15			2.20	Π1	39YY
295	Φ12/40	-0.25			2.20	Π5	40YY
296	Φ14/10	-0.15			1.70	Π5	40YY
297	Φ12/40	-0.65			5.80	Π12	40YY
298	Φ12/40	-0.60			5.10	Π23	40YY
299	Φ12/40	-0.60			3.00	Π34	40YY
304	Φ12/40	-0.25			2.30	Π1	41YY
305	Φ14/10	-0.15			2.20	Π1	41YY
307	Φ14/10	-0.15			1.70	Π5	42YY
308	Φ12/40	-0.60			5.80	Π12	42YY
309	Φ12/40	-0.60			3.00	Π34	42YY
313	Φ12/40	-0.25			2.55	Π36	43XX
314	Φ14/10	-0.15			2.15	Π36	43XX
315	Φ12/40	-0.55			2.45	Π37	43XX
316	Φ14/10	-0.15			2.05	Π37	43XX
318	Φ12/40	-0.55			2.15	Π38	43XX
319	Φ14/10	-0.15			1.65	Π38	43XX
320	Φ14/10	-0.15			1.85	Π39	43XX
321	Φ14/10	-0.15			1.85	Π40	43XX
322	Φ12/29	-0.65			2.20	Π41	43XX
323	Φ14/20	-0.15			1.85	Π41	43XX
324	Φ14/20	-1.75	0.10	1.65	3.45	Π41	43XX
325	Φ12/25	-0.50			2.25	Π42	43XX
326	Φ14/20	-0.15			1.85	Π42	43XX
327	Φ14/20	-1.75	0.10	1.65	4.10	Π42	43XX
328	Φ12/40	-0.55			2.25	Π43	43XX
329	Φ14/10	-0.15			2.15	Π43	43XX
331	Φ14/10	-0.15			1.80	Π44	44XX
333	Φ14/10	-0.15			4.75	Π10	45YY
336	Φ14/10	-0.15			4.70	Π20	46YY
337	Φ12/40	-0.60			6.00	Π31	46YY
338	Φ14/20	-0.15			4.80	Π42	46YY
339	Φ14/20	-1.75	2.55	4.30	4.95	Π42	46YY
344	Φ14/10	-0.15			4.75	Π10	47YY
346	Φ12/40	-0.25			5.15	Π20	48YY
347	Φ14/10	-0.15			4.70	Π20	48YY
348	Φ12/40	-0.65			6.00	Π31	48YY
349	Φ14/20	-0.15			4.80	Π42	48YY
350	Φ14/20	-1.75	0.20	4.35	5.00	Π42	48YY
354	Φ12/40	-0.25			2.30	Π2	49YY
355	Φ14/10	-0.15			2.20	Π2	49YY
356	Φ12/28	-0.35			2.65	Π7	50YY
357	Φ14/10	-0.15			2.15	Π7	50YY
358	Φ14/10	-0.15			4.80	Π15	50YY
359	Φ12/40	-0.65			6.05	Π26	50YY
360	Φ14/20	-0.15			5.55	Π26	50YY
361	Φ14/20	-3.95	1.95	3.45	9.35	Π26	50YY
362	Φ14/20	-0.15			4.80	Π37	50YY
363	Φ14/20	-1.75	0.35	2.80	5.00	Π37	50YY
365	Φ12/40	-0.25			2.30	Π2	51YY
366	Φ14/10	-0.15			2.20	Π2	51YY
367	Φ12/28	-0.20			2.25	Π6	52YY
368	Φ14/10	-0.15			1.70	Π6	52YY
369	Φ12/40	-0.70			5.10	Π14	52YY
370	Φ12/40	-0.60			6.00	Π25	52YY
371	Φ14/20	-0.15			4.60	Π36	52YY

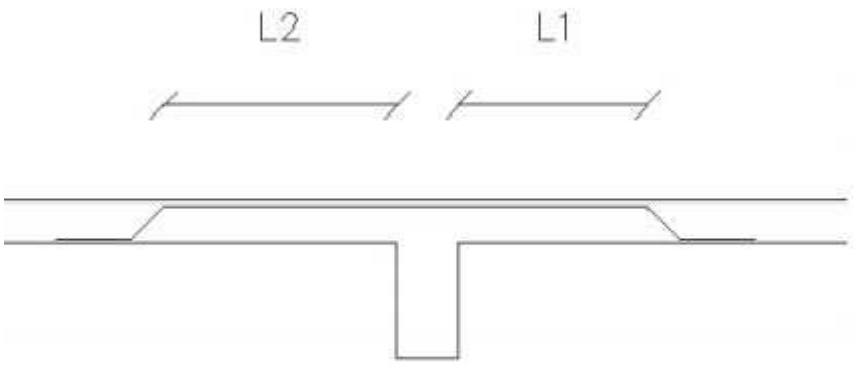
372	Φ14/20	-1.75	2.80	0.20	4.77	Π36	52YY
377	Φ12/40	-0.25			5.00	Π11	53YY
378	Φ14/10	-0.15			4.60	Π11	53YY
379	Φ12/40	-0.55			4.75	Π22	53YY
380	Φ14/10	-0.15			4.35	Π22	53YY
381	Φ12/40	-0.55			5.60	Π33	53YY
382	Φ14/10	-0.15			5.20	Π33	53YY
383	Φ12/40	-0.55			5.70	Π44	53YY
384	Φ14/20	-0.15			5.60	Π44	53YY
385	Φ14/20	-2.75	1.75	4.40	5.75	Π44	53YY
386	Φ14/10	-0.15			4.60	Π11	54YY
387	Φ12/40	-0.65			4.75	Π22	54YY
388	Φ14/10	-0.15			4.35	Π22	54YY
389	Φ12/40	-0.55			5.70	Π33	54YY
390	Φ14/10	-0.15			5.20	Π33	54YY
391	Φ14/20	-0.15			5.60	Π44	54YY
392	Φ14/20	-2.75	2.00	3.50	5.80	Π44	54YY
393	Φ14/10	-0.15			4.60	Π10	55YY
394	Φ12/40	-0.35			5.30	Π21	56YY
395	Φ14/10	-0.15			4.80	Π21	56YY
396	Φ12/40	-0.65			6.05	Π32	56YY
397	Φ12/24	-0.65			4.65	Π43	56YY
398	Φ14/10	-0.15			4.50	Π43	56YY
403	Φ14/10	-0.15			4.60	Π10	57YY
404	Φ12/40	-0.35			5.30	Π21	58YY
405	Φ14/10	-0.15			4.80	Π21	58YY
406	Φ12/40	-0.65			6.15	Π32	58YY
407	Φ12/22	-0.75			4.75	Π43	58YY
408	Φ14/20	-0.15			4.70	Π43	58YY
409	Φ14/20	-1.75	0.20	2.40	4.75	Π43	58YY
413	Φ14/10	-0.15			2.20	Π4	59YY
416	Φ12/40	-0.25			2.70	Π9	60YY
417	Φ14/10	-0.15			2.25	Π9	60YY
418	Φ14/10	-0.15			4.75	Π19	60YY
419	Φ12/40	-0.60			6.00	Π30	60YY
420	Φ14/10	-0.15			4.80	Π41	60YY
423	Φ14/10	-0.15			2.20	Π4	61YY
426	Φ14/10	-0.15			2.25	Π9	62YY
427	Φ14/10	-0.15			4.75	Π19	62YY
428	Φ12/40	-0.60			6.00	Π30	62YY
429	Φ14/20	-0.15			4.80	Π41	62YY
430	Φ14/20	-1.75	0.25	2.80	5.00	Π41	62YY
433	Φ12/40	-0.25			2.25	Π4	63YY
434	Φ14/10	-0.15			2.20	Π4	63YY
436	Φ12/40	-0.20			2.75	Π9	64YY
437	Φ14/10	-0.15			2.35	Π9	64YY
438	Φ12/40	-0.55			5.10	Π18	64YY
439	Φ14/10	-0.15			4.65	Π18	64YY
440	Φ12/40	-0.65			6.00	Π29	64YY
441	Φ14/10	-0.15			4.80	Π40	64YY
445	Φ12/40	-0.25			2.25	Π4	65YY
446	Φ14/10	-0.15			2.20	Π4	65YY
448	Φ12/28	-0.20			2.70	Π9	66YY
449	Φ14/10	-0.15			2.30	Π9	66YY
450	Φ12/40	-0.55			5.15	Π18	66YY
451	Φ14/10	-0.15			4.70	Π18	66YY
452	Φ12/40	-0.65			6.00	Π29	66YY
453	Φ14/20	-0.15			4.80	Π40	66YY
454	Φ14/20	-1.75	0.25	2.80	5.00	Π40	66YY
458	Φ12/40	-0.25			2.30	Π3	67YY
459	Φ14/10	-0.15			2.20	Π3	67YY
460	Φ14/10	-0.15			2.30	Π8	68YY
461	Φ14/10	-0.15			4.70	Π17	68YY

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

462	Φ12/40	-0.60			6.00	Π28	68YY
463	Φ14/10	-0.15			4.80	Π39	68YY
467	Φ14/10	-0.15			2.20	Π3	69YY
468	Φ12/40	-0.25			2.75	Π8	70YY
469	Φ14/10	-0.15			2.30	Π8	70YY
470	Φ14/10	-0.15			4.70	Π17	70YY
471	Φ12/40	-0.60			6.00	Π28	70YY
472	Φ14/20	-0.15			4.80	Π39	70YY
473	Φ14/20	-1.75	0.25	2.80	5.00	Π39	70YY
476	Φ12/40	-0.25			2.30	Π3	71YY
477	Φ14/10	-0.15			2.20	Π3	71YY
478	Φ12/25	-0.35			2.85	Π8	72YY
479	Φ14/10	-0.15			2.30	Π8	72YY
480	Φ12/40	-0.70			5.10	Π16	72YY
481	Φ12/40	-0.60			6.00	Π27	72YY
482	Φ12/40	-0.60			4.80	Π38	72YY
487	Φ14/10	-0.15			2.20	Π2	73YY
488	Φ14/10	-0.15			2.15	Π7	74YY
489	Φ14/10	-0.15			4.80	Π15	74YY
490	Φ12/40	-0.65			6.05	Π26	74YY
491	Φ14/20	-0.15			5.55	Π26	74YY
492	Φ14/20	-3.95	1.95	3.45	9.35	Π26	74YY
493	Φ14/10	-0.15			4.80	Π37	74YY
495	Φ14/10	-0.15			2.20	Π2	75YY
497	Φ12/37	-0.20			2.20	Π6	76YY
498	Φ14/10	-0.15			1.75	Π6	76YY
499	Φ12/40	-0.65			5.10	Π14	76YY
500	Φ12/40	-0.60			6.05	Π25	76YY
501	Φ12/40	-0.65			4.65	Π36	76YY
502	Φ14/20	-0.15			4.60	Π36	76YY
503	Φ14/20	-1.75	0.20	2.90	4.70	Π36	76YY
509	Φ12/40	-0.15			5.65	Π5	77XX
510	Φ12/31	-0.65			2.20	Π6	77XX
511	Φ14/10	-0.15			1.75	Π6	77XX
512	Φ14/10	-0.15			2.75	Π7	77XX
513	Φ12/40	-0.65			4.10	Π8	77XX
514	Φ14/10	-0.15			3.65	Π8	77XX
515	Φ14/10	-0.15			5.25	Π9	77XX
517	Φ12/40	-0.25			5.20	Π10	78XX
518	Φ14/10	-0.15			4.80	Π10	78XX
519	Φ12/40	-0.55			3.95	Π11	78XX
520	Φ14/10	-0.15			3.85	Π11	78XX
521	Φ12/40	-0.15			5.90	Π5	79XX
522	Φ12/40	-0.65			2.20	Π6	79XX
523	Φ14/10	-0.15			1.85	Π6	79XX
524	Φ12/34	-0.55			2.60	Π7	79XX
525	Φ14/10	-0.15			2.15	Π7	79XX
526	Φ14/10	-0.15			3.95	Π8	79XX
527	Φ14/10	-0.15			5.25	Π9	79XX
529	Φ12/40	-0.20			5.20	Π10	80XX
530	Φ14/10	-0.15			4.80	Π10	80XX
531	Φ12/40	-0.55			3.95	Π11	80XX
532	Φ14/10	-0.15			3.85	Π11	80XX
534	Φ12/40	-0.15			5.90	Π1	81XX
535	Φ14/10	-0.15			4.55	Π2	81XX
536	Φ12/40	-0.65			4.55	Π3	81XX
537	Φ14/10	-0.15			4.05	Π3	81XX
538	Φ14/10	-0.15			4.45	Π4	81XX
540	Φ14/10	-0.15			4.55	Π10	82XX
541	Φ14/10	-0.15			3.85	Π11	82XX
543	Φ12/40	-0.15			5.70	Π1	83XX
544	Φ12/40	-0.65			5.00	Π2	83XX
545	Φ14/10	-0.15			4.55	Π2	83XX

546	Φ14/10	-0.15			4.30	Π3	83XX
547	Φ12/40	-0.65			4.55	Π4	83XX
548	Φ14/10	-0.15			4.45	Π4	83XX
550	Φ14/10	-0.15			4.55	Π10	84XX
551	Φ12/40	-0.65			3.95	Π11	84XX
552	Φ14/10	-0.15			3.85	Π11	84XX

Στάθμη 1: Θέσεις ράβδων στηρίξεων



α/α	ράβδοι	L1	L2	δοκός	πλάκα 1	πλάκα 2
36	Φ8/40	0.00	2.45	Δ123		Π44
54	Φ8/16	0.00	0.45	Δ137		Π34
62	Φ8/25	1.05	0.00	Δ123	Π43	
85	Φ8/18	0.00	0.45	Δ137		Π34
98	Φ8/40	0.00	2.45	Δ122		Π33
104	Φ8/40	0.00	0.45	Δ136		Π23
128	Φ8/40	0.00	2.45	Δ122		Π33
134	Φ8/19	0.00	0.45	Δ136		Π23
156	Φ8/40	0.00	1.65	Δ122		Π33
157	Φ8/37	1.65	0.00	Δ25	Π33	
181	Φ8/40	0.00	2.85	Δ102		Π22
182	Φ8/28	1.35	0.00	Δ24	Π22	
205	Φ8/40	0.00	2.85	Δ102		Π22
206	Φ8/28	1.35	0.00	Δ24	Π22	
248	Φ8/13	0.90	2.60	Δ33	Π16	Π27
249	Φ8/13	2.60	0.65	Δ44	Π27	Π38
253	Φ8/40	0.00	1.05	Δ71		Π44
260	Φ8/40	0.00	1.90	Δ6		Π11
279	Φ8/40	0.00	1.10	Δ8		Π5
282	Φ8/40	0.00	1.35	Δ1		Π1
283	Φ8/30	0.95	0.00	Δ7	Π1	
290	Φ8/28	1.15	0.00	Δ78	Π35	
300	Φ8/11	0.45	0.50	Δ13	Π5	Π12
301	Φ8/40	0.50	0.90	Δ29	Π12	Π23
302	Φ8/40	0.45	0.80	Δ40	Π23	Π34
310	Φ10/10	0.55	0.55	Δ13	Π5	Π12
311	Φ8/13	0.75	1.80	Δ29	Π12	Π23
312	Φ8/13	3.15	1.40	Δ40	Π23	Π34
332	Φ8/10	1.35	0.00	Δ128	Π44	
334	Φ8/40	0.00	1.95	Δ5		Π10
335	Φ8/20	2.40	0.00	Δ124	Π10	
340	Φ8/40	0.00	1.50	Δ124		Π20
341	Φ10/10	3.45	0.70	Δ37	Π20	Π31
342	Φ10/10	0.70	3.05	Δ48	Π31	Π42
343	Φ10/13	2.10	0.00	Δ68	Π42	
345	Φ8/40	0.00	2.85	Δ5		Π10

351	Φ8/11	0.45	0.70	Δ37	Π20	Π31
352	Φ10/10	0.70	3.05	Δ48	Π31	Π42
353	Φ10/10	2.15	0.00	Δ67	Π42	
364	Φ8/15	0.00	1.40	Δ10		Π7
373	Φ8/40	0.00	1.15	Δ9		Π6
374	Φ8/15	0.45	0.70	Δ15	Π6	Π14
375	Φ8/40	0.70	0.70	Δ31	Π14	Π25
376	Φ10/10	0.70	3.35	Δ42	Π25	Π36
399	Φ8/11	0.00	1.55	Δ19		Π21
400	Φ8/11	0.45	0.70	Δ38	Π21	Π32
401	Φ8/11	0.70	0.45	Δ49	Π32	Π43
402	Φ8/40	1.05	0.00	Δ86	Π43	
410	Φ8/11	0.00	2.40	Δ18		Π21
411	Φ8/11	0.45	0.70	Δ38	Π21	Π32
412	Φ8/23	0.70	0.70	Δ49	Π32	Π43
414	Φ8/40	1.15	0.00	Δ132	Π4	
421	Φ10/10	2.10	0.70	Δ36	Π19	Π30
422	Φ10/10	0.70	3.05	Δ47	Π30	Π41
424	Φ8/40	0.00	1.55	Δ4		Π4
431	Φ10/10	2.10	0.70	Δ36	Π19	Π30
432	Φ10/10	0.70	3.05	Δ47	Π30	Π41
442	Φ8/40	0.00	1.25	Δ131		Π9
443	Φ8/11	0.45	0.70	Δ35	Π18	Π29
444	Φ10/10	0.70	3.55	Δ46	Π29	Π40
455	Φ8/40	0.00	1.70	Δ131		Π9
456	Φ8/11	0.45	0.70	Δ35	Π18	Π29
457	Φ10/10	0.70	2.15	Δ46	Π29	Π40
464	Φ8/40	1.00	0.45	Δ54	Π8	Π17
465	Φ10/10	1.65	0.70	Δ34	Π17	Π28
466	Φ10/10	0.70	3.55	Δ45	Π28	Π39
474	Φ10/10	3.00	0.70	Δ34	Π17	Π28
475	Φ10/10	0.70	3.55	Δ45	Π28	Π39
483	Φ8/18	0.00	1.50	Δ11		Π8
484	Φ8/18	0.45	0.65	Δ52	Π8	Π16
485	Φ8/40	0.65	0.55	Δ33	Π16	Π27
486	Φ8/40	0.55	0.65	Δ44	Π27	Π38
494	Φ10/10	0.00	1.70	Δ10		Π7
496	Φ8/40	0.00	0.95	Δ2		Π2
504	Φ8/40	0.00	1.45	Δ9		Π6
505	Φ8/11	0.45	0.70	Δ15	Π6	Π14
506	Φ8/40	0.70	4.75	Δ31	Π14	Π25
507	Φ8/11	0.70	0.65	Δ42	Π25	Π36
508	Φ8/40	1.50	0.00	Δ80	Π36	
516	Φ8/11	0.60	0.45	Δ91	Π5	Π6
528	Φ8/11	0.60	0.45	Δ91	Π5	Π6
533	Φ8/40	0.00	3.95	Δ134		Π10
539	Φ10/10	0.70	2.05	Δ82	Π1	Π2
542	Φ8/40	0.00	1.45	Δ87		Π10
549	Φ8/11	0.70	3.75	Δ82	Π1	Π2
553	Φ8/40	0.00	3.20	Δ87		Π10

Στάθμη 1: Έλεγχος σε λυγηρότητα (ανάγκη ελέγχου παραμόρφωσης)

Πλάκα	Μήκος	Συντ. a	Χωρίς διαχωριστικά	Μήκος	Συντ. a	Με διαχωριστικά
	[m]		Απαραίτητο Πάχος Πλάκας για Απαλλαγή [cm]	[m]		Απαραίτητο Πάχος Πλάκας για Απαλλαγή [cm]
1	2.8	1.0	14 < 100	2.7	1.0	10 < 100
2	2.7	1.0	14 < 100	2.7	1.0	10 < 100
3	2.7	1.0	14 < 100	2.7	1.0	10 < 100
4	2.7	1.0	14 < 100	2.7	1.0	10 < 100
5	2.3	0.8	11 < 100	2.3	0.8	7 < 100
6	2.3	0.8	11 < 100	2.3	0.8	7 < 100
7	2.4	0.8	11 < 100	2.4	0.8	7 < 100

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

8	2.5	0.8	12 < 100	2.5	0.8	8 < 100
9	2.5	0.8	12 < 100	2.5	0.8	8 < 100
10	5.3	1.0	23 < 100	5.3	1.0	24 < 100
11	4.7	0.8	18 < 100	4.7	0.8	14 < 100
12	1.9	0.8	10 < 100	2.0	0.8	7 < 100
13	3.4	0.6	12 < 100	3.4	0.6	8 < 100
14	2.7	0.6	10 < 100	2.7	0.6	7 < 100
15	2.9	0.6	11 < 100	2.9	0.6	7 < 100
16	2.5	0.6	10 < 100	2.5	0.6	7 < 100
17	2.7	0.6	10 < 100	2.7	0.6	7 < 100
18	2.7	0.6	10 < 100	2.7	0.6	7 < 100
19	2.7	0.8	12 < 100	2.7	0.8	8 < 100
20	2.7	0.8	12 < 100	2.7	0.6	7 < 100
21	2.7	0.8	12 < 100	2.7	0.8	8 < 100
22	4.6	1.0	20 < 100	4.6	1.0	19 < 100
23	1.7	0.8	10 < 100	1.7	0.8	6 < 100
24	3.6	0.8	15 < 100	3.6	0.8	11 < 100
27	2.1	0.8	11 < 100	2.1	0.8	7 < 100
28	2.7	0.6	10 < 100	2.7	0.6	7 < 100
29	2.7	0.6	10 < 100	2.7	0.6	7 < 100
30	2.7	0.8	12 < 100	2.7	0.8	8 < 100
31	2.7	0.6	10 < 100	2.7	0.6	7 < 100
32	2.7	0.8	12 < 100	2.7	0.8	8 < 100
33	4.6	1.0	20 < 100	4.6	1.0	19 < 100
34	1.7	0.8	10 < 100	1.7	0.8	6 < 100
35	3.5	0.8	14 < 100	3.6	0.6	8 < 100
36	2.7	0.8	12 < 100	2.7	0.6	7 < 100
37	2.9	0.6	11 < 100	2.9	0.6	7 < 100
38	2.5	0.6	10 < 100	2.5	0.6	7 < 100
39	2.7	0.6	10 < 100	2.7	0.6	7 < 100
40	2.7	0.6	10 < 100	2.7	0.6	7 < 100
41	2.7	0.8	12 < 100	2.7	0.8	8 < 100
42	2.7	0.6	10 < 100	2.7	0.6	7 < 100
43	2.7	0.8	12 < 100	2.7	0.8	8 < 100
44	4.3	0.8	16 < 100	4.3	0.8	13 < 100

Στάθμη 1: Έλεγχος σε παραμόρφωση: P = 1.00 x G + 1.00 x Q

Πλάκα	L	P	a	Ζώνη Επίλυσης	L/250	L/500	Ελάχιστο Βέλος Κάμψης ae	Στιγμιαίο Βέλος Κάμψης a0	Μακροχρόνιο Βέλος Κάμψης at	Mr	Md	Συντελεστής Ερπυσμού Φ
	[m]	[kN/m]					mm	mm	mm	KNm	KNm	
1	2.7	82.4	1.0	Y-Y	11.0	5.5	0.0	0.0	0.0	300.0	77.4	3.7
1	2.8	82.4	1.0	Y-Y	11.0	5.5	0.0	0.0	0.0	300.0	77.9	3.7
1	2.8	82.4	1.0	Y-Y	11.0	5.5	0.0	0.0	0.0	300.0	77.9	3.7
1	2.8	82.4	1.0	Y-Y	11.0	5.5	0.0	0.0	0.0	300.0	77.9	3.7
2	2.7	61.6	1.0	Y-Y	11.0	5.5	0.0	0.0	0.0	300.0	53.5	3.7
2	2.7	61.9	1.0	Y-Y	10.9	5.5	0.0	0.0	0.0	300.0	53.3	3.7
2	2.7	61.7	1.0	Y-Y	11.0	5.5	0.0	0.0	0.0	300.0	53.4	3.7
2	2.7	62.1	1.0	Y-Y	10.9	5.5	0.0	0.0	0.0	300.0	53.1	3.7
3	2.7	58.1	1.0	Y-Y	10.9	5.5	0.0	0.0	0.0	300.0	49.6	3.7
3	2.7	57.7	1.0	Y-Y	11.0	5.5	0.0	0.0	0.0	300.0	49.7	3.7
3	2.7	57.7	1.0	Y-Y	11.0	5.5	0.0	0.0	0.0	300.0	49.7	3.7
4	2.7	70.2	1.0	Y-Y	10.9	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	58.9	3.7
4	2.7	70.2	1.0	Y-Y	10.9	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	58.9	3.7
4	2.7	70.2	1.0	Y-Y	10.9	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	59.0	3.7
4	2.7	70.2	1.0	Y-Y	10.9	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	59.0	3.7
5	2.3	82.4	0.8	Y-Y	9.0	4.5	0.0	0.0	0.0	300.0	29.6	3.7
5	2.2	82.4	0.8	Y-Y	9.0	4.5	0.0	0.0	0.0	300.0	29.4	3.7
5	2.2	82.4	0.8	Y-Y	9.0	4.5	0.0	0.0	0.0	300.0	29.4	3.7
5	2.2	82.4	0.8	Y-Y	9.0	4.5	0.0	0.0	0.0	300.0	29.4	3.7

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

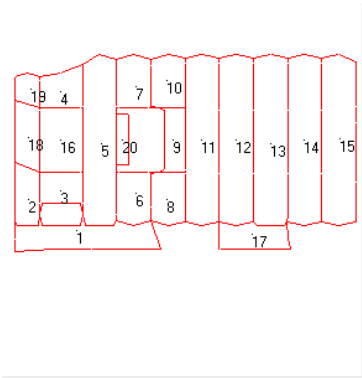
6	2.3	39.3	0.8	Y-Y	9.1	4.5	0.0	0.0	0.0	300.0	13.0	3.7
6	2.3	39.0	0.8	Y-Y	9.1	4.5	0.0	0.0	0.0	300.0	13.0	3.7
7	2.4	54.6	0.8	Y-Y	9.6	4.8	0.0	0.0	0.0	300.0	20.4	3.7
7	2.4	54.5	0.8	Y-Y	9.6	4.8	0.0	0.0	0.0	300.0	20.4	3.7
8	2.5	66.0	0.8	Y-Y	10.2	5.1	0.0	0.0	0.0	300.0	28.1	3.7
8	2.5	66.3	0.8	Y-Y	10.1	5.1	0.0	0.0	0.0	300.0	28.0	3.7
8	2.6	65.8	0.8	Y-Y	10.2	5.1	0.0	0.0	0.0	300.0	28.2	3.7
9	2.5	82.4	0.8	Y-Y	9.9	5.0	0.0	0.0	0.0	300.0	35.7	3.7
9	2.5	82.4	0.8	Y-Y	9.9	5.0	0.0	0.0	0.0	300.0	35.7	3.7
9	2.6	82.4	0.8	Y-Y	10.4	5.2	0.0	0.0	0.0	300.0	39.4	3.7
9	2.6	82.4	0.8	Y-Y	10.2	5.1	0.0	0.0	0.0	300.0	37.8	3.7
10	5.3	25.2	1.0	Y-Y	21.1	10.5	0.1	0.1	0.0	300.0	76.9	3.7
10	5.3	25.1	1.0	Y-Y	21.1	10.6	0.1	0.1	0.0	300.0	76.9	3.7
10	5.1	26.9	1.0	Y-Y	20.6	10.3	0.1	0.1	0.0	300.0	78.1	3.7
10	5.1	26.9	1.0	Y-Y	20.6	10.3	0.1	0.1	0.0	300.0	78.1	3.7
10	5.3	60.3	0.8	X-X	21.4	10.7	0.1	0.1	0.0	300.0	101.5	3.7
10	5.3	60.3	0.8	X-X	21.4	10.7	0.1	0.1	0.0	300.0	101.5	3.7
10	5.4	60.1	0.8	X-X	21.6	10.8	0.1	0.1	0.0	300.0	103.1	3.7
10	5.4	60.1	0.8	X-X	21.6	10.8	0.1	0.1	0.0	300.0	103.1	3.7
11	4.7	48.7	0.8	X-X	18.8	9.4	0.0	0.0	0.0	300.0	67.0	3.7
11	4.7	48.7	0.8	X-X	18.8	9.4	0.0	0.0	0.0	300.0	67.0	3.7
11	4.7	48.7	0.8	X-X	18.8	9.4	0.0	0.0	0.0	300.0	67.0	3.7
11	4.7	48.7	0.8	X-X	18.8	9.4	0.0	0.0	0.0	300.0	67.0	3.7
12	2.0	82.4	0.8	X-X	7.8	3.9	0.0	0.0	0.0	300.0	22.3	3.7
12	2.0	82.4	0.8	X-X	7.8	3.9	0.0	0.0	0.0	300.0	22.1	3.7
12	1.9	82.4	0.8	X-X	7.8	3.9	0.0	0.0	0.0	300.0	21.8	3.7
12	1.9	82.4	0.8	X-X	7.8	3.9	0.0	0.0	0.0	300.0	21.9	3.7
13	3.4	72.4	0.6	X-X	13.4	6.7	0.0	0.0	0.0	300.0	32.4	3.7
13	3.4	71.9	0.6	X-X	13.6	6.8	0.0	0.0	0.0	300.0	33.0	3.7
13	3.4	71.9	0.6	X-X	13.6	6.8	0.0	0.0	0.0	300.0	33.0	3.7
13	3.4	72.1	0.6	X-X	13.5	6.8	0.0	0.0	0.0	300.0	32.8	3.7
14	2.7	82.4	0.6	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	25.0	3.7
14	2.7	82.4	0.6	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	25.0	3.7
14	2.7	82.4	0.6	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	25.0	3.7
14	2.7	82.4	0.6	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	25.0	3.7
15	2.9	75.9	0.6	X-X	11.6	5.8	0.0	0.0	0.0	300.0	25.6	3.7
15	2.9	75.9	0.6	X-X	11.6	5.8	0.0	0.0	0.0	300.0	25.6	3.7
15	2.9	75.9	0.6	X-X	11.6	5.8	0.0	0.0	0.0	300.0	25.6	3.7
15	2.9	75.9	0.6	X-X	11.6	5.8	0.0	0.0	0.0	300.0	25.6	3.7
16	2.5	82.4	0.6	X-X	10.0	5.0	0.0	0.0	0.0	300.0	21.5	3.7
16	2.5	82.4	0.6	X-X	10.0	5.0	0.0	0.0	0.0	300.0	21.5	3.7
16	2.5	82.4	0.6	X-X	10.0	5.0	0.0	0.0	0.0	300.0	21.5	3.7
16	2.5	82.4	0.6	X-X	10.0	5.0	0.0	0.0	0.0	300.0	21.5	3.7
17	2.7	77.4	0.6	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	22.7	3.7
17	2.7	77.4	0.6	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	22.7	3.7
17	2.7	77.4	0.6	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	22.7	3.7
17	2.7	77.4	0.6	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	22.7	3.7
18	2.7	77.4	0.6	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	22.7	3.7
18	2.7	77.4	0.6	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	22.7	3.7
18	2.7	77.4	0.6	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	22.7	3.7
18	2.7	77.4	0.6	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	22.7	3.7
19	2.7	77.2	0.8	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	38.3	3.7
19	2.7	77.2	0.8	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	38.3	3.7
19	2.7	77.2	0.8	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	38.3	3.7
19	2.7	77.2	0.8	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	38.3	3.7
19	2.7	77.2	0.8	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	38.3	3.7
19	2.7	77.2	0.8	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	38.3	3.7
19	2.7	77.2	0.8	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	38.3	3.7
20	2.7	79.8	0.6	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	23.4	3.7
20	2.7	79.8	0.6	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	23.4	3.7
20	2.7	79.8	0.8	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	39.6	3.7
20	2.7	79.8	0.6	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	23.4	3.7
21	2.7	77.4	0.8	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	37.5	3.7

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

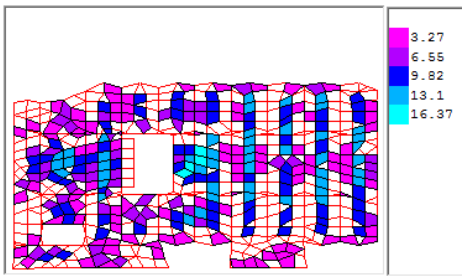
21	2.7	77.4	0.8	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	37.5	3.7
21	2.7	77.4	0.8	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	37.5	3.7
21	2.7	77.4	0.8	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	37.5	3.7
22	4.6	17.5	1.0	X-X	18.2	9.1	0.0	0.0	0.0	300.0	41.8	3.7
22	4.6	17.5	1.0	X-X	18.2	9.1	0.0	0.0	0.0	300.0	41.8	3.7
22	4.6	17.5	1.0	X-X	18.2	9.1	0.0	0.0	0.0	300.0	41.8	3.7
22	4.6	17.5	1.0	X-X	18.2	9.1	0.0	0.0	0.0	300.0	41.8	3.7
23	1.7	82.4	0.8	X-X	6.7	3.3	0.0	0.0	0.0	300.0	16.3	3.7
23	1.7	82.4	0.8	X-X	6.9	3.5	0.0	0.0	0.0	300.0	17.3	3.7
23	1.8	82.4	0.8	X-X	7.0	3.5	0.0	0.0	0.0	300.0	17.8	3.7
24	3.6	74.9	0.8	X-X	14.4	7.2	0.0	0.0	0.0	300.0	65.7	3.7
24	3.6	74.9	0.8	X-X	14.4	7.2	0.0	0.0	0.0	300.0	65.7	3.7
24	3.6	74.9	0.8	X-X	14.4	7.2	0.0	0.0	0.0	300.0	65.7	3.7
27	2.1	82.4	0.8	X-X	8.6	4.3	0.0	0.0	0.0	300.0	26.8	3.7
27	2.1	82.4	0.8	X-X	8.6	4.3	0.0	0.0	0.0	300.0	26.8	3.7
27	2.1	82.4	0.8	X-X	8.6	4.3	0.0	0.0	0.0	300.0	26.8	3.7
28	2.7	82.4	0.6	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	25.0	3.7
28	2.7	82.4	0.6	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	25.0	3.7
28	2.7	82.4	0.6	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	25.0	3.7
29	2.7	82.4	0.6	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	25.0	3.7
29	2.7	82.4	0.6	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	25.0	3.7
29	2.7	82.4	0.6	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	25.0	3.7
30	2.7	82.4	0.8	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	42.3	3.7
30	2.7	82.4	0.8	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	42.3	3.7
30	2.7	82.4	0.8	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	42.3	3.7
30	2.7	82.4	0.8	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	42.3	3.7
30	2.7	82.4	0.8	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	42.3	3.7
30	2.7	82.4	0.8	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	42.3	3.7
31	2.7	82.4	0.6	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	25.0	3.7
31	2.7	82.4	0.6	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	25.0	3.7
31	2.7	82.4	0.6	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	25.0	3.7
32	2.7	82.4	0.8	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	42.3	3.7
32	2.7	82.4	0.8	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	42.3	3.7
32	2.7	82.4	0.8	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	42.3	3.7
33	4.6	31.7	1.0	X-X	18.2	9.1	0.1	0.1	0.0	300.0	74.6	3.7
33	4.6	31.7	1.0	X-X	18.2	9.1	0.1	0.1	0.0	300.0	74.6	3.7
33	4.6	31.7	1.0	X-X	18.2	9.1	0.1	0.1	0.0	300.0	74.6	3.7
34	1.7	82.4	0.8	X-X	7.0	3.5	0.0	0.0	0.0	300.0	17.6	3.7
34	1.7	82.4	0.8	X-X	6.9	3.4	0.0	0.0	0.0	300.0	17.2	3.7
35	3.6	52.4	0.6	X-X	14.4	7.2	0.0	0.0	0.0	300.0	25.6	3.7
35	3.6	52.4	0.6	X-X	14.4	7.2	0.0	0.0	0.0	300.0	25.6	3.7
35	3.5	30.5	0.8	Y-Y	13.8	6.9	0.0	0.0	0.0	300.0	23.6	3.7
35	3.3	34.3	0.8	Y-Y	13.2	6.6	0.0	0.0	0.0	300.0	24.1	3.7
36	2.7	79.8	0.6	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	23.4	3.7
36	2.7	79.8	0.6	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	23.4	3.7
36	2.7	77.4	0.8	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	37.5	3.7
37	2.9	79.0	0.6	X-X	11.6	5.8	0.0	0.0	0.0	300.0	26.6	3.7
37	2.9	79.0	0.6	X-X	11.6	5.8	0.0	0.0	0.0	300.0	26.6	3.7
37	2.9	79.0	0.6	X-X	11.6	5.8	0.0	0.0	0.0	300.0	26.6	3.7
38	2.5	82.4	0.6	X-X	10.0	5.0	0.0	0.0	0.0	300.0	21.5	3.7
38	2.5	82.4	0.6	X-X	10.0	5.0	0.0	0.0	0.0	300.0	21.5	3.7
38	2.5	82.4	0.6	X-X	10.0	5.0	0.0	0.0	0.0	300.0	21.5	3.7
39	2.7	79.8	0.6	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	23.4	3.7
39	2.7	79.8	0.6	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	23.4	3.7
39	2.7	79.8	0.6	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	23.4	3.7
40	2.7	79.8	0.6	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	23.4	3.7
40	2.7	79.8	0.6	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	23.4	3.7
40	2.7	79.8	0.6	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	23.4	3.7
41	2.7	79.8	0.8	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	39.6	3.7
41	2.7	79.8	0.8	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	39.6	3.7
41	2.7	79.8	0.8	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	39.6	3.7
41	2.7	79.8	0.8	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	39.6	3.7
41	2.7	79.8	0.6	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	23.4	3.7

42	2.7	79.8	0.6	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	23.4	3.7
42	2.7	79.8	0.6	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	23.4	3.7
42	2.7	79.8	0.6	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	23.4	3.7
43	2.7	77.6	0.8	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	37.6	3.7
43	2.7	77.6	0.8	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	37.6	3.7
43	2.7	77.6	0.8	X-X	10.8	5.4	0.0	0.0	0.0	300.0	37.6	3.7
44	1.9	82.4	1.0	X-X	7.7	3.8	0.0	0.0	0.0	300.0	37.7	3.7
44	4.3	62.5	0.8	Y-Y	17.2	8.6	0.0	0.0	0.0	300.0	68.5	3.7
44	4.3	62.5	0.8	Y-Y	17.2	8.6	0.0	0.0	0.0	300.0	68.5	3.7
44	2.1	82.4	1.0	X-X	8.2	4.1	0.0	0.0	0.0	300.0	43.3	3.7

Στάθμη 2: Πλάκες - συνοπτικά

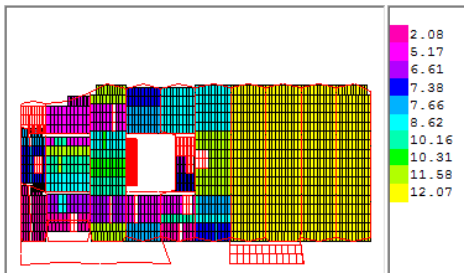


Ροπές πεπερασμένων στοιχείων

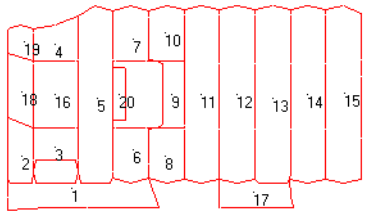


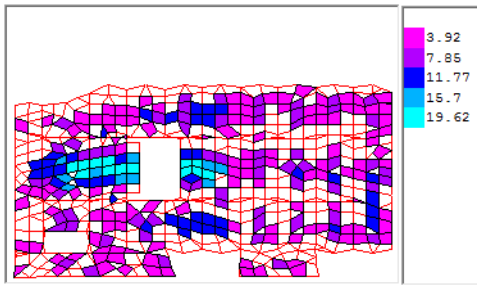
Ροπές από STRAD





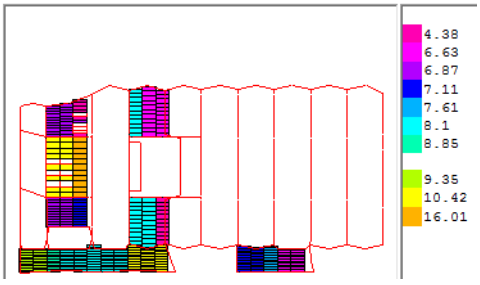
Ροπές πεπερασμένων στοιχείων





Ροπές από STRAD





ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

α/α	Πάχος Πλάκας d	Ζώνη Επίλυσης	Στήριξη	Στήριξη	Ροπές M	Τάσεις Beton σ	Οπλισμός As	Ράβδοι
	[cm]		1	2	[kNm]	[MPa]	[cm2]	Διάμετροι και αποστάσεις
Π 1	20	19YY	Τ 1104	Δ 2	8.85	8.50	3.00	Φ10/40(101)
								Φ10/40(102)
					-0.46	2.06	0.07	
								Φ10/40(100)
Π 1	20	20YY	Τ 1105	Δ 2	8.67	8.42	3.00	Φ10/40(104)
								Φ10/40(105)
					0.00	0.00	0.00	
Π 1	20	21YY	Τ 1105	Δ 2	8.74	8.44	3.00	Φ10/40(107)
								Φ10/40(108)
					-0.31	0.00	0.00	
Π 1	20	23YY	Τ 1107	Δ 1074	9.53	8.80	3.00	Φ10/40(113)
								Φ10/40(114)
					0.00	0.00	0.00	
Π 1	20	25YY	Τ 1106	Δ 3	8.78	8.46	3.00	Φ10/40(119)
								Φ10/40(120)
					0.00	0.00	0.00	
Π 1	20	26YY	Τ 1104	Δ 1	9.36	8.72	3.00	Φ10/40(122)
								Φ10/40(123)
					-2.70	0.00	0.00	
Π 2	20	48XX	Τ 1053	Δ 10	3.02	5.44	3.00	Φ10/20(219)
					-2.18	0.00	0.00	
Π 2	20	60XX	Τ 1054	Δ 10	3.07	5.48	3.00	Φ10/20(284)
					0.00	0.00	0.00	
Π 3	20	13YY	Δ 41	Δ 5	6.63	7.46	3.00	Φ10/40(49)
								Φ10/40(50)
					-0.20	1.37	0.03	
								Φ10/40(48)
Π 3	20	14YY	Δ 4	Δ 5	6.42	7.35	3.00	Φ10/40(55)
								Φ10/40(56)
					-0.66	0.00	0.00	
Π 3	20	48XX	Δ 10	Δ 14	2.61	8.38	3.00	Φ10/40(220)
								Φ10/40(221)
					-1.74	0.00	0.00	
Π 3	20	60XX	Δ 10	Δ 14	5.98	7.93	3.00	Φ10/40(285)
								Φ10/40(286)
					-0.38	0.00	0.00	
Π 4	20	13YY	Δ 7	Τ 1061	3.33	7.33	3.00	Φ10/40(53)
								Φ10/40(54)
					0.00	0.00	0.00	
Π 4	20	14YY	Δ 7	Τ 1060	6.34	7.31	3.00	Φ10/40(59)
								Φ10/40(60)
					0.00	0.00	0.00	
Π 4	20	54XX	Δ 12	Δ 16	3.70	5.69	3.00	Φ10/40(251)
								Φ10/40(252)
					0.00	0.00	0.00	
Π 5	20	5XX	Δ 14	Δ 17	10.93	9.35	3.00	Φ10/40(15)
								Φ10/40(16)
					0.00	0.00	0.00	
Π 5	20	15XX	Δ 15	Δ 18	10.15	9.05	3.00	Φ10/40(68)
								Φ10/40(69)
					-8.24	7.30	0.96	
								Φ10/40(67)
Π 5	20	16XX	Δ 15	Δ 18	10.31	9.11	3.00	Φ10/40(77)
								Φ10/40(78)
					-7.64	5.68	0.56	
								Φ10/40(76)
Π 5	20	17XX	Δ 15	Δ 18	10.12	9.04	3.00	Φ10/40(87)
								Φ10/40(88)
					-10.26	6.02	0.63	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

								Φ10/40(86)
Π 5	20	18XX	Δ 15	Δ 18	8.69	9.14	3.00	Φ10/40(97)
								Φ10/40(98)
					-10.35	5.98	0.62	
								Φ10/40(96)
Π 5	20	42XX	Δ 16	Δ 19	10.93	9.35	3.00	Φ10/40(191)
								Φ10/40(192)
					0.00	0.00	0.00	
Π 5	20	48XX	Δ 14	Δ 17	6.57	7.62	3.00	Φ10/40(224)
								Φ10/40(225)
					-0.19	1.34	0.03	
								Φ10/40(223)
Π 5	20	54XX	Δ 16	Δ 19	6.03	7.43	3.00	Φ10/40(255)
								Φ10/40(256)
					-0.21	1.39	0.03	
								Φ10/40(254)
Π 5	20	60XX	Δ 14	Δ 17	6.48	7.62	3.00	Φ10/40(289)
								Φ10/40(290)
					-0.38	1.89	0.06	
								Φ10/40(288)
Π 6	20	6XX	Δ 17	Δ 43	7.26	7.77	3.00	Φ10/40(19)
								Φ10/40(20)
					-0.23	1.47	0.03	
								Φ10/40(18)
Π 6	20	12YY	Δ 1075	Δ 42	4.18	6.03	3.00	Φ10/40(45)
								Φ10/40(46)
					0.00	0.00	0.00	
Π 6	20	24YY	Δ 1074	Δ 6	8.39	8.28	3.00	Φ10/40(115)
								Φ10/40(116)
					0.00	0.00	0.00	
Π 6	20	49XX	Δ 17	Δ 20	5.62	7.19	3.00	Φ10/40(226)
								Φ10/40(227)
					0.00	0.00	0.00	
Π 6	20	61XX	Δ 17	Δ 20	5.62	7.19	3.00	Φ10/40(291)
								Φ10/40(292)
					0.00	0.00	0.00	
Π 7	20	11YY	Δ 44	Τ 1095	5.14	6.64	3.00	Φ10/40(42)
								Φ10/40(43)
					0.00	0.00	0.00	
Π 7	20	22YY	Δ 8	Τ 1094	7.75	8.01	3.00	Φ10/40(110)
								Φ10/40(111)
					0.00	0.00	0.00	
Π 7	20	43XX	Δ 19	Δ 45	6.66	7.48	3.00	Φ10/40(194)
								Φ10/40(195)
					-0.13	1.12	0.02	
								Φ10/40(193)
Π 7	20	55XX	Δ 19	Δ 21	7.22	7.76	3.00	Φ10/40(257)
								Φ10/40(258)
					0.00	0.00	0.00	
Π 8	25	6XX	Δ 43	Δ 23	2.18	6.76	3.75	Φ10/40(21)
								Φ10/40(22)
					0.00	0.00	0.00	
Π 8	25	49XX	Δ 20	Δ 23	8.57	6.90	3.75	Φ10/40(228)
								Φ10/40(229)
					-2.14	0.00	0.00	
Π 8	25	61XX	Δ 20	Δ 23	5.17	5.30	3.75	Φ10/40(293)
								Φ10/40(294)
					0.00	0.00	0.00	
Π 9	25	27XX	Δ 22	Δ 24	7.17	5.97	3.75	Φ10/20(126)
					-2.23	3.41	0.25	
								Φ10/40(125)
Π 9	25	32XX	Δ 22	Δ 24	6.61	7.87	3.75	Φ10/20(148)
					-0.28	0.00	0.00	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Π 9	25	37XX	Δ 22	Δ 24	0.00	2.19	3.75	Φ10/20(169)
					-7.04	5.59	0.71	
								Φ10/40(168)
Π 10	25	43XX	Δ 45	Δ 25	8.38	6.42	3.75	Φ10/40(197)
								Φ10/40(198)
					-2.17	3.36	0.25	
								Φ10/40(196)
Π 10	25	55XX	Δ 21	Δ 25	8.13	6.33	3.75	Φ10/40(260)
								Φ10/40(261)
					-1.90	3.14	0.21	
								Φ10/40(259)
Π 11	25	6XX	Δ 23	Δ 26	7.32	6.21	3.75	Φ10/40(24)
								Φ10/40(25)
					0.00	0.00	0.00	
Π 11	25	27XX	Δ 24	Δ 27	10.80	7.23	3.75	Φ10/40(129)
								Φ10/40(130)
					-3.50	4.24	0.40	
								Φ10/40(128)
Π 11	25	32XX	Δ 24	Δ 27	10.88	8.24	3.75	Φ10/40(150)
								Φ10/40(151)
					-5.02	0.00	0.00	
Π 11	25	37XX	Δ 24	Δ 27	11.49	7.43	3.75	Φ10/40(172)
								Φ10/40(173)
					-2.92	3.88	0.33	
								Φ10/40(171)
Π 11	25	43XX	Δ 25	Δ 28	8.73	6.55	3.75	Φ10/40(200)
								Φ10/40(201)
					0.00	0.00	0.00	
Π 11	25	49XX	Δ 23	Δ 26	8.43	6.44	3.75	Φ10/40(231)
								Φ10/40(232)
					0.00	0.00	0.00	
Π 11	25	55XX	Δ 25	Δ 28	8.35	6.41	3.75	Φ10/40(264)
								Φ10/40(265)
					-1.95	3.18	0.22	
								Φ10/40(263)
Π 11	25	61XX	Δ 23	Δ 26	7.52	7.02	3.75	Φ10/40(296)
								Φ10/40(297)
					0.00	0.00	0.00	
Π 12	25	7XX	Δ 26	Τ 29	12.07	7.60	3.75	Φ10/40(28)
								Φ10/40(29)
					0.00	0.00	0.00	
Π 12	25	28XX	Δ 27	Τ 30	12.07	7.60	3.75	Φ10/40(132)
								Φ10/40(133)
					0.00	0.00	0.00	
Π 12	25	33XX	Δ 27	Τ 30	12.07	7.60	3.75	Φ10/40(154)
								Φ10/40(155)
					-2.81	3.82	0.32	
								Φ10/40(153)
Π 12	25	38XX	Δ 27	Τ 30	12.07	7.60	3.75	Φ10/40(175)
								Φ10/40(176)
					0.00	0.00	0.00	
Π 12	25	44XX	Δ 28	Τ 31	12.07	7.60	3.75	Φ10/40(203)
								Φ10/40(204)
					0.00	0.00	0.00	
Π 12	25	50XX	Δ 26	Τ 29	12.07	7.60	3.75	Φ10/40(234)
								Φ10/40(235)
					0.00	0.00	0.00	
Π 12	25	56XX	Δ 28	Τ 31	12.07	7.60	3.75	Φ10/40(268)
								Φ10/40(269)
					0.00	0.00	0.00	
Π 12	25	62XX	Δ 26	Τ 29	12.07	7.60	3.75	Φ10/40(299)
								Φ10/40(300)
					0.00	0.00	0.00	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

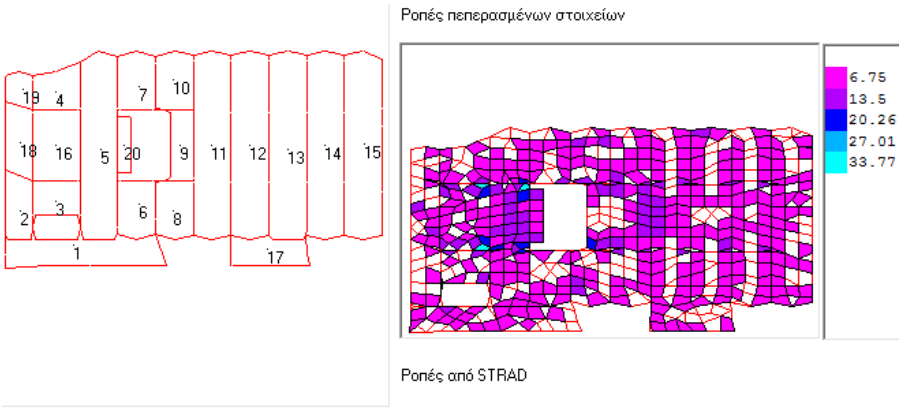
Π 13	25	8XX	Τ 29	Δ 32	12.07	7.60	3.75	Φ10/40(31)
								Φ10/40(32)
					0.00	0.00	0.00	
Π 13	25	29XX	Τ 30	Δ 33	12.07	7.60	3.75	Φ10/40(136)
								Φ10/40(137)
					-1.94	0.00	0.00	
Π 13	25	34XX	Τ 30	Δ 33	12.07	7.60	3.75	Φ10/40(157)
								Φ10/40(158)
					0.00	0.00	0.00	
Π 13	25	39XX	Τ 30	Δ 33	12.07	7.60	3.75	Φ10/40(179)
								Φ10/40(180)
					0.00	0.00	0.00	
Π 13	25	45XX	Τ 31	Δ 34	12.07	7.60	3.75	Φ10/40(207)
								Φ10/40(208)
					0.00	0.00	0.00	
Π 13	25	51XX	Τ 29	Δ 32	12.07	7.60	3.75	Φ10/40(238)
								Φ10/40(239)
					0.00	0.00	0.00	
Π 13	25	57XX	Τ 31	Δ 34	12.07	7.60	3.75	Φ10/40(272)
								Φ10/40(273)
					0.00	0.00	0.00	
Π 13	25	63XX	Τ 29	Δ 32	12.07	7.60	3.75	Φ10/40(303)
								Φ10/40(304)
					0.00	0.00	0.00	
Π 14	25	9XX	Δ 32	Τ 35	12.07	7.60	3.75	Φ10/40(36)
								Φ10/40(37)
					0.00	0.00	0.00	
Π 14	25	30XX	Δ 33	Τ 36	12.07	7.60	3.75	Φ10/40(140)
								Φ10/40(141)
					0.00	0.00	0.00	
Π 14	25	35XX	Δ 33	Τ 36	12.07	7.60	3.75	Φ10/40(160)
								Φ10/40(161)
					0.00	0.00	0.00	
Π 14	25	40XX	Δ 33	Τ 36	12.07	7.60	3.75	Φ10/40(184)
								Φ10/40(185)
					-2.01	3.24	0.23	
								Φ10/40(183)
Π 14	25	46XX	Δ 34	Τ 37	12.07	7.60	3.75	Φ10/40(211)
								Φ10/40(212)
					0.00	0.00	0.00	
Π 14	25	52XX	Δ 32	Τ 35	12.07	7.60	3.75	Φ10/40(243)
								Φ10/40(244)
					0.00	0.00	0.00	
Π 14	25	58XX	Δ 34	Τ 37	12.07	7.60	3.75	Φ10/40(276)
								Φ10/40(277)
					0.00	0.00	0.00	
Π 14	25	64XX	Δ 32	Τ 35	12.07	7.60	3.75	Φ10/40(308)
								Φ10/40(309)
					0.00	0.00	0.00	
Π 15	25	10XX	Τ 35	Δ 38	12.07	7.60	3.75	Φ10/40(40)
								Φ10/40(41)
					-0.17	0.95	0.02	
								Φ10/40(39)
Π 15	25	31XX	Τ 36	Δ 39	12.07	7.60	3.75	Φ10/40(144)
								Φ10/40(145)
					0.00	0.00	0.00	
Π 15	25	36XX	Τ 36	Δ 39	12.13	7.62	3.75	Φ10/40(165)
								Φ10/40(166)
					-2.72	1.17	0.03	
								Φ10/40(164)
Π 15	25	41XX	Τ 36	Δ 39	12.07	7.60	3.75	Φ10/40(188)
								Φ10/40(189)
					-2.09	3.30	0.24	

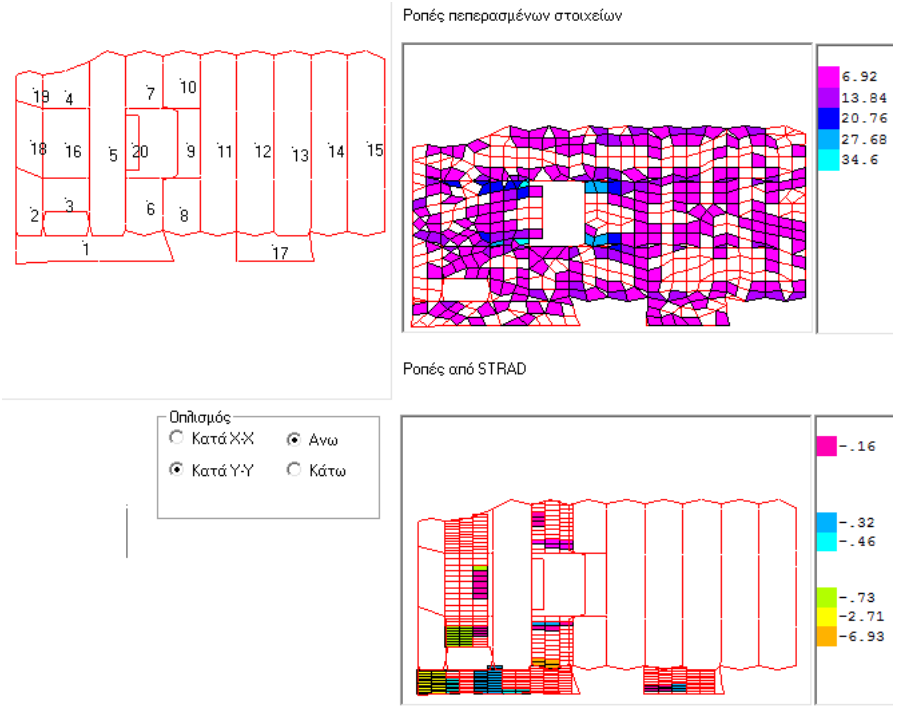
ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

								Φ10/40(187)
Π 15	25	47XX	Τ 37	Τ 1067	12.07	7.60	3.75	Φ10/40(215)
								Φ10/40(216)
					0.00	0.00	0.00	
Π 15	25	53XX	Τ 35	Δ 38	12.07	7.60	3.75	Φ10/40(247)
								Φ10/40(248)
					0.00	0.00	0.00	
Π 15	25	59XX	Τ 37	Δ 40	12.07	7.60	3.75	Φ10/40(280)
								Φ10/40(281)
					0.00	0.00	0.00	
Π 15	25	65XX	Τ 35	Δ 38	12.07	7.60	3.75	Φ10/40(313)
								Φ10/40(314)
					-0.18	0.99	0.02	
								Φ10/40(312)
Π 16	20	13YY	Δ 5	Δ 7	15.43	10.78	3.00	Φ10/40(51)
								Φ10/40(52)
					-0.15	0.00	0.00	
Π 16	20	14YY	Δ 5	Δ 7	10.04	10.49	3.00	Φ10/40(57)
								Φ10/40(58)
					0.00	0.00	0.00	
Π 16	20	15XX	Δ 11	Δ 15	8.31	8.24	3.00	Φ10/40(64)
								Φ10/40(65)
					-2.13	0.00	0.00	
Π 16	20	16XX	Δ 11	Δ 15	9.80	9.39	3.00	Φ10/40(73)
								Φ10/40(74)
					-3.02	0.00	0.00	
Π 16	20	17XX	Δ 11	Δ 15	11.16	9.43	3.00	Φ10/40(83)
								Φ10/40(84)
					-0.17	1.26	0.03	
								Φ10/40(82)
Π 16	20	18XX	Δ 11	Δ 15	4.98	8.36	3.00	Φ10/40(93)
								Φ10/40(94)
					0.00	0.00	0.00	
Π 17	20	1XX	Δ 9	Δ 1070	1.58	3.78	3.00	Φ10/40(1)
								Φ10/40(2)
					0.00	0.00	0.00	
Π 17	20	2YY	Δ 1068	Τ 1049	7.11	7.71	3.00	Φ10/40(4)
								Φ10/40(5)
					0.00	0.00	0.00	
Π 17	20	3YY	Δ 1068	Τ 1050	7.62	7.95	3.00	Φ10/40(8)
								Φ10/40(9)
					0.00	0.00	0.00	
Π 17	20	4YY	Δ 1069	Τ 13	6.63	7.47	3.00	Φ10/40(12)
								Φ10/40(13)
					0.00	0.00	0.00	
Π 18	20	15XX	Τ 1055	Δ 11	7.39	8.04	3.00	Φ10/20(63)
					-0.14	1.16	0.02	
								Φ10/40(62)
Π 18	20	16XX	Τ 1055	Δ 11	7.39	8.19	3.00	Φ10/20(72)
					0.00	0.00	0.00	
Π 18	20	17XX	Τ 1056	Δ 11	7.39	8.04	3.00	Φ10/20(81)
					0.00	0.00	0.00	
Π 18	20	18XX	Τ 1056	Δ 11	7.66	8.14	3.00	Φ10/20(92)
					0.00	0.00	0.00	
Π 19	20	54XX	Τ 1057	Δ 12	1.14	3.84	3.00	Φ10/20(250)
					0.00	0.00	0.00	
ΠΡ 20	20	15XX	Δ 18	Τ 1113	-11.80	9.65	0.00	
ΠΡ 20	20	16XX	Δ 18	Τ 1113	-9.36	6.68	0.00	
ΠΡ 20	20	17XX	Δ 18	Τ 1113	-9.36	6.97	0.00	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Στάθμη 2: Στηρίξεις - συνοπτικά





α/α	Διαστάσεις Στήριξης (Δοκού)	Πλάκα	Πλάκα	Ροπή Στήριξης M (Δοκού)	Τάσεις Beton σ	Απαραίτητος Οπλισμός Στήριξης (Άνω)	Πρόσθετος Οπλισμός Στήριξης (Άνω)
	[cm]	1	2	[kNm]	[MPa]	[cm2]	
Δ 1	30x40	Π1		0.00	0.00	0.98	
Δ 2	30x40	Π1		0.00	0.00	0.98	
Δ 2	30x40	Π1		0.00	0.00	0.98	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Δ 2	30x40	Π1		0.00	0.00	0.98	
Δ 3	30x40	Π1		-0.94	2.94	0.98	
Δ 4	50x20		Π3	0.00	0.00	0.98	
Δ 5	40x40	Π3	Π16	-3.72	5.70	3.00	
Δ 5	40x40	Π3	Π16	-3.69	5.68	3.00	
Δ 6	40x115	Π6		0.00	0.00	0.98	
Δ 7	40x40	Π16	Π4	-3.68	5.67	3.00	
Δ 7	40x40	Π16	Π4	-3.75	5.73	3.00	
Δ 8	40x115		Π7	0.00	0.00	0.98	
Δ 9	30x60		Π17	0.00	0.00	0.98	
Δ 10	30x40	Π2	Π3	-5.84	7.04	3.00	
Δ 10	30x40	Π2	Π3	-5.87	7.06	3.00	
Δ 11	40x60	Π18	Π16	-11.81	9.65	3.00	
Δ 11	40x60	Π18	Π16	-11.81	9.65	3.00	
Δ 11	40x60	Π18	Π16	-11.81	9.65	3.00	
Δ 11	40x60	Π18	Π16	-11.10	9.41	3.00	
Δ 12	40x60	Π19	Π4	-6.05	7.16	3.00	
Τ 13		Π17		0.00	0.00	0.98	
Δ 14	40x40		Π5	-5.60	6.91	0.98	Φ10/40(17)
Δ 14	40x40	Π3	Π5	-8.92	8.53	3.00	
Δ 14	40x40	Π3	Π5	-8.92	8.53	3.00	
Δ 15	40x40	Π16	Π5	-8.97	8.55	3.00	
Δ 15	40x40	Π16	Π5	-8.44	8.30	3.00	
Δ 15	40x40	Π16	Π5	-8.44	8.30	3.00	
Δ 15	40x40	Π16	Π5	-13.41	10.16	3.00	
Δ 16	40x60		Π5	0.00	0.00	0.98	
Δ 16	40x60	Π4	Π5	-9.81	8.92	3.00	
Δ 17	40x95	Π5		0.00	0.00	0.98	
Δ 17	40x95		Π6	-2.31	4.54	0.98	
Δ 17	40x95	Π5		0.00	0.00	0.98	
Δ 17	40x95		Π6	0.00	0.00	0.98	
Δ 17	40x95	Π5		0.00	0.00	0.98	
Δ 17	40x95		Π6	0.00	0.00	0.98	
Δ 18	40x40	Π5	ΠΡ20	-11.80	9.65	3.00	Φ10/40(70)
Δ 18	40x40	Π5	ΠΡ20	-9.36	8.72	3.00	Φ10/40(79)
Δ 18	40x40	Π5	ΠΡ20	-9.36	8.72	3.00	Φ10/40(90)
Δ 18	40x40	Π5		0.00	0.00	0.98	
Δ 19	40x95	Π5		0.00	0.00	0.98	
Δ 19	40x95		Π7	-3.63	5.64	0.98	
Δ 19	40x95	Π5		0.00	0.00	0.98	
Δ 19	40x95		Π7	-3.23	5.33	0.98	Φ10/40(266)
Δ 20	40x40	Π6	Π8	-9.37	8.73	3.75	
Δ 20	40x40	Π6	Π8	-9.37	8.73	3.75	
Δ 21	40x40	Π7	Π10	-9.37	8.73	3.75	
Δ 22	40x40		Π9	0.00	0.00	0.98	
Δ 22	40x40		Π9	0.00	0.00	0.98	
Δ 22	40x40		Π9	0.00	0.00	0.98	
Δ 23	40x40	Π8	Π11	-9.50	6.81	3.75	
Δ 23	40x40	Π8	Π11	-9.50	6.81	3.75	
Δ 23	40x40	Π8	Π11	-9.50	6.81	3.75	
Δ 24	40x40	Π9	Π11	-9.84	6.92	3.75	
Δ 24	40x40	Π9	Π11	-9.03	6.65	3.75	
Δ 24	40x40	Π9	Π11	-12.42	7.70	3.75	
Δ 25	40x40	Π10	Π11	-9.50	6.81	3.75	
Δ 25	40x40	Π10	Π11	-9.50	6.81	3.75	
Δ 26	40x95	Π11		-4.84	4.95	0.98	Φ10/40(26)
Δ 26	40x95		Π12	0.00	0.00	0.98	
Δ 26	40x95	Π11		0.00	0.00	0.98	
Δ 26	40x95		Π12	-5.07	5.07	0.98	Φ10/40(236)
Δ 26	40x95	Π11		0.00	0.00	0.98	
Δ 26	40x95		Π12	-4.32	4.69	0.98	Φ10/40(301)
Δ 27	40x95	Π11		0.00	0.00	0.98	
Δ 27	40x95		Π12	-2.87	3.85	0.98	Φ10/40(134)

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

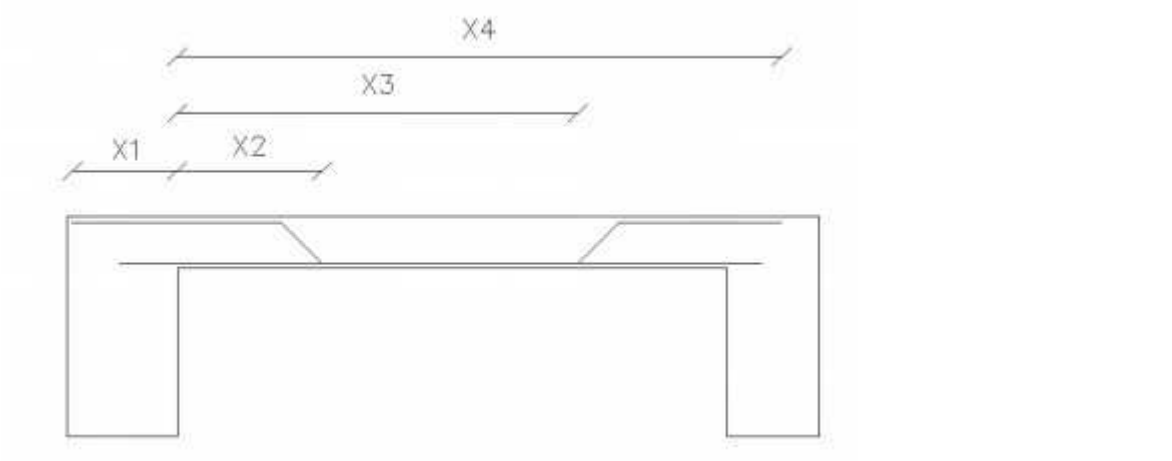
Δ 27	40x95	Π11		0.00	0.00	0.98	
Δ 27	40x95		Π12	-9.54	6.82	3.75	
Δ 27	40x95	Π11		0.00	0.00	0.98	
Δ 27	40x95		Π12	-5.18	5.12	0.98	Φ10/40(177)
Δ 28	40x95	Π11		0.00	0.00	0.98	
Δ 28	40x95		Π12	-2.21	3.39	0.98	Φ10/40(205)
Δ 28	40x95	Π11		0.00	0.00	0.98	
Δ 28	40x95		Π12	-4.86	4.96	0.98	Φ10/40(270)
Τ 29		Π12		0.00	0.00	0.98	
Τ 29			Π13	-5.80	5.40	0.98	Φ10/40(33)
Τ 29		Π12		0.00	0.00	0.98	
Τ 29			Π13	-3.09	3.99	0.98	Φ10/40(240)
Τ 29		Π12		0.00	0.00	0.98	
Τ 29			Π13	-4.15	4.60	0.98	Φ10/40(305)
Τ 30		Π12		0.00	0.00	0.98	
Τ 30			Π13	-6.11	5.54	0.98	Φ10/40(138)
Τ 30		Π12		0.00	0.00	0.98	
Τ 30			Π13	0.00	0.00	0.98	
Τ 30		Π12		0.00	0.00	0.98	
Τ 30			Π13	-6.64	5.76	0.98	Φ10/40(181)
Τ 31		Π12		0.00	0.00	0.98	
Τ 31			Π13	-4.74	4.91	0.98	Φ10/40(209)
Τ 31		Π12		0.00	0.00	0.98	
Τ 31			Π13	-3.71	4.36	0.98	Φ10/40(274)
Δ 32	40x100	Π13		-4.91	4.99	0.98	Φ10/40(34)
Δ 32	40x100		Π14	0.00	0.00	0.98	
Δ 32	40x100	Π13		-4.14	4.60	0.98	Φ10/40(241)
Δ 32	40x100		Π14	0.00	0.00	0.98	Φ10/40(245)
Δ 32	40x100	Π13		-3.28	4.11	0.98	Φ10/40(306)
Δ 32	40x100		Π14	0.00	0.00	0.98	Φ10/40(310)
Δ 33	40x100	Π13		0.00	0.00	0.98	
Δ 33	40x100		Π14	-6.09	5.53	0.98	Φ10/40(142)
Δ 33	40x100	Π13		0.00	0.00	0.98	
Δ 33	40x100		Π14	-3.89	4.46	0.98	Φ10/40(162)
Δ 33	40x100	Π13		0.00	0.00	0.98	
Δ 33	40x100		Π14	-6.71	5.79	0.98	
Δ 34	40x100	Π13		0.00	0.00	0.98	
Δ 34	40x100		Π14	-1.98	3.21	0.98	Φ10/40(213)
Δ 34	40x100	Π13		0.00	0.00	0.98	
Δ 34	40x100		Π14	-4.51	4.79	0.98	Φ10/40(278)
Τ 35		Π14		0.00	0.00	0.98	
Τ 35			Π15	-5.20	5.13	0.98	
Τ 35		Π14		0.00	0.00	0.98	
Τ 35			Π15	-4.59	4.83	0.98	Φ10/40(249)
Τ 35		Π14		0.00	0.00	0.98	
Τ 35			Π15	-5.12	5.09	0.98	
Τ 36		Π14		0.00	0.00	0.98	
Τ 36			Π15	-5.25	5.15	0.98	Φ10/40(146)
Τ 36		Π14		0.00	0.00	0.98	
Τ 36			Π15	-5.76	5.38	0.98	
Τ 36		Π14		0.00	0.00	0.98	
Τ 36			Π15	-5.50	5.27	0.98	
Τ 37		Π14		0.00	0.00	0.98	
Τ 37			Π15	-2.67	3.72	0.98	Φ10/40(217)
Τ 37		Π14		0.00	0.00	0.98	
Τ 37			Π15	-5.06	5.06	0.98	Φ10/40(282)
Δ 38	40x105	Π15		0.00	0.00	0.98	
Δ 38	40x105	Π15		0.00	0.00	0.98	
Δ 38	40x105	Π15		0.00	0.00	0.98	
Δ 39	40x105	Π15		0.00	0.00	0.98	
Δ 39	40x105	Π15		0.00	0.00	0.98	
Δ 39	40x105	Π15		0.00	0.00	0.98	
Δ 40	40x105	Π15		0.00	0.00	0.98	

Δ 41	50x20		Π3	-0.62	2.40	0.98	
Δ 42	40x40	Π6		0.00	0.00	0.98	
Δ 43	40x115	Π6	Π8	-9.37	8.73	3.75	
Δ 44	40x40		Π7	0.00	0.00	0.98	Φ10/40(44)
Δ 45	40x115	Π7	Π10	-9.37	8.73	3.75	
Τ 1049		Π17		0.00	0.00	0.98	
Τ 1050		Π17		0.00	0.00	0.98	
Τ 1053			Π2	0.00	0.00	0.98	
Τ 1054			Π2	0.00	0.00	0.98	
Τ 1055			Π18	0.00	0.00	0.98	
Τ 1055			Π18	0.00	0.00	0.98	
Τ 1056			Π18	0.00	0.00	0.98	Φ10/40(89)
Τ 1056			Π18	0.00	0.00	0.98	
Τ 1057			Π19	0.00	0.00	0.98	
Τ 1060		Π4		0.00	0.00	0.98	
Τ 1061		Π4		0.00	0.00	0.98	
Τ 1067		Π15		0.00	0.00	0.98	
Δ 1068	50x50		Π17	0.00	0.00	0.98	Φ10/40(6)
Δ 1068	50x50		Π17	0.00	0.00	0.98	Φ10/40(10)
Δ 1069	50x50		Π17	0.00	0.00	0.98	
Δ 1070	50x50	Π17		0.00	0.00	0.98	
Δ 1074	50x50	Π1		0.00	0.00	0.98	
Δ 1074	50x50		Π6	-6.93	7.62	3.00	Φ10/40(117)
Δ 1075	50x50		Π6	0.00	0.00	0.98	Φ10/40(47)
Τ 1094		Π7		0.00	0.00	0.98	
Τ 1095		Π7		0.00	0.00	0.98	
Τ 1104			Π1	0.00	0.00	0.98	
Τ 1104			Π1	0.00	0.00	0.98	
Τ 1105			Π1	0.00	0.00	0.98	
Τ 1105			Π1	0.00	0.00	0.98	Φ10/40(109)
Τ 1106			Π1	-0.40	1.93	0.98	
Τ 1107			Π1	0.00	0.00	0.98	

Στάθμη 2: Ενισχυμένες Ζώνες

α/α	Πλάτος [cm]	Ανω/Κάτω
1110	100	8 Φ 14
1111	100	8 Φ 12

Στάθμη 2: Θέσεις ράβδων ανοιγμάτων



α/α	ράβδοι	X1	X2	X3	X4	πλάκα	ζώνη
1	Φ10/40	-0.10			5.20	Π17	1XX
2	Φ10/40	-0.20	1.20	3.90	5.30	Π17	1XX
4	Φ10/40	-0.10			2.20	Π17	2YY
5	Φ10/40	-0.10	0.60	1.50	2.30	Π17	2YY
8	Φ10/40	-0.10			2.25	Π17	3YY

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

9	Φ10/40	-0.10	0.60	1.60	2.35	Π17	3ΥΥ
12	Φ10/40	-0.10			2.15	Π17	4ΥΥ
13	Φ10/40	-0.20	0.60	1.50	2.25	Π17	4ΥΥ
15	Φ10/40	-0.10			2.40	Π5	5ΧΧ
16	Φ10/40	-0.10	0.65	1.70	2.50	Π5	5ΧΧ
18	Φ10/40	-0.10			2.70	Π6	6ΧΧ
19	Φ10/40	-0.10			2.40	Π6	6ΧΧ
20	Φ10/40	-0.10	0.65	1.70	3.75	Π6	6ΧΧ
21	Φ10/40	-0.10			2.40	Π8	6ΧΧ
22	Φ10/40	-0.80	0.70	1.65	3.75	Π8	6ΧΧ
24	Φ10/40	-0.10			2.40	Π11	6ΧΧ
25	Φ10/40	-1.20	0.70	1.65	2.40	Π11	6ΧΧ
28	Φ10/40	-0.10			2.40	Π12	7ΧΧ
29	Φ10/40	-0.20	0.70	1.65	2.50	Π12	7ΧΧ
31	Φ10/40	-0.10			2.40	Π13	8ΧΧ
32	Φ10/40	-0.10	0.70	1.65	2.40	Π13	8ΧΧ
36	Φ10/40	-0.10			2.40	Π14	9ΧΧ
37	Φ10/40	-0.20	0.70	1.65	2.50	Π14	9ΧΧ
39	Φ10/40	-0.10			2.40	Π15	10ΧΧ
40	Φ10/40	-0.10			2.40	Π15	10ΧΧ
41	Φ10/40	-0.10	0.70	1.65	2.40	Π15	10ΧΧ
42	Φ10/40	-0.10			4.90	Π7	11ΥΥ
43	Φ10/40	-0.10	1.15	3.70	5.00	Π7	11ΥΥ
45	Φ10/40	-0.10			4.75	Π6	12ΥΥ
46	Φ10/40	-0.10	1.10	3.60	4.85	Π6	12ΥΥ
48	Φ10/40	-0.10			3.05	Π3	13ΥΥ
49	Φ10/40	-0.10			2.80	Π3	13ΥΥ
50	Φ10/40	-0.10	0.70	2.05	5.00	Π3	13ΥΥ
51	Φ10/40	-0.10			6.10	Π16	13ΥΥ
52	Φ10/40	-0.80	2.65	3.40	7.20	Π16	13ΥΥ
53	Φ10/40	-0.10			3.40	Π4	13ΥΥ
54	Φ10/40	-2.30	0.85	2.50	3.50	Π4	13ΥΥ
55	Φ10/40	-0.10			2.80	Π3	14ΥΥ
56	Φ10/40	-0.20	0.70	2.05	5.00	Π3	14ΥΥ
57	Φ10/40	-0.10			6.10	Π16	14ΥΥ
58	Φ10/40	-1.35	2.65	3.40	7.45	Π16	14ΥΥ
59	Φ10/40	-0.10			3.15	Π4	14ΥΥ
60	Φ10/40	-2.90	0.80	2.30	3.25	Π4	14ΥΥ
62	Φ10/40	-0.10			1.90	Π18	15ΧΧ
63	Φ10/20	-0.10			1.65	Π18	15ΧΧ
64	Φ10/40	-0.10			3.10	Π16	15ΧΧ
65	Φ10/40	-0.80	0.75	2.25	5.25	Π16	15ΧΧ
67	Φ10/40	-0.35			2.65	Π5	15ΧΧ
68	Φ10/40	-0.10			2.40	Π5	15ΧΧ
69	Φ10/40	-2.60	0.65	1.70	3.40	Π5	15ΧΧ
72	Φ10/20	-0.10			1.65	Π18	16ΧΧ
73	Φ10/40	-0.10			3.10	Π16	16ΧΧ
74	Φ10/40	-1.30	0.75	2.25	3.80	Π16	16ΧΧ
76	Φ10/40	-0.35			2.65	Π5	16ΧΧ
77	Φ10/40	-0.10			2.40	Π5	16ΧΧ
78	Φ10/40	-1.40	0.65	1.70	3.40	Π5	16ΧΧ
81	Φ10/20	-0.10			1.65	Π18	17ΧΧ
82	Φ10/40	-0.35			3.25	Π16	17ΧΧ
83	Φ10/40	-0.10			3.10	Π16	17ΧΧ
84	Φ10/40	-1.00	0.75	2.25	3.80	Π16	17ΧΧ
86	Φ10/40	-0.25			2.65	Π5	17ΧΧ
87	Φ10/40	-0.10			2.40	Π5	17ΧΧ
88	Φ10/40	-0.80	0.65	1.70	3.40	Π5	17ΧΧ
92	Φ10/20	-0.10			1.65	Π18	18ΧΧ
93	Φ10/40	-0.10			3.10	Π16	18ΧΧ
94	Φ10/40	-1.00	0.75	2.25	4.55	Π16	18ΧΧ
96	Φ10/40	-0.35			2.40	Π5	18ΧΧ
97	Φ10/40	-0.10			2.40	Π5	18ΧΧ

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

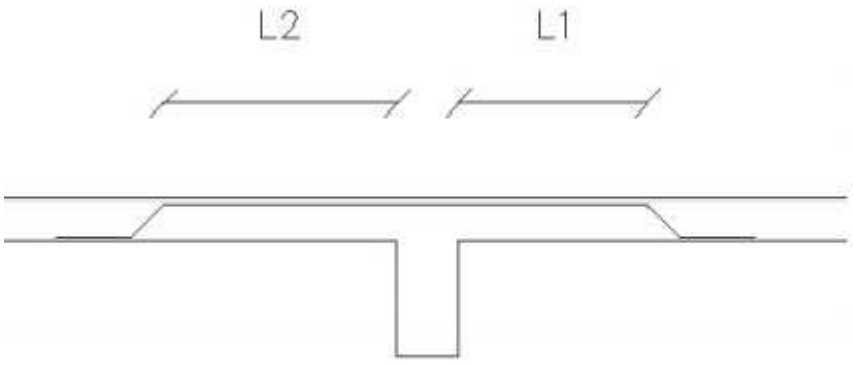
98	Φ10/40	-2.00	0.65	1.70	2.40	Π5	18ΧΧ
100	Φ10/40	-0.10			2.25	Π1	19ΥΥ
101	Φ10/40	-0.10			2.25	Π1	19ΥΥ
102	Φ10/40	-0.10	0.60	1.55	2.25	Π1	19ΥΥ
104	Φ10/40	-0.10			2.20	Π1	20ΥΥ
105	Φ10/40	-0.20	0.60	1.55	2.35	Π1	20ΥΥ
107	Φ10/40	-0.10			2.25	Π1	21ΥΥ
108	Φ10/40	-0.10	0.60	1.55	2.35	Π1	21ΥΥ
110	Φ10/40	-0.10			5.00	Π7	22ΥΥ
111	Φ10/40	-0.20	1.15	3.75	5.10	Π7	22ΥΥ
113	Φ10/40	-0.10			2.25	Π1	23ΥΥ
114	Φ10/40	-0.20	0.60	1.55	2.35	Π1	23ΥΥ
115	Φ10/40	-0.10			4.90	Π6	24ΥΥ
116	Φ10/40	-0.35	1.15	3.70	5.00	Π6	24ΥΥ
119	Φ10/40	-0.10			2.25	Π1	25ΥΥ
120	Φ10/40	-0.20	0.60	1.55	2.35	Π1	25ΥΥ
122	Φ10/40	-0.10			2.30	Π1	26ΥΥ
123	Φ10/40	-0.20	0.60	1.60	2.40	Π1	26ΥΥ
125	Φ10/40	-0.10			1.50	Π9	27ΧΧ
126	Φ10/20	-0.10			1.30	Π9	27ΧΧ
128	Φ10/40	-0.30			2.40	Π11	27ΧΧ
129	Φ10/40	-0.10			2.40	Π11	27ΧΧ
130	Φ10/40	-0.80	0.70	1.65	2.40	Π11	27ΧΧ
132	Φ10/40	-0.10			2.40	Π12	28ΧΧ
133	Φ10/40	-0.10	0.70	1.65	2.50	Π12	28ΧΧ
136	Φ10/40	-0.10			2.40	Π13	29ΧΧ
137	Φ10/40	-0.10	0.70	1.65	2.50	Π13	29ΧΧ
140	Φ10/40	-0.10			2.40	Π14	30ΧΧ
141	Φ10/40	-0.10	0.70	1.65	2.50	Π14	30ΧΧ
144	Φ10/40	-0.10			2.40	Π15	31ΧΧ
145	Φ10/40	-0.10	0.70	1.65	2.50	Π15	31ΧΧ
148	Φ10/20	-0.10			1.30	Π9	32ΧΧ
150	Φ10/40	-0.10			2.40	Π11	32ΧΧ
151	Φ10/40	-1.25	0.70	1.65	2.50	Π11	32ΧΧ
153	Φ10/40	-0.35			2.40	Π12	33ΧΧ
154	Φ10/40	-0.10			2.40	Π12	33ΧΧ
155	Φ10/40	-0.35	0.70	1.65	2.40	Π12	33ΧΧ
157	Φ10/40	-0.10			2.40	Π13	34ΧΧ
158	Φ10/40	-0.20	0.70	1.65	2.50	Π13	34ΧΧ
160	Φ10/40	-0.10			2.40	Π14	35ΧΧ
161	Φ10/40	-0.10	0.70	1.65	2.50	Π14	35ΧΧ
164	Φ10/40	-0.10			2.40	Π15	36ΧΧ
165	Φ10/40	-0.10			2.40	Π15	36ΧΧ
166	Φ10/40	-0.10	0.80	1.65	2.40	Π15	36ΧΧ
168	Φ10/40	-0.10			1.50	Π9	37ΧΧ
169	Φ10/20	-0.10			1.30	Π9	37ΧΧ
171	Φ10/40	-0.30			2.40	Π11	37ΧΧ
172	Φ10/40	-0.10			2.40	Π11	37ΧΧ
173	Φ10/40	-0.80	0.70	1.65	2.40	Π11	37ΧΧ
175	Φ10/40	-0.10			2.40	Π12	38ΧΧ
176	Φ10/40	-0.10	0.70	1.65	2.50	Π12	38ΧΧ
179	Φ10/40	-0.10			2.40	Π13	39ΧΧ
180	Φ10/40	-0.10	0.70	1.65	2.50	Π13	39ΧΧ
183	Φ10/40	-0.10			2.40	Π14	40ΧΧ
184	Φ10/40	-0.10			2.40	Π14	40ΧΧ
185	Φ10/40	-0.10	0.70	1.65	2.40	Π14	40ΧΧ
187	Φ10/40	-0.10			2.40	Π15	41ΧΧ
188	Φ10/40	-0.10			2.40	Π15	41ΧΧ
189	Φ10/40	-0.10	0.70	1.65	2.40	Π15	41ΧΧ
191	Φ10/40	-0.10			2.40	Π5	42ΧΧ
192	Φ10/40	-0.20	0.65	1.70	2.50	Π5	42ΧΧ
193	Φ10/40	-0.10			2.60	Π7	43ΧΧ
194	Φ10/40	-0.10			2.40	Π7	43ΧΧ

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

195	Φ10/40	-0.10	0.65	1.70	3.10	Π7	43ΧΧ
196	Φ10/40	-0.30			2.70	Π10	43ΧΧ
197	Φ10/40	-0.10			2.40	Π10	43ΧΧ
198	Φ10/40	-0.80	0.70	1.65	3.75	Π10	43ΧΧ
200	Φ10/40	-0.10			2.40	Π11	43ΧΧ
201	Φ10/40	-0.80	0.70	1.65	2.50	Π11	43ΧΧ
203	Φ10/40	-0.10			2.40	Π12	44ΧΧ
204	Φ10/40	-0.10	0.70	1.65	2.50	Π12	44ΧΧ
207	Φ10/40	-0.10			2.40	Π13	45ΧΧ
208	Φ10/40	-0.10	0.70	1.65	2.50	Π13	45ΧΧ
211	Φ10/40	-0.10			2.40	Π14	46ΧΧ
212	Φ10/40	-0.10	0.70	1.65	2.50	Π14	46ΧΧ
215	Φ10/40	-0.10			2.40	Π15	47ΧΧ
216	Φ10/40	-0.10	0.70	1.65	2.50	Π15	47ΧΧ
219	Φ10/20	-0.10			1.75	Π2	48ΧΧ
220	Φ10/40	-0.10			3.10	Π3	48ΧΧ
221	Φ10/40	-1.40	0.75	2.25	3.80	Π3	48ΧΧ
223	Φ10/40	-0.35			2.40	Π5	48ΧΧ
224	Φ10/40	-0.10			2.40	Π5	48ΧΧ
225	Φ10/40	-1.40	0.65	1.70	2.40	Π5	48ΧΧ
226	Φ10/40	-0.10			2.40	Π6	49ΧΧ
227	Φ10/40	-0.20	0.65	1.70	4.45	Π6	49ΧΧ
228	Φ10/40	-0.10			2.40	Π8	49ΧΧ
229	Φ10/40	-1.45	0.70	1.65	3.75	Π8	49ΧΧ
231	Φ10/40	-0.10			2.40	Π11	49ΧΧ
232	Φ10/40	-1.20	0.70	1.65	2.50	Π11	49ΧΧ
234	Φ10/40	-0.10			2.40	Π12	50ΧΧ
235	Φ10/40	-0.10	0.70	1.65	2.50	Π12	50ΧΧ
238	Φ10/40	-0.10			2.40	Π13	51ΧΧ
239	Φ10/40	-0.10	0.70	1.65	2.40	Π13	51ΧΧ
243	Φ10/40	-0.10			2.40	Π14	52ΧΧ
244	Φ10/40	-0.10	0.70	1.65	2.50	Π14	52ΧΧ
247	Φ10/40	-0.10			2.40	Π15	53ΧΧ
248	Φ10/40	-0.10	0.70	1.65	2.50	Π15	53ΧΧ
250	Φ10/20	-0.10			1.65	Π19	54ΧΧ
251	Φ10/40	-0.10			3.10	Π4	54ΧΧ
252	Φ10/40	-1.15	0.75	2.25	3.80	Π4	54ΧΧ
254	Φ10/40	-0.35			2.40	Π5	54ΧΧ
255	Φ10/40	-0.10			2.40	Π5	54ΧΧ
256	Φ10/40	-1.70	0.65	1.70	2.40	Π5	54ΧΧ
257	Φ10/40	-0.10			2.40	Π7	55ΧΧ
258	Φ10/40	-0.10	0.65	1.70	3.10	Π7	55ΧΧ
259	Φ10/40	-0.40			2.60	Π10	55ΧΧ
260	Φ10/40	-0.10			2.40	Π10	55ΧΧ
261	Φ10/40	-1.45	0.70	1.65	3.10	Π10	55ΧΧ
263	Φ10/40	-0.30			2.40	Π11	55ΧΧ
264	Φ10/40	-0.10			2.40	Π11	55ΧΧ
265	Φ10/40	-0.80	0.70	1.65	2.40	Π11	55ΧΧ
268	Φ10/40	-0.10			2.40	Π12	56ΧΧ
269	Φ10/40	-0.10	0.70	1.65	2.50	Π12	56ΧΧ
272	Φ10/40	-0.10			2.40	Π13	57ΧΧ
273	Φ10/40	-0.10	0.70	1.65	2.50	Π13	57ΧΧ
276	Φ10/40	-0.10			2.40	Π14	58ΧΧ
277	Φ10/40	-0.10	0.70	1.65	2.50	Π14	58ΧΧ
280	Φ10/40	-0.10			2.40	Π15	59ΧΧ
281	Φ10/40	-0.10	0.70	1.65	2.50	Π15	59ΧΧ
284	Φ10/20	-0.10			1.75	Π2	60ΧΧ
285	Φ10/40	-0.10			3.10	Π3	60ΧΧ
286	Φ10/40	-0.90	0.75	2.25	3.80	Π3	60ΧΧ
288	Φ10/40	-0.35			2.40	Π5	60ΧΧ
289	Φ10/40	-0.10			2.40	Π5	60ΧΧ
290	Φ10/40	-1.40	0.65	1.70	2.40	Π5	60ΧΧ
291	Φ10/40	-0.10			2.40	Π6	61ΧΧ

292	Φ10/40	-0.20	0.65	1.70	3.50	Π6	61ΧΧ
293	Φ10/40	-0.10			2.40	Π8	61ΧΧ
294	Φ10/40	-1.20	0.70	1.65	3.30	Π8	61ΧΧ
296	Φ10/40	-0.10			2.40	Π11	61ΧΧ
297	Φ10/40	-1.20	0.70	1.65	2.50	Π11	61ΧΧ
299	Φ10/40	-0.10			2.40	Π12	62ΧΧ
300	Φ10/40	-0.10	0.70	1.65	2.50	Π12	62ΧΧ
303	Φ10/40	-0.10			2.40	Π13	63ΧΧ
304	Φ10/40	-0.10	0.70	1.65	2.40	Π13	63ΧΧ
308	Φ10/40	-0.10			2.40	Π14	64ΧΧ
309	Φ10/40	-0.10	0.70	1.65	2.50	Π14	64ΧΧ
312	Φ10/40	-0.10			2.40	Π15	65ΧΧ
313	Φ10/40	-0.10			2.40	Π15	65ΧΧ
314	Φ10/40	-0.10	0.70	1.65	2.40	Π15	65ΧΧ

Στάθμη 2: Θέσεις ράβδων στηρίξεων



α/α	ράβδοι	L1	L2	δοκός	πλάκα 1	πλάκα 2
6	Φ10/40	0.00	1.05	Δ1068		Π17
10	Φ10/40	0.00	1.10	Δ1068		Π17
17	Φ10/40	0.00	1.15	Δ14		Π5
26	Φ10/40	1.35	0.00	Δ26	Π11	
33	Φ10/40	0.00	1.15	Δ29		Π13
34	Φ10/40	1.15	0.00	Δ32	Π13	
44	Φ10/40	0.00	2.15	Δ44		Π7
47	Φ10/40	0.00	2.55	Δ1075		Π6
70	Φ10/40	0.40	0.70	Δ18	Π5	ΠΡ20
79	Φ10/40	0.40	0.70	Δ18	Π5	ΠΡ20
89	Φ10/40	0.00	1.00	Δ1056		Π18
90	Φ10/40	0.40	0.70	Δ18	Π5	ΠΡ20
109	Φ10/40	0.00	1.05	Δ1105		Π1
117	Φ10/40	0.00	0.40	Δ1074		Π6
134	Φ10/40	0.00	1.15	Δ27		Π12
138	Φ10/40	0.00	1.15	Δ30		Π13
142	Φ10/40	0.00	1.15	Δ33		Π14
146	Φ10/40	0.00	1.15	Δ36		Π15
162	Φ10/40	0.00	1.15	Δ33		Π14
177	Φ10/40	0.00	1.15	Δ27		Π12
181	Φ10/40	0.00	1.15	Δ30		Π13
205	Φ10/40	0.00	1.15	Δ28		Π12
209	Φ10/40	0.00	1.15	Δ31		Π13
213	Φ10/40	0.00	1.15	Δ34		Π14
217	Φ10/40	0.00	0.90	Δ37		Π15
236	Φ10/40	0.00	1.15	Δ26		Π12
240	Φ10/40	0.00	1.15	Δ29		Π13
241	Φ10/40	1.15	0.00	Δ32	Π13	

245	Φ10/40	0.00	1.15	Δ32		Π14
249	Φ10/40	0.00	1.15	Δ35		Π15
266	Φ10/40	0.00	1.15	Δ19		Π7
270	Φ10/40	0.00	1.15	Δ28		Π12
274	Φ10/40	0.00	1.15	Δ31		Π13
278	Φ10/40	0.00	1.15	Δ34		Π14
282	Φ10/40	0.00	1.15	Δ37		Π15
301	Φ10/40	0.00	1.15	Δ26		Π12
305	Φ10/40	0.00	1.15	Δ29		Π13
306	Φ10/40	1.15	0.00	Δ32	Π13	
310	Φ10/40	0.00	1.15	Δ32		Π14

Στάθμη 2: Έλεγχος σε λυγηρότητα (ανάγκη ελέγχου παραμόρφωσης)

Πλάκα	Μήκος	Συντ. a	Χωρίς διαχωριστικά	Μήκος	Συντ. a	Με διαχωριστικά
	[m]		Απαραίτητο Πάχος Πλάκας για Απαλλαγή [cm]	[m]		Απαραίτητο Πάχος Πλάκας για Απαλλαγή [cm]
1	2.5	1.0	13 < 20	2.4	1.0	9 < 20
2	2.0	0.8	10 < 20	2.0	0.8	7 < 20
3	3.1	0.8	13 < 20	3.1	0.8	9 < 20
4	3.4	0.8	14 < 20	3.4	0.8	10 < 20
5	2.7	1.0	14 < 20	2.7	1.0	10 < 20
6	2.7	0.8	12 < 20	2.7	0.8	8 < 20
7	2.7	0.8	12 < 20	2.7	0.8	8 < 20
8	2.7	0.6	10 < 25	2.7	0.6	7 < 25
9	1.6	0.8	9 < 25	1.6	0.8	6 < 25
10	2.7	0.6	10 < 25	2.7	0.6	7 < 25
11	2.7	0.8	12 < 25	2.7	0.8	8 < 25
12	2.7	1.0	14 < 25	2.7	1.0	10 < 25
13	2.7	1.0	14 < 25	2.7	1.0	10 < 25
14	2.7	1.0	14 < 25	2.7	1.0	10 < 25
15	2.7	1.0	14 < 25	2.7	1.0	10 < 25
16	3.4	0.6	12 < 20	3.4	0.6	8 < 20
17	2.6	1.0	14 < 20	2.5	1.0	9 < 20
18	2.0	0.8	10 < 20	2.0	0.8	7 < 20
19	1.9	0.8	10 < 20	1.9	0.8	7 < 20
20	0.9	2.4	12 < 20	0.9	2.4	8 < 20

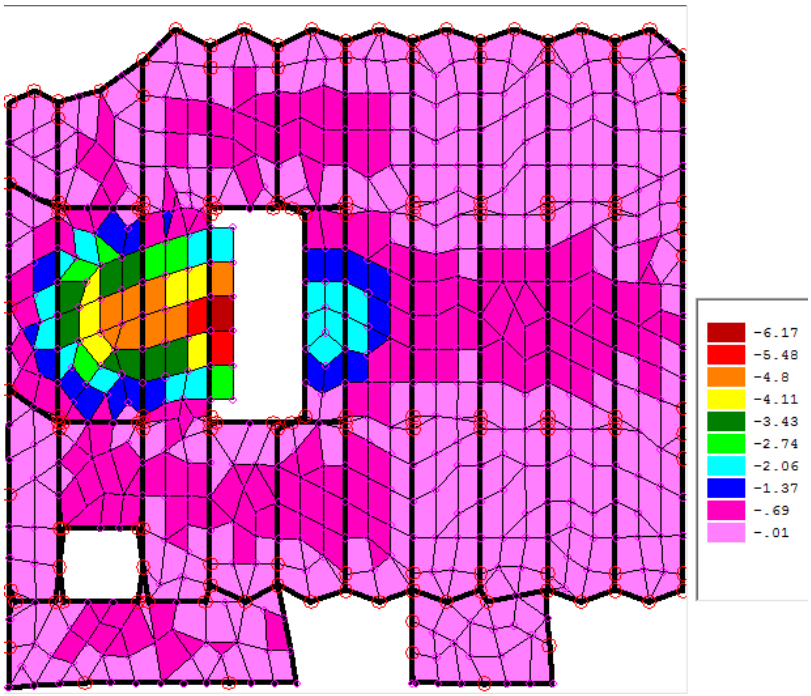
Στάθμη 2: Έλεγχος σε παραμόρφωση

Πλάκα	L	P	a	Ζώνη Επίλυσης	L/250
	[m]	[kN/m]			
1	2.4	12.0	1.0	Y-Y	9.7
1	2.4	12.0	1.0	Y-Y	9.6
1	2.4	12.0	1.0	Y-Y	9.7
1	2.5	12.0	1.0	Y-Y	10.1
1	2.4	12.0	1.0	Y-Y	9.7
1	2.5	12.0	1.0	Y-Y	10.0
2	2.0	12.0	0.8	X-X	8.0
2	2.0	12.0	0.8	X-X	8.0
3	3.1	4.7	0.8	Y-Y	12.6
3	3.1	4.7	0.8	Y-Y	12.6
4	3.4	3.9	0.8	Y-Y	13.7
4	3.4	8.3	0.6	X-X	13.6
5	2.7	12.0	1.0	X-X	10.8
5	2.7	12.0	0.8	X-X	10.8
5	2.7	12.0	0.8	X-X	10.8
5	2.7	12.0	0.8	X-X	10.8
5	2.7	12.0	0.8	X-X	10.8
5	2.7	12.0	1.0	X-X	10.8
5	2.7	12.0	0.8	X-X	10.8
5	2.7	12.0	0.8	X-X	10.8

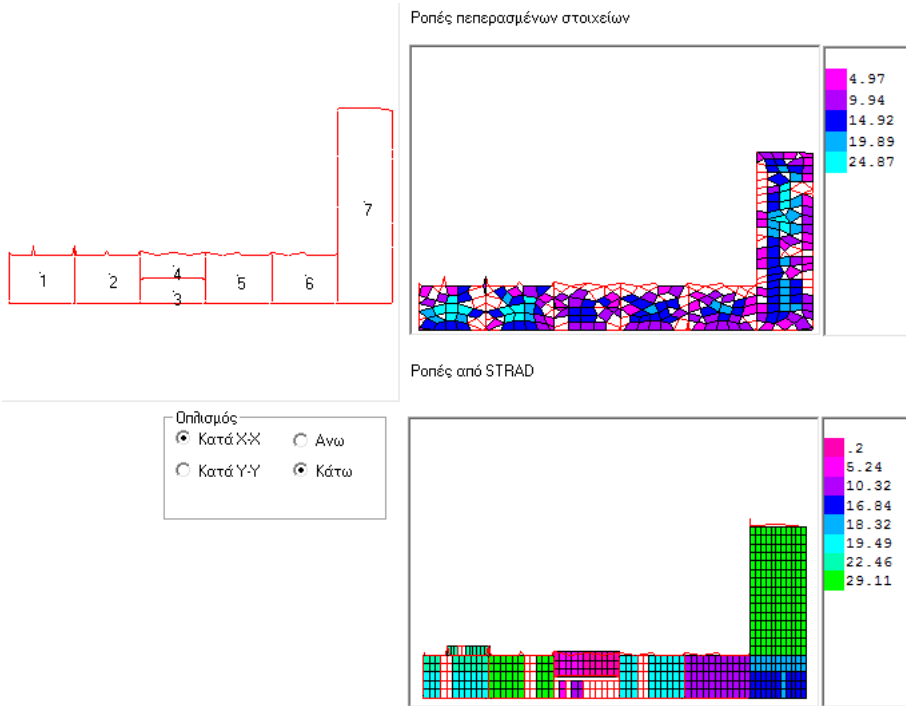
5	2.7	12.0	0.8	X-X	10.8
6	2.7	11.7	0.8	X-X	10.8
6	2.7	11.7	0.8	X-X	10.8
6	2.7	11.7	0.8	X-X	10.8
7	2.7	11.7	0.8	X-X	10.8
7	2.7	11.7	0.8	X-X	10.8
8	2.7	12.8	0.6	X-X	10.8
8	2.7	12.8	0.6	X-X	10.8
8	2.7	12.8	0.6	X-X	10.8
9	1.6	13.3	0.8	X-X	6.4
9	1.6	13.3	0.8	X-X	6.4
9	1.6	13.3	0.8	X-X	6.4
10	2.7	12.8	0.6	X-X	10.8
10	2.7	12.8	0.6	X-X	10.8
11	2.7	13.3	0.8	X-X	10.8
11	2.7	13.3	0.8	X-X	10.8
11	2.7	13.3	0.8	X-X	10.8
11	2.7	13.3	0.8	X-X	10.8
11	2.7	13.3	0.8	X-X	10.8
11	2.7	13.3	0.8	X-X	10.8
11	2.7	13.3	0.8	X-X	10.8
11	2.7	13.3	0.8	X-X	10.8
11	2.7	13.3	0.8	X-X	10.8
12	2.7	13.3	1.0	X-X	10.8
12	2.7	13.3	1.0	X-X	10.8
12	2.7	13.3	1.0	X-X	10.8
12	2.7	13.3	1.0	X-X	10.8
12	2.7	13.3	1.0	X-X	10.8
12	2.7	13.3	1.0	X-X	10.8
12	2.7	13.3	1.0	X-X	10.8
12	2.7	13.3	1.0	X-X	10.8
12	2.7	13.3	1.0	X-X	10.8
13	2.7	13.3	1.0	X-X	10.8
13	2.7	13.3	1.0	X-X	10.8
13	2.7	13.3	1.0	X-X	10.8
13	2.7	13.3	1.0	X-X	10.8
13	2.7	13.3	1.0	X-X	10.8
13	2.7	13.3	1.0	X-X	10.8
13	2.7	13.3	1.0	X-X	10.8
13	2.7	13.3	1.0	X-X	10.8
13	2.7	13.3	1.0	X-X	10.8
14	2.7	13.3	1.0	X-X	10.8
14	2.7	13.3	1.0	X-X	10.8
14	2.7	13.3	1.0	X-X	10.8
14	2.7	13.3	1.0	X-X	10.8
14	2.7	13.3	1.0	X-X	10.8
14	2.7	13.3	1.0	X-X	10.8
14	2.7	13.3	1.0	X-X	10.8
14	2.7	13.3	1.0	X-X	10.8
14	2.7	13.3	1.0	X-X	10.8
15	2.7	13.3	1.0	X-X	10.8
15	2.7	13.3	1.0	X-X	10.8
15	2.7	13.3	1.0	X-X	10.8
15	2.7	13.3	1.0	X-X	10.8
15	2.7	13.3	1.0	X-X	10.8
15	2.7	13.3	1.0	X-X	10.8
15	2.7	13.3	1.0	X-X	10.8
15	2.7	13.3	1.0	X-X	10.8
16	3.4	11.1	0.6	X-X	13.6
16	3.4	11.1	0.6	X-X	13.6
16	3.4	11.1	0.6	X-X	13.6
16	3.4	11.1	0.6	X-X	13.6
17	2.5	9.0	1.0	Y-Y	10.1
17	2.6	9.0	1.0	Y-Y	10.4
17	2.4	9.0	1.0	Y-Y	9.7
18	2.0	25.0	0.8	X-X	7.8
18	1.9	25.0	0.8	X-X	7.8

18	2.0	25.0	0.8	X-X	7.8
18	2.0	25.0	0.8	X-X	7.8
19	1.9	9.2	0.8	X-X	7.7
20	0.9	12.0	2.4	X-X	3.6
20	0.9	12.0	2.4	X-X	3.6
20	0.9	12.0	2.4	X-X	3.6

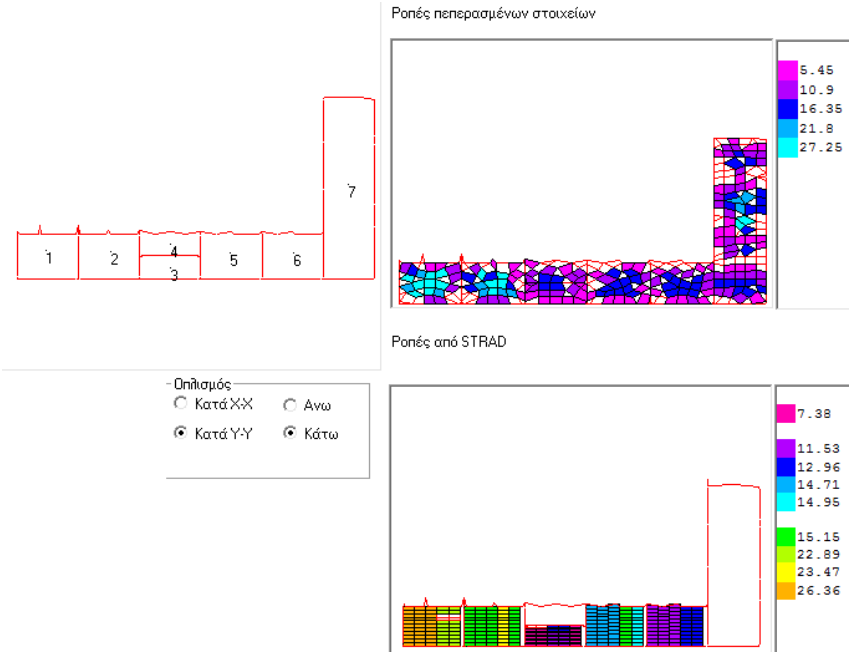
Υπολογισμός παραμορφώσεων επίλυσης με επιφ. πεπερασμένα στοιχεία (mm)



Στάθμη 3: Πλάκες - συνοπτικά



ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



α/α	Πάχος Πλάκας d	Ζώνη Επίλυσης	Στήριξη	Στήριξη	Ροπές M	Τάσεις Beton σ	Οπλισμός As	Ράβδοι
	[cm]		1	2	[kNm]	[MPa]	[cm2]	Διάμετροι και αποστάσεις
Π 1	20	13YY	Δ 1	Δ 8	20.01	12.99	4.57	Φ10/30(28)
								Φ10/30(29)
					-3.40	0.00	0.00	
Π 1	20	14YY	Δ 1	Δ 7	23.05	12.99	4.57	Φ10/30(30)
								Φ10/30(31)
					0.00	0.00	0.00	
Π 1	20	22XX	Δ 13	Δ 14	18.48	13.45	4.92	Φ10/30(53)
								Φ10/30(54)
					0.00	0.00	0.00	
Π 1	20	25XX	Δ 13	Δ 14	17.76	13.45	4.92	Φ10/30(69)
								Φ10/30(70)
					0.00	0.00	0.00	
Π 2	20	10YY	Δ 2	Δ 10	19.35	13.08	4.68	Φ10/30(22)
								Φ10/30(23)
					-1.73	0.00	0.00	
Π 2	20	11YY	Δ 2	Δ 10	20.50	13.08	4.68	Φ10/30(24)
								Φ10/30(25)
					0.00	0.00	0.00	
Π 2	20	12YY	Δ 2	Δ 9	19.35	13.08	4.68	Φ10/30(26)
								Φ10/30(27)
					-3.66	0.00	0.00	
Π 2	20	22XX	Δ 14	Δ 16	23.27	14.05	6.25	Φ10/20(55)
								Φ10/20(56)
					-0.14	0.00	0.00	
Π 2	20	25XX	Δ 14	Δ 15	23.27	14.05	6.25	Φ10/20(71)
								Φ10/20(72)
					-0.20	0.00	0.00	
Π 3	20	7YY	Δ 3	Δ 28	7.39	9.04	3.00	Φ10/40(14)
								Φ10/40(15)
					0.00	0.00	0.00	
Π 3	20	8YY	Δ 3	Δ 28	9.34	9.04	3.00	Φ10/40(17)
								Φ10/40(18)

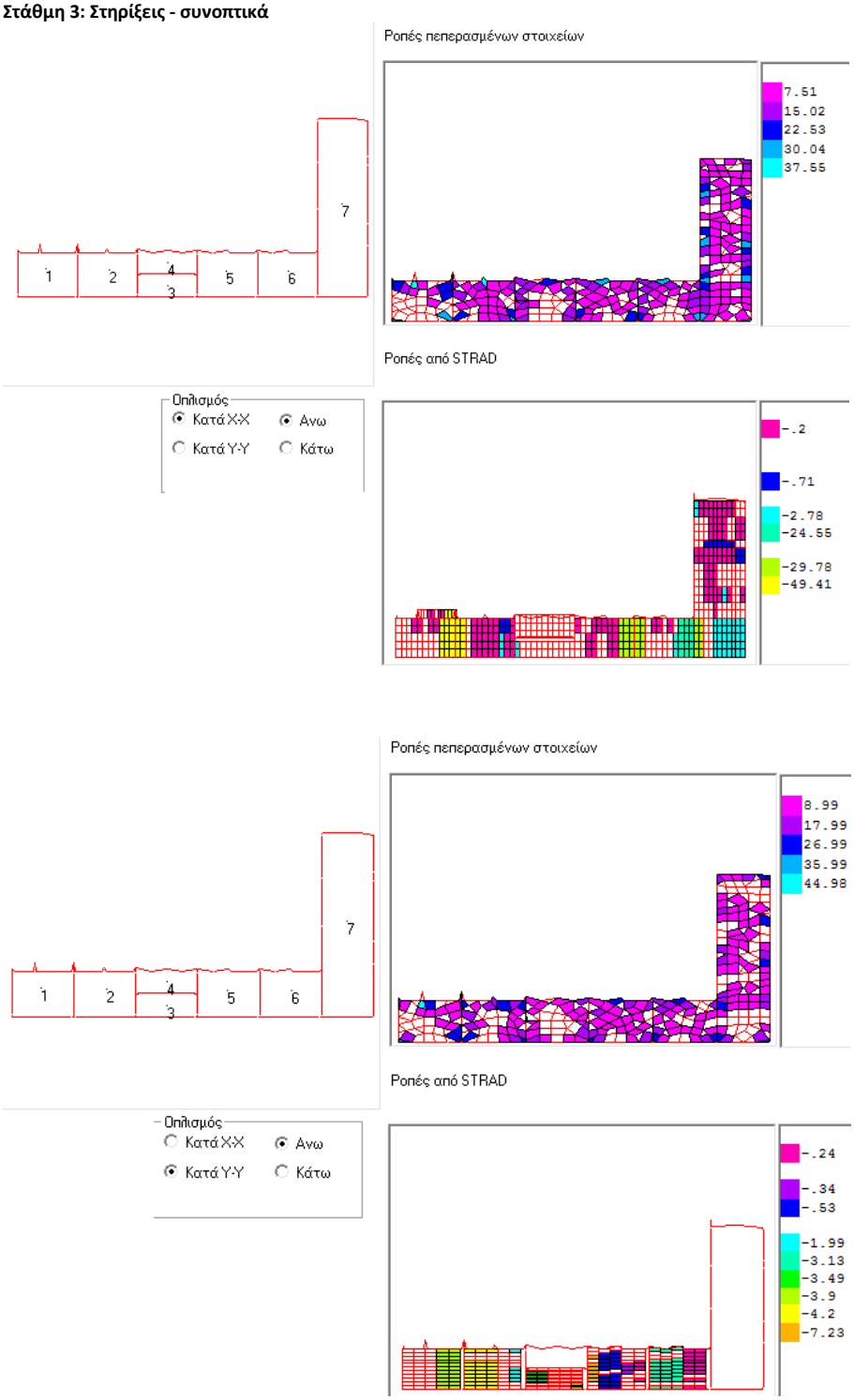
ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

					0.00	0.00	0.00	
Π 3	20	9YY	Δ 3	Δ 28	7.32	9.04	3.00	Φ10/40(20)
								Φ10/40(21)
					-3.48	0.00	0.00	
Π 3	20	26XX	Δ 15	Δ 17	11.24	0.00	0.00	
					0.00	0.00	0.00	
Π 4	20	23XX	Δ 16	Δ 18	2.79	5.84	3.00	Φ10/40(58)
								Φ10/40(59)
					0.00	0.00	0.00	
Π 5	20	3YY	Δ 4	Δ 29	13.06	11.47	3.11	Φ10/40(5)
								Φ10/40(6)
					-0.22	0.00	0.00	
Π 5	20	4YY	Δ 4	Δ 29	13.23	11.47	3.11	Φ10/40(7)
								Φ10/40(8)
					-0.29	0.00	0.00	
Π 5	20	5YY	Δ 4	Τ 1029	12.88	11.41	3.07	Φ10/40(9)
								Φ10/40(10)
					-0.46	0.00	0.00	
Π 5	20	6YY	Δ 4	Τ 1028	12.95	11.43	3.09	Φ10/40(11)
								Φ10/40(12)
					-6.32	0.00	0.00	
Π 5	20	24XX	Δ 18	Δ 19	16.18	12.99	4.23	Φ10/35(60)
								Φ10/35(61)
					-0.20	0.00	0.00	
Π 5	20	27XX	Δ 17	Δ 19	16.18	12.99	4.23	Φ10/35(74)
								Φ10/35(75)
					0.00	0.00	0.00	
Π 6	20	1YY	Δ 5	Δ 11	11.96	9.30	3.00	Φ10/40(1)
								Φ10/40(2)
					-0.22	0.00	0.00	
Π 6	20	2YY	Δ 5	Τ 1063	10.64	9.30	3.00	Φ10/40(3)
								Φ10/40(4)
					-2.89	0.00	0.00	
Π 6	20	24XX	Δ 19	Δ 20	9.10	10.80	3.00	Φ10/40(62)
								Φ10/40(63)
					0.00	0.00	0.00	
Π 6	20	27XX	Δ 19	Δ 20	12.23	10.80	3.00	Φ10/40(76)
								Φ10/40(77)
					0.00	0.00	0.00	
Π 7	25	15XX	Δ 21	Δ 25	29.11	12.51	5.31	Φ10/25(33)
								Φ10/25(34)
					0.00	0.00	0.00	
Π 7	25	16XX	Δ 21	Δ 25	29.11	12.51	5.31	Φ10/25(36)
								Φ10/25(37)
					-0.22	0.00	0.00	
Π 7	25	17XX	Δ 22	Δ 26	29.11	12.52	5.31	Φ10/25(39)
								Φ10/25(40)
					0.00	0.00	0.00	
Π 7	25	18XX	Δ 22	Δ 26	29.11	12.52	5.31	Φ10/25(42)
								Φ10/25(43)
					-0.64	0.00	0.00	
Π 7	25	19XX	Δ 22	Δ 26	29.11	12.52	5.31	Φ10/25(45)
								Φ10/25(46)
					-0.70	0.00	0.00	
Π 7	25	20XX	Δ 23	Δ 27	29.11	12.51	5.31	Φ10/25(48)
								Φ10/25(49)
					-0.44	0.00	0.00	
Π 7	25	21XX	Δ 23	Δ 27	29.11	12.51	5.31	Φ10/25(51)
								Φ10/25(52)
					-0.20	0.00	0.00	
Π 7	25	24XX	Δ 20	Δ 24	18.33	10.96	3.75	Φ10/40(65)
								Φ10/40(66)
					-2.78	0.00	0.00	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Π 7	25	27XX	Δ 20	Δ 24	16.84	10.96	3.75	Φ10/40(79)
								Φ10/40(80)
					-2.20	0.00	0.00	

Στάθμη 3: Στηρίξεις - συνοπτικά



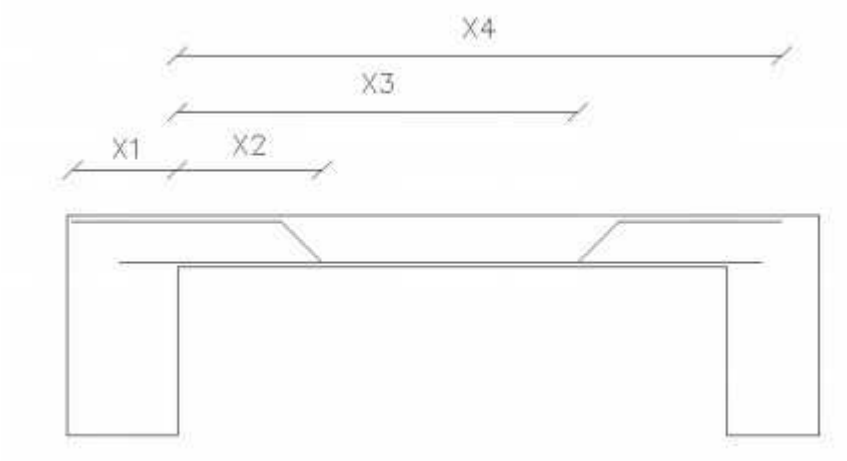
α/α	Διαστάσεις Στήριξης (Δοκού)	Πλάκα	Πλάκα	Ροπή Στήριξης M (Δοκού)	Τάσεις Beton σ	Απαραίτητος Οπλισμός Στήριξης (Άνω)	Πρόσθετος Οπλισμός Στήριξης (Άνω)
	[cm]	1	2	[kNm]	[MPa]	[cm2]	
Δ 1	40x60		Π1	0.00	0.00	1.15	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Δ 1	40x60		Π1	-34.32	0.00	1.15	
Δ 2	40x60		Π2	-17.36	0.00	1.23	
Δ 2	40x60		Π2	-0.19	0.00	1.23	
Δ 2	40x60		Π2	0.00	0.00	1.23	
Δ 3	40x60		Π3	-3.86	0.00	0.98	
Δ 3	40x60		Π3	0.00	0.00	0.98	
Δ 3	40x60		Π3	-9.44	0.00	0.98	
Δ 4	40x60		Π5	-10.01	0.00	0.98	
Δ 4	40x60		Π5	-0.42	0.00	0.98	
Δ 4	40x60		Π5	0.00	0.00	0.98	
Δ 4	40x60		Π5	-10.60	0.00	0.98	
Δ 5	40x60		Π6	-0.28	0.00	0.98	
Δ 5	40x60		Π6	0.00	0.00	0.98	
Δ 7	30x60	Π1		0.00	0.00	1.15	
Δ 8	30x60	Π1		0.00	0.00	1.15	
Δ 9	30x60	Π2		0.00	0.00	1.23	
Δ 10	30x60	Π2		0.00	0.00	1.23	
Δ 10	30x60	Π2		0.00	0.00	1.23	
Δ 11	30x60	Π6		0.00	0.00	0.98	
Δ 13	30x60		Π1	0.00	0.00	1.31	
Δ 13	30x60		Π1	0.00	0.00	1.31	
Δ 14	40x60	Π1	Π2	-49.41	14.17	12.50	Φ10/11(57)
Δ 14	40x60	Π1	Π2	-49.41	14.17	12.50	Φ10/11(73)
Δ 15	40x80	Π2		0.00	0.00	1.64	
Δ 15	40x80		Π3	-2.18	0.00	0.00	
Δ 16	40x80	Π2		0.00	0.00	1.64	
Δ 16	40x80		Π4	0.00	0.00	0.98	
Δ 17	40x80	Π3		0.00	0.00	0.00	
Δ 17	40x80		Π5	0.00	0.00	1.09	
Δ 18	40x113	Π4		0.00	0.00	0.98	
Δ 18	40x113		Π5	0.00	0.00	1.09	
Δ 19	40x60	Π5	Π6	-29.78	14.17	7.69	Φ10/22(67)
Δ 19	40x60	Π5	Π6	-29.78	14.17	7.69	Φ10/22(81)
Δ 20	40x60	Π6	Π7	-24.54	14.06	5.98	Φ10/38(68)
Δ 20	40x60	Π6	Π7	-24.54	14.06	5.98	Φ10/38(82)
Δ 21	40x105		Π7	-9.54	0.00	1.40	
Δ 21	40x105		Π7	-12.13	0.00	1.40	
Δ 22	40x105		Π7	0.00	0.00	1.40	
Δ 22	40x105		Π7	-0.30	0.00	1.40	
Δ 22	40x105		Π7	-8.93	0.00	1.40	
Δ 23	40x105		Π7	-20.17	0.00	1.40	
Δ 23	40x105		Π7	-2.19	0.00	1.40	
Δ 24	30x75	Π7		-0.69	0.00	0.98	
Δ 24	30x75	Π7		-0.61	0.00	0.98	
Δ 25	30x60	Π7		-17.42	0.00	1.40	
Δ 25	30x60	Π7		0.00	0.00	1.40	
Δ 26	30x60	Π7		-12.18	0.00	1.40	
Δ 26	30x60	Π7		-0.70	0.00	1.40	
Δ 26	30x60	Π7		-20.02	0.00	1.40	
Δ 27	30x60	Π7		0.00	0.00	1.40	
Δ 27	30x60	Π7		-7.65	0.00	1.40	
Δ 28	30x60	Π3		-3.82	0.00	0.98	
Δ 28	30x60	Π3		0.00	0.00	0.98	
Δ 28	30x60	Π3		-3.76	0.00	0.98	
Δ 29	30x60	Π5		-7.35	0.00	0.98	
Δ 29	30x60	Π5		-14.87	0.00	0.98	
Τ 1028		Π5		-7.95	0.00	0.98	
Τ 1029		Π5		-21.10	0.00	0.98	
Τ 1063		Π6		0.00	0.00	0.98	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

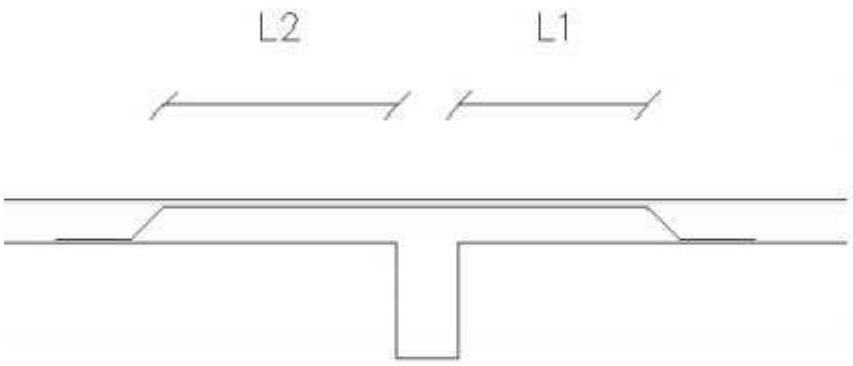
Στάθμη 3: Θέσεις ράβδων ανοιγμάτων



α/α	ράβδοι	X1	X2	X3	X4	πλάκα	ζώνη
1	Φ10/40	-0.10			4.70	Π6	1YY
2	Φ10/40	-0.20	1.10	3.55	4.80	Π6	1YY
3	Φ10/40	-0.10			4.70	Π6	2YY
4	Φ10/40	-0.20	1.10	3.50	4.80	Π6	2YY
5	Φ10/40	-0.10			4.70	Π5	3YY
6	Φ10/40	-0.20	1.80	2.85	4.80	Π5	3YY
7	Φ10/40	-0.10			4.70	Π5	4YY
8	Φ10/40	-0.20	1.80	2.85	4.80	Π5	4YY
9	Φ10/40	-0.10			4.80	Π5	5YY
10	Φ10/40	-0.20	1.90	2.85	4.90	Π5	5YY
11	Φ10/40	-0.10			4.75	Π5	6YY
12	Φ10/40	-0.20	1.85	2.80	4.85	Π5	6YY
14	Φ10/40	-0.10			2.30	Π3	7YY
15	Φ10/40	-0.20	0.60	1.65	2.40	Π3	7YY
17	Φ10/40	-0.10			2.30	Π3	8YY
18	Φ10/40	-0.20	0.60	1.65	2.40	Π3	8YY
20	Φ10/40	-0.10			2.30	Π3	9YY
21	Φ10/40	-0.20	0.60	1.65	2.40	Π3	9YY
22	Φ10/30	-0.10			4.70	Π2	10YY
23	Φ10/30	-0.20	1.30	3.35	4.80	Π2	10YY
24	Φ10/30	-0.10			4.70	Π2	11YY
25	Φ10/30	-0.20	1.30	3.35	4.80	Π2	11YY
26	Φ10/30	-0.10			4.70	Π2	12YY
27	Φ10/30	-0.20	1.30	3.35	4.80	Π2	12YY
28	Φ10/30	-0.10			4.70	Π1	13YY
29	Φ10/30	-0.20	1.20	3.45	4.80	Π1	13YY
30	Φ10/30	-0.10			4.70	Π1	14YY
31	Φ10/30	-0.20	1.20	3.45	4.80	Π1	14YY
33	Φ10/25	-0.10			4.30	Π7	15XX
34	Φ10/25	-0.20	1.20	3.05	4.40	Π7	15XX
36	Φ10/25	-0.10			4.30	Π7	16XX
37	Φ10/25	-0.20	1.20	3.05	4.40	Π7	16XX
39	Φ10/25	-0.10			4.30	Π7	17XX
40	Φ10/25	-0.20	1.20	3.05	4.40	Π7	17XX
42	Φ10/25	-0.10			4.30	Π7	18XX
43	Φ10/25	-0.20	1.20	3.05	4.40	Π7	18XX
45	Φ10/25	-0.10			4.30	Π7	19XX
46	Φ10/25	-0.20	1.20	3.05	4.40	Π7	19XX
48	Φ10/25	-0.10			4.30	Π7	20XX
49	Φ10/25	-0.20	1.20	3.05	4.40	Π7	20XX
51	Φ10/25	-0.10			4.30	Π7	21XX
52	Φ10/25	-0.20	1.20	3.05	4.40	Π7	21XX
53	Φ10/30	-0.10			5.10	Π1	22XX

54	Φ10/30	-0.20	1.05	3.15	7.00	Π1	22XX
55	Φ10/20	-0.10			5.10	Π2	22XX
56	Φ10/20	-2.00	1.75	3.95	5.20	Π2	22XX
58	Φ10/40	-0.10			5.10	Π4	23XX
59	Φ10/40	-0.20	1.15	3.85	5.20	Π4	23XX
60	Φ10/35	-0.10			5.10	Π5	24XX
61	Φ10/35	-0.20	1.10	3.45	7.50	Π5	24XX
62	Φ10/40	-0.10			5.10	Π6	24XX
63	Φ10/40	-2.00	1.95	3.15	6.80	Π6	24XX
65	Φ10/40	-0.10			4.30	Π7	24XX
66	Φ10/40	-2.00	1.35	3.00	4.40	Π7	24XX
69	Φ10/30	-0.10			5.10	Π1	25XX
70	Φ10/30	-0.20	1.05	3.15	7.00	Π1	25XX
71	Φ10/20	-0.10			5.10	Π2	25XX
72	Φ10/20	-2.00	1.75	3.95	5.20	Π2	25XX
74	Φ10/35	-0.10			5.10	Π5	27XX
75	Φ10/35	-0.20	1.10	3.45	7.50	Π5	27XX
76	Φ10/40	-0.10			5.10	Π6	27XX
77	Φ10/40	-2.00	1.95	3.15	6.80	Π6	27XX
79	Φ10/40	-0.10			4.30	Π7	27XX
80	Φ10/40	-2.00	1.35	3.00	4.40	Π7	27XX

Στάθμη 3: Θέσεις ράβδων στηρίξεων



α/α	ράβδοι	L1	L2	δοκός	πλάκα 1	πλάκα 2
57	Φ10/11	0.70	0.70	Δ14	Π1	Π2
67	Φ10/22	0.60	0.50	Δ19	Π5	Π6
68	Φ10/38	0.40	0.40	Δ20	Π6	Π7
73	Φ10/11	0.70	0.70	Δ14	Π1	Π2
81	Φ10/22	0.60	0.50	Δ19	Π5	Π6
82	Φ10/38	0.40	0.40	Δ20	Π6	Π7

Στάθμη 3: Έλεγχος σε λυγηρότητα (ανάγκη ελέγχου παραμόρφωσης)

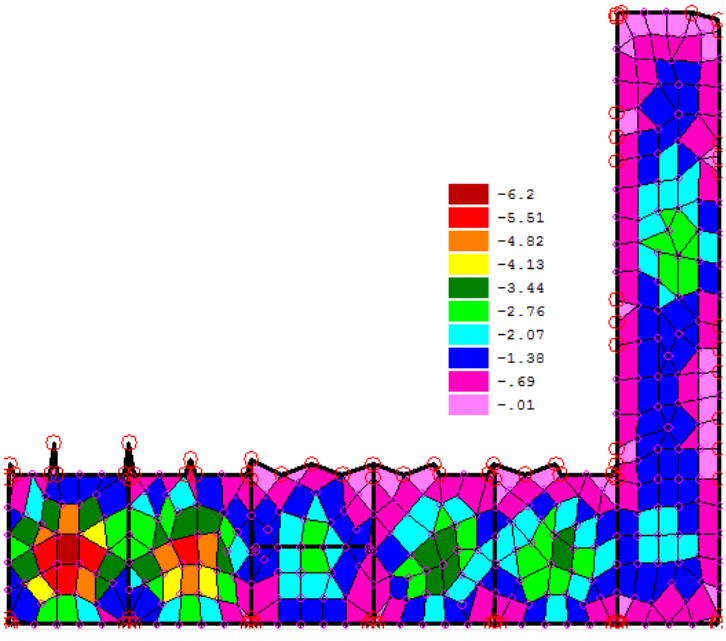
Πλάκα	Μήκος	Συντ. a	Χωρίς διαχωριστικά	Μήκος	Συντ. a	Με διαχωριστικά
	[m]		Απαραίτητο Πάχος Πλάκας για Απαλλαγή [cm]	[m]		Απαραίτητο Πάχος Πλάκας για Απαλλαγή [cm]
1	5.0	1.0	22 > 20	5.0	1.0	21 > 20
2	5.0	1.0	22 > 20	5.0	1.0	21 > 20
3	2.6	1.0	14 < 20	2.6	1.0	9 < 20
5	5.0	1.0	22 > 20	5.0	1.0	21 > 20
6	5.0	1.0	22 > 20	5.0	1.0	21 > 20
7	4.6	1.0	20 < 25	4.5	1.0	19 < 25

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Στάθμη 3: Έλεγχος σε παραμόρφωση

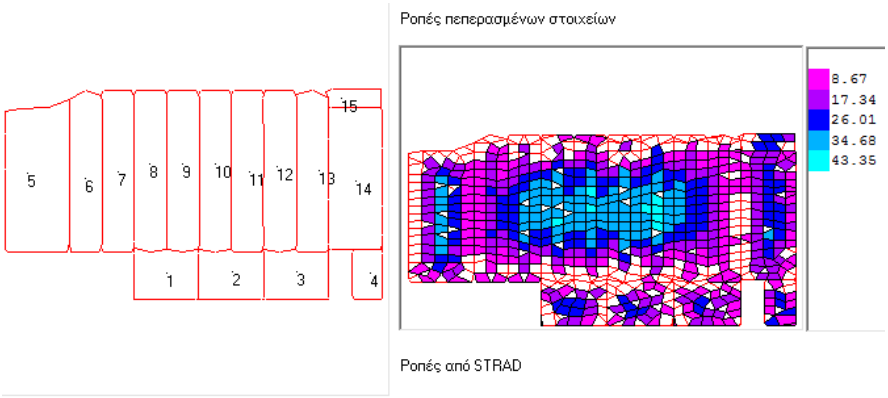
Πλάκα	L	P	a	Ζώνη Επίλυσης	L/250
	[m]	[kN/m]			
1	5.0	7.1	1.0	Y-Y	19.8
1	5.0	7.1	1.0	Y-Y	19.8
2	5.0	7.2	1.0	Y-Y	19.8
2	4.9	7.2	1.0	Y-Y	19.8
2	4.9	7.2	1.0	Y-Y	19.8
2	5.4	14.4	0.8	X-X	21.6
2	5.4	14.4	0.8	X-X	21.6
3	2.6	9.0	1.0	Y-Y	10.2
3	2.6	9.0	1.0	Y-Y	10.2
3	2.6	9.0	1.0	Y-Y	10.2
5	5.0	4.9	1.0	Y-Y	19.8
5	5.0	4.9	1.0	Y-Y	19.8
5	5.1	4.6	1.0	Y-Y	20.3
5	5.0	4.7	1.0	Y-Y	20.1
5	5.4	9.4	0.8	X-X	21.6
5	5.4	9.4	0.8	X-X	21.6
6	5.0	2.8	1.0	Y-Y	19.8
6	5.0	2.7	1.0	Y-Y	19.8
6	5.4	10.3	0.6	X-X	21.6
6	5.4	10.3	0.6	X-X	21.6
7	4.5	11.3	1.0	X-X	18.2
7	4.5	11.3	1.0	X-X	18.2
7	4.6	11.3	1.0	X-X	18.2
7	4.6	11.3	1.0	X-X	18.2
7	4.6	11.3	1.0	X-X	18.2
7	4.6	11.3	1.0	X-X	18.2
7	4.6	11.3	1.0	X-X	18.2
7	4.6	11.3	0.8	X-X	18.2
7	4.6	11.3	0.8	X-X	18.2

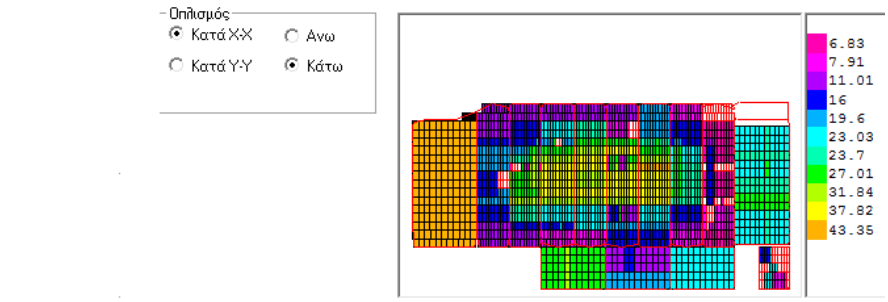
Υπολογισμός παραμορφώσεων επίλυσης με επιφ. πεπερασμένα στοιχεία (mm)

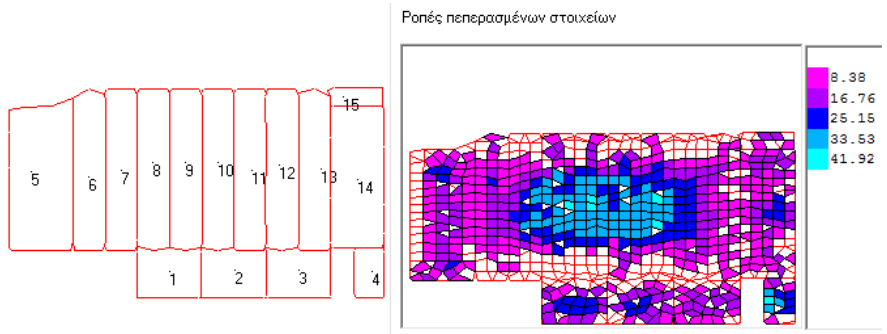


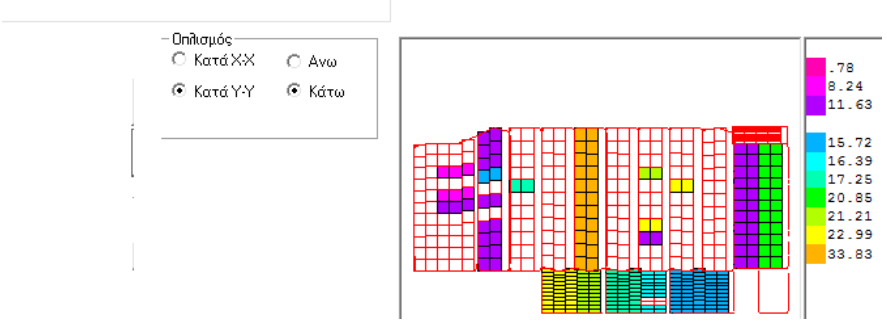
ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Στάθμη 4: Πλάκες - συνοπτικά









α/α	Πάχος Πλάκας d	Ζώνη Επίλυσης	Στήριξη	Στήριξη	Ροπές M	Τάσεις Beton σ	Οπλισμός As	Ράβδοι
	[cm]		1	2	[kNm]	[MPa]	[cm2]	Διάμετροι και αποστάσεις
Π 1	20	14XX	Δ 28	Δ 31	23.81	12.95	3.99	Φ10/35(45)
								Φ10/35(46)
					0.00	0.00	0.00	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Π 1	20	15XX	Δ 28	Δ 31	23.81	12.95	4.17	Φ10/35(53)
								Φ10/35(54)
					0.00	0.00	0.00	
Π 1	20	24YY	Δ 1	Τ 1007	18.54	11.58	4.23	Φ10/35(74)
								Φ10/35(75)
					-0.25	0.00	0.00	
Π 1	20	26YY	Δ 1	Τ 1005	20.10	11.94	4.46	Φ10/30(79)
								Φ10/30(80)
					0.00	0.00	0.00	
Π 2	20	14XX	Δ 31	Δ 34	10.39	10.48	3.00	Φ10/40(47)
								Φ10/40(48)
					-0.15	0.00	0.00	
Π 2	20	15XX	Δ 31	Δ 34	15.40	10.80	3.00	Φ10/40(55)
								Φ10/40(56)
					0.00	0.00	0.00	
Π 2	20	20YY	Δ 2	Δ 11	15.13	10.79	3.00	Φ10/40(68)
								Φ10/40(69)
					-0.26	0.00	0.00	
Π 2	20	22YY	Δ 2	Τ 1009	15.93	10.92	3.00	Φ10/40(72)
								Φ10/40(73)
					-3.67	0.00	0.00	
Π 3	20	14XX	Δ 34	Δ 39	16.76	11.50	3.00	Φ10/40(49)
								Φ10/40(50)
					0.00	0.00	0.00	
Π 3	20	15XX	Δ 34	Δ 39	16.76	11.50	3.39	Φ10/40(57)
								Φ10/40(58)
					0.00	0.00	0.00	
Π 3	20	16YY	Δ 3	Δ 13	13.74	10.26	3.00	Φ10/40(62)
								Φ10/40(63)
					0.00	0.00	0.00	
Π 3	20	18YY	Δ 3	Τ 1030	13.72	10.25	3.00	Φ10/40(65)
								Φ10/40(66)
					0.00	0.00	0.00	
ΠΡ 4	25	11XX	Τ 1075	Δ 43	-60.71	6.34	0.00	
ΠΡ 4	25	12XX	Τ 1075	Δ 43	-60.71	6.34	0.00	
ΠΡ 4	25	13XX	Τ 1075	Δ 43	-60.71	6.34	0.00	
Π 5	20	3YY	Δ 5	Τ 1018	2.24	9.28	0.00	
					-0.18	0.00	0.00	
Π 5	20	4YY	Δ 5	Τ 1016	11.48	9.54	0.00	
					0.00	0.00	0.00	
Π 5	20	28XX	Τ 1019	Τ 26	49.37	14.17	8.01	Φ12/25(83)
								Φ12/25(84)
					-0.38	1.89	0.06	
								Φ10/40(82)
Π 5	20	33XX	Τ 1022	Τ 26	49.37	14.17	8.01	Φ12/25(123)
								Φ12/25(124)
					0.00	0.00	0.00	
Π 5	20	38XX	Τ 1022	Τ 26	49.37	14.17	8.01	Φ12/25(164)
								Φ12/25(165)
					-0.19	1.34	0.03	
								Φ10/40(163)
Π 5	20	43XX	Τ 1023	Τ 26	48.86	14.17	7.92	Φ12/25(207)
								Φ12/25(208)
					-0.33	1.76	0.05	
								Φ10/40(206)
Π 5	20	48XX	Τ 1023	Τ 26	49.30	14.17	8.00	Φ12/25(249)
								Φ12/25(250)
					0.00	0.00	0.00	
Π 5	20	53XX	Τ 1021	Τ 26	49.37	14.17	8.01	Φ12/25(290)
								Φ12/25(291)
					-2.25	0.00	0.00	
Π 5	20	58XX	Τ 1021	Τ 26	49.37	14.17	8.01	Φ12/25(331)
								Φ12/25(332)

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

					0.00	0.00	0.00	
Π 5	20	63XX	Τ 1020	Τ 26	49.37	14.17	8.01	Φ12/25(369)
								Φ12/25(370)
					0.00	0.00	0.00	
Π 5	20	68XX	Τ 1020	Τ 26	49.37	14.17	8.01	Φ12/25(410)
								Φ12/25(411)
					-2.00	0.00	0.00	
Π 5	20	73XX	Τ 1020	Τ 26	49.37	14.17	8.01	Φ12/25(450)
								Φ12/25(451)
					-0.38	1.88	0.06	
								Φ10/40(449)
Π 5	20	78XX	Τ 1019	Τ 26	49.37	14.17	8.01	Φ12/25(488)
								Φ12/25(489)
					-9.33	0.00	0.00	
Π 6	25	5YY	Δ 6	Τ 1041	11.88	8.80	0.00	
					-3.04	3.96	0.34	
								Φ10/40(5)
Π 6	25	7XX	Τ 26	Τ 27	12.05	7.60	3.75	Φ10/40(7)
								Φ10/40(8)
					-12.46	0.00	0.00	
Π 6	25	29XX	Τ 26	Τ 27	14.27	8.20	3.75	Φ10/40(88)
								Φ10/40(89)
					-23.25	5.65	0.73	
								Φ10/40(87)
Π 6	25	34XX	Τ 26	Τ 27	17.81	9.05	3.75	Φ10/40(128)
								Φ10/40(129)
					-32.36	10.57	2.99	
								Φ10/25(127)
Π 6	25	39XX	Τ 26	Τ 27	14.98	8.36	3.75	Φ10/40(168)
								Φ10/40(169)
					-23.10	9.46	2.29	
								Φ10/33(167)
Π 6	25	44XX	Τ 26	Τ 27	12.05	7.60	3.75	Φ10/40(212)
								Φ10/40(213)
					-2.80	3.80	0.32	
								Φ10/40(211)
Π 6	25	49XX	Τ 26	Τ 27	12.05	7.60	3.75	Φ10/40(253)
								Φ10/40(254)
					-6.82	5.83	0.78	
								Φ10/40(252)
Π 6	25	54XX	Τ 26	Τ 27	15.76	9.08	3.75	Φ10/20(295)
					-31.21	10.66	3.05	
								Φ10/25(294)
Π 6	25	59XX	Τ 26	Τ 27	15.79	9.32	3.75	Φ10/20(336)
					-28.79	10.73	3.10	
								Φ10/25(335)
Π 6	25	64XX	Τ 26	Τ 27	17.10	9.22	3.75	Φ10/40(374)
								Φ10/40(375)
					-28.91	10.58	3.00	
								Φ10/25(373)
Π 6	25	69XX	Τ 26	Τ 27	17.79	9.04	3.75	Φ10/40(414)
								Φ10/40(415)
					-29.89	9.40	2.25	
								Φ10/33(413)
Π 6	25	74XX	Τ 26	Τ 27	16.76	8.82	3.75	Φ10/40(454)
								Φ10/40(455)
					-28.61	7.49	1.34	
								Φ10/40(453)
Π 6	25	79XX	Τ 26	Τ 27	12.63	7.76	3.75	Φ10/40(492)
								Φ10/40(493)
					-22.54	9.87	2.53	
								Φ10/30(491)
Π 7	25	6YY	Δ 7	Δ 16	23.80	10.58	0.00	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

					0.00	0.00	0.00	
Π 7	25	8XX	Τ 27	Δ 29	12.41	7.70	3.75	Φ10/40(12)
								Φ10/40(13)
					-8.02	6.25	0.90	
								Φ10/40(11)
Π 7	25	30XX	Τ 27	Δ 29	16.40	9.82	3.75	Φ10/40(93)
								Φ10/40(94)
					-3.36	2.12	0.10	
								Φ10/40(92)
Π 7	25	35XX	Τ 27	Δ 29	31.09	11.40	3.75	Φ10/40(133)
								Φ10/40(134)
					-4.80	4.94	0.55	
								Φ10/40(132)
Π 7	25	40XX	Τ 27	Δ 29	25.26	10.49	3.75	Φ10/40(173)
								Φ10/40(174)
					-6.51	5.70	0.74	
								Φ10/40(172)
Π 7	25	45XX	Τ 27	Δ 29	10.81	7.23	3.75	Φ10/40(216)
								Φ10/40(217)
					-3.66	4.33	0.42	
								Φ10/40(215)
Π 7	25	50XX	Τ 27	Δ 29	13.72	8.06	3.75	Φ10/40(257)
								Φ10/40(258)
					-13.97	6.97	1.14	
								Φ10/40(256)
Π 7	25	55XX	Τ 27	Δ 29	28.50	11.04	3.75	Φ10/40(299)
								Φ10/40(300)
					-15.24	8.43	1.75	
								Φ10/40(298)
Π 7	25	60XX	Τ 27	Δ 29	28.25	11.43	3.75	Φ10/40(340)
								Φ10/40(341)
					-15.52	8.40	1.73	
								Φ10/40(339)
Π 7	25	65XX	Τ 27	Δ 29	7.52	11.37	3.75	Φ10/40(379)
								Φ10/40(380)
					0.00	0.00	0.00	
Π 7	25	70XX	Τ 27	Δ 29	25.06	11.34	3.75	Φ10/40(419)
								Φ10/40(420)
					-0.74	1.98	0.08	
								Φ10/40(418)
Π 7	25	75XX	Τ 27	Δ 29	20.00	10.86	3.75	Φ10/40(459)
								Φ10/40(460)
					-0.69	1.92	0.08	
								Φ10/40(458)
Π 7	25	80XX	Τ 27	Δ 29	13.40	7.97	3.75	Φ10/40(497)
								Φ10/40(498)
					-4.23	4.25	0.40	
								Φ10/40(496)
Π 8	25	8XX	Δ 29	Δ 30	10.41	7.10	3.75	Φ10/40(16)
								Φ10/40(17)
					-22.25	8.95	2.01	
								Φ10/37(15)
Π 8	25	27YY	Τ 1005	Δ 17	0.00	11.41	0.00	
					0.00	0.00	0.00	
Π 8	25	30XX	Δ 29	Δ 30	4.39	10.70	3.75	Φ10/40(96)
								Φ10/40(97)
					0.00	0.00	0.00	
Π 8	25	35XX	Δ 29	Δ 30	29.33	11.14	3.75	Φ10/40(137)
								Φ10/40(138)
					-17.74	8.88	1.97	
								Φ10/37(136)
Π 8	25	40XX	Δ 29	Δ 30	21.66	9.84	3.75	Φ10/40(177)
								Φ10/40(178)

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

					-9.62	6.85	1.10	
								Φ10/40(176)
Π 8	25	45XX	Δ 29	Δ 30	7.49	6.10	3.75	Φ10/40(220)
								Φ10/40(221)
					-3.64	4.32	0.41	
								Φ10/40(219)
Π 8	25	50XX	Δ 29	Δ 30	16.12	9.84	3.75	Φ10/40(261)
								Φ10/40(262)
					-14.46	6.85	1.10	
								Φ10/40(260)
Π 8	25	55XX	Δ 29	Δ 30	36.39	12.09	4.27	Φ10/35(303)
								Φ10/35(304)
					-12.81	7.81	1.47	
								Φ10/40(302)
Π 8	25	60XX	Δ 29	Δ 30	33.50	11.73	3.92	Φ10/40(343)
								Φ10/40(344)
					-12.73	0.00	0.00	
Π 8	25	65XX	Δ 29	Δ 30	34.02	11.79	3.98	Φ10/35(383)
								Φ10/35(384)
					-6.88	5.86	0.79	
								Φ10/40(382)
Π 8	25	70XX	Δ 29	Δ 30	31.92	11.51	3.75	Φ10/40(423)
								Φ10/40(424)
					-6.50	5.70	0.74	
								Φ10/40(422)
Π 8	25	75XX	Δ 29	Δ 30	26.51	10.78	3.75	Φ10/40(463)
								Φ10/40(464)
					-12.01	7.58	1.38	
								Φ10/40(462)
Π 8	25	80XX	Δ 29	Δ 30	20.97	9.71	3.75	Φ10/40(501)
								Φ10/40(502)
					-8.39	6.43	0.96	
								Φ10/40(500)
Π 9	25	8XX	Δ 30	Δ 32	11.89	7.55	3.75	Φ10/40(20)
								Φ10/40(21)
					-20.31	7.84	1.49	
								Φ10/40(19)
Π 9	25	25YY	T 1007	Δ 18	33.84	11.77	0.00	
					-0.31	1.29	0.04	
								Φ10/40(78)
Π 9	25	30XX	Δ 30	Δ 32	28.01	10.94	3.75	Φ10/40(100)
								Φ10/40(101)
					-24.90	7.83	1.48	
								Φ10/40(99)
Π 9	25	35XX	Δ 30	Δ 32	31.37	11.44	3.75	Φ10/20(141)
					-22.29	9.95	2.58	
								Φ10/30(140)
Π 9	25	40XX	Δ 30	Δ 32	21.60	9.83	3.75	Φ10/40(181)
								Φ10/40(182)
					-24.59	9.91	2.55	
								Φ10/30(180)
Π 9	25	45XX	Δ 30	Δ 32	7.90	6.25	3.75	Φ10/40(224)
								Φ10/40(225)
					-2.88	3.86	0.33	
								Φ10/40(223)
Π 9	25	50XX	Δ 30	Δ 32	21.60	9.83	3.75	Φ10/40(265)
								Φ10/40(266)
					-24.59	9.91	2.55	
								Φ10/30(264)
Π 9	25	55XX	Δ 30	Δ 32	34.16	11.81	4.00	Φ10/17(307)
					-15.62	8.53	1.80	
								Φ10/40(306)
Π 9	25	60XX	Δ 30	Δ 32	30.79	11.41	3.75	Φ10/20(347)

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

					-15.50	8.50	1.78	
								Φ10/40(346)
Π 9	25	65XX	Δ 30	Δ 32	34.56	11.86	4.05	Φ10/17(387)
					-16.59	8.78	1.92	
								Φ10/40(386)
Π 9	25	70XX	Δ 30	Δ 32	34.96	11.91	4.10	Φ10/17(427)
					-15.16	8.41	1.74	
								Φ10/40(426)
Π 9	25	75XX	Δ 30	Δ 32	30.93	11.37	3.75	Φ10/20(467)
					-22.89	10.00	2.61	
								Φ10/30(466)
Π 9	25	80XX	Δ 30	Δ 32	23.66	10.19	3.75	Φ10/40(505)
								Φ10/40(506)
					-15.90	5.73	0.75	
								Φ10/40(504)
Π 10	25	8XX	Δ 32	Δ 33	12.27	7.66	3.75	Φ10/40(24)
								Φ10/40(25)
					-4.24	4.65	0.48	
								Φ10/40(23)
Π 10	25	23YY	Τ 1009	Δ 19	31.54	11.46	0.00	
					0.00	0.00	0.00	
Π 10	25	30XX	Δ 32	Δ 33	28.60	11.03	3.75	Φ10/40(104)
								Φ10/40(105)
					-23.77	7.98	1.54	
								Φ10/40(103)
Π 10	25	35XX	Δ 32	Δ 33	32.10	11.54	3.75	Φ10/20(144)
					-22.91	9.63	2.39	
								Φ10/30(143)
Π 10	25	40XX	Δ 32	Δ 33	8.02	10.99	3.75	Φ10/40(184)
								Φ10/40(185)
					0.00	0.00	0.00	
Π 10	25	45XX	Δ 32	Δ 33	14.54	8.27	3.75	Φ10/40(228)
								Φ10/40(229)
					-17.04	8.87	1.97	
								Φ10/37(227)
Π 10	25	50XX	Δ 32	Δ 33	20.03	9.53	3.75	Φ10/40(269)
								Φ10/40(270)
					-15.81	8.58	1.82	
								Φ10/40(268)
Π 10	25	55XX	Δ 32	Δ 33	33.98	11.79	3.98	Φ10/17(310)
					-17.30	8.93	2.00	
								Φ10/37(309)
Π 10	25	60XX	Δ 32	Δ 33	33.51	11.73	3.92	Φ10/20(350)
					-14.29	8.21	1.64	
								Φ10/40(349)
Π 10	25	65XX	Δ 32	Δ 33	8.02	11.54	3.75	Φ10/40(389)
								Φ10/40(390)
					0.00	0.00	0.00	
Π 10	25	70XX	Δ 32	Δ 33	8.02	10.87	3.75	Φ10/40(429)
								Φ10/40(430)
					0.00	0.00	0.00	
Π 10	25	75XX	Δ 32	Δ 33	33.46	11.72	3.92	Φ10/20(470)
					-22.77	8.25	1.67	
								Φ10/40(469)
Π 10	25	80XX	Δ 32	Δ 33	8.02	6.62	3.75	Φ10/40(509)
								Φ10/40(510)
					-13.48	7.99	1.55	
								Φ10/40(508)
Π 11	25	9XX	Δ 33	Τ 37	19.60	9.44	3.75	Φ10/40(29)
								Φ10/40(30)
					-14.09	0.00	0.00	
Π 11	25	21YY	Δ 11	Δ 20	32.37	12.24	0.00	
					0.00	0.00	0.00	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Π 11	25	31XX	Δ 33	Τ 37	23.96	10.88	3.75	Φ10/40(109)
								Φ10/40(110)
					-14.97	8.24	1.66	
								Φ10/40(108)
Π 11	25	36XX	Δ 33	Τ 36	34.43	11.85	4.03	Φ10/17(147)
					-17.38	8.95	2.01	
								Φ10/37(146)
Π 11	25	41XX	Δ 33	Τ 35	22.81	10.04	3.75	Φ10/20(190)
					-5.99	4.45	0.44	
								Φ10/40(189)
Π 11	25	46XX	Δ 33	Τ 35	16.46	8.75	3.75	Φ10/40(234)
								Φ10/40(235)
					-8.52	6.47	0.97	
								Φ10/40(233)
Π 11	25	51XX	Δ 33	Τ 35	16.83	8.84	3.75	Φ10/40(273)
								Φ10/40(274)
					-14.67	0.00	0.00	
Π 11	25	56XX	Δ 33	Τ 36	38.19	12.30	4.49	Φ10/30(313)
								Φ10/30(314)
					-12.74	7.79	1.46	
								Φ10/40(312)
Π 11	25	61XX	Δ 33	Τ 36	37.82	12.25	4.44	Φ10/15(353)
					-11.78	7.52	1.35	
								Φ10/40(352)
Π 11	25	66XX	Δ 33	Τ 36	43.35	12.82	5.11	Φ10/15(396)
					-9.59	6.84	1.10	
								Φ10/40(395)
Π 11	25	71XX	Δ 33	Τ 36	31.84	11.50	3.75	Φ10/20(434)
					-13.47	7.66	1.41	
								Φ10/40(433)
Π 11	25	76XX	Δ 33	Τ 37	27.65	10.88	3.75	Φ10/20(473)
					-15.46	7.64	1.40	
								Φ10/40(472)
Π 11	25	81XX	Δ 33	Τ 37	18.16	9.12	3.75	Φ10/40(514)
								Φ10/40(515)
					-13.72	6.80	1.08	
								Φ10/40(513)
Π 12	25	10XX	Τ 37	Τ 38	8.40	6.43	3.75	Φ10/40(33)
								Φ10/40(34)
					0.00	0.00	0.00	
Π 12	25	19YY	Τ 1030	Δ 21	19.46	10.03	0.00	
					0.00	0.00	0.00	
Π 12	25	32XX	Τ 37	Τ 38	16.57	9.08	3.75	Φ10/40(113)
								Φ10/40(114)
					-14.94	8.35	1.71	
								Φ10/40(112)
Π 12	25	37XX	Τ 36	Τ 38	24.38	10.34	3.75	Φ10/40(151)
								Φ10/40(152)
					-15.86	7.90	1.51	
								Φ10/40(150)
Π 12	25	42XX	Τ 35	Τ 38	15.24	8.15	3.75	Φ10/40(193)
								Φ10/40(194)
					0.00	0.00	0.00	
Π 12	25	47XX	Τ 35	Τ 38	8.06	6.31	3.75	Φ10/40(238)
								Φ10/40(239)
					-14.28	8.20	1.64	
								Φ10/40(237)
Π 12	25	52XX	Τ 35	Τ 38	11.02	7.29	3.75	Φ10/40(279)
								Φ10/40(280)
					-18.21	7.99	1.55	
								Φ10/40(278)
Π 12	25	57XX	Τ 36	Τ 38	25.38	10.62	3.75	Φ10/40(318)
								Φ10/40(319)

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

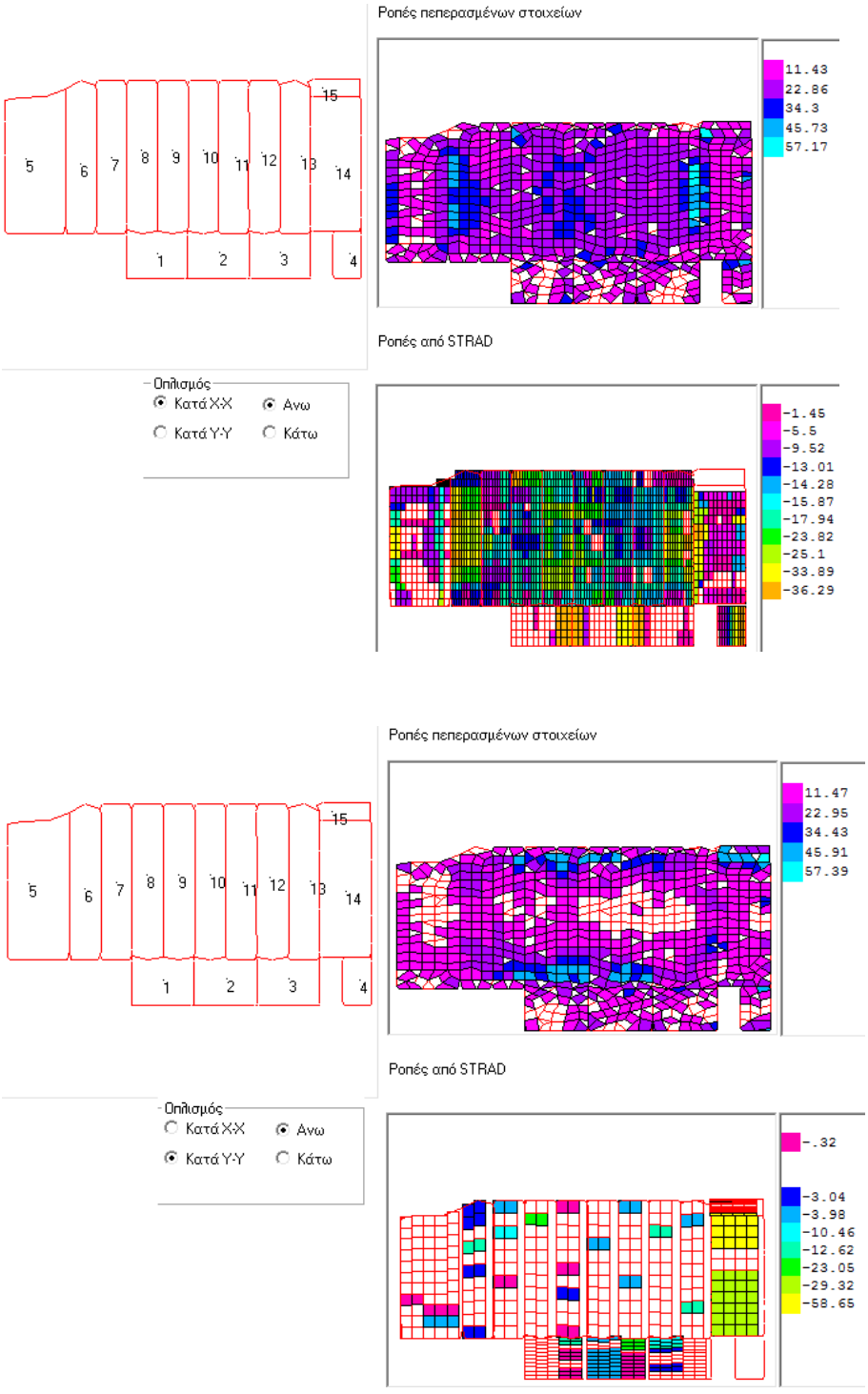
					-15.03	8.17	1.63	
								Φ10/40(317)
Π 12	25	62XX	Τ 36	Τ 38	23.74	10.92	3.75	Φ10/20(357)
					-10.13	7.02	1.16	
								Φ10/40(356)
Π 12	25	67XX	Τ 36	Τ 38	24.45	10.94	3.75	Φ10/20(399)
					-9.51	6.82	1.09	
								Φ10/40(398)
Π 12	25	72XX	Τ 36	Τ 38	21.91	10.66	3.75	Φ10/20(437)
					-15.13	7.62	1.39	
								Φ10/40(436)
Π 12	25	77XX	Τ 37	Τ 38	21.91	10.66	3.75	Φ10/20(476)
					-15.13	7.62	1.39	
								Φ10/40(475)
Π 12	25	82XX	Τ 37	Τ 38	16.01	8.63	3.75	Φ10/40(518)
								Φ10/40(519)
					-14.95	7.82	1.48	
								Φ10/40(517)
Π 13	25	10XX	Τ 38	Τ 42	5.69	5.35	3.75	Φ10/40(37)
								Φ10/40(38)
					-1.89	3.14	0.21	
								Φ10/40(36)
Π 13	25	17YY	Δ 13	Τ 1064	7.19	5.98	0.00	
					0.00	0.00	0.00	
Π 13	25	32XX	Τ 38	Τ 42	7.12	7.03	3.75	Φ10/40(117)
								Φ10/40(118)
					-17.94	9.07	2.07	
								Φ10/35(116)
Π 13	25	37XX	Τ 38	Τ 41	5.81	7.91	3.75	Φ10/40(155)
								Φ10/40(156)
					-22.74	9.16	2.12	
								Φ10/35(154)
Π 13	25	42XX	Τ 38	Τ 40	7.92	6.76	3.75	Φ10/40(197)
								Φ10/40(198)
					-20.35	8.17	1.63	
								Φ10/40(196)
Π 13	25	47XX	Τ 38	Τ 40	6.81	5.83	3.75	Φ10/40(242)
								Φ10/40(243)
					-5.24	3.43	0.26	
								Φ10/40(241)
Π 13	25	52XX	Τ 38	Τ 40	7.35	6.76	3.75	Φ10/40(283)
								Φ10/40(284)
					-14.27	8.02	1.56	
								Φ10/40(282)
Π 13	25	57XX	Τ 38	Τ 41	6.64	8.01	3.75	Φ10/40(322)
								Φ10/40(323)
					-26.00	9.43	2.27	
								Φ10/33(321)
Π 13	25	62XX	Τ 38	Τ 41	7.23	7.86	3.75	Φ10/40(360)
								Φ10/40(361)
					-26.80	9.39	2.25	
								Φ10/33(359)
Π 13	25	67XX	Τ 38	Τ 41	5.52	7.91	3.75	Φ10/40(402)
								Φ10/40(403)
					-23.82	9.17	2.12	
								Φ10/35(401)
Π 13	25	72XX	Τ 38	Τ 41	5.98	8.29	3.75	Φ10/40(440)
								Φ10/40(441)
					-21.27	9.27	2.18	
								Φ10/35(439)
Π 13	25	77XX	Τ 38	Τ 42	6.49	8.20	3.75	Φ10/40(479)
								Φ10/40(480)
					-24.45	9.03	2.05	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

								Φ10/38(478)
Π 13	25	82XX	Τ 38	Τ 42	6.65	5.76	3.75	Φ10/40(522)
								Φ10/40(523)
					-13.00	7.28	1.26	
								Φ10/40(521)
Π 14	25	1YY	Δ 47	Δ 23	11.64	7.52	0.00	
					-29.32	9.00	2.03	
								Φ10/38(1)
Π 14	25	2YY	Δ 47	Δ 23	20.86	9.69	0.00	
					-29.32	9.00	2.03	
								Φ10/38(3)
Π 14	25	32XX	Τ 42	Δ 46	23.04	10.27	3.75	Φ10/40(120)
								Φ10/40(121)
					-1.44	0.00	0.00	
Π 14	25	37XX	Τ 41	Δ 45	27.01	10.78	4.18	Φ10/35(159)
								Φ10/35(160)
					-2.53	2.27	0.11	
								Φ10/40(158)
Π 14	25	42XX	Τ 40	Δ 44	23.04	10.27	3.75	Φ10/40(201)
								Φ10/40(202)
					-0.33	1.15	0.03	
								Φ10/40(200)
Π 14	25	47XX	Τ 40	Δ 44	23.04	10.27	3.75	Φ10/40(246)
								Φ10/40(247)
					-3.66	4.33	0.42	
								Φ10/40(245)
Π 14	25	52XX	Τ 40	Δ 44	23.04	10.27	3.75	Φ10/40(287)
								Φ10/40(288)
					-0.33	1.14	0.03	
								Φ10/40(286)
Π 14	25	57XX	Τ 41	Δ 45	25.30	10.50	4.18	Φ10/35(326)
								Φ10/35(327)
					-5.01	2.83	0.17	
								Φ10/40(325)
Π 14	25	62XX	Τ 41	Δ 45	25.06	10.46	4.38	Φ10/30(364)
								Φ10/30(365)
					-4.90	2.60	0.14	
								Φ10/40(363)
Π 14	25	67XX	Τ 41	Δ 45	23.04	10.58	4.38	Φ10/30(406)
								Φ10/30(407)
					-5.75	2.94	0.19	
								Φ10/40(405)
Π 14	25	72XX	Τ 41	Δ 46	23.71	10.27	4.18	Φ10/35(444)
								Φ10/35(445)
					-0.61	1.80	0.07	
								Φ10/40(443)
Π 14	25	77XX	Τ 42	Δ 46	23.04	10.27	3.80	Φ10/40(483)
								Φ10/40(484)
					-0.97	1.95	0.08	
								Φ10/40(482)
Π 14	25	82XX	Τ 42	Δ 46	23.04	10.27	3.75	Φ10/40(526)
								Φ10/40(527)
					-5.49	2.91	0.18	
								Φ10/40(525)
ΠΡ 15	25	1YY	Δ 23	Τ 1072	-58.64	7.40	0.00	
ΠΡ 15	25	2YY	Δ 23	Τ 1072	-58.64	9.08	0.00	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Στάθμη 4: Στηρίξεις - συνοπτικά



α/α	Διαστάσεις Στήριξης (Δοκού)	Πλάκα	Πλάκα	Ροπή Στήριξης Μ (Δοκού)	Τάσεις Beton σ	Απαραίτητος Οπλισμός Στήριξης (Άνω)	Πρόσθετος Οπλισμός Στήριξης (Άνω)
	[cm]	1	2	[kNm]	[MPa]	[cm2]	
Δ 1	40x60		Π1	0.00	0.00	1.09	Φ10/40(76)
Δ 1	40x60		Π1	0.00	0.00	1.15	
Δ 2	40x60		Π2	0.00	0.00	0.98	Φ10/40(70)
Δ 2	40x60		Π2	0.00	0.00	0.98	
Δ 3	40x60		Π3	0.00	0.00	0.98	Φ10/40(64)

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Δ 3	40x60		Π3	0.00	0.00	0.98	
Δ 5	30x60		Π5	0.00	0.00	0.00	
Δ 5	30x60		Π5	0.00	0.00	0.00	
Δ 6	30x60		Π6	0.00	0.00	0.00	
Δ 7	30x60		Π7	0.00	0.00	0.00	
Δ 11	30x60	Π2		-23.04	12.51	3.58	Φ10/40(71)
Δ 11	30x60		Π11	0.00	0.00	0.00	
Δ 13	30x60	Π3		0.00	0.00	0.98	
Δ 13	30x60		Π13	0.00	0.00	0.00	
Δ 16	30x70	Π7		-4.14	4.60	0.47	
Δ 17	30x70	Π8		-7.86	6.23	0.90	
Δ 18	30x70	Π9		0.00	0.00	0.00	
Δ 19	30x70	Π10		-8.34	6.41	0.95	
Δ 20	30x70	Π11		-3.81	4.42	0.43	
Δ 21	30x70	Π12		-8.67	6.53	0.99	
Δ 23	30x60	Π14	ΠΡ15	-58.64	13.84	6.89	Φ10/11(2)
Δ 23	30x60	Π14	ΠΡ15	-58.64	13.84	6.89	Φ10/11(4)
Τ 26			Π6	0.00	0.00	0.98	
Τ 26		Π5		0.00	0.00	2.02	
Τ 26			Π6	-34.86	11.90	4.09	Φ10/40(90)
Τ 26		Π5		0.00	0.00	2.02	
Τ 26			Π6	-38.02	12.28	4.47	Φ10/40(130)
Τ 26		Π5		0.00	0.00	2.02	
Τ 26			Π6	-25.87	10.60	3.75	Φ10/40(170)
Τ 26		Π5		0.00	0.00	2.02	
Τ 26			Π6	-12.10	7.61	3.75	
Τ 26		Π5		0.00	0.00	2.02	
Τ 26			Π6	-16.06	8.65	3.75	
Τ 26		Π5		0.00	0.00	2.02	
Τ 26			Π6	-36.32	12.08	4.26	Φ10/40(296)
Τ 26		Π5		0.00	0.00	2.02	
Τ 26			Π6	-33.42	11.71	3.91	Φ10/40(337)
Τ 26		Π5		0.00	0.00	2.02	
Τ 26			Π6	-34.83	11.90	4.08	Φ10/40(376)
Τ 26		Π5		0.00	0.00	2.02	
Τ 26			Π6	-37.05	12.16	4.35	Φ10/40(416)
Τ 26		Π5		0.00	0.00	2.02	
Τ 26			Π6	-37.31	12.19	4.38	Φ10/40(456)
Τ 26		Π5		0.00	0.00	2.02	
Τ 26			Π6	-30.74	11.35	3.75	Φ10/40(494)
Τ 27		Π6		-3.47	4.22	0.98	Φ10/40(9)
Τ 27			Π7	0.00	0.00	0.98	Φ10/40(26)
Τ 27		Π6		-6.38	5.65	0.98	
Τ 27			Π7	0.00	0.00	0.98	
Τ 27		Π6		-25.70	10.57	2.99	
Τ 27			Π7	0.00	0.00	0.98	
Τ 27		Π6		-19.68	9.46	2.29	
Τ 27			Π7	0.00	0.00	0.98	
Τ 27		Π6		-12.39	7.69	1.42	
Τ 27			Π7	0.00	0.00	0.98	Φ10/40(230)
Τ 27		Π6		-15.47	8.49	1.78	
Τ 27			Π7	0.00	0.00	0.98	Φ10/40(271)
Τ 27		Π6		-26.24	10.66	3.05	
Τ 27			Π7	0.00	0.00	0.98	
Τ 27		Π6		-26.67	10.73	3.10	
Τ 27			Π7	0.00	0.00	0.98	
Τ 27		Π6		-26.84	10.75	3.12	Φ10/40(377)
Τ 27			Π7	0.00	0.00	0.98	Φ10/40(391)
Τ 27		Π6		-19.36	9.40	2.25	
Τ 27			Π7	0.00	0.00	0.98	
Τ 27		Π6		-11.70	7.49	1.34	
Τ 27			Π7	0.00	0.00	0.98	
Τ 27		Π6		-21.86	9.87	2.53	

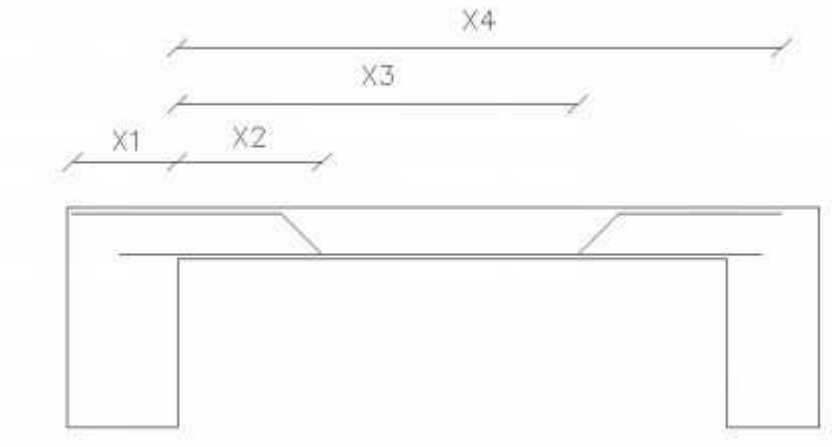
Τ 27			Π7	0.00	0.00	0.98	Φ10/40(511)
Δ 28	40x60		Π1	0.00	0.00	1.03	
Δ 28	40x60		Π1	0.00	0.00	1.09	
Δ 29	40x110	Π7	Π8	-37.46	12.21	4.40	
Δ 29	40x110	Π7	Π8	-16.84	8.84	3.75	
Δ 29	40x110	Π7	Π8	-13.65	8.04	3.75	
Δ 29	40x110	Π7	Π8	-18.93	9.31	3.75	
Δ 29	40x110	Π7	Π8	-19.22	9.37	3.75	
Δ 29	40x110	Π7	Π8	-18.55	9.23	3.75	
Δ 29	40x110	Π7	Π8	-15.98	8.63	3.75	
Δ 29	40x110	Π7	Π8	-11.73	7.50	3.75	
Δ 29	40x110	Π7	Π8	-15.50	8.50	3.75	
Δ 29	40x110	Π7	Π8	-17.45	8.97	3.75	
Δ 29	40x110	Π7	Π8	-14.40	8.23	3.75	
Δ 29	40x110	Π7	Π8	-11.73	7.50	3.75	
Δ 30	50x110	Π8	Π9	-17.40	8.95	3.75	
Δ 30	50x110	Π8	Π9	-19.44	9.41	3.75	Φ10/40(106)
Δ 30	50x110	Π8	Π9	-21.18	9.75	3.75	
Δ 30	50x110	Π8	Π9	-18.13	9.12	3.75	
Δ 30	50x110	Π8	Π9	-17.37	8.95	3.75	
Δ 30	50x110	Π8	Π9	-18.13	9.12	3.75	
Δ 30	50x110	Π8	Π9	-21.96	9.89	3.75	
Δ 30	50x110	Π8	Π9	-21.30	9.77	3.75	
Δ 30	50x110	Π8	Π9	-21.66	9.84	3.75	
Δ 30	50x110	Π8	Π9	-16.72	8.81	3.75	
Δ 30	50x110	Π8	Π9	-18.01	9.09	3.75	
Δ 30	50x110	Π8	Π9	-21.71	9.85	3.75	
Δ 31	40x60	Π1	Π2	-40.42	14.17	6.45	Φ10/32(51)
Δ 31	40x60	Π1	Π2	-40.42	14.17	6.45	Φ10/34(59)
Δ 32	50x110	Π9	Π10	-16.68	8.80	3.75	
Δ 32	50x110	Π9	Π10	-12.88	7.83	3.75	
Δ 32	50x110	Π9	Π10	-26.05	10.63	3.75	
Δ 32	50x110	Π9	Π10	-24.55	10.37	3.75	Φ10/40(186)
Δ 32	50x110	Π9	Π10	-16.49	8.75	3.75	
Δ 32	50x110	Π9	Π10	-24.55	10.37	3.75	
Δ 32	50x110	Π9	Π10	-23.97	10.25	3.75	
Δ 32	50x110	Π9	Π10	-25.53	10.54	3.75	
Δ 32	50x110	Π9	Π10	-17.77	9.04	3.75	Φ10/40(392)
Δ 32	50x110	Π9	Π10	-18.57	9.23	3.75	
Δ 32	50x110	Π9	Π10	-26.28	10.66	3.75	
Δ 32	50x110	Π9	Π10	-11.76	7.51	3.75	
Δ 33	50x110	Π10		-22.55	10.00	2.61	Φ10/40(27)
Δ 33	50x110		Π11	0.00	0.00	0.98	
Δ 33	50x110	Π10		-13.43	7.98	1.54	
Δ 33	50x110		Π11	0.00	0.00	0.98	
Δ 33	50x110	Π10		-20.57	9.63	2.39	
Δ 33	50x110		Π11	0.00	0.00	1.03	Φ10/40(148)
Δ 33	50x110	Π10		-14.14	8.17	1.63	Φ10/40(187)
Δ 33	50x110		Π11	0.00	0.00	0.98	Φ10/40(191)
Δ 33	50x110	Π10		-22.40	9.97	2.59	Φ10/40(231)
Δ 33	50x110		Π11	0.00	0.00	0.98	
Δ 33	50x110	Π10		-14.14	8.17	1.63	
Δ 33	50x110		Π11	0.00	0.00	0.98	Φ10/40(275)
Δ 33	50x110	Π10		-20.37	9.60	2.36	
Δ 33	50x110		Π11	0.00	0.00	1.15	Φ10/40(315)
Δ 33	50x110	Π10		-18.88	9.30	2.19	
Δ 33	50x110		Π11	0.00	0.00	1.15	Φ10/40(354)
Δ 33	50x110	Π10		-14.12	8.16	1.62	Φ10/40(393)
Δ 33	50x110		Π11	0.00	0.00	1.31	
Δ 33	50x110	Π10		-13.02	7.87	1.50	Φ10/40(431)
Δ 33	50x110		Π11	0.00	0.00	0.98	
Δ 33	50x110	Π10		-14.48	8.25	1.67	
Δ 33	50x110		Π11	0.00	0.00	0.98	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Δ 33	50x110	Π10		-11.61	7.47	1.33	
Δ 33	50x110		Π11	0.00	0.00	0.98	
Δ 34	40x60	Π2	Π3	-31.95	13.75	5.03	Φ10/40(52)
Δ 34	40x60	Π2	Π3	-31.95	13.75	5.03	Φ10/40(60)
Τ 35		Π11		-3.88	4.45	0.98	
Τ 35			Π12	0.00	0.00	0.98	Φ10/40(203)
Τ 35		Π11		-15.65	8.54	1.80	
Τ 35			Π12	0.00	0.00	0.98	
Τ 35		Π11		-5.58	5.30	0.98	Φ10/40(276)
Τ 35			Π12	0.00	0.00	0.98	
Τ 36		Π11		-17.37	8.95	2.01	
Τ 36			Π12	0.00	0.00	0.98	Φ10/40(161)
Τ 36		Π11		0.00	0.00	1.15	
Τ 36			Π12	-14.15	8.17	3.75	Φ10/40(328)
Τ 36		Π11		-16.77	8.82	1.94	
Τ 36			Π12	0.00	0.00	0.98	Φ10/40(366)
Τ 36		Π11		-15.65	8.54	1.80	
Τ 36			Π12	0.00	0.00	0.98	
Τ 36		Π11		-16.30	8.71	1.88	
Τ 36			Π12	0.00	0.00	0.98	
Τ 37		Π11		-20.73	9.67	2.40	Φ10/32(31)
Τ 37			Π12	0.00	0.00	0.98	Φ10/40(39)
Τ 37		Π11		-14.44	8.24	1.66	
Τ 37			Π12	0.00	0.00	0.98	
Τ 37		Π11		-15.48	8.50	1.78	
Τ 37			Π12	0.00	0.00	0.98	Φ10/40(485)
Τ 37		Π11		-12.19	7.63	1.40	
Τ 37			Π12	0.00	0.00	0.98	
Τ 38		Π12	Π13	-9.28	6.74	3.75	
Τ 38		Π12	Π13	-16.07	8.65	3.75	
Τ 38		Π12	Π13	-17.37	8.95	3.75	
Τ 38		Π12	Π13	-14.07	8.15	3.75	
Τ 38		Π12	Π13	-12.57	7.74	3.75	
Τ 38		Π12	Π13	-14.07	8.15	3.75	
Τ 38		Π12	Π13	-18.09	9.11	3.75	
Τ 38		Π12	Π13	-17.71	9.03	3.75	
Τ 38		Π12	Π13	-16.07	8.65	3.75	
Τ 38		Π12	Π13	-17.09	8.88	3.75	
Τ 38		Π12	Π13	-17.26	8.92	3.75	
Τ 38		Π12	Π13	-12.85	7.82	3.75	
Δ 39	40x50	Π3		0.00	0.00	0.98	
Δ 39	40x50	Π3		-2.09	4.33	0.98	Φ10/40(61)
Τ 40		Π13	Π14	-25.09	10.46	3.75	Φ10/40(204)
Τ 40		Π13	Π14	-25.09	10.46	3.75	
Τ 40		Π13	Π14	-25.09	10.46	3.75	
Τ 41		Π13	Π14	-30.87	11.37	4.56	
Τ 41		Π13	Π14	-35.64	12.00	4.56	Φ10/40(329)
Τ 41		Π13	Π14	-30.78	11.35	4.56	Φ10/40(367)
Τ 41		Π13	Π14	-36.28	12.07	4.56	Φ10/32(408)
Τ 41		Π13	Π14	-27.72	10.90	4.56	Φ10/26(446)
Τ 42		Π13		0.00	0.00	0.98	
Τ 42		Π13	Π14	-25.09	10.46	3.75	
Τ 42		Π13	Π14	-25.09	10.46	4.51	Φ10/40(486)
Τ 42		Π13	Π14	-25.09	10.46	3.75	
Δ 43	30x50	ΠΡ4		-60.71	13.97	7.26	Φ10/10(40)
Δ 43	30x50	ΠΡ4		-60.71	13.97	7.26	Φ10/10(42)
Δ 43	30x50	ΠΡ4		-60.71	13.97	7.26	Φ10/10(44)
Δ 44	30x80	Π14		0.00	0.00	0.98	
Δ 44	30x80	Π14		0.00	0.00	0.98	
Δ 44	30x80	Π14		0.00	0.00	0.98	
Δ 45	30x60	Π14		-15.30	8.45	1.76	
Δ 45	30x60	Π14		0.00	0.00	1.09	
Δ 45	30x60	Π14		-0.31	1.29	1.15	

Δ 45	30x60	Π14		-15.17	8.41	1.74	
Δ 46	30x80	Π14		0.00	0.00	0.98	
Δ 46	30x80	Π14		-33.89	11.78	3.97	Φ10/40(447)
Δ 46	30x80	Π14		-13.31	7.94	1.53	
Δ 46	30x80	Π14		-6.18	5.57	0.98	
Δ 47	100x45		Π14	0.00	0.00	0.00	
Δ 47	100x45		Π14	0.00	0.00	0.00	
Τ 1005		Π1		0.00	0.00	1.15	
Τ 1005			Π8	-19.04	9.33	2.21	
Τ 1007		Π1		-12.62	9.91	1.93	Φ10/40(77)
Τ 1007			Π9	0.00	0.00	0.00	
Τ 1009		Π2		0.00	0.00	0.98	
Τ 1009			Π10	-22.29	9.95	2.58	
Τ 1016		Π5		-6.43	7.36	0.97	
Τ 1018		Π5		0.00	0.00	0.00	
Τ 1019			Π5	-11.69	9.61	2.02	Φ10/40(85)
Τ 1019			Π5	0.00	0.00	2.02	
Τ 1020			Π5	-31.27	13.71	4.96	Φ10/40(371)
Τ 1020			Π5	-21.78	12.27	3.37	
Τ 1020			Π5	-19.07	11.71	3.00	
Τ 1021			Π5	-30.89	13.68	4.92	Φ10/40(292)
Τ 1021			Π5	-32.26	13.77	5.07	Φ10/40(333)
Τ 1022			Π5	-21.54	12.22	3.33	Φ10/40(125)
Τ 1022			Π5	-22.95	12.50	3.56	
Τ 1023			Π5	0.00	0.00	2.02	Φ10/40(209)
Τ 1023			Π5	0.00	0.00	2.02	
Τ 1030		Π3		-10.45	9.17	1.60	Φ10/40(67)
Τ 1030			Π12	0.00	0.00	0.00	
Τ 1041		Π6		0.00	0.00	0.00	
Τ 1064		Π13		0.00	0.00	0.00	

Στάθμη 4: Θέσεις ράβδων ανοιγμάτων



α/α	ράβδοι	X1	X2	X3	X4	πλάκα	ζώνη
1	Φ10/38	-0.10			14.65	Π14	1YY
3	Φ10/38	-0.10			14.65	Π14	2YY
5	Φ10/40	-0.10			16.75	Π6	5YY
7	Φ10/40	-0.10			2.40	Π6	7XX
8	Φ10/40	-0.20	0.70	1.65	2.40	Π6	7XX
11	Φ10/40	-0.10			2.50	Π7	8XX
12	Φ10/40	-0.10			2.30	Π7	8XX
13	Φ10/40	-0.10	0.65	1.60	4.45	Π7	8XX
15	Φ10/37	-0.30			2.60	Π8	8XX
16	Φ10/40	-0.10			2.40	Π8	8XX
17	Φ10/40	-0.80	0.70	1.65	3.90	Π8	8XX
19	Φ10/40	-0.30			2.50	Π9	8XX

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

20	Φ10/40	-0.10			2.30	Π9	8ΧΧ
21	Φ10/40	-1.40	0.65	1.55	4.45	Π9	8ΧΧ
23	Φ10/40	-0.30			2.40	Π10	8ΧΧ
24	Φ10/40	-0.10			2.30	Π10	8ΧΧ
25	Φ10/40	-1.40	0.65	1.60	2.40	Π10	8ΧΧ
29	Φ10/40	-0.10			2.25	Π11	9ΧΧ
30	Φ10/40	-0.20	0.70	1.45	2.40	Π11	9ΧΧ
33	Φ10/40	-0.10			2.35	Π12	10ΧΧ
34	Φ10/40	-0.10	0.70	1.60	3.15	Π12	10ΧΧ
36	Φ10/40	-0.40			2.30	Π13	10ΧΧ
37	Φ10/40	-0.10			2.30	Π13	10ΧΧ
38	Φ10/40	-1.50	0.65	1.60	2.30	Π13	10ΧΧ
45	Φ10/35	-0.10			5.10	Π1	14ΧΧ
46	Φ10/35	-0.20	1.10	3.55	7.00	Π1	14ΧΧ
47	Φ10/40	-0.10			5.10	Π2	14ΧΧ
48	Φ10/40	-2.00	1.45	2.20	8.00	Π2	14ΧΧ
49	Φ10/40	-0.10			5.10	Π3	14ΧΧ
50	Φ10/40	-3.50	2.00	3.85	5.20	Π3	14ΧΧ
53	Φ10/35	-0.10			5.10	Π1	15ΧΧ
54	Φ10/35	-0.20	1.10	3.40	7.00	Π1	15ΧΧ
55	Φ10/40	-0.10			5.10	Π2	15ΧΧ
56	Φ10/40	-2.50	1.40	3.60	7.00	Π2	15ΧΧ
57	Φ10/40	-0.10			5.10	Π3	15ΧΧ
58	Φ10/40	-3.00	1.75	4.30	5.10	Π3	15ΧΧ
62	Φ10/40	-0.10			4.70	Π3	16ΥΥ
63	Φ10/40	-0.10	1.10	3.55	4.80	Π3	16ΥΥ
65	Φ10/40	-0.10			4.70	Π3	18ΥΥ
66	Φ10/40	-0.20	1.10	3.50	4.75	Π3	18ΥΥ
68	Φ10/40	-0.10			4.70	Π2	20ΥΥ
69	Φ10/40	-0.10	1.10	3.55	4.85	Π2	20ΥΥ
72	Φ10/40	-0.10			4.70	Π2	22ΥΥ
73	Φ10/40	-0.20	1.10	3.55	4.80	Π2	22ΥΥ
74	Φ10/35	-0.10			4.70	Π1	24ΥΥ
75	Φ10/35	-0.15	1.25	3.90	4.80	Π1	24ΥΥ
78	Φ10/40	-0.10			16.85	Π9	25ΥΥ
79	Φ10/30	-0.10			4.75	Π1	26ΥΥ
80	Φ10/30	-0.20	1.15	3.25	4.85	Π1	26ΥΥ
82	Φ10/40	-0.10			5.10	Π5	28ΧΧ
83	Φ12/25	-0.15			5.10	Π5	28ΧΧ
84	Φ12/25	-0.15	0.75	3.70	5.15	Π5	28ΧΧ
87	Φ10/40	-0.30			2.40	Π6	29ΧΧ
88	Φ10/40	-0.10			2.40	Π6	29ΧΧ
89	Φ10/40	-0.30	0.80	1.55	2.40	Π6	29ΧΧ
92	Φ10/40	-0.10			2.60	Π7	30ΧΧ
93	Φ10/40	-0.10			2.30	Π7	30ΧΧ
94	Φ10/40	-0.10	0.65	1.60	3.85	Π7	30ΧΧ
96	Φ10/40	-0.10			2.40	Π8	30ΧΧ
97	Φ10/40	-0.80	0.80	1.55	3.25	Π8	30ΧΧ
99	Φ10/40	-0.30			2.50	Π9	30ΧΧ
100	Φ10/40	-0.10			2.30	Π9	30ΧΧ
101	Φ10/40	-1.55	0.20	1.50	3.80	Π9	30ΧΧ
103	Φ10/40	-0.30			2.40	Π10	30ΧΧ
104	Φ10/40	-0.10			2.30	Π10	30ΧΧ
105	Φ10/40	-1.40	0.70	1.50	2.40	Π10	30ΧΧ
108	Φ10/40	-0.10			2.35	Π11	31ΧΧ
109	Φ10/40	-0.10			2.25	Π11	31ΧΧ
110	Φ10/40	-0.10	1.15	0.20	2.35	Π11	31ΧΧ
112	Φ10/40	-0.10			2.55	Π12	32ΧΧ
113	Φ10/40	-0.10			2.35	Π12	32ΧΧ
114	Φ10/40	-0.10	0.65	1.60	3.20	Π12	32ΧΧ
116	Φ10/35	-0.30			2.60	Π13	32ΧΧ
117	Φ10/40	-0.10			2.30	Π13	32ΧΧ
118	Φ10/40	-0.90	0.65	1.60	5.65	Π13	32ΧΧ

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

120	Φ10/40	-0.10			4.30	Π14	32ΧΧ
121	Φ10/40	-1.30	1.40	3.05	4.40	Π14	32ΧΧ
123	Φ12/25	-0.15			5.10	Π5	33ΧΧ
124	Φ12/25	-0.30	0.75	3.70	5.20	Π5	33ΧΧ
127	Φ10/25	-0.30			2.55	Π6	34ΧΧ
128	Φ10/40	-0.10			2.40	Π6	34ΧΧ
129	Φ10/40	-0.30	0.80	1.55	2.55	Π6	34ΧΧ
132	Φ10/40	-0.10			2.50	Π7	35ΧΧ
133	Φ10/40	-0.10			2.30	Π7	35ΧΧ
134	Φ10/40	-0.10	0.80	2.05	3.75	Π7	35ΧΧ
136	Φ10/37	-0.30			2.55	Π8	35ΧΧ
137	Φ10/40	-0.10			2.40	Π8	35ΧΧ
138	Φ10/40	-0.80	0.70	1.65	4.60	Π8	35ΧΧ
140	Φ10/30	-0.25			2.45	Π9	35ΧΧ
141	Φ10/20	-0.10			2.30	Π9	35ΧΧ
143	Φ10/30	-0.25			2.45	Π10	35ΧΧ
144	Φ10/20	-0.10			2.30	Π10	35ΧΧ
146	Φ10/37	-0.10			2.35	Π11	36ΧΧ
147	Φ10/17	-0.10			2.25	Π11	36ΧΧ
150	Φ10/40	-0.10			2.55	Π12	37ΧΧ
151	Φ10/40	-0.10			2.35	Π12	37ΧΧ
152	Φ10/40	-0.10	0.70	1.60	3.85	Π12	37ΧΧ
154	Φ10/35	-0.30			2.50	Π13	37ΧΧ
155	Φ10/40	-0.10			2.30	Π13	37ΧΧ
156	Φ10/40	-1.40	0.65	1.60	3.65	Π13	37ΧΧ
158	Φ10/40	-0.30			4.40	Π14	37ΧΧ
159	Φ10/35	-0.10			4.30	Π14	37ΧΧ
160	Φ10/35	-0.85	0.80	3.60	4.40	Π14	37ΧΧ
163	Φ10/40	-0.25			5.10	Π5	38ΧΧ
164	Φ12/25	-0.15			5.10	Π5	38ΧΧ
165	Φ12/25	-0.30	0.75	3.70	5.15	Π5	38ΧΧ
167	Φ10/33	-0.25			2.55	Π6	39ΧΧ
168	Φ10/40	-0.10			2.40	Π6	39ΧΧ
169	Φ10/40	-0.25	0.80	1.55	2.55	Π6	39ΧΧ
172	Φ10/40	-0.10			2.50	Π7	40ΧΧ
173	Φ10/40	-0.10			2.30	Π7	40ΧΧ
174	Φ10/40	-0.10	0.65	1.60	3.75	Π7	40ΧΧ
176	Φ10/40	-0.30			2.60	Π8	40ΧΧ
177	Φ10/40	-0.10			2.40	Π8	40ΧΧ
178	Φ10/40	-0.80	0.85	1.75	3.95	Π8	40ΧΧ
180	Φ10/30	-0.30			2.50	Π9	40ΧΧ
181	Φ10/40	-0.10			2.30	Π9	40ΧΧ
182	Φ10/40	-1.40	0.75	1.50	3.90	Π9	40ΧΧ
184	Φ10/40	-0.10			2.30	Π10	40ΧΧ
185	Φ10/40	-2.05	0.75	1.50	2.40	Π10	40ΧΧ
189	Φ10/40	-0.10			2.25	Π11	41ΧΧ
190	Φ10/20	-0.10			2.25	Π11	41ΧΧ
193	Φ10/40	-0.10			2.35	Π12	42ΧΧ
194	Φ10/40	-0.10	0.70	1.60	3.85	Π12	42ΧΧ
196	Φ10/40	-0.40			2.40	Π13	42ΧΧ
197	Φ10/40	-0.10			2.30	Π13	42ΧΧ
198	Φ10/40	-1.50	0.65	1.60	3.65	Π13	42ΧΧ
200	Φ10/40	-0.20			4.30	Π14	42ΧΧ
201	Φ10/40	-0.10			4.30	Π14	42ΧΧ
202	Φ10/40	-1.95	0.80	3.25	4.30	Π14	42ΧΧ
206	Φ10/40	-0.10			5.10	Π5	43ΧΧ
207	Φ12/25	-0.15			5.05	Π5	43ΧΧ
208	Φ12/25	-0.15	1.30	3.65	5.10	Π5	43ΧΧ
211	Φ10/40	-0.35			2.45	Π6	44ΧΧ
212	Φ10/40	-0.10			2.40	Π6	44ΧΧ
213	Φ10/40	-0.35	0.70	1.65	2.45	Π6	44ΧΧ
215	Φ10/40	-0.10			2.50	Π7	45ΧΧ
216	Φ10/40	-0.10			2.30	Π7	45ΧΧ

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

217	Φ10/40	-0.10	0.65	1.60	3.75	Π7	45ΧΧ
219	Φ10/40	-0.30			2.60	Π8	45ΧΧ
220	Φ10/40	-0.10			2.40	Π8	45ΧΧ
221	Φ10/40	-0.80	0.70	1.65	3.25	Π8	45ΧΧ
223	Φ10/40	-0.30			2.50	Π9	45ΧΧ
224	Φ10/40	-0.10			2.30	Π9	45ΧΧ
225	Φ10/40	-1.40	0.65	1.55	3.60	Π9	45ΧΧ
227	Φ10/37	-0.30			2.40	Π10	45ΧΧ
228	Φ10/40	-0.10			2.30	Π10	45ΧΧ
229	Φ10/40	-2.05	0.65	1.60	2.40	Π10	45ΧΧ
233	Φ10/40	-0.10			2.35	Π11	46ΧΧ
234	Φ10/40	-0.10			2.25	Π11	46ΧΧ
235	Φ10/40	-0.10	0.65	1.55	2.35	Π11	46ΧΧ
237	Φ10/40	-0.10			2.55	Π12	47ΧΧ
238	Φ10/40	-0.10			2.35	Π12	47ΧΧ
239	Φ10/40	-0.10	0.70	1.60	4.95	Π12	47ΧΧ
241	Φ10/40	-0.30			2.50	Π13	47ΧΧ
242	Φ10/40	-0.10			2.30	Π13	47ΧΧ
243	Φ10/40	-2.30	0.65	1.60	3.25	Π13	47ΧΧ
245	Φ10/40	-0.30			4.30	Π14	47ΧΧ
246	Φ10/40	-0.10			4.30	Π14	47ΧΧ
247	Φ10/40	-0.85	1.55	3.15	4.30	Π14	47ΧΧ
249	Φ12/25	-0.15			5.10	Π5	48ΧΧ
250	Φ12/25	-0.25	1.30	3.70	5.20	Π5	48ΧΧ
252	Φ10/40	-0.35			2.50	Π6	49ΧΧ
253	Φ10/40	-0.10			2.40	Π6	49ΧΧ
254	Φ10/40	-0.35	0.70	1.65	2.50	Π6	49ΧΧ
256	Φ10/40	-0.10			2.50	Π7	50ΧΧ
257	Φ10/40	-0.10			2.30	Π7	50ΧΧ
258	Φ10/40	-0.10	0.65	1.60	3.75	Π7	50ΧΧ
260	Φ10/40	-0.30			2.60	Π8	50ΧΧ
261	Φ10/40	-0.10			2.40	Π8	50ΧΧ
262	Φ10/40	-0.80	0.80	1.55	3.95	Π8	50ΧΧ
264	Φ10/30	-0.30			2.50	Π9	50ΧΧ
265	Φ10/40	-0.10			2.30	Π9	50ΧΧ
266	Φ10/40	-1.40	0.75	1.50	3.15	Π9	50ΧΧ
268	Φ10/40	-0.30			2.40	Π10	50ΧΧ
269	Φ10/40	-0.10			2.30	Π10	50ΧΧ
270	Φ10/40	-2.05	0.75	1.50	2.40	Π10	50ΧΧ
273	Φ10/40	-0.10			2.25	Π11	51ΧΧ
274	Φ10/40	-0.10	0.85	1.70	2.25	Π11	51ΧΧ
278	Φ10/40	-0.10			2.55	Π12	52ΧΧ
279	Φ10/40	-0.10			2.35	Π12	52ΧΧ
280	Φ10/40	-0.10	0.70	1.60	4.50	Π12	52ΧΧ
282	Φ10/40	-0.30			2.50	Π13	52ΧΧ
283	Φ10/40	-0.10			2.30	Π13	52ΧΧ
284	Φ10/40	-1.40	0.65	1.60	3.25	Π13	52ΧΧ
286	Φ10/40	-0.30			4.30	Π14	52ΧΧ
287	Φ10/40	-0.10			4.30	Π14	52ΧΧ
288	Φ10/40	-1.30	0.80	3.25	4.30	Π14	52ΧΧ
290	Φ12/25	-0.15			5.10	Π5	53ΧΧ
291	Φ12/25	-0.35	0.75	3.70	5.20	Π5	53ΧΧ
294	Φ10/25	-0.25			2.55	Π6	54ΧΧ
295	Φ10/20	-0.10			2.40	Π6	54ΧΧ
298	Φ10/40	-0.10			2.45	Π7	55ΧΧ
299	Φ10/40	-0.10			2.30	Π7	55ΧΧ
300	Φ10/40	-0.10	0.80	2.10	4.45	Π7	55ΧΧ
302	Φ10/40	-0.25			2.55	Π8	55ΧΧ
303	Φ10/35	-0.10			2.40	Π8	55ΧΧ
304	Φ10/35	-1.95	0.70	1.65	3.25	Π8	55ΧΧ
306	Φ10/40	-0.25			2.45	Π9	55ΧΧ
307	Φ10/17	-0.10			2.30	Π9	55ΧΧ
309	Φ10/37	-0.25			2.45	Π10	55ΧΧ

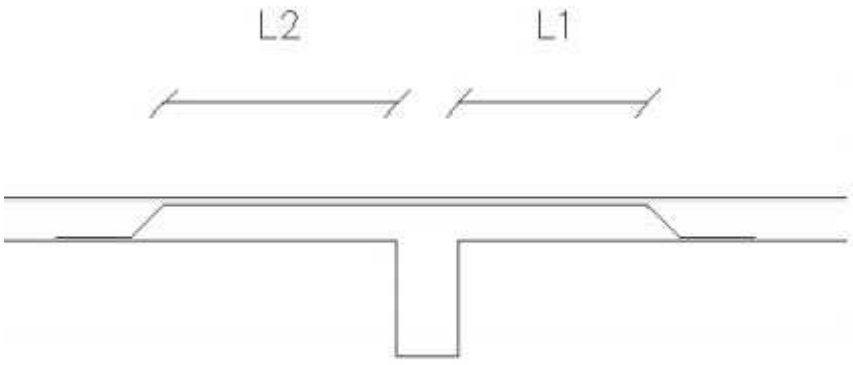
ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

310	Φ10/17	-0.10			2.30	Π10	55ΧΧ
312	Φ10/40	-0.10			2.30	Π11	56ΧΧ
313	Φ10/30	-0.10			2.25	Π11	56ΧΧ
314	Φ10/30	-0.10	0.20	1.95	2.30	Π11	56ΧΧ
317	Φ10/40	-0.30			2.55	Π12	57ΧΧ
318	Φ10/40	-0.10			2.35	Π12	57ΧΧ
319	Φ10/40	-0.30	0.70	1.60	3.85	Π12	57ΧΧ
321	Φ10/33	-0.30			2.45	Π13	57ΧΧ
322	Φ10/40	-0.10			2.30	Π13	57ΧΧ
323	Φ10/40	-1.40	0.65	1.60	3.65	Π13	57ΧΧ
325	Φ10/40	-0.25			4.35	Π14	57ΧΧ
326	Φ10/35	-0.10			4.30	Π14	57ΧΧ
327	Φ10/35	-1.95	1.30	3.45	4.35	Π14	57ΧΧ
331	Φ12/25	-0.15			5.10	Π5	58ΧΧ
332	Φ12/25	-0.35	0.75	3.70	5.20	Π5	58ΧΧ
335	Φ10/25	-0.25			2.55	Π6	59ΧΧ
336	Φ10/20	-0.10			2.40	Π6	59ΧΧ
339	Φ10/40	-0.10			2.60	Π7	60ΧΧ
340	Φ10/40	-0.10			2.30	Π7	60ΧΧ
341	Φ10/40	-0.10	0.85	2.10	4.35	Π7	60ΧΧ
343	Φ10/40	-0.10			2.40	Π8	60ΧΧ
344	Φ10/40	-1.95	0.80	1.55	3.25	Π8	60ΧΧ
346	Φ10/40	-0.40			2.50	Π9	60ΧΧ
347	Φ10/20	-0.10			2.30	Π9	60ΧΧ
349	Φ10/40	-0.30			2.45	Π10	60ΧΧ
350	Φ10/20	-0.10			2.30	Π10	60ΧΧ
352	Φ10/40	-0.10			2.35	Π11	61ΧΧ
353	Φ10/15	-0.10			2.25	Π11	61ΧΧ
356	Φ10/40	-0.10			2.55	Π12	62ΧΧ
357	Φ10/20	-0.10			2.35	Π12	62ΧΧ
359	Φ10/33	-0.30			2.45	Π13	62ΧΧ
360	Φ10/40	-0.10			2.30	Π13	62ΧΧ
361	Φ10/40	-0.90	0.65	1.60	3.65	Π13	62ΧΧ
363	Φ10/40	-0.25			4.35	Π14	62ΧΧ
364	Φ10/30	-0.10			4.30	Π14	62ΧΧ
365	Φ10/30	-1.95	0.85	3.65	4.35	Π14	62ΧΧ
369	Φ12/25	-0.15			5.10	Π5	63ΧΧ
370	Φ12/25	-0.35	0.75	3.70	5.20	Π5	63ΧΧ
373	Φ10/25	-0.25			2.50	Π6	64ΧΧ
374	Φ10/40	-0.10			2.40	Π6	64ΧΧ
375	Φ10/40	-0.25	0.95	2.30	2.50	Π6	64ΧΧ
379	Φ10/40	-0.10			2.30	Π7	65ΧΧ
380	Φ10/40	-0.10	0.85	2.10	4.45	Π7	65ΧΧ
382	Φ10/40	-0.40			2.55	Π8	65ΧΧ
383	Φ10/35	-0.10			2.40	Π8	65ΧΧ
384	Φ10/35	-1.40	0.70	1.65	3.25	Π8	65ΧΧ
386	Φ10/40	-0.25			2.45	Π9	65ΧΧ
387	Φ10/17	-0.10			2.30	Π9	65ΧΧ
389	Φ10/40	-0.10			2.30	Π10	65ΧΧ
390	Φ10/40	-1.40	0.15	1.40	2.40	Π10	65ΧΧ
395	Φ10/40	-0.15			2.35	Π11	66ΧΧ
396	Φ10/15	-0.10			2.25	Π11	66ΧΧ
398	Φ10/40	-0.10			2.55	Π12	67ΧΧ
399	Φ10/20	-0.10			2.35	Π12	67ΧΧ
401	Φ10/35	-0.30			2.45	Π13	67ΧΧ
402	Φ10/40	-0.10			2.30	Π13	67ΧΧ
403	Φ10/40	-0.90	0.65	1.60	4.10	Π13	67ΧΧ
405	Φ10/40	-0.25			4.40	Π14	67ΧΧ
406	Φ10/30	-0.10			4.30	Π14	67ΧΧ
407	Φ10/30	-1.95	1.30	3.60	4.40	Π14	67ΧΧ
410	Φ12/25	-0.15			5.10	Π5	68ΧΧ
411	Φ12/25	-0.35	0.75	3.70	5.20	Π5	68ΧΧ
413	Φ10/33	-0.30			2.55	Π6	69ΧΧ

414	Φ10/40	-0.10			2.40	Π6	69ΧΧ
415	Φ10/40	-0.30	0.80	1.55	2.55	Π6	69ΧΧ
418	Φ10/40	-0.10			2.50	Π7	70ΧΧ
419	Φ10/40	-0.10			2.30	Π7	70ΧΧ
420	Φ10/40	-0.10	0.75	1.50	3.75	Π7	70ΧΧ
422	Φ10/40	-0.30			2.55	Π8	70ΧΧ
423	Φ10/40	-0.10			2.40	Π8	70ΧΧ
424	Φ10/40	-0.80	0.70	1.65	3.25	Π8	70ΧΧ
426	Φ10/40	-0.25			2.60	Π9	70ΧΧ
427	Φ10/17	-0.10			2.30	Π9	70ΧΧ
429	Φ10/40	-0.10			2.30	Π10	70ΧΧ
430	Φ10/40	-1.40	0.15	1.45	2.35	Π10	70ΧΧ
433	Φ10/40	-0.10			2.35	Π11	71ΧΧ
434	Φ10/20	-0.10			2.25	Π11	71ΧΧ
436	Φ10/40	-0.10			2.50	Π12	72ΧΧ
437	Φ10/20	-0.10			2.35	Π12	72ΧΧ
439	Φ10/35	-0.30			2.40	Π13	72ΧΧ
440	Φ10/40	-0.10			2.30	Π13	72ΧΧ
441	Φ10/40	-0.90	0.65	1.60	3.65	Π13	72ΧΧ
443	Φ10/40	-0.20			4.45	Π14	72ΧΧ
444	Φ10/35	-0.10			4.30	Π14	72ΧΧ
445	Φ10/35	-1.95	1.30	3.65	4.45	Π14	72ΧΧ
449	Φ10/40	-0.20			5.10	Π5	73ΧΧ
450	Φ12/25	-0.15			5.10	Π5	73ΧΧ
451	Φ12/25	-0.25	0.75	3.70	5.15	Π5	73ΧΧ
453	Φ10/40	-0.30			2.45	Π6	74ΧΧ
454	Φ10/40	-0.10			2.40	Π6	74ΧΧ
455	Φ10/40	-0.30	0.80	1.55	2.45	Π6	74ΧΧ
458	Φ10/40	-0.10			2.50	Π7	75ΧΧ
459	Φ10/40	-0.10			2.30	Π7	75ΧΧ
460	Φ10/40	-0.10	0.75	1.50	4.45	Π7	75ΧΧ
462	Φ10/40	-0.30			2.60	Π8	75ΧΧ
463	Φ10/40	-0.10			2.40	Π8	75ΧΧ
464	Φ10/40	-0.80	0.70	1.65	3.95	Π8	75ΧΧ
466	Φ10/30	-0.30			2.50	Π9	75ΧΧ
467	Φ10/20	-0.10			2.30	Π9	75ΧΧ
469	Φ10/40	-0.30			2.40	Π10	75ΧΧ
470	Φ10/20	-0.10			2.30	Π10	75ΧΧ
472	Φ10/40	-0.10			2.35	Π11	76ΧΧ
473	Φ10/20	-0.10			2.25	Π11	76ΧΧ
475	Φ10/40	-0.10			2.50	Π12	77ΧΧ
476	Φ10/20	-0.10			2.35	Π12	77ΧΧ
478	Φ10/38	-0.30			2.45	Π13	77ΧΧ
479	Φ10/40	-0.10			2.30	Π13	77ΧΧ
480	Φ10/40	-1.40	0.65	1.60	4.10	Π13	77ΧΧ
482	Φ10/40	-0.25			4.40	Π14	77ΧΧ
483	Φ10/40	-0.10			4.30	Π14	77ΧΧ
484	Φ10/40	-1.95	1.30	3.70	4.40	Π14	77ΧΧ
488	Φ12/25	-0.15			5.10	Π5	78ΧΧ
489	Φ12/25	-0.25	1.30	3.70	5.20	Π5	78ΧΧ
491	Φ10/30	-0.25			2.55	Π6	79ΧΧ
492	Φ10/40	-0.10			2.40	Π6	79ΧΧ
493	Φ10/40	-0.25	0.80	1.55	2.55	Π6	79ΧΧ
496	Φ10/40	-0.10			2.50	Π7	80ΧΧ
497	Φ10/40	-0.10			2.30	Π7	80ΧΧ
498	Φ10/40	-0.10	0.65	1.60	4.45	Π7	80ΧΧ
500	Φ10/40	-0.30			2.60	Π8	80ΧΧ
501	Φ10/40	-0.10			2.40	Π8	80ΧΧ
502	Φ10/40	-0.80	0.80	1.55	3.25	Π8	80ΧΧ
504	Φ10/40	-0.30			2.50	Π9	80ΧΧ
505	Φ10/40	-0.10			2.30	Π9	80ΧΧ
506	Φ10/40	-1.40	0.75	1.50	3.35	Π9	80ΧΧ
508	Φ10/40	-0.30			2.35	Π10	80ΧΧ

509	Φ10/40	-0.10			2.30	Π10	80XX
510	Φ10/40	-2.05	0.65	1.60	2.35	Π10	80XX
513	Φ10/40	-0.10			2.30	Π11	81XX
514	Φ10/40	-0.10			2.25	Π11	81XX
515	Φ10/40	-0.10	0.85	1.90	2.30	Π11	81XX
517	Φ10/40	-0.10			2.55	Π12	82XX
518	Φ10/40	-0.10			2.35	Π12	82XX
519	Φ10/40	-0.10	0.65	1.60	3.20	Π12	82XX
521	Φ10/40	-0.30			2.50	Π13	82XX
522	Φ10/40	-0.10			2.30	Π13	82XX
523	Φ10/40	-2.05	0.65	1.60	3.25	Π13	82XX
525	Φ10/40	-0.30			4.30	Π14	82XX
526	Φ10/40	-0.10			4.30	Π14	82XX
527	Φ10/40	-0.85	1.55	3.40	4.30	Π14	82XX

Στάθμη 4: Θέσεις ράβδων στηρίξεων



α/α	ράβδοι	L1	L2	δοκός	πλάκα 1	πλάκα 2
2	Φ10/11	9.10	1.85	Δ23	Π14	ΠΡ15
4	Φ10/11	9.10	1.85	Δ23	Π14	ΠΡ15
9	Φ10/40	1.60	0.00	Δ27	Π6	
26	Φ10/40	0.00	1.85	Δ27		Π7
27	Φ10/40	0.95	0.00	Δ33	Π10	
31	Φ10/32	1.75	0.00	Δ37	Π11	
39	Φ10/40	0.00	1.10	Δ37		Π12
40	Φ10/10	2.40	0.00	Δ43	ΠΡ4	
42	Φ10/10	2.40	0.00	Δ43	ΠΡ4	
44	Φ10/10	2.40	0.00	Δ43	ΠΡ4	
51	Φ10/32	0.40	0.45	Δ31	Π1	Π2
52	Φ10/40	0.40	0.40	Δ34	Π2	Π3
59	Φ10/34	0.45	0.45	Δ31	Π1	Π2
60	Φ10/40	0.40	0.40	Δ34	Π2	Π3
61	Φ10/40	1.70	0.00	Δ39	Π3	
64	Φ10/40	0.00	2.05	Δ3		Π3
67	Φ10/40	2.50	0.00	Δ1030	Π3	
70	Φ10/40	0.00	2.05	Δ2		Π2
71	Φ10/40	3.00	0.00	Δ11	Π2	
76	Φ10/40	0.00	2.95	Δ1		Π1
77	Φ10/40	0.40	0.00	Δ1007	Π1	
85	Φ10/40	0.00	4.65	Δ1019		Π5
90	Φ10/40	0.00	1.75	Δ26		Π6
106	Φ10/40	0.85	0.40	Δ30	Π8	Π9
125	Φ10/40	0.00	2.65	Δ1022		Π5
130	Φ10/40	0.00	1.90	Δ26		Π6
148	Φ10/40	0.00	0.50	Δ33		Π11
161	Φ10/40	0.00	1.85	Δ36		Π12

170	Φ10/40	0.00	1.90	Δ26		Π6
186	Φ10/40	0.40	1.10	Δ32	Π9	Π10
187	Φ10/40	1.10	0.00	Δ33	Π10	
191	Φ10/40	0.00	0.50	Δ33		Π11
203	Φ10/40	0.00	1.10	Δ35		Π12
204	Φ10/40	0.90	0.40	Δ40	Π13	Π14
209	Φ10/40	0.00	4.65	Δ1023		Π5
230	Φ10/40	0.00	1.85	Δ27		Π7
231	Φ10/40	0.95	0.00	Δ33	Π10	
271	Φ10/40	0.00	1.85	Δ27		Π7
275	Φ10/40	0.00	1.50	Δ33		Π11
276	Φ10/40	1.10	0.00	Δ35	Π11	
292	Φ10/40	0.00	0.75	Δ1021		Π5
296	Φ10/40	0.00	1.90	Δ26		Π6
315	Φ10/40	0.00	0.50	Δ33		Π11
328	Φ10/40	0.00	1.85	Δ36		Π12
329	Φ10/40	1.05	0.40	Δ41	Π13	Π14
333	Φ10/40	0.00	2.65	Δ1021		Π5
337	Φ10/40	0.00	1.90	Δ26		Π6
354	Φ10/40	0.00	0.50	Δ33		Π11
366	Φ10/40	0.00	2.45	Δ36		Π12
367	Φ10/40	1.00	0.40	Δ41	Π13	Π14
371	Φ10/40	0.00	2.15	Δ1020		Π5
376	Φ10/40	0.00	1.90	Δ26		Π6
377	Φ10/40	0.40	0.00	Δ27	Π6	
391	Φ10/40	0.00	1.30	Δ27		Π7
392	Φ10/40	0.40	0.85	Δ32	Π9	Π10
393	Φ10/40	1.10	0.00	Δ33	Π10	
408	Φ10/32	1.05	0.40	Δ41	Π13	Π14
416	Φ10/40	0.00	1.90	Δ26		Π6
431	Φ10/40	1.10	0.00	Δ33	Π10	
446	Φ10/26	1.05	0.40	Δ41	Π13	Π14
447	Φ10/40	0.70	0.00	Δ46	Π14	
456	Φ10/40	0.00	1.80	Δ26		Π6
485	Φ10/40	0.00	1.85	Δ37		Π12
486	Φ10/40	1.05	0.40	Δ42	Π13	Π14
494	Φ10/40	0.00	1.90	Δ26		Π6
511	Φ10/40	0.00	1.85	Δ27		Π7

Στάθμη 4: Έλεγχος σε λυγηρότητα (ανάγκη ελέγχου παραμόρφωσης)

Πλάκα	Μήκος [m]	Συντ. a	Χωρίς διαχωριστικά Απαραίτητο Πάχος Πλάκας για Απαλλαγή [cm]	Μήκος [m]	Συντ. a	Με διαχωριστικά Απαραίτητο Πάχος Πλάκας για Απαλλαγή [cm]
1	5.0	1.0	22 > 20	5.0	1.0	21 > 20
2	5.0	1.0	22 > 20	5.0	1.0	21 > 20
3	5.0	1.0	22 > 20	5.0	1.0	21 > 20
4	2.6	2.4	25 < 25	2.6	2.4	30 > 25
5	5.3	1.0	23 > 20	5.3	1.0	24 > 20
6	2.8	1.0	14 < 25	2.8	1.0	10 < 25
7	2.6	0.8	12 < 25	2.6	0.8	8 < 25
8	2.8	0.6	11 < 25	2.7	0.6	7 < 25
9	2.7	0.6	10 < 25	2.7	0.6	7 < 25
10	2.7	0.8	12 < 25	2.7	0.8	8 < 25
11	2.6	1.0	14 < 25	2.6	1.0	10 < 25
12	2.7	0.8	12 < 25	2.8	0.8	8 < 25
13	2.6	0.8	12 < 25	2.6	0.8	8 < 25
14	4.6	0.8	17 < 25	4.6	0.8	14 < 25
15	2.0	2.4	21 < 25	2.0	2.4	20 < 25

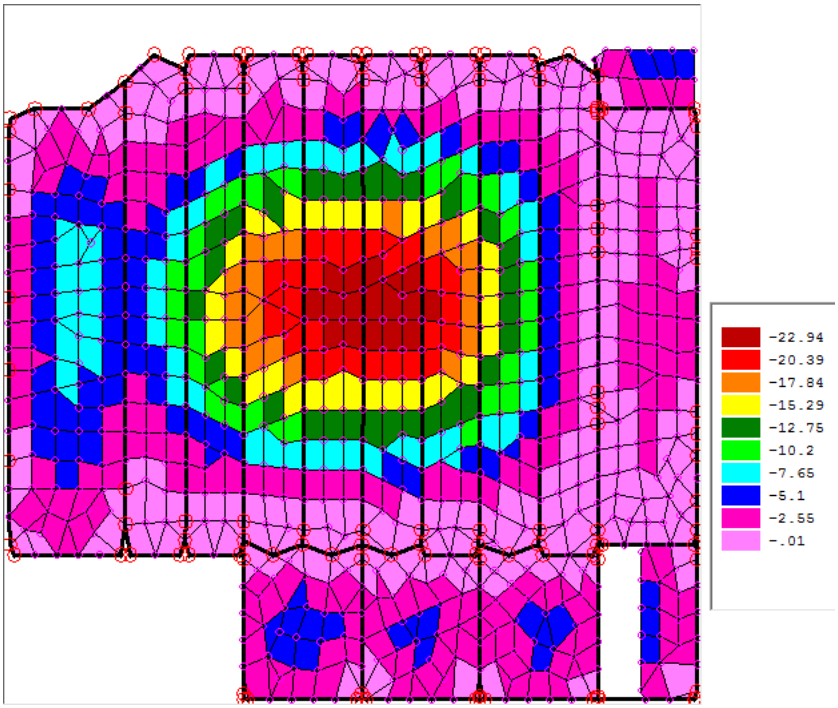
Στάθμη 4: Έλεγχος σε παραμόρφωση

Πλάκα	L	P	a	Ζώνη Επίλυσης	L/250
	[m]	[kN/m]			
1	5.4	13.4	0.8	X-X	21.6
1	5.4	13.4	0.8	X-X	21.6
1	5.0	6.9	1.0	Y-Y	19.9
1	5.0	6.7	1.0	Y-Y	20.1
2	5.4	13.2	0.6	X-X	21.6
2	5.4	13.2	0.6	X-X	21.6
2	5.0	3.5	1.0	Y-Y	19.8
2	5.0	3.5	1.0	Y-Y	19.9
3	5.4	9.9	0.8	X-X	21.6
3	5.4	9.9	0.8	X-X	21.6
3	5.0	5.1	1.0	Y-Y	19.8
3	5.0	5.1	1.0	Y-Y	19.9
4	2.6	14.8	2.4	X-X	10.2
4	2.6	14.8	2.4	X-X	10.2
4	2.6	14.8	2.4	X-X	10.2
5	5.3	13.8	1.0	X-X	21.4
5	5.3	13.8	1.0	X-X	21.4
5	5.3	13.8	1.0	X-X	21.4
5	5.3	13.8	1.0	X-X	21.3
5	5.3	13.8	1.0	X-X	21.4
5	5.3	13.8	1.0	X-X	21.4
5	5.3	13.8	1.0	X-X	21.4
5	5.3	13.8	1.0	X-X	21.4
5	5.3	13.8	1.0	X-X	21.4
5	5.3	13.8	1.0	X-X	21.4
5	5.3	13.8	1.0	X-X	21.4
6	2.8	12.8	1.0	X-X	11.0
6	2.8	12.8	1.0	X-X	11.0
6	2.8	12.8	1.0	X-X	11.0
6	2.8	12.8	1.0	X-X	11.0
6	2.8	12.8	1.0	X-X	11.0
6	2.8	12.8	1.0	X-X	11.0
6	2.8	12.8	1.0	X-X	11.0
6	2.8	12.8	1.0	X-X	11.0
6	2.8	12.8	1.0	X-X	11.0
6	2.8	12.8	1.0	X-X	11.0
6	2.8	12.8	1.0	X-X	11.0
6	2.8	12.8	1.0	X-X	11.0
6	2.8	12.8	1.0	X-X	11.0
7	2.6	15.3	0.8	X-X	10.6
7	2.6	15.3	0.8	X-X	10.6
7	2.6	15.3	0.8	X-X	10.6
7	2.6	15.3	0.8	X-X	10.6
7	2.6	15.3	0.8	X-X	10.6
7	2.6	15.3	0.8	X-X	10.6
7	2.6	15.3	0.8	X-X	10.6
7	2.6	15.3	0.8	X-X	10.6
7	2.6	15.3	0.8	X-X	10.6
7	2.6	15.3	0.8	X-X	10.6
7	2.6	15.3	0.8	X-X	10.6
7	2.6	15.3	0.8	X-X	10.6
8	2.7	15.3	0.6	X-X	11.0
8	2.8	15.3	0.6	X-X	11.0
8	2.8	15.3	0.6	X-X	11.0
8	2.8	15.3	0.6	X-X	11.0
8	2.8	15.3	0.6	X-X	11.0
8	2.8	15.3	0.6	X-X	11.0
8	2.8	15.3	0.6	X-X	11.0

8	2.8	15.3	0.6	X-X	11.0
8	2.8	15.3	0.6	X-X	11.0
8	2.8	15.3	0.6	X-X	11.0
8	2.8	15.3	0.6	X-X	11.0
8	2.8	15.3	0.6	X-X	11.0
9	2.7	15.3	0.6	X-X	10.8
9	2.7	15.3	0.6	X-X	10.8
9	2.7	15.3	0.6	X-X	10.8
9	2.7	15.3	0.6	X-X	10.8
9	2.7	15.3	0.6	X-X	10.8
9	2.7	15.3	0.6	X-X	10.8
9	2.7	15.3	0.6	X-X	10.8
9	2.7	15.3	0.6	X-X	10.8
9	2.7	15.3	0.6	X-X	10.8
9	2.7	15.3	0.6	X-X	10.8
9	2.7	15.3	0.6	X-X	10.8
9	2.7	15.3	0.6	X-X	10.8
10	2.7	15.3	0.8	X-X	10.8
10	2.7	15.3	0.8	X-X	10.8
10	2.7	15.3	0.8	X-X	10.8
10	2.7	15.3	0.8	X-X	10.8
10	2.7	15.3	0.8	X-X	10.8
10	2.7	15.3	0.8	X-X	10.8
10	2.7	15.3	0.8	X-X	10.8
10	2.7	15.3	0.8	X-X	10.8
10	2.7	15.3	0.8	X-X	10.8
10	2.7	15.3	0.8	X-X	10.8
10	2.7	15.3	0.8	X-X	10.8
10	2.7	15.3	0.8	X-X	10.8
11	2.6	18.8	1.0	X-X	10.6
11	2.7	18.8	1.0	X-X	10.6
11	2.6	18.8	1.0	X-X	10.6
11	2.6	18.8	1.0	X-X	10.6
11	2.6	18.8	1.0	X-X	10.6
11	2.6	18.8	1.0	X-X	10.6
11	2.6	18.8	1.0	X-X	10.6
11	2.7	18.8	1.0	X-X	10.6
11	2.7	18.8	1.0	X-X	10.6
11	2.7	18.8	1.0	X-X	10.6
11	2.7	18.8	1.0	X-X	10.6
11	2.7	18.8	1.0	X-X	10.6
12	2.8	10.3	0.8	X-X	11.0
12	2.7	10.3	0.8	X-X	11.0
12	2.8	10.3	0.8	X-X	11.0
12	2.8	10.3	0.8	X-X	11.0
12	2.8	10.3	0.8	X-X	11.0
12	2.8	10.3	0.8	X-X	11.0
12	2.8	10.3	0.8	X-X	11.0
12	2.7	10.3	0.8	X-X	11.0
12	2.7	10.3	0.8	X-X	11.0
12	2.7	10.3	0.8	X-X	11.0
12	2.7	10.3	0.8	X-X	11.0
12	2.7	10.3	0.8	X-X	11.0
13	2.6	10.3	0.8	X-X	10.6
13	2.6	10.3	0.6	X-X	10.6
13	2.6	10.3	0.6	X-X	10.6
13	2.6	10.3	0.6	X-X	10.6
13	2.6	10.3	0.6	X-X	10.6
13	2.6	10.3	0.6	X-X	10.6
13	2.6	10.3	0.6	X-X	10.6
13	2.6	10.3	0.6	X-X	10.6
13	2.6	10.3	0.6	X-X	10.6
13	2.6	10.3	0.6	X-X	10.6

13	2.6	10.3	0.6	X-X	10.6
13	2.6	10.3	0.6	X-X	10.6
14	4.6	13.8	0.8	X-X	18.2
14	4.6	13.8	0.8	X-X	18.2
14	4.6	13.8	0.8	X-X	18.2
14	4.5	13.8	0.8	X-X	18.2
14	4.6	13.8	0.8	X-X	18.2
14	4.6	13.8	0.8	X-X	18.2
14	4.6	13.8	0.8	X-X	18.2
14	4.6	13.8	0.8	X-X	18.2
14	4.6	13.8	0.8	X-X	18.2
14	4.6	13.8	0.8	X-X	18.2
14	4.6	13.8	0.8	X-X	18.2
15	2.0	14.8	2.4	Y-Y	8.0
15	2.0	14.8	2.4	Y-Y	8.0

Υπολογισμός παραμορφώσεων επίλυσης με επιφ. πεπερασμένα στοιχεία (mm)



Στάθμη 5: Πλάκες - συνοπτικά

Για τις πλάκες της οροφής του 1ου ορόφου, δεν χρησιμοποιήθηκαν αποτελέσματα επίλυσης με πεπερασμένα στοιχεία, αλλά με την κλασική μέθοδο επίλυσης πλακών κατά Marcus.

α/α	Πάχος Πλάκας d	Ζώνη Επίλυσης	Στήριξη	Στήριξη	Ροπές M	Τάσεις Beton σ	Οπλισμός As	Ράβδοι
	[cm]		1	2	[kNm]	[MPa]	[cm2]	Διάμετροι και αποστάσεις
Π 1	20	14YY	Δ 1	Δ 4	20.39	12.48	3.88	Φ10/40(18)
								Φ10/40(19)
					0.00	0.00	0.00	
Π 1	20	15YY	Δ 1	Δ 4	20.39	12.48	3.88	Φ10/40(26)
								Φ10/40(27)
					0.00	0.00	0.00	
Π 1	20	16XX	Τ 10	Δ 14	12.98	10.03	3.00	Φ10/40(34)
								Φ10/40(35)
					0.00	0.00	0.00	
Π 1	20	17XX	Τ 10	Δ 14	12.98	10.03	3.00	Φ10/40(36)

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

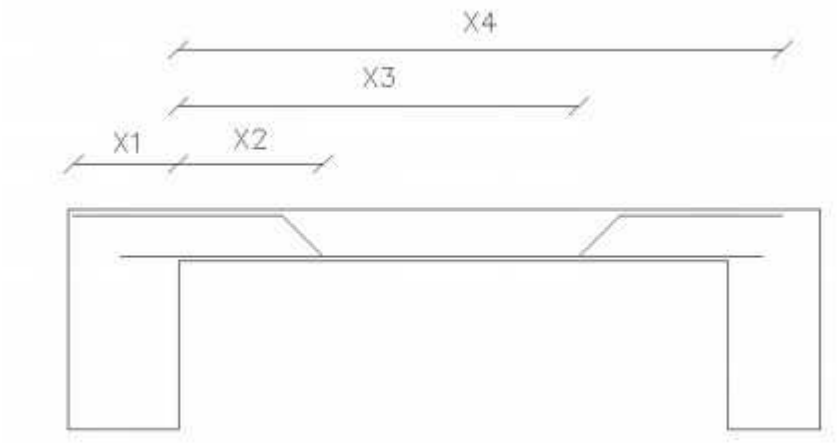
								Φ10/40(37)
					0.00	0.00	0.00	
Π 2	20	3XX	Τ 11	Δ 15	31.43	13.72	5.61	Φ10/25(3)
								Φ10/25(4)
					0.00	0.00	0.00	
Π 2	20	4XX	Τ 11	Δ 15	17.13	11.24	3.00	Φ10/40(5)
								Φ10/40(6)
					0.00	0.00	0.00	
Π 2	20	14YY	Δ 4	Δ 2	24.73	12.81	4.24	Φ10/35(20)
								Φ10/35(21)
					0.00	0.00	0.00	
Π 2	20	15YY	Δ 4	Δ 2	24.73	12.81	4.24	Φ10/35(28)
								Φ10/35(29)
					0.00	0.00	0.00	
Π 2	20	18XX	Τ 11	Δ 15	17.13	11.24	3.00	Φ10/40(38)
								Φ10/40(39)
					0.00	0.00	0.00	
Π 3	20	14YY	Δ 2	Δ 6	15.50	11.29	3.00	Φ10/40(22)
								Φ10/40(23)
					0.00	0.00	0.00	
Π 3	20	15YY	Δ 2	Δ 6	15.50	11.29	3.00	Φ10/40(30)
								Φ10/40(31)
					0.00	0.00	0.00	
Π 3	20	19XX	Τ 12	Δ 16	10.52	9.64	3.00	Φ10/40(40)
								Φ10/40(41)
					0.00	0.00	0.00	
Π 3	20	20XX	Τ 12	Δ 16	10.52	9.64	3.00	Φ10/40(45)
								Φ10/40(46)
					0.00	0.00	0.00	
Π 3	20	21XX	Τ 12	Δ 16	10.52	9.64	3.00	Φ10/40(50)
								Φ10/40(51)
					0.00	0.00	0.00	
Π 4	20	12YY	Δ 5	Δ 7	13.86	10.29	3.00	Φ10/40(14)
								Φ10/40(15)
					0.00	0.00	0.00	
Π 4	20	13YY	Δ 5	Δ 7	13.86	10.29	3.00	Φ10/40(16)
								Φ10/40(17)
					0.00	0.00	0.00	
Π 4	20	19XX	Δ 16	Δ 21	19.21	12.00	3.55	Φ10/40(42)
								Φ10/40(43)
					0.00	0.00	0.00	
Π 4	20	20XX	Δ 16	Δ 21	19.21	12.00	3.55	Φ10/40(47)
								Φ10/40(48)
					0.00	0.00	0.00	
Π 4	20	21XX	Δ 16	Δ 21	19.21	12.00	3.55	Φ10/40(52)
								Φ10/40(53)
					0.00	0.00	0.00	
ΠΡ 5	25	1XX	Τ 1002	Δ 19	-85.14	6.84	0.00	
ΠΡ 5	25	5XX	Τ 1002	Δ 18	-85.15	6.84	0.00	
ΠΡ 5	25	6XX	Τ 1002	Δ 18	-85.15	6.84	0.00	
ΠΡ 5	25	7XX	Τ 1002	Δ 18	-85.15	6.84	0.00	
ΠΡ 5	25	8XX	Τ 1002	Δ 18	-85.14	6.84	0.00	
ΠΡ 5	25	9XX	Τ 1002	Δ 19	-85.14	6.84	0.00	
ΠΡ 5	25	10XX	Τ 1002	Δ 19	-85.14	6.84	0.00	
ΠΡ 6	20	2YY	Δ 3	Τ 1005	-39.30	6.35	0.00	
ΠΡ 6	20	11YY	Δ 3	Τ 1005	-39.30	6.35	0.00	

Στάθμη 5: Στηρίξεις - συνοπτικά

α/α	Διαστάσεις Στήριξης (Δοκού)	Πλάκα	Πλάκα	Ροπή Στήριξης M (Δοκού)	Τάσεις Beton σ	Απαραίτητος Οπλισμός Στήριξης (Άνω)	Πρόσθετος Οπλισμός Στήριξης (Άνω)
	[cm]	1	2	[kNm]	[MPa]	[cm2]	

Δ 1	40x60		Π1	0.00	0.00	0.98	
Δ 1	40x60		Π1	0.00	0.00	0.98	
Δ 2	40x60	Π2	Π3	-49.49	14.17	8.03	Φ10/20(25)
Δ 2	40x60	Π2	Π3	-49.49	14.17	8.03	Φ10/20(33)
Δ 3	40x50		ΠΡ6	-39.30	14.16	6.96	Φ10/11(2)
Δ 3	40x50		ΠΡ6	-39.30	14.16	6.96	Φ10/11(13)
Δ 4	40x60	Π1	Π2	-50.83	14.17	9.21	Φ10/15(24)
Δ 4	40x60	Π1	Π2	-50.83	14.17	9.21	Φ10/15(32)
Δ 5	30x75		Π4	0.00	0.00	0.98	
Δ 5	30x75		Π4	0.00	0.00	0.98	
Δ 6	30x65	Π3		0.00	0.00	0.98	
Δ 6	30x65	Π3		0.00	0.00	0.98	
Δ 7	30x65	Π4		0.00	0.00	0.98	
Δ 7	30x65	Π4		0.00	0.00	0.98	
Τ 10			Π1	0.00	0.00	0.98	
Τ 10			Π1	0.00	0.00	0.98	
Τ 11			Π2	0.00	0.00	1.51	
Τ 11			Π2	0.00	0.00	0.98	
Τ 11			Π2	0.00	0.00	0.98	
Τ 12			Π3	0.00	0.00	0.98	
Τ 12			Π3	0.00	0.00	0.98	
Τ 12			Π3	0.00	0.00	0.98	
Δ 14	40x95	Π1		0.00	0.00	0.98	
Δ 14	40x95	Π1		0.00	0.00	0.98	
Δ 15	40x95	Π2		0.00	0.00	1.51	
Δ 15	40x95	Π2		0.00	0.00	0.98	
Δ 15	40x95	Π2		0.00	0.00	0.98	
Δ 16	40x60	Π3	Π4	-37.70	14.12	6.00	Φ10/37(44)
Δ 16	40x60	Π3	Π4	-37.70	14.12	6.00	Φ10/37(49)
Δ 16	40x60	Π3	Π4	-37.70	14.12	6.00	Φ10/37(54)
Δ 18	30x80	ΠΡ5		-85.15	14.17	11.92	Φ14/12(7)
Δ 18	30x80	ΠΡ5		-85.15	14.17	11.92	Φ14/12(8)
Δ 18	30x80	ΠΡ5		-85.15	14.17	11.92	Φ14/12(9)
Δ 18	30x80	ΠΡ5		-85.14	14.17	11.92	Φ14/12(10)
Δ 19	30x50	ΠΡ5		-85.14	14.17	11.92	Φ14/12(1)
Δ 19	30x50	ΠΡ5		-85.14	14.17	11.92	Φ14/12(11)
Δ 19	30x50	ΠΡ5		-85.14	14.17	11.92	Φ14/12(12)
Δ 21	30x60	Π4		0.00	0.00	0.98	
Δ 21	30x60	Π4		0.00	0.00	0.98	
Δ 21	30x60	Π4		0.00	0.00	0.98	

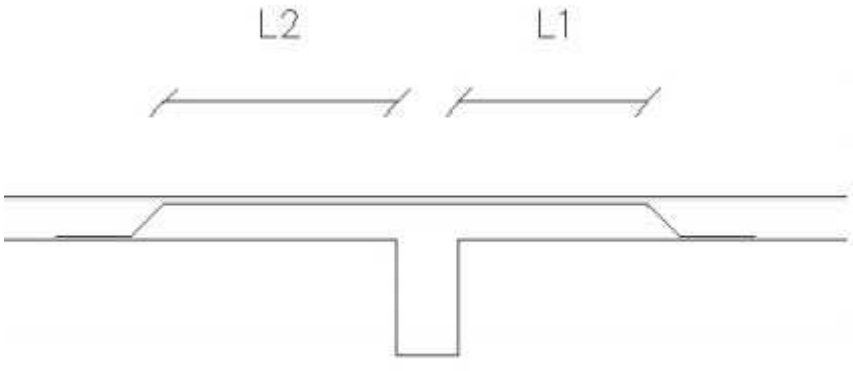
Στάθμη 5: Θέσεις ράβδων ανοιγμάτων



α/α	ράβδοι	X1	X2	X3	X4	πλάκα	ζώνη
3	Φ10/25	-0.10			5.10	Π2	3ΧΧ
4	Φ10/25	-0.20	1.45	3.60	5.20	Π2	3ΧΧ

5	Φ10/40	-0.10			5.10	Π2	4XX
6	Φ10/40	-0.20	2.15	2.90	5.20	Π2	4XX
14	Φ10/40	-0.10			4.25	Π4	12YY
15	Φ10/40	-0.20	1.00	3.20	4.35	Π4	12YY
16	Φ10/40	-0.10			4.25	Π4	13YY
17	Φ10/40	-0.20	1.00	3.20	4.35	Π4	13YY
18	Φ10/40	-0.10			4.40	Π1	14YY
19	Φ10/40	-0.20	0.85	2.75	6.50	Π1	14YY
20	Φ10/35	-0.10			5.75	Π2	14YY
21	Φ10/35	-1.80	1.70	4.10	7.80	Π2	14YY
22	Φ10/40	-0.10			4.20	Π3	14YY
23	Φ10/40	-2.20	1.80	3.15	4.30	Π3	14YY
26	Φ10/40	-0.10			4.40	Π1	15YY
27	Φ10/40	-0.20	0.85	2.75	6.50	Π1	15YY
28	Φ10/35	-0.10			5.75	Π2	15YY
29	Φ10/35	-1.80	1.70	4.10	7.80	Π2	15YY
30	Φ10/40	-0.10			4.20	Π3	15YY
31	Φ10/40	-2.20	1.80	3.15	4.30	Π3	15YY
34	Φ10/40	-0.10			5.10	Π1	16XX
35	Φ10/40	-0.20	1.20	3.85	5.20	Π1	16XX
36	Φ10/40	-0.10			5.10	Π1	17XX
37	Φ10/40	-0.20	1.20	3.85	5.20	Π1	17XX
38	Φ10/40	-0.10			5.10	Π2	18XX
39	Φ10/40	-0.20	2.15	2.90	5.20	Π2	18XX
40	Φ10/40	-0.10			5.10	Π3	19XX
41	Φ10/40	-0.20	1.20	3.85	6.80	Π3	19XX
42	Φ10/40	-0.10			4.30	Π4	19XX
43	Φ10/40	-2.50	1.40	3.20	4.40	Π4	19XX
45	Φ10/40	-0.10			5.10	Π3	20XX
46	Φ10/40	-0.20	1.15	3.85	6.80	Π3	20XX
47	Φ10/40	-0.10			4.30	Π4	20XX
48	Φ10/40	-2.50	1.40	3.20	4.40	Π4	20XX
50	Φ10/40	-0.10			5.10	Π3	21XX
51	Φ10/40	-0.20	1.20	3.85	6.80	Π3	21XX
52	Φ10/40	-0.10			4.30	Π4	21XX
53	Φ10/40	-2.50	1.40	3.20	4.40	Π4	21XX

Στάθμη 5: Θέσεις ράβδων στηρίξεων



α/α	ράβδοι	L1	L2	δοκός	πλάκα 1	πλάκα 2
1	Φ14/12	2.40	0.00	Δ19	ΠΡ5	
2	Φ10/11	0.00	1.80	Δ3		ΠΡ6
7	Φ14/12	2.40	0.00	Δ18	ΠΡ5	
8	Φ14/12	2.40	0.00	Δ18	ΠΡ5	
9	Φ14/12	2.40	0.00	Δ18	ΠΡ5	
10	Φ14/12	2.40	0.00	Δ18	ΠΡ5	

11	Φ14/12	2.40	0.00	Δ19	ΠΡ5	
12	Φ14/12	2.40	0.00	Δ19	ΠΡ5	
13	Φ10/11	0.00	1.80	Δ3		ΠΡ6
24	Φ10/15	0.70	0.70	Δ4	Π1	Π2
25	Φ10/20	0.65	0.55	Δ2	Π2	Π3
32	Φ10/15	0.70	0.70	Δ4	Π1	Π2
33	Φ10/20	0.65	0.55	Δ2	Π2	Π3
44	Φ10/37	0.40	0.40	Δ16	Π3	Π4
49	Φ10/37	0.40	0.40	Δ16	Π3	Π4
54	Φ10/37	0.40	0.40	Δ16	Π3	Π4

Στάθμη 5: Έλεγχος σε λυγηρότητα (ανάγκη ελέγχου παραμόρφωσης)

Πλάκα	Μήκος	Συντ. a	Χωρίς διαχωριστικά	Μήκος	Συντ. a	Με διαχωριστικά
	[m]		Απαραίτητο Πάχος Πλάκας για Απαλλαγή [cm]	[m]		Απαραίτητο Πάχος Πλάκας για Απαλλαγή [cm]
1	4.7	0.8	18 < 20	4.7	0.8	14 < 20
2	5.4	1.0	23 > 20	5.4	1.0	24 > 20
3	4.4	0.8	17 < 20	4.4	0.8	13 < 20
4	4.4	1.0	20 < 20	4.4	1.0	18 < 20
5	2.6	2.4	25 < 25	2.6	2.4	30 > 25
6	2.0	2.4	21 > 20	2.0	2.4	20 < 20

Στάθμη 5: Έλεγχος σε παραμόρφωση: P = 1.00 x G + 1.00 x Q

Πλάκα	L	P	a	Ζώνη Επίλυσης	L/250	L/500	Ελάχιστο Βέλος Κάμψης ae	Στιγμιαίο Βέλος Κάμψης a0	Μακροχρόνιο Βέλος Κάμψης at	Mr	Md	Συντελεστής Ερπυσμού Φ
	[m]	[kN/m]					mm	mm	mm	KNm	KNm	
1	4.7	12.7	0.8	Y-Y	18.8	9.4	1.6	7.7	0.0	12.0	16.9	3.7
1	4.7	12.7	0.8	Y-Y	18.8	9.4	1.6	7.7	0.0	12.0	16.9	3.7
2	5.4	6.9	1.0	X-X	21.6	10.8	3.7	17.5	0.0	12.0	23.1	3.7
2	5.4	3.8	1.0	X-X	21.6	10.8	2.0	3.3	0.0	12.0	12.6	3.7
2	5.4	3.8	1.0	X-X	21.6	10.8	2.0	3.3	0.0	12.0	12.6	3.7
3	4.4	10.3	0.8	Y-Y	17.8	8.9	1.1	2.0	0.0	12.0	12.8	3.7
3	4.4	10.3	0.8	Y-Y	17.8	8.9	1.1	2.0	0.0	12.0	12.8	3.7
4	4.4	4.7	1.0	Y-Y	17.8	8.9	1.2	1.2	0.0	12.0	10.2	3.7
4	4.4	4.7	1.0	Y-Y	17.8	8.9	1.2	1.2	0.0	12.0	10.2	3.7
4	4.5	10.7	0.8	X-X	18.2	9.1	1.2	2.3	0.0	12.0	13.0	3.7
4	4.5	10.7	0.8	X-X	18.2	9.1	1.2	2.3	0.0	12.0	13.0	3.7
4	4.5	10.7	0.8	X-X	18.2	9.1	1.2	2.3	0.0	12.0	13.0	3.7
5	2.6	16.8	2.4	X-X	10.2	5.1	2.1	8.8	0.0	18.8	54.5	3.7
5	2.6	16.8	2.4	X-X	10.2	5.1	2.1	8.8	0.0	18.8	54.5	3.7
5	2.6	16.8	2.4	X-X	10.2	5.1	2.1	8.8	0.0	18.8	54.5	3.7
5	2.6	16.8	2.4	X-X	10.2	5.1	2.1	8.8	0.0	18.8	54.5	3.7
5	2.6	16.8	2.4	X-X	10.2	5.1	2.1	8.8	0.0	18.8	54.5	3.7
5	2.6	16.8	2.4	X-X	10.2	5.1	2.1	8.8	0.0	18.8	54.5	3.7
5	2.6	16.8	2.4	X-X	10.2	5.1	2.1	8.8	0.0	18.8	54.5	3.7
6	2.0	12.0	2.4	Y-Y	8.0	4.0	1.2	4.9	0.0	12.0	24.0	3.7
6	2.0	12.0	2.4	Y-Y	8.0	4.0	1.2	4.9	0.0	12.0	24.0	3.7

Στάθμη 5: Έλεγχος σε παραμόρφωση: P = 1.00 x G + 0.80 x Q

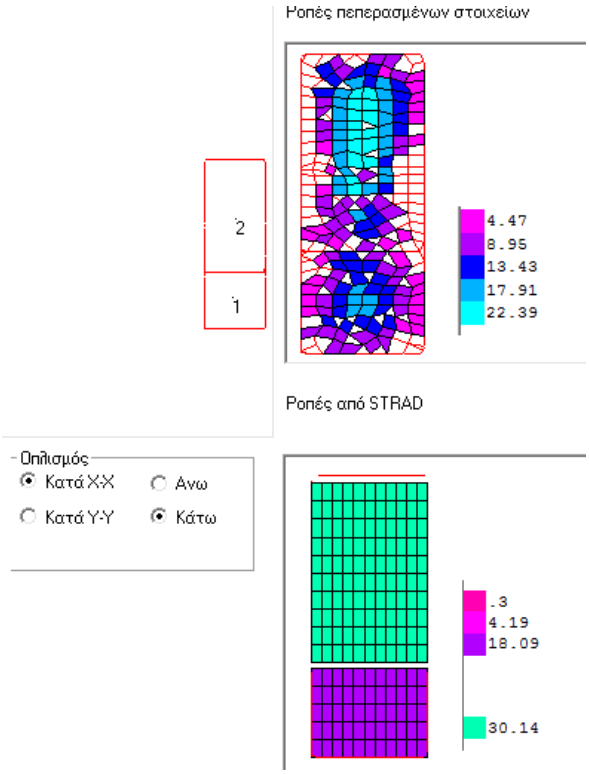
Πλάκα	L	P	a	Ζώνη Επίλυσης	L/250	L/500	Ελάχιστο Βέλος Κάμψης ae	Στιγμιαίο Βέλος Κάμψης a0	Μακροχρόνιο Βέλος Κάμψης at	Mr	Md	Συντελεστής Ερπυσμού Φ
	[m]	[kN/m]					mm	mm	mm	KNm	KNm	
1	4.7	12.5	0.8	Y-Y	18.8	9.4	1.6	14.7	3.8	12.0	16.7	2.0
1	4.7	12.5	0.8	Y-Y	18.8	9.4	1.6	14.7	3.8	12.0	16.7	1.6
1	4.7	12.5	0.8	Y-Y	18.8	9.4	1.6	14.7	3.8	12.0	16.7	1.2

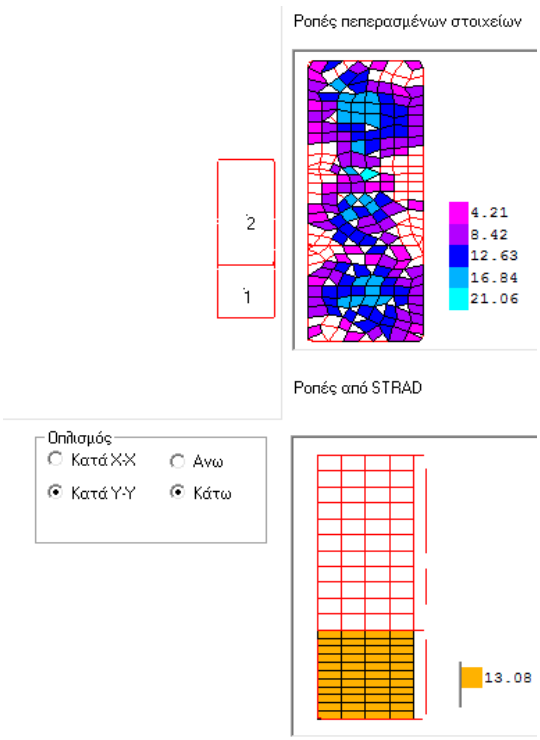
ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

1	4.7	12.5	0.8	Y-Y	18.8	9.4	1.6	14.7	3.8	12.0	16.7	2.0
1	4.7	12.5	0.8	Y-Y	18.8	9.4	1.6	14.7	3.8	12.0	16.7	1.6
1	4.7	12.5	0.8	Y-Y	18.8	9.4	1.6	14.7	3.8	12.0	16.7	1.2
2	5.4	6.8	1.0	X-X	21.6	10.8	3.7	24.9	9.1	12.0	22.8	2.0
2	5.4	6.8	1.0	X-X	21.6	10.8	3.7	24.9	9.1	12.0	22.8	1.6
2	5.4	6.8	1.0	X-X	21.6	10.8	3.7	24.9	9.1	12.0	22.8	1.2
2	5.4	3.7	1.0	X-X	21.6	10.8	2.0	15.2	4.4	12.0	12.4	2.0
2	5.4	3.7	1.0	X-X	21.6	10.8	2.0	15.2	4.4	12.0	12.4	1.6
2	5.4	3.7	1.0	X-X	21.6	10.8	2.0	15.2	4.4	12.0	12.4	1.2
2	5.4	3.7	1.0	X-X	21.6	10.8	2.0	15.2	4.4	12.0	12.4	2.0
2	5.4	3.7	1.0	X-X	21.6	10.8	2.0	15.2	4.4	12.0	12.4	1.6
2	5.4	3.7	1.0	X-X	21.6	10.8	2.0	15.2	4.4	12.0	12.4	1.2
3	4.4	10.2	0.8	Y-Y	17.8	8.9	1.1	8.1	2.4	12.0	12.7	2.0
3	4.4	10.2	0.8	Y-Y	17.8	8.9	1.1	8.1	2.4	12.0	12.7	1.6
3	4.4	10.2	0.8	Y-Y	17.8	8.9	1.1	8.1	2.4	12.0	12.7	1.2
3	4.4	10.2	0.8	Y-Y	17.8	8.9	1.1	8.1	2.4	12.0	12.7	2.0
3	4.4	10.2	0.8	Y-Y	17.8	8.9	1.1	8.1	2.4	12.0	12.7	1.6
3	4.4	10.2	0.8	Y-Y	17.8	8.9	1.1	8.1	2.4	12.0	12.7	1.2
4	4.4	4.6	1.0	Y-Y	17.8	8.9	1.1	1.1	2.5	12.0	10.1	2.0
4	4.4	4.6	1.0	Y-Y	17.8	8.9	1.1	1.1	2.5	12.0	10.1	1.6
4	4.4	4.6	1.0	Y-Y	17.8	8.9	1.1	1.1	2.5	12.0	10.1	1.2
4	4.4	4.6	1.0	Y-Y	17.8	8.9	1.1	1.1	2.5	12.0	10.1	2.0
4	4.4	4.6	1.0	Y-Y	17.8	8.9	1.1	1.1	2.5	12.0	10.1	1.6
4	4.4	4.6	1.0	Y-Y	17.8	8.9	1.1	1.1	2.5	12.0	10.1	1.2
4	4.5	10.6	0.8	X-X	18.2	9.1	1.2	9.3	2.7	12.0	12.8	2.0
4	4.5	10.6	0.8	X-X	18.2	9.1	1.2	9.3	2.7	12.0	12.8	1.6
4	4.5	10.6	0.8	X-X	18.2	9.1	1.2	9.3	2.7	12.0	12.8	1.2
4	4.5	10.6	0.8	X-X	18.2	9.1	1.2	9.3	2.7	12.0	12.8	2.0
4	4.5	10.6	0.8	X-X	18.2	9.1	1.2	9.3	2.7	12.0	12.8	1.6
4	4.5	10.6	0.8	X-X	18.2	9.1	1.2	9.3	2.7	12.0	12.8	1.2
4	4.5	10.6	0.8	X-X	18.2	9.1	1.2	9.3	2.7	12.0	12.8	2.0
4	4.5	10.6	0.8	X-X	18.2	9.1	1.2	9.3	2.7	12.0	12.8	1.6
4	4.5	10.6	0.8	X-X	18.2	9.1	1.2	9.3	2.7	12.0	12.8	1.2
5	2.6	15.8	2.4	X-X	10.2	5.1	2.0	10.1	4.9	18.8	51.2	2.0
5	2.6	15.8	2.4	X-X	10.2	5.1	2.0	10.1	4.9	18.8	51.2	1.6
5	2.6	15.8	2.4	X-X	10.2	5.1	2.0	10.1	4.9	18.8	51.2	1.2
5	2.6	15.8	2.4	X-X	10.2	5.1	2.0	10.1	4.9	18.8	51.2	2.0
5	2.6	15.8	2.4	X-X	10.2	5.1	2.0	10.1	4.9	18.8	51.2	1.6
5	2.6	15.8	2.4	X-X	10.2	5.1	2.0	10.1	4.9	18.8	51.2	1.2
5	2.6	15.8	2.4	X-X	10.2	5.1	2.0	10.1	4.9	18.8	51.2	2.0
5	2.6	15.8	2.4	X-X	10.2	5.1	2.0	10.1	4.9	18.8	51.2	1.6
5	2.6	15.8	2.4	X-X	10.2	5.1	2.0	10.1	4.9	18.8	51.2	1.2
5	2.6	15.8	2.4	X-X	10.2	5.1	2.0	10.1	4.9	18.8	51.2	2.0
5	2.6	15.8	2.4	X-X	10.2	5.1	2.0	10.1	4.9	18.8	51.2	1.6
5	2.6	15.8	2.4	X-X	10.2	5.1	2.0	10.1	4.9	18.8	51.2	1.2
5	2.6	15.8	2.4	X-X	10.2	5.1	2.0	10.1	4.9	18.8	51.2	2.0
5	2.6	15.8	2.4	X-X	10.2	5.1	2.0	10.1	4.9	18.8	51.2	1.6
5	2.6	15.8	2.4	X-X	10.2	5.1	2.0	10.1	4.9	18.8	51.2	1.2
5	2.6	15.8	2.4	X-X	10.2	5.1	2.0	10.1	4.9	18.8	51.2	2.0
5	2.6	15.8	2.4	X-X	10.2	5.1	2.0	10.1	4.9	18.8	51.2	1.6
5	2.6	15.8	2.4	X-X	10.2	5.1	2.0	10.1	4.9	18.8	51.2	1.2
5	2.6	15.8	2.4	X-X	10.2	5.1	2.0	10.1	4.9	18.8	51.2	2.0
5	2.6	15.8	2.4	X-X	10.2	5.1	2.0	10.1	4.9	18.8	51.2	1.6
5	2.6	15.8	2.4	X-X	10.2	5.1	2.0	10.1	4.9	18.8	51.2	1.2
6	2.0	11.0	2.4	Y-Y	8.0	4.0	1.1	6.0	2.5	12.0	22.0	2.0
6	2.0	11.0	2.4	Y-Y	8.0	4.0	1.1	6.0	2.5	12.0	22.0	1.6
6	2.0	11.0	2.4	Y-Y	8.0	4.0	1.1	6.0	2.5	12.0	22.0	1.2
6	2.0	11.0	2.4	Y-Y	8.0	4.0	1.1	6.0	2.5	12.0	22.0	2.0
6	2.0	11.0	2.4	Y-Y	8.0	4.0	1.1	6.0	2.5	12.0	22.0	1.6
6	2.0	11.0	2.4	Y-Y	8.0	4.0	1.1	6.0	2.5	12.0	22.0	1.2

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Στάθμη 6: Πλάκες - συνοπτικά



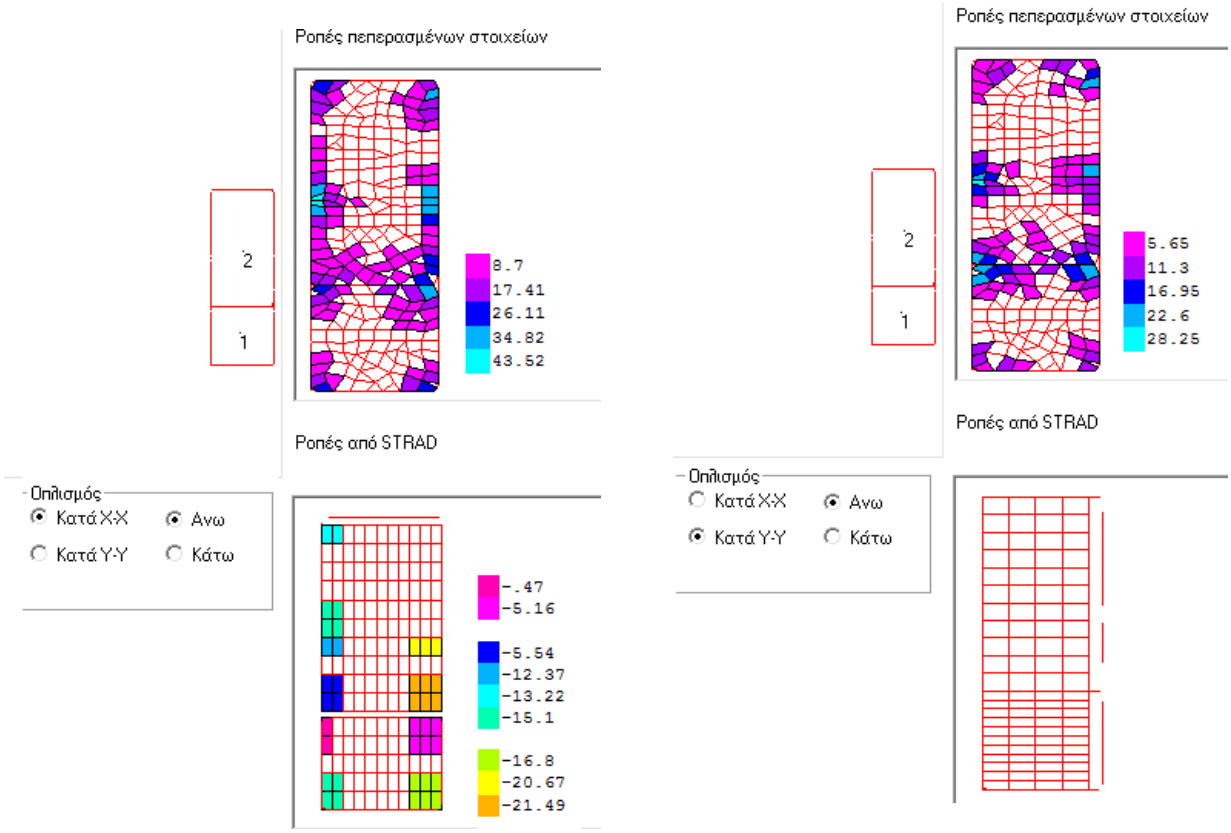


α/α	Πάχος Πλάκας d	Ζώνη Επίλυσης	Στήριξη	Στήριξη	Ροπές M	Τάσεις Beton σ	Οπλισμός As	Ράβδοι
	[cm]		1	2	[kNm]	[MPa]	[cm2]	Διάμετροι και αποστάσεις
Π 1	15	1YY	Δ 1	Δ 2	10.50	12.48	3.60	Φ10/40(1)
								Φ10/40(2)
					0.00	0.00	0.00	
Π 1	15	3XX	Δ 4	Δ 7	14.51	13.73	3.39	Φ10/40(3)
								Φ10/40(4)
					0.00	0.00	0.00	
Π 1	15	4XX	Δ 4	Δ 7	14.51	13.73	4.08	Φ10/35(7)
								Φ10/35(8)
					0.00	0.00	0.00	
Π 1	15	5XX	Δ 4	Δ 7	14.51	13.73	3.46	Φ10/40(9)
								Φ10/40(10)
					0.00	0.00	0.00	
Π 2	15	2YY	Δ 2	Δ 3	6.48	13.65	0.00	
					0.00	0.00	0.00	
Π 2	15	6XX	Δ 5	Δ 8	30.14	14.17	7.44	Φ10/20(14)
								Φ10/20(15)
					0.00	0.00	0.00	
Π 2	15	7XX	Δ 5	Δ 8	30.14	14.17	7.44	Φ10/20(19)
								Φ10/20(20)
					0.00	0.00	0.00	
Π 2	15	8XX	Δ 5	Δ 8	30.14	14.17	7.44	Φ10/20(22)
								Φ10/20(23)
					0.00	0.00	0.00	
Π 2	15	9XX	Δ 6	Δ 9	30.14	14.17	8.32	Φ12/25(27)
								Φ12/25(28)
					0.00	0.00	0.00	
Π 2	15	10XX	Δ 6	Δ 9	30.14	14.17	7.48	Φ10/20(30)

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

								Φ10/20(31)
					0.00	0.00	0.00	
Π 2	15	11XX	Δ 6	Δ 9	30.14	14.17	7.44	Φ10/20(33)
								Φ10/20(34)
					0.00	0.00	0.00	

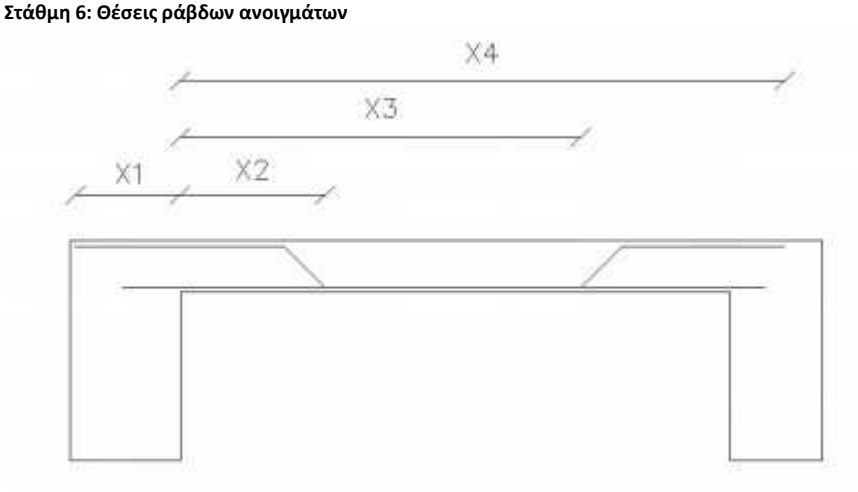
Στάθμη 6: Στηρίξεις - συνοπτικά



α/α	Διαστάσεις Στήριξης (Δοκού)	Πλάκα	Πλάκα	Ροπή Στήριξης M (Δοκού)	Τάσεις Beton σ	Απαραίτητος Οπλισμός Στήριξης (Άνω)	Πρόσθετος Οπλισμός Στήριξης (Άνω)
	[cm]	1	2	[kNm]	[MPa]	[cm2]	
Δ 1	30x50		Π1	0.00	0.00	0.98	
Δ 2	30x35	Π1		0.00	0.00	0.98	
Δ 2	30x35		Π2	-5.30	9.56	1.20	
Δ 3	30x60	Π2		0.00	0.00	0.00	
Δ 4	40x40		Π1	-15.09	13.81	3.48	Φ10/39(5)
Δ 4	40x40		Π1	0.00	0.00	1.03	
Δ 4	40x40		Π1	-0.47	3.04	0.98	Φ10/39(11)
Δ 5	40x60		Π2	-5.53	9.73	1.96	Φ10/39(16)
Δ 5	40x60		Π2	-4.31	8.74	1.96	
Δ 5	40x60		Π2	-12.37	13.16	2.86	Φ10/39(24)
Δ 6	40x60		Π2	-15.18	13.82	3.49	
Δ 6	40x60		Π2	-2.66	7.01	1.96	
Δ 6	40x60		Π2	-13.22	13.41	3.06	Φ10/39(35)
Δ 7	30x40	Π1		-16.80	14.08	3.94	Φ10/37(6)
Δ 7	30x40	Π1		0.00	0.00	1.03	
Δ 7	30x40	Π1		-5.16	9.45	1.17	Φ10/39(12)
Δ 8	30x50	Π2		-21.48	14.17	5.12	Φ10/39(17)
Δ 8	30x50	Π2		-7.52	11.01	1.96	
Δ 8	30x50	Π2		-20.66	14.17	4.91	Φ10/39(25)

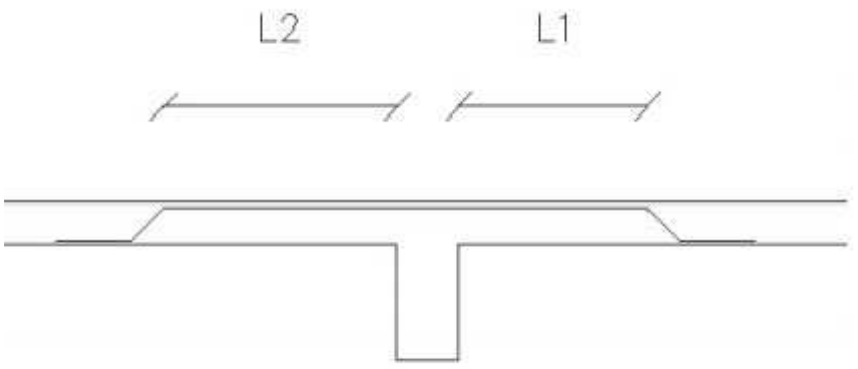
Δ 9	30x50	Π2		0.00	0.00	2.17	
Δ 9	30x50	Π2		0.00	0.00	1.96	
Δ 9	30x50	Π2		0.00	0.00	1.96	

Στάθμη 6: Θέσεις ράβδων ανοιγμάτων



α/α	ράβδοι	X1	X2	X3	X4	πλάκα	ζώνη
1	Φ10/40	-0.10			5.15	Π1	1YY
2	Φ10/40	-0.20	1.20	3.65	5.25	Π1	1YY
3	Φ10/40	-0.10			4.30	Π1	3XX
4	Φ10/40	-0.35	0.75	3.45	4.45	Π1	3XX
7	Φ10/35	-0.10			4.30	Π1	4XX
8	Φ10/35	-0.20	1.10	3.15	4.40	Π1	4XX
9	Φ10/40	-0.10			4.30	Π1	5XX
10	Φ10/40	-0.10	0.75	3.50	4.35	Π1	5XX
14	Φ10/20	-0.10			4.30	Π2	6XX
15	Φ10/20	-0.15	0.70	3.55	4.45	Π2	6XX
19	Φ10/20	-0.10			4.30	Π2	7XX
20	Φ10/20	-0.20	0.70	3.55	4.40	Π2	7XX
22	Φ10/20	-0.10			4.30	Π2	8XX
23	Φ10/20	-0.20	0.70	3.55	4.45	Π2	8XX
27	Φ12/25	-0.15			4.35	Π2	9XX
28	Φ12/25	-0.35	0.70	3.20	4.45	Π2	9XX
30	Φ10/20	-0.10			4.30	Π2	10XX
31	Φ10/20	-0.20	0.70	3.05	4.40	Π2	10XX
33	Φ10/20	-0.10			4.30	Π2	11XX
34	Φ10/20	-0.25	0.70	3.05	4.40	Π2	11XX

Στάθμη 6: Θέσεις ράβδων στηρίξεων



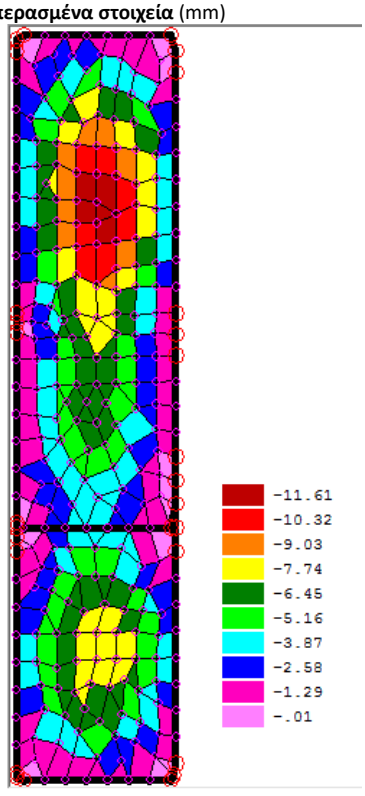
α/α	ράβδοι	L1	L2	δοκός	πλάκα 1	πλάκα 2
5	Φ10/39	0.00	1.50	Δ4		Π1

6	Φ10/37	1.50	0.00	Δ7	Π1	
11	Φ10/39	0.00	1.50	Δ4		Π1
12	Φ10/39	2.30	0.00	Δ7	Π1	
16	Φ10/39	0.00	1.85	Δ5		Π2
17	Φ10/39	0.70	0.00	Δ8	Π2	
24	Φ10/39	0.00	1.40	Δ5		Π2
25	Φ10/39	0.40	0.00	Δ8	Π2	
35	Φ10/39	0.00	1.40	Δ6		Π2

Στάθμη 6: Έλεγχος σε παραμόρφωση

Πλάκα	L	P	a	Ζώνη Επίλυσης	L/250
	[m]	[kN/m]			
1	4.6	7.0	1.0	X-X	18.2
1	4.6	7.0	1.0	X-X	18.2
1	4.6	7.0	1.0	X-X	18.2
2	4.6	11.7	1.0	X-X	18.2
2	4.6	11.7	1.0	X-X	18.2
2	4.6	11.7	1.0	X-X	18.2
2	4.5	11.7	1.0	X-X	18.2
2	4.5	11.7	1.0	X-X	18.2
2	4.5	11.7	1.0	X-X	18.2

Υπολογισμός παραμορφώσεων επίλυσης με επιφ. πεπερασμένα στοιχεία (mm)



ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Δεδομένα Ανάλυσης

Ιδιότητες Μελών (DATAM)

Πεδίο		Περιγραφή
A/A		Αύξων αριθμός μέλους
Analysis ID		Αύξων αριθμός μέλους στο απόλυτο σύστημα
Κόμβος	Αρχ	Ο κόμβος από τον οποίο ξεκινάει το μέλος, στο απόλυτο σύστημα
	Τέλ	Ο κόμβος στον οποίο καταλήγει το μέλος, στο απόλυτο σύστημα
JZ (m^4)		Ροπή αδράνειας του τοπικού άξονα Z του μέλους
JY (m^4)		Ροπή αδράνειας του τοπικού άξονα Y του μέλους
JX (m^4)		Ροπή αδράνειας του τοπικού άξονα X του μέλους
F (m^2)		Το εμβαδόν της διατομής του μέλους
a^o		Η στροφή των κυρίων αξόνων Y, Z του τοπικού συστήματος του μέλους
E (kN/m^2)		Το μέτρο ελαστικότητας του υλικού
n		Συντελεστής διάτμησης

DATAM (Τελικά) - Ιδιότητες Υποστυλωμάτων: Στάθμη: 1

A/A	Analysis ID	Κόμβος		JZ	JY	JX	F	a	E	n
		Αρχ	Τέλ	[m^4]	[m^4]	[m^4]	[m^2]	[o]	[kN/m^2]	
1	328	45	132	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
2	329	46	133	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
3	297	14	101	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
4	298	15	102	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
5	299	16	103	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
6	284	1	88	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
7	285	2	89	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
8	300	17	104	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
9	330	47	134	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
10	301	18	105	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
11	302	19	106	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
12	303	20	107	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
13	304	21	108	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
14	305	22	109	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
15	306	23	110	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
16	292	9	96	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
17	307	24	111	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
18	286	3	90	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
19	287	4	91	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
20	308	25	112	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
21	341	58	145	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
22	342	59	146	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
23	343	60	147	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
24	344	61	148	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
25	345	62	149	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
26	346	63	150	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
27	347	64	151	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
28	348	65	152	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
29	349	66	153	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
30	288	5	92	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
31	289	6	93	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
32	350	67	154	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
33	351	68	155	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
34	352	69	156	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
35	353	70	157	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
36	354	71	158	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
37	355	72	159	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
38	356	73	160	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
39	357	74	161	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
40	358	75	162	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
41	290	7	94	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
42	291	8	95	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40

43	309	26	113	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
44	331	48	135	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
45	310	27	114	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
46	311	28	115	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
47	312	29	116	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
48	313	30	117	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
49	314	31	118	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
50	315	32	119	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
51	293	10	97	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
52	316	33	120	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
53	294	11	98	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
54	295	12	99	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
55	359	76	163	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
56	360	77	164	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	270	3.20e+07	0.40
57	361	78	165	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
58	362	79	166	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
59	332	49	136	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	179	3.20e+07	0.40
60	333	50	137	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	89	3.20e+07	0.40
61	334	51	138	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
62	363	80	167	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
63	335	52	139	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
64	336	53	140	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
65	337	54	141	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	359	3.20e+07	0.40
66	338	55	142	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	359	3.20e+07	0.40
67	339	56	143	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
68	340	57	144	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
69	364	81	168	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	90	3.20e+07	0.40
70	365	82	169	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	89	3.20e+07	0.40
71	366	83	170	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	89	3.20e+07	0.40
72	317	34	121	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
73	318	35	122	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
74	319	36	123	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
75	367	84	171	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	90	3.20e+07	0.40
76	368	85	172	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
77	369	86	173	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
78	370	87	174	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
79	320	37	124	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
80	321	38	125	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
81	322	39	126	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
82	323	40	127	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
83	324	41	128	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
84	325	42	129	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
88	326	43	130	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
89	327	44	131	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40
90	296	13	100	0.000001	0.000001	0.000001	0.000001	0	3.20e+07	0.40

DATAM (Τελικά) - Ιδιότητες Υποστυλωμάτων: Στάθμη: 2

A/A	Analysis ID	Κόμβος		JZ	JY	JX	F	a	E	n
		Αρχ	Τέλ	[m⁴]	[m⁴]	[m⁴]	[m²]	[o]	[kN/m²]	
1	415	132	226	0.001600	0.000900	0.000194	0.120000	0	3.20e+07	0.40
2	416	133	227	0.002133	0.002133	0.000361	0.160000	0	3.20e+07	0.40
3	384	101	195	0.002133	0.002133	0.000361	0.160000	0	3.20e+07	0.40
4	385	102	196	0.002133	0.002133	0.000361	0.160000	0	3.20e+07	0.40
5	386	103	197	0.002133	0.002133	0.000361	0.159989	0	3.20e+07	0.40
6	371	88	182	0.002133	0.002134	0.000361	0.160011	0	3.20e+07	0.40
7	372	89	183	0.004166	0.002667	0.000547	0.199989	0	3.20e+07	0.40
8	387	104	198	0.033333	0.005333	0.001574	0.400000	0	3.20e+07	0.40
9	417	134	228	0.228096	0.003564	0.001989	0.720000	0	3.20e+07	0.40
10	388	105	199	0.304128	0.008448	0.004593	0.960000	0	3.20e+07	0.40
11	389	106	200	0.091542	0.013542	0.004053	0.650000	0	3.20e+07	0.40

12	390	107	201	0.073233	0.006933	0.002226	0.520000	0	3.20e+07	0.40
13	391	108	202	0.041667	0.010417	0.002863	0.500000	0	3.20e+07	0.40
14	392	109	203	0.041667	0.010417	0.002863	0.500000	0	3.20e+07	0.40
15	393	110	204	0.041667	0.010417	0.002863	0.500000	0	3.20e+07	0.40
16	379	96	190	0.041667	0.010417	0.002863	0.500000	0	3.20e+07	0.40
17	394	111	205	0.041667	0.010417	0.002863	0.500000	0	3.20e+07	0.40
18	373	90	184	0.041667	0.010417	0.002863	0.500000	0	3.20e+07	0.40
19	374	91	185	0.132049	0.002974	0.001631	0.600238	0	3.20e+07	0.40
20	395	112	206	0.055688	0.002228	0.001175	0.450000	0	3.20e+07	0.40
21	428	145	239	0.002133	0.002133	0.000361	0.160000	0	3.20e+07	0.40
22	429	146	240	0.002133	0.002133	0.000361	0.160000	0	3.20e+07	0.40
23	430	147	241	0.002133	0.002133	0.000361	0.160000	0	3.20e+07	0.40
24	431	148	242	0.008000	0.112513	0.002655	0.600023	0	3.20e+07	0.40
25	432	149	243	0.002133	0.002133	0.000361	0.160000	0	3.20e+07	0.40
26	433	150	244	0.002133	0.002133	0.000361	0.160000	0	3.20e+07	0.40
27	434	151	245	0.002133	0.002133	0.000361	0.160000	0	3.20e+07	0.40
28	435	152	246	0.002133	0.002133	0.000361	0.160000	0	3.20e+07	0.40
29	436	153	247	0.002133	0.002133	0.000361	0.160000	0	3.20e+07	0.40
30	375	92	186	0.140625	0.015625	0.004931	0.750000	0	3.20e+07	0.40
31	376	93	187	0.055688	0.002228	0.001175	0.450000	0	3.20e+07	0.40
32	437	154	248	0.002133	0.002133	0.000361	0.160000	0	3.20e+07	0.40
33	438	155	249	0.002133	0.002133	0.000361	0.160000	0	3.20e+07	0.40
34	439	156	250	0.002133	0.002133	0.000361	0.160000	0	3.20e+07	0.40
35	440	157	251	0.008000	0.112513	0.002655	0.600023	0	3.20e+07	0.40
36	441	158	252	0.002133	0.002133	0.000361	0.160000	0	3.20e+07	0.40
37	442	159	253	0.002133	0.002133	0.000361	0.160000	0	3.20e+07	0.40
38	443	160	254	0.002133	0.002133	0.000361	0.160000	0	3.20e+07	0.40
39	444	161	255	0.002133	0.002133	0.000361	0.160000	0	3.20e+07	0.40
40	445	162	256	0.002133	0.002133	0.000361	0.160000	0	3.20e+07	0.40
41	377	94	188	0.090112	0.005632	0.002877	0.640000	0	3.20e+07	0.40
42	378	95	189	0.021434	0.002138	0.000682	0.285000	0	3.20e+07	0.40
43	396	113	207	0.028579	0.005067	0.001470	0.380000	0	3.20e+07	0.40
44	418	135	229	0.028579	0.005067	0.001470	0.380000	0	3.20e+07	0.40
45	397	114	208	0.217759	0.007558	0.004030	0.858837	0	3.20e+07	0.40
46	398	115	209	0.091542	0.013542	0.004053	0.650000	0	3.20e+07	0.40
47	399	116	210	0.073233	0.006933	0.002226	0.520000	0	3.20e+07	0.40
48	400	117	211	0.041667	0.010417	0.002863	0.500000	0	3.20e+07	0.40
49	401	118	212	0.041667	0.010417	0.002863	0.500000	0	3.20e+07	0.40
50	402	119	213	0.041667	0.010417	0.002863	0.500000	0	3.20e+07	0.40
51	380	97	191	0.041667	0.010417	0.002863	0.500000	0	3.20e+07	0.40
52	403	120	214	0.041667	0.010417	0.002863	0.500000	0	3.20e+07	0.40
53	381	98	192	0.139291	0.006511	0.003393	0.739973	0	3.20e+07	0.40
54	382	99	193	0.014051	0.003999	0.001059	0.299915	0	3.20e+07	0.40
55	446	163	257	0.008168	2.745188	0.004945	1.650000	0	3.20e+07	0.40
56	447	164	258	0.194283	0.003378	0.001876	0.682503	0	3.20e+07	0.40
57	448	165	259	0.003267	0.175692	0.001808	0.660000	0	3.20e+07	0.40
58	449	166	260	0.003341	0.187945	0.001853	0.675000	0	3.20e+07	0.40
59	419	136	230	0.003267	0.175680	0.001808	0.659985	0	3.20e+07	0.40
60	420	137	231	0.126855	0.002931	0.001606	0.592101	0	3.20e+07	0.40
61	421	138	232	0.002785	0.108785	0.001519	0.562535	0	3.20e+07	0.40
62	450	167	261	0.006163	1.179246	0.003731	1.244977	0	3.20e+07	0.40
63	422	139	233	0.003416	0.200756	0.001898	0.690000	0	3.20e+07	0.40
64	423	140	234	0.003416	0.200756	0.001898	0.690000	0	3.20e+07	0.40
65	424	141	235	0.003416	0.200756	0.001898	0.690000	0	3.20e+07	0.40
66	425	142	236	0.003416	0.200756	0.001898	0.690000	0	3.20e+07	0.40
67	426	143	237	0.003416	0.200756	0.001898	0.690000	0	3.20e+07	0.40
68	427	144	238	0.003416	0.200756	0.001898	0.690000	0	3.20e+07	0.40
69	451	168	262	0.061434	0.002302	0.001220	0.464975	0	3.20e+07	0.40
70	452	169	263	2.188884	0.007574	0.004586	1.530033	0	3.20e+07	0.40
71	453	170	264	0.835847	0.005495	0.003327	1.110032	0	3.20e+07	0.40
72	404	121	215	1.002128	0.005837	0.003534	1.179237	0	3.20e+07	0.40
73	405	122	216	0.674801	0.005116	0.003098	1.033598	0	3.20e+07	0.40
74	406	123	217	1.739328	0.007015	0.004247	1.417165	0	3.20e+07	0.40

75	454	171	265	0.228087	0.003564	0.001989	0.719990	0	3.20e+07	0.40
76	455	172	266	0.009054	3.739743	0.005482	1.829113	0	3.20e+07	0.40
77	456	173	267	0.008040	2.618782	0.004868	1.624276	0	3.20e+07	0.40
78	457	174	268	0.007062	1.774376	0.004276	1.426621	0	3.20e+07	0.40
79	407	124	218	0.003334	0.187801	0.001849	0.674483	0	3.20e+07	0.40
80	408	125	219	0.003341	0.187947	0.001853	0.675005	0	3.20e+07	0.40
81	409	126	220	0.003341	0.187945	0.001853	0.675000	0	3.20e+07	0.40
82	410	127	221	0.003341	0.187945	0.001853	0.675000	0	3.20e+07	0.40
83	411	128	222	0.003267	0.175692	0.001808	0.660000	0	3.20e+07	0.40
84	412	129	223	0.003267	0.175692	0.001808	0.660000	0	3.20e+07	0.40
88	413	130	224	0.002228	0.055688	0.001175	0.450000	0	3.20e+07	0.40
89	414	131	225	0.004327	0.441183	0.002620	0.891278	0	3.20e+07	0.40
90	383	100	194	0.002133	0.002133	0.000361	0.160000	0	3.20e+07	0.40

DATAM (Τελικά) - Ιδιότητες Υποστυλωμάτων: Στάθμη: 3

A/A	Analysis ID	Κόμβος		JZ	JY	JX	F	a	E	n
		Αρχ	Τέλ	[m⁴]	[m⁴]	[m⁴]	[m²]	[o]	[kN/m²]	
1	502	226	325	0.001600	0.000900	0.000194	0.120000	0	3.20e+07	0.40
2	503	227	326	0.002133	0.002133	0.000361	0.160000	0	3.20e+07	0.40
3	471	195	294	0.002133	0.002133	0.000361	0.160000	0	3.20e+07	0.40
4	472	196	295	0.002133	0.002133	0.000361	0.160000	0	3.20e+07	0.40
5	473	197	296	0.002133	0.002133	0.000361	0.159989	0	3.20e+07	0.40
6	458	182	281	0.002133	0.002134	0.000361	0.160011	0	3.20e+07	0.40
7	459	183	282	0.004166	0.002667	0.000547	0.199989	0	3.20e+07	0.40
8	474	198	297	0.033333	0.005333	0.001574	0.400000	0	3.20e+07	0.40
9	504	228	327	0.228096	0.003564	0.001989	0.720000	0	3.20e+07	0.40
10	475	199	298	0.304128	0.008448	0.004593	0.960000	0	3.20e+07	0.40
11	476	200	299	0.091542	0.013542	0.004053	0.650000	0	3.20e+07	0.40
12	477	201	300	0.073233	0.006933	0.002226	0.520000	0	3.20e+07	0.40
13	478	202	301	0.041667	0.010417	0.002863	0.500000	0	3.20e+07	0.40
14	479	203	302	0.041667	0.010417	0.002863	0.500000	0	3.20e+07	0.40
15	480	204	303	0.041667	0.010417	0.002863	0.500000	0	3.20e+07	0.40
16	466	190	289	0.041667	0.010417	0.002863	0.500000	0	3.20e+07	0.40
17	481	205	304	0.041667	0.010417	0.002863	0.500000	0	3.20e+07	0.40
18	460	184	283	0.041667	0.010417	0.002863	0.500000	0	3.20e+07	0.40
19	461	185	284	0.132049	0.002974	0.001631	0.600238	0	3.20e+07	0.40
20	482	206	305	0.055688	0.002228	0.001175	0.450000	0	3.20e+07	0.40
30	462	186	285	0.140625	0.015625	0.004931	0.750000	0	3.20e+07	0.40
31	463	187	286	0.055688	0.002228	0.001175	0.450000	0	3.20e+07	0.40
41	464	188	287	0.090112	0.005632	0.002877	0.640000	0	3.20e+07	0.40
42	465	189	288	0.021434	0.002138	0.000682	0.285000	0	3.20e+07	0.40
43	483	207	306	0.028579	0.005067	0.001470	0.380000	0	3.20e+07	0.40
44	505	229	328	0.028579	0.005067	0.001470	0.380000	0	3.20e+07	0.40
45	484	208	307	0.217759	0.007558	0.004030	0.858837	0	3.20e+07	0.40
46	485	209	308	0.091542	0.013542	0.004053	0.650000	0	3.20e+07	0.40
47	486	210	309	0.073233	0.006933	0.002226	0.520000	0	3.20e+07	0.40
48	487	211	310	0.041667	0.010417	0.002863	0.500000	0	3.20e+07	0.40
49	488	212	311	0.041667	0.010417	0.002863	0.500000	0	3.20e+07	0.40
50	489	213	312	0.041667	0.010417	0.002863	0.500000	0	3.20e+07	0.40
51	467	191	290	0.041667	0.010417	0.002863	0.500000	0	3.20e+07	0.40
52	490	214	313	0.041667	0.010417	0.002863	0.500000	0	3.20e+07	0.40
53	468	192	291	0.139291	0.006511	0.003393	0.739973	0	3.20e+07	0.40
54	469	193	292	0.014051	0.003999	0.001059	0.299915	0	3.20e+07	0.40
59	506	230	329	0.003267	0.175680	0.001808	0.659985	0	3.20e+07	0.40
60	507	231	330	0.126855	0.002931	0.001606	0.592101	0	3.20e+07	0.40
61	508	232	331	0.002785	0.108785	0.001519	0.562535	0	3.20e+07	0.40
63	509	233	332	0.003416	0.200756	0.001898	0.690000	0	3.20e+07	0.40
64	510	234	333	0.003416	0.200756	0.001898	0.690000	0	3.20e+07	0.40
65	511	235	334	0.003416	0.200756	0.001898	0.690000	0	3.20e+07	0.40
66	512	236	335	0.003416	0.200756	0.001898	0.690000	0	3.20e+07	0.40

67	513	237	336	0.003416	0.200756	0.001898	0.690000	0	3.20e+07	0.40
68	514	238	337	0.003416	0.200756	0.001898	0.690000	0	3.20e+07	0.40
72	491	215	314	1.002128	0.005837	0.003534	1.179237	0	3.20e+07	0.40
73	492	216	315	0.674801	0.005116	0.003098	1.033598	0	3.20e+07	0.40
74	493	217	316	1.739328	0.007015	0.004247	1.417165	0	3.20e+07	0.40
79	494	218	317	0.003333	0.187773	0.001848	0.674421	0	3.20e+07	0.40
80	495	219	318	0.003350	0.188278	0.001858	0.675734	0	3.20e+07	0.40
81	496	220	319	0.003342	0.187941	0.001853	0.675024	0	3.20e+07	0.40
82	497	221	320	0.003341	0.187937	0.001853	0.674971	0	3.20e+07	0.40
83	498	222	321	0.003267	0.175692	0.001808	0.660000	0	3.20e+07	0.40
84	499	223	322	0.003234	0.175092	0.001790	0.657784	0	3.20e+07	0.40
88	500	224	323	0.002228	0.055688	0.001175	0.450000	0	3.20e+07	0.40
89	501	225	324	0.004327	0.441183	0.002620	0.891278	0	3.20e+07	0.40
90	470	194	293	0.002133	0.002133	0.000361	0.160000	0	3.20e+07	0.40

DATAM (Τελικά) - Ιδιότητες Υποστυλωμάτων: Στάθμη: 4

A/A	Analysis ID	Κόμβος		JZ	JY	JX	F	a	E	n
		Αρχ	Τέλ	[m⁴]	[m⁴]	[m⁴]	[m²]	[o]	[kN/m²]	
3	528	294	355	0.002133	0.002133	0.000361	0.160000	0	3.20e+07	0.40
4	529	295	356	0.002133	0.002133	0.000361	0.160000	0	3.20e+07	0.40
5	530	296	357	0.002133	0.002133	0.000361	0.159989	0	3.20e+07	0.40
6	515	281	342	0.002133	0.002134	0.000361	0.160011	0	3.20e+07	0.40
7	516	282	343	0.004166	0.002667	0.000547	0.199989	0	3.20e+07	0.40
8	531	297	358	0.033333	0.005333	0.001574	0.400000	0	3.20e+07	0.40
10	532	298	359	0.304128	0.008448	0.004593	0.960000	0	3.20e+07	0.40
11	533	299	360	0.091542	0.013542	0.004053	0.650000	0	3.20e+07	0.40
12	534	300	361	0.073233	0.006933	0.002226	0.520000	0	3.20e+07	0.40
13	535	301	362	0.041667	0.010417	0.002863	0.500000	0	3.20e+07	0.40
14	536	302	363	0.041667	0.010417	0.002863	0.500000	0	3.20e+07	0.40
15	537	303	364	0.041667	0.010417	0.002863	0.500000	0	3.20e+07	0.40
16	523	289	350	0.041667	0.010417	0.002863	0.500000	0	3.20e+07	0.40
17	538	304	365	0.041667	0.010417	0.002863	0.500000	0	3.20e+07	0.40
18	517	283	344	0.041667	0.010417	0.002863	0.500000	0	3.20e+07	0.40
19	518	284	345	0.132049	0.002974	0.001631	0.600238	0	3.20e+07	0.40
20	539	305	366	0.055688	0.002228	0.001175	0.450000	0	3.20e+07	0.40
30	519	285	346	0.048234	0.010937	0.003050	0.525000	0	3.20e+07	0.40
31	520	286	347	0.055688	0.002228	0.001175	0.450000	0	3.20e+07	0.40
41	521	287	348	0.090112	0.005632	0.002877	0.640000	0	3.20e+07	0.40
42	522	288	349	0.021434	0.002138	0.000682	0.285000	0	3.20e+07	0.40
43	540	306	367	0.028579	0.005067	0.001470	0.380000	0	3.20e+07	0.40
45	541	307	368	0.217759	0.007558	0.004030	0.858837	0	3.20e+07	0.40
46	542	308	369	0.091542	0.013542	0.004053	0.650000	0	3.20e+07	0.40
47	543	309	370	0.073233	0.006933	0.002226	0.520000	0	3.20e+07	0.40
48	544	310	371	0.041667	0.010417	0.002863	0.500000	0	3.20e+07	0.40
49	545	311	372	0.041667	0.010417	0.002863	0.500000	0	3.20e+07	0.40
50	546	312	373	0.041667	0.010417	0.002863	0.500000	0	3.20e+07	0.40
51	524	290	351	0.041667	0.010417	0.002863	0.500000	0	3.20e+07	0.40
52	547	313	374	0.041667	0.010417	0.002863	0.500000	0	3.20e+07	0.40
53	525	291	352	0.139291	0.006511	0.003393	0.739973	0	3.20e+07	0.40
54	526	292	353	0.014051	0.003999	0.001059	0.299915	0	3.20e+07	0.40
72	548	314	375	1.002128	0.005837	0.003534	1.179237	0	3.20e+07	0.40
73	549	315	376	0.674801	0.005116	0.003098	1.033598	0	3.20e+07	0.40
74	550	316	377	1.739328	0.007015	0.004247	1.417165	0	3.20e+07	0.40
79	551	317	378	0.003341	0.187945	0.001853	0.675000	0	3.20e+07	0.40
80	552	318	379	0.003125	0.183802	0.001737	0.660121	0	3.20e+07	0.40
81	553	319	380	0.003341	0.187945	0.001853	0.675000	0	3.20e+07	0.40
82	554	320	381	0.003343	0.188232	0.001854	0.675342	0	3.20e+07	0.40
83	555	321	382	0.003267	0.175694	0.001808	0.660009	0	3.20e+07	0.40
84	556	322	383	0.003267	0.175692	0.001808	0.660000	0	3.20e+07	0.40
88	557	323	384	0.002740	0.112026	0.001497	0.564390	0	3.20e+07	0.40
89	558	324	385	0.004327	0.441183	0.002620	0.891278	0	3.20e+07	0.40

90	527	293	354	0.002133	0.002133	0.000361	0.160000	0	3.20e+07	0.40

DATAM (Τελικά) - Ιδιότητες Υποστυλωμάτων: Στάθμη: 5

A/A	Analysis ID	Κόμβος		JZ	JY	JX	F	a	E	n
		Αρχ	Τέλ	[m⁴]	[m⁴]	[m⁴]	[m²]	[o]	[kN/m²]	
6	559	342	389	0.002133	0.002134	0.000361	0.160011	0	3.20e+07	0.40
7	560	343	390	0.004166	0.002667	0.000547	0.199989	0	3.20e+07	0.40
16	567	350	397	0.041667	0.010417	0.002863	0.500000	0	3.20e+07	0.40
18	561	344	391	0.041667	0.010417	0.002863	0.500000	0	3.20e+07	0.40
19	562	345	392	0.132049	0.002974	0.001631	0.600238	0	3.20e+07	0.40
30	563	346	393	0.002667	0.004167	0.000547	0.200000	0	3.20e+07	0.40
31	564	347	394	0.055688	0.002228	0.001175	0.450000	0	3.20e+07	0.40
41	565	348	395	0.090112	0.005632	0.002877	0.640000	0	3.20e+07	0.40
42	566	349	396	0.021434	0.002138	0.000682	0.285000	0	3.20e+07	0.40
51	568	351	398	0.005208	0.005208	0.000881	0.250000	0	3.20e+07	0.40
53	569	352	399	0.001429	0.001867	0.000271	0.140000	0	3.20e+07	0.40
54	570	353	400	0.010538	0.001687	0.000498	0.224936	0	3.20e+07	0.40
90	571	354	401	0.000900	0.001600	0.000194	0.120000	0	3.20e+07	0.40

DATAM (Τελικά) - Ιδιότητες Υποστυλωμάτων: Στάθμη: 6

A/A	Analysis ID	Κόμβος		JZ	JY	JX	F	a	E	n
		Αρχ	Τέλ	[m⁴]	[m⁴]	[m⁴]	[m²]	[o]	[kN/m²]	
6	572	389	406	0.002133	0.002134	0.000361	0.160011	0	3.20e+07	0.40
7	573	390	407	0.004166	0.002667	0.000547	0.199989	0	3.20e+07	0.40
18	574	391	408	0.007200	0.003200	0.000753	0.240000	0	3.20e+07	0.40
19	575	392	409	0.132049	0.002974	0.001631	0.600238	0	3.20e+07	0.40
30	576	393	410	0.002133	0.002133	0.000361	0.160000	0	3.20e+07	0.40
31	577	394	411	0.018218	0.002025	0.000639	0.269966	0	3.20e+07	0.40
41	578	395	412	0.004167	0.002667	0.000547	0.200000	0	3.20e+07	0.40
42	579	396	413	0.021434	0.002138	0.000682	0.285000	0	3.20e+07	0.40

DATAM (Τελικά) - Ιδιότητες Δοκών: Στάθμη: 1

A/A	Analysis ID	Κόμβος		JZ	JY	JX	F	a	E	n
		Αρχ	Τέλ	[m⁴]	[m⁴]	[m⁴]	[m²]	[o]	[kN/m²]	
1	1	132	133	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
2	2	133	101	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
3	3	101	102	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
4	4	102	103	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
5	5	103	88	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
6	6	88	89	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
7	7	172	177	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
8	8	172	178	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
9	9	173	178	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
10	10	173	179	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
11	11	174	179	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
12	12	174	180	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
13	13	104	134	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
14	14	134	105	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
15	15	105	106	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
16	16	106	166	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
17	17	107	166	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
18	18	111	165	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
19	19	90	165	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
20	20	90	167	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
21	21	91	167	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

22	22	96	110	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
23	23	91	168	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
24	24	93	168	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
25	25	93	169	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
26	26	95	169	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
27	27	95	170	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
28	28	99	170	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
29	29	145	112	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
30	30	145	146	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
31	31	146	147	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
32	32	147	148	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
33	33	148	149	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
34	34	149	150	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
35	35	150	151	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
36	36	151	152	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
37	37	152	153	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
38	38	153	92	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
39	39	92	93	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
40	40	154	121	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
41	41	154	155	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
42	42	155	156	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
43	43	156	157	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
44	44	157	158	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
45	45	158	159	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
46	46	159	160	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
47	47	160	161	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
48	48	161	162	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
49	49	162	94	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
50	50	94	95	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
51	51	107	127	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
52	52	108	127	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
53	53	108	128	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
54	54	109	128	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
55	55	109	129	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
56	56	110	129	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
57	57	115	144	3.283334	0.596354	0.094522	4.000000	0	3.20e+07	0.40
58	58	116	144	3.283334	0.596354	0.094522	4.000000	0	3.20e+07	0.40
59	59	116	143	3.283334	0.596354	0.094522	4.000000	0	3.20e+07	0.40
60	60	117	143	3.283334	0.596354	0.094522	4.000000	0	3.20e+07	0.40
61	61	117	142	3.283334	0.596354	0.094522	4.000000	0	3.20e+07	0.40
62	62	118	142	3.283334	0.596354	0.094522	4.000000	0	3.20e+07	0.40
63	63	118	141	3.283334	0.596354	0.094522	4.000000	0	3.20e+07	0.40
64	64	119	141	3.283334	0.596354	0.094522	4.000000	0	3.20e+07	0.40
65	65	119	140	3.283334	0.596354	0.094522	4.000000	0	3.20e+07	0.40
66	66	97	140	3.283334	0.596354	0.094522	4.000000	0	3.20e+07	0.40
67	67	97	139	3.283334	0.596354	0.094522	4.000000	0	3.20e+07	0.40
68	68	120	139	3.283334	0.596354	0.094522	4.000000	0	3.20e+07	0.40
69	69	120	125	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
70	70	98	100	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
71	71	98	138	3.283334	0.596354	0.094522	4.000000	0	3.20e+07	0.40
72	72	138	176	3.283334	0.596354	0.094522	4.000000	0	3.20e+07	0.40
73	73	132	177	3.283334	0.596354	0.094522	4.000000	0	3.20e+07	0.40
74	74	171	177	3.283334	0.596354	0.094522	4.000000	0	3.20e+07	0.40
75	75	104	171	3.283334	0.596354	0.094522	4.000000	0	3.20e+07	0.40
76	76	113	130	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
77	77	135	130	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
78	78	135	131	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
79	79	114	131	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
80	80	114	124	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
81	81	115	124	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
82	82	133	178	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
83	83	101	179	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
84	84	102	180	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40

85	85	109	180	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
86	86	98	125	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
87	87	103	181	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
88	88	88	90	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
89	89	89	91	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
90	90	127	179	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
91	91	105	178	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
92	92	173	106	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
93	93	105	146	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
94	94	134	145	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
95	95	106	147	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
96	96	107	148	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
97	97	108	149	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
98	98	109	150	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
99	99	110	151	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
100	100	96	152	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
101	101	111	153	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
102	102	90	92	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
103	103	96	126	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
104	104	154	145	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
105	105	154	135	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
106	106	146	155	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
107	107	155	114	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
108	108	147	156	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
109	109	156	115	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
110	110	148	157	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
111	111	157	116	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
112	112	149	158	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
113	113	158	117	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
114	114	150	159	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
115	115	159	118	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
116	116	151	160	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
117	117	160	119	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
118	118	152	161	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
119	119	161	97	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
120	120	153	162	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
121	121	162	120	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
122	122	92	94	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
123	123	94	100	5.335000	0.169255	0.112400	4.020000	0	3.20e+07	0.40
124	124	111	126	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
125	125	104	123	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
126	126	99	136	3.283334	0.596354	0.094522	4.000000	0	3.20e+07	0.40
127	127	136	175	3.283334	0.596354	0.094522	4.000000	0	3.20e+07	0.40
128	128	137	175	3.283334	0.596354	0.094522	4.000000	0	3.20e+07	0.40
129	129	137	176	3.283334	0.596354	0.094522	4.000000	0	3.20e+07	0.40
130	130	112	123	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
131	131	163	180	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
132	132	163	181	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
133	133	96	164	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
134	134	164	181	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
135	135	112	122	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
136	136	121	122	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40
137	137	113	121	3.280667	0.337281	0.093442	3.800000	0	3.20e+07	0.40

DATAM (Τελικά) - Ιδιότητες Δοκών: Στάθμη: 2

A/A	Analysis ID	Κόμβος		JZ	JY	JX	F	a	E	n
		Αρχ	Τέλ	[m⁴]	[m⁴]	[m⁴]	[m²]	[o]	[kN/m²]	
1	138	198	228	1.000000	0.001212	0.000215	0.211450	0	3.20e+07	0.40
2	139	228	199	1.000000	0.001438	0.000388	0.291100	0	3.20e+07	0.40
3	140	199	200	1.000000	0.001344	0.000273	0.255525	0	3.20e+07	0.40

4	141	228	271	0.002083	0.000167	0.000098	0.100000	0	3.20e+07	0.40
5	142	239	240	1.000000	0.001761	0.000553	0.329550	0	3.20e+07	0.40
6	143	241	277	1.000000	0.035167	0.002010	0.565000	0	3.20e+07	0.40
7	144	248	249	1.000000	0.001750	0.000548	0.325925	0	3.20e+07	0.40
8	145	250	280	1.000000	0.035167	0.002010	0.565000	0	3.20e+07	0.40
9	146	203	275	1.000000	0.006118	0.000913	0.660000	0	3.20e+07	0.40
10	147	239	228	1.000000	0.001692	0.000478	0.402415	0	3.20e+07	0.40
11	148	239	248	1.000000	0.006517	0.000784	0.498000	0	3.20e+07	0.40
12	149	248	229	1.000000	0.005523	0.000609	0.372000	0	3.20e+07	0.40
13	150	204	190	1.000000	0.052002	0.001147	0.572799	0	3.20e+07	0.40
14	151	240	199	1.000000	0.002102	0.000581	0.466185	0	3.20e+07	0.40
15	152	240	249	1.000000	0.001990	0.000496	0.418000	0	3.20e+07	0.40
16	153	249	208	1.000000	0.005907	0.000666	0.414000	0	3.20e+07	0.40
17	154	200	241	1.000000	0.038501	0.001850	0.716409	0	3.20e+07	0.40
18	155	241	250	1.000000	0.001669	0.000511	0.298610	0	3.20e+07	0.40
19	156	250	209	1.000000	0.034242	0.001771	0.657220	0	3.20e+07	0.40
20	157	278	242	1.000000	0.001510	0.000268	0.251391	0	3.20e+07	0.40
21	158	251	279	1.000000	0.001510	0.000268	0.251390	0	3.20e+07	0.40
22	159	242	251	1.000000	0.001510	0.000268	0.251391	0	3.20e+07	0.40
23	160	202	243	1.000000	0.002467	0.000819	0.640000	0	3.20e+07	0.40
24	161	243	252	1.000000	0.002467	0.000819	0.640000	0	3.20e+07	0.40
25	162	252	211	1.000000	0.002467	0.000819	0.640000	0	3.20e+07	0.40
26	163	203	244	1.000000	0.040198	0.001881	0.740000	0	3.20e+07	0.40
27	164	244	253	1.000000	0.040198	0.001881	0.740000	0	3.20e+07	0.40
28	165	253	212	1.000000	0.040198	0.001881	0.740000	0	3.20e+07	0.40
29	166	204	245	1.000000	0.082924	0.002535	0.861200	0	3.20e+07	0.40
30	167	245	254	1.000000	0.082757	0.002533	0.860000	0	3.20e+07	0.40
31	168	254	213	1.000000	0.082757	0.002533	0.860000	0	3.20e+07	0.40
32	169	190	246	1.000000	0.046160	0.001987	0.761200	0	3.20e+07	0.40
33	170	246	255	1.000000	0.046062	0.001986	0.760000	0	3.20e+07	0.40
34	171	255	191	1.000000	0.046062	0.001986	0.760000	0	3.20e+07	0.40
35	172	205	247	1.000000	0.091658	0.002637	0.880000	0	3.20e+07	0.40
36	173	247	256	1.000000	0.091658	0.002637	0.880000	0	3.20e+07	0.40
37	174	256	214	1.000000	0.091658	0.002637	0.880000	0	3.20e+07	0.40
38	175	184	186	1.000000	0.052401	0.002093	0.780000	0	3.20e+07	0.40
39	176	186	188	1.000000	0.052401	0.002093	0.780000	0	3.20e+07	0.40
40	177	188	192	1.000000	0.052401	0.002093	0.780000	0	3.20e+07	0.40
41	178	199	271	0.002083	0.000167	0.000098	0.100000	0	3.20e+07	0.40
42	179	242	277	1.000000	0.001606	0.000486	0.278844	0	3.20e+07	0.40
43	180	201	278	1.000000	0.066554	0.002316	0.820000	0	3.20e+07	0.40
44	181	251	280	1.000000	0.001606	0.000485	0.278816	0	3.20e+07	0.40
45	182	210	279	1.000000	0.066554	0.002316	0.820000	0	3.20e+07	0.40

DATAM (Τελικά) - Ιδιότητες Δοκών: Στάθμη: 3

A/A	Analysis ID	Κόμβος		JZ	JY	JX	F	a	E	n
		Αρχ	Τέλ	[m⁴]	[m⁴]	[m⁴]	[m²]	[o]	[kN/m²]	
1	183	325	326	1.000000	0.006571	0.001075	0.506800	0	3.20e+07	0.40
2	184	326	294	1.000000	0.006386	0.001037	0.478001	0	3.20e+07	0.40
3	185	294	295	1.000000	0.006031	0.000970	0.429203	0	3.20e+07	0.40
4	186	295	296	1.000000	0.006410	0.001042	0.481502	0	3.20e+07	0.40
5	187	296	281	1.000000	0.006607	0.001082	0.512599	0	3.20e+07	0.40
6	188	281	282	1.000000	0.006332	0.001026	0.469999	0	3.20e+07	0.40
7	189	297	327	1.000000	0.004416	0.000509	0.308800	0	3.20e+07	0.40
8	190	327	298	1.000000	0.004796	0.000576	0.359400	0	3.20e+07	0.40
9	191	298	299	1.000000	0.004416	0.000509	0.308800	0	3.20e+07	0.40
10	192	299	300	1.000000	0.004340	0.000497	0.299999	0	3.20e+07	0.40
11	193	304	283	1.000000	0.004448	0.000513	0.312587	0	3.20e+07	0.40
12	194	293	338	1.000000	0.002527	0.000409	0.272811	0	3.20e+07	0.40
13	195	325	297	1.000000	0.005179	0.000663	0.424202	0	3.20e+07	0.40
14	196	326	298	1.000000	0.007759	0.001163	0.762100	0	3.20e+07	0.40

15	197	294	340	1.000000	0.021599	0.001477	0.600000	0	3.20e+07	0.40
16	198	300	340	1.000000	0.021156	0.001464	0.590500	0	3.20e+07	0.40
17	199	295	341	1.000000	0.021599	0.001477	0.600001	0	3.20e+07	0.40
18	200	302	341	1.000000	0.047101	0.002069	0.662000	0	3.20e+07	0.40
19	201	296	289	1.000000	0.007839	0.001193	0.784548	0	3.20e+07	0.40
20	202	281	283	1.000000	0.007673	0.001132	0.739102	0	3.20e+07	0.40
21	203	283	285	1.000000	0.047215	0.002018	0.723596	0	3.20e+07	0.40
22	204	285	287	1.000000	0.052401	0.002093	0.780000	0	3.20e+07	0.40
23	205	287	293	1.000000	0.043576	0.001965	0.684016	0	3.20e+07	0.40
24	206	282	284	1.000000	0.010312	0.000817	0.489605	0	3.20e+07	0.40
25	207	284	286	1.000000	0.004800	0.000577	0.360000	0	3.20e+07	0.40
26	208	286	288	1.000000	0.004800	0.000577	0.360000	0	3.20e+07	0.40
27	209	288	292	1.000000	0.004800	0.000577	0.360000	0	3.20e+07	0.40
28	210	340	341	1.000000	0.004935	0.000605	0.381188	0	3.20e+07	0.40
29	211	303	289	1.000000	0.004440	0.000512	0.311601	0	3.20e+07	0.40

DATAM (Τελικά) - Ιδιότητες Δοκών: Στάθμη: 4

A/A	Analysis ID	Κόμβος		JZ	JY	JX	F	a	E	n
		Αρχ	Τέλ	[m⁴]	[m⁴]	[m⁴]	[m²]	[o]	[kN/m²]	
1	212	355	356	1.000000	0.006571	0.001075	0.506793	0	3.20e+07	0.40
2	213	356	357	1.000000	0.006589	0.001078	0.509687	0	3.20e+07	0.40
3	214	357	342	1.000000	0.006607	0.001082	0.512586	0	3.20e+07	0.40
4	215	342	343	0.003200	0.003600	0.000753	0.240000	0	3.20e+07	0.40
5	216	358	359	1.000000	0.005889	0.000919	0.591293	0	3.20e+07	0.40
6	217	359	360	1.000000	0.005339	0.000705	0.456000	0	3.20e+07	0.40
7	218	360	361	1.000000	0.005237	0.000678	0.435300	0	3.20e+07	0.40
8	219	367	388	1.000000	0.063273	0.001335	0.615000	0	3.20e+07	0.40
9	220	366	388	1.000000	0.063273	0.001335	0.615000	0	3.20e+07	0.40
11	221	364	350	1.000000	0.004934	0.000604	0.380922	0	3.20e+07	0.40
13	222	365	344	1.000000	0.004923	0.000602	0.379148	0	3.20e+07	0.40
16	223	369	370	1.000000	0.009078	0.000929	0.578000	0	3.20e+07	0.40
17	224	370	371	1.000000	0.008474	0.000788	0.486000	0	3.20e+07	0.40
18	225	371	372	1.000000	0.008474	0.000788	0.486000	0	3.20e+07	0.40
19	226	372	373	1.000000	0.008474	0.000788	0.486000	0	3.20e+07	0.40
20	227	373	351	1.000000	0.008474	0.000788	0.486000	0	3.20e+07	0.40
21	228	351	374	1.000000	0.008590	0.000809	0.501874	0	3.20e+07	0.40
23	229	353	354	1.000000	0.005120	0.000648	0.413092	0	3.20e+07	0.40
26	230	359	368	1.000000	0.400122	0.004527	1.499886	0	3.20e+07	0.40
27	231	360	369	1.000000	0.087280	0.003988	1.110000	0	3.20e+07	0.40
28	232	355	361	1.000000	0.006290	0.001017	0.463900	0	3.20e+07	0.40
29	233	361	370	1.000000	0.045720	0.002087	0.900000	0	3.20e+07	0.40
30	234	362	371	1.000000	0.053858	0.003174	1.010000	0	3.20e+07	0.40
31	235	356	363	1.000000	0.006465	0.001053	0.490001	0	3.20e+07	0.40
32	236	363	372	1.000000	0.053858	0.003174	1.010000	0	3.20e+07	0.40
33	237	364	373	1.000000	0.053848	0.003173	1.009664	0	3.20e+07	0.40
34	238	357	350	1.000000	0.006482	0.001056	0.492633	0	3.20e+07	0.40
35	239	350	387	1.000000	0.054548	0.003219	0.792636	0	3.20e+07	0.40
36	240	386	387	1.000000	0.070133	0.003635	1.080000	0	3.20e+07	0.40
37	241	386	351	1.000000	0.066024	0.003510	0.986400	0	3.20e+07	0.40
38	242	365	374	1.000000	0.069314	0.003608	1.060000	0	3.20e+07	0.40
39	243	342	344	1.000000	0.003748	0.000847	0.449551	0	3.20e+07	0.40
40	244	344	346	1.000000	0.053712	0.002118	0.808202	0	3.20e+07	0.40
41	245	346	348	1.000000	0.059600	0.002320	0.960000	0	3.20e+07	0.40
42	246	348	352	1.000000	0.059600	0.002320	0.960000	0	3.20e+07	0.40
43	247	343	345	1.000000	0.003080	0.000599	0.414602	0	3.20e+07	0.40
44	248	345	347	1.000000	0.010148	0.000666	0.357601	0	3.20e+07	0.40
45	249	347	349	1.000000	0.004800	0.000577	0.360000	0	3.20e+07	0.40
46	250	349	353	1.000000	0.011790	0.000789	0.450000	0	3.20e+07	0.40
47	251	344	345	0.037500	0.003797	0.002156	0.450000	0	3.20e+07	0.40

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

DATAM (Τελικά) - Ιδιότητες Δοκών: Στάθμη: 5

A/A	Analysis ID	Κόμβος		JZ	JY	JX	F	a	E	n
		Αρχ	Τέλ	[m⁴]	[m⁴]	[m⁴]	[m²]	[o]	[kN/m²]	
1	252	397	391	1.000000	0.006648	0.001091	0.519473	0	3.20e+07	0.40
2	253	395	402	1.000000	0.007875	0.001206	0.794658	0	3.20e+07	0.40
3	254	393	394	1.000000	0.007431	0.001030	0.614118	0	3.20e+07	0.40
4	255	393	403	1.000000	0.007869	0.001204	0.793057	0	3.20e+07	0.40
5	256	395	396	1.000000	0.010045	0.000783	0.463185	0	3.20e+07	0.40
6	257	401	404	1.000000	0.006356	0.000660	0.406844	0	3.20e+07	0.40
7	258	400	401	1.000000	0.006186	0.000631	0.385053	0	3.20e+07	0.40
8	259	398	399	0.002813	0.024414	0.000953	0.375000	0	3.20e+07	0.40
9	260	399	405	0.002813	0.024414	0.000953	0.375000	0	3.20e+07	0.40
10	261	397	403	1.000000	0.050978	0.002326	0.678517	0	3.20e+07	0.40
11	262	403	402	1.000000	0.057186	0.002449	0.770429	0	3.20e+07	0.40
12	263	402	404	1.000000	0.053574	0.002373	0.714203	0	3.20e+07	0.40
13	264	398	404	0.006667	0.032552	0.002122	0.500000	0	3.20e+07	0.40
14	265	391	393	1.000000	0.024369	0.001725	0.597210	0	3.20e+07	0.40
15	266	393	395	1.000000	0.057140	0.002196	0.975632	0	3.20e+07	0.40
16	267	395	401	1.000000	0.007096	0.000951	0.603303	0	3.20e+07	0.40
17	268	399	401	0.003200	0.003600	0.000753	0.240000	0	3.20e+07	0.40
18	269	390	392	1.000000	0.012504	0.000863	0.504606	0	3.20e+07	0.40
19	270	392	394	1.000000	0.002500	0.000402	0.267600	0	3.20e+07	0.40
20	271	394	396	0.001125	0.001563	0.000279	0.150000	0	3.20e+07	0.40
21	272	396	400	1.000000	0.004988	0.000616	0.390000	0	3.20e+07	0.40
22	273	400	405	0.000781	0.002250	0.000227	0.150000	0	3.20e+07	0.40
23	274	389	390	0.003200	0.003600	0.000753	0.240000	0	3.20e+07	0.40

DATAM (Τελικά) - Ιδιότητες Δοκών: Στάθμη: 6

A/A	Analysis ID	Κόμβος		JZ	JY	JX	F	a	E	n
		Αρχ	Τέλ	[m⁴]	[m⁴]	[m⁴]	[m²]	[o]	[kN/m²]	
1	275	406	407	1.000000	0.003058	0.000589	0.407599	0	3.20e+07	0.40
2	276	408	409	0.000788	0.000536	0.000152	0.105000	0	3.20e+07	0.40
3	277	412	413	1.000000	0.005292	0.000692	0.446274	0	3.20e+07	0.40
4	278	406	408	1.000000	0.001955	0.000653	0.403600	0	3.20e+07	0.40
5	279	408	410	1.000000	0.006190	0.000998	0.449996	0	3.20e+07	0.40
6	280	410	412	1.000000	0.006826	0.001133	0.550800	0	3.20e+07	0.40
7	281	407	409	1.000000	0.001654	0.000513	0.384600	0	3.20e+07	0.40
8	282	409	411	1.000000	0.002564	0.000419	0.280198	0	3.20e+07	0.40
9	283	411	413	1.000000	0.005283	0.000690	0.444600	0	3.20e+07	0.40

DATAM (Τελικά) - Ιδιότητες συνδέσμων: Στάθμη: 2

A/A	Analysis ID	Κόμβος		JZ	JY	JX	F	a	E	n
		Αρχ	Τέλ	[m⁴]	[m⁴]	[m⁴]	[m²]	[o]	[kN/m²]	
1	580	201	274	1.000000	0.000533	0.001798	0.160000	0	3.20e+07	0.40
2	581	251	252	1.000000	0.000533	0.001798	0.160000	0	3.20e+07	0.40
3	582	242	243	1.000000	0.000533	0.001798	0.160000	0	3.20e+07	0.40
11	590	214	219	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
14	593	190	220	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
42	621	208	218	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
43	622	209	218	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
45	624	201	221	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
46	625	202	221	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
47	626	202	222	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
48	627	203	222	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
49	628	203	223	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
50	629	204	223	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
52	631	205	220	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40

53	632	198	217	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
54	633	206	217	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
55	634	206	216	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
56	635	215	216	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
57	636	207	215	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
58	637	207	224	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
59	638	229	224	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
60	639	229	225	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
61	640	208	225	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
65	644	192	219	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
67	646	192	194	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40

DATAM (Τελικά) - Ιδιότητες συνδέσμων: Στάθμη: 3

A/A	Analysis ID	Κόμβος		JZ	JY	JX	F	a	E	n
		Αρχ	Τέλ	[m⁴]	[m⁴]	[m⁴]	[m²]	[o]	[kN/m²]	
10	589	291	293	0.021333	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
12	591	307	317	0.021333	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
15	594	289	319	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
24	603	300	320	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
25	604	301	320	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
26	605	301	321	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
27	606	302	321	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
28	607	302	322	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
29	608	303	322	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
32	611	297	316	0.021333	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
33	612	305	316	0.021333	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
34	613	305	315	0.021333	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
35	614	314	315	0.021333	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
36	615	306	314	0.021333	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
37	616	306	323	0.021333	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
38	617	328	323	0.021333	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
39	618	328	324	0.021333	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
40	619	307	324	0.021333	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
44	623	291	318	0.021333	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
51	630	308	317	0.021333	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
62	641	313	318	0.021333	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
63	642	304	319	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40

DATAM (Τελικά) - Ιδιότητες συνδέσμων: Στάθμη: 4

A/A	Analysis ID	Κόμβος		JZ	JY	JX	F	a	E	n
		Αρχ	Τέλ	[m⁴]	[m⁴]	[m⁴]	[m²]	[o]	[kN/m²]	
4	583	361	381	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
5	584	362	381	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
6	585	362	382	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
7	586	363	382	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
8	587	363	383	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
9	588	364	383	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
13	592	352	379	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
16	595	368	385	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
17	596	384	385	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
18	597	367	384	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
19	598	367	375	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
20	599	375	376	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
21	600	366	376	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
22	601	366	377	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
23	602	358	377	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
30	609	350	380	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
31	610	368	378	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
41	620	369	378	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40

64	643	374	379	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40
66	645	365	380	1.000000	2.133333	0.036096	1.600000	0	3.20e+07	0.40

DATAM (Τελικά) - Ιδιότητες Φυτευτών Υποστυλωμάτων: Στάθμη: 5

A/A	Analysis ID	Κόμβος		JZ	JY	JX	F	a	E	n
		Αρχ	Τέλ	[m⁴]	[m⁴]	[m⁴]	[m²]	[o]	[kN/m²]	
1	707	386	402	0.005208	0.005208	0.000881	0.250000	359	3.20e+07	0.40
2	708	387	403	0.005208	0.005208	0.000881	0.250000	359	3.20e+07	0.40

Συντεταγμένες Κόμβων (DATAK)

Πεδίο	Περιγραφή
A/A	Αύξων αριθμός στοιχείου
Analysis ID	Αύξων αριθμός κόμβου στο απόλυτο σύστημα
X (m)	Συντεταγμένη X του κόμβου στο απόλυτο σύστημα
Y (m)	Συντεταγμένη Y του κόμβου στο απόλυτο σύστημα
Z (m)	Συντεταγμένη Z του κόμβου στο απόλυτο σύστημα

DATAK (Τελικά) - Συντεταγμένες Υποστυλωμάτων: Στάθμη: 1

A/A	Analysis ID	X	Y	Z
		[m]	[m]	[m]
1	132	10.15	10.20	4.50
2	133	15.50	10.20	4.50
3	101	20.90	10.20	4.50
4	102	26.30	10.20	4.50
5	103	31.70	10.20	4.50
6	88	37.10	10.20	4.50
7	89	41.60	10.25	4.50
8	104	10.20	15.50	1.00
9	134	12.15	16.20	1.00
10	105	15.50	16.20	1.00
11	106	18.20	15.50	1.00
12	107	20.90	15.50	1.00
13	108	23.60	15.50	1.00
14	109	26.30	15.50	1.00
15	110	29.00	15.50	1.00
16	96	31.65	15.50	1.00
17	111	34.40	15.50	3.00
18	90	37.10	15.20	3.00
19	91	41.65	16.00	3.00
20	112	10.15	21.47	1.00
21	145	12.10	20.50	1.00
22	146	15.50	20.50	1.00
23	147	18.20	20.50	1.00
24	148	21.45	20.50	1.00
25	149	23.60	20.50	1.00
26	150	26.30	20.50	1.00
27	151	29.00	20.50	1.00
28	152	31.70	20.50	1.00
29	153	34.40	20.50	3.00
30	92	37.10	20.17	3.00
31	93	41.65	19.60	3.00
32	154	12.10	26.90	1.00
33	155	15.50	26.90	1.00
34	156	18.20	26.90	1.00
35	157	21.45	26.90	1.00
36	158	23.60	26.90	1.00
37	159	26.30	26.90	1.00
38	160	29.00	26.90	1.00
39	161	31.70	26.90	1.00

40	162	34.40	26.90	3.00
41	94	37.10	26.35	3.00
42	95	41.65	25.70	3.00
43	113	10.20	30.08	1.00
44	135	12.10	30.08	1.00
45	114	15.50	31.33	1.00
46	115	18.20	31.75	1.00
47	116	20.90	31.90	1.00
48	117	23.60	31.90	1.00
49	118	26.30	31.90	1.00
50	119	29.00	31.90	1.00
51	97	31.70	31.90	1.00
52	120	34.40	31.90	3.00
53	98	37.10	31.48	3.00
54	99	41.60	30.17	3.00
55	163	29.15	12.72	1.00
56	164	31.75	13.86	1.00
57	165	35.75	15.15	3.00
58	166	19.58	15.15	1.00
59	136	40.40	30.40	3.00
60	137	39.15	31.41	3.00
61	138	38.24	32.25	3.00
62	167	39.42	15.15	3.00
63	139	33.05	32.25	3.00
64	140	30.35	32.25	1.00
65	141	27.65	32.25	1.00
66	142	24.95	32.25	1.00
67	143	22.25	32.25	1.00
68	144	19.55	32.25	1.00
69	168	41.65	17.77	3.00
70	169	41.65	22.60	3.00
71	170	41.65	27.95	3.00
72	121	10.15	27.63	1.00
73	122	10.15	23.95	1.00
74	123	10.15	18.36	1.00
75	171	10.15	13.80	1.00
76	172	13.18	12.75	1.00
77	173	18.94	12.75	1.00
78	174	24.02	12.75	1.00
79	124	16.83	32.25	1.00
80	125	35.77	32.25	3.00
81	126	33.03	15.15	3.00
82	127	22.23	15.15	1.00
83	128	24.95	15.15	1.00
84	129	27.65	15.15	1.00
88	130	11.15	30.40	1.00
89	131	13.80	30.40	1.00
90	100	37.10	30.35	3.00

DATAK (Τελικά) - Συντεταγμένες Υποστυλωμάτων: Στάθμη: 2

A/A	Analysis ID	X	Y	Z
		[m]	[m]	[m]
1	226	10.15	10.20	5.60
2	227	15.50	10.20	5.60
3	195	20.90	10.20	5.60
4	196	26.30	10.20	5.60
5	197	31.70	10.20	5.60
6	182	37.10	10.20	5.60
7	183	41.60	10.25	5.60
8	198	10.20	15.50	5.60

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

9	228	12.15	16.20	5.60
10	199	15.50	16.20	5.60
11	200	18.20	15.65	5.60
12	201	20.90	15.65	5.60
13	202	23.60	15.50	5.60
14	203	26.30	15.50	5.60
15	204	29.00	15.50	6.65
16	190	31.65	15.50	7.45
17	205	34.40	15.50	8.55
18	184	37.10	15.50	9.40
19	185	41.65	16.00	5.60
20	206	10.15	21.47	5.60
21	239	12.10	20.50	5.60
22	240	15.50	20.50	5.60
23	241	18.20	20.50	5.60
24	242	21.45	20.50	5.60
25	243	23.60	20.50	5.60
26	244	26.30	20.50	5.60
27	245	29.00	20.50	6.65
28	246	31.70	20.50	7.45
29	247	34.40	20.50	8.55
30	186	37.10	20.17	9.40
31	187	41.65	19.30	5.60
32	248	12.10	26.90	5.60
33	249	15.50	26.90	5.60
34	250	18.20	26.90	5.60
35	251	21.45	26.90	5.60
36	252	23.60	26.90	5.60
37	253	26.30	26.90	5.60
38	254	29.00	26.90	6.65
39	255	31.70	26.90	7.45
40	256	34.40	26.90	8.55
41	188	37.10	26.30	9.40
42	189	41.65	25.63	5.60
43	207	10.20	30.08	5.60
44	229	12.10	30.08	5.60
45	208	15.50	31.33	5.60
46	209	18.20	31.75	5.60
47	210	20.90	31.75	5.60
48	211	23.60	31.90	5.60
49	212	26.30	31.90	5.60
50	213	29.00	31.90	6.65
51	191	31.70	31.90	7.45
52	214	34.40	31.90	8.55
53	192	37.10	31.48	9.40
54	193	41.60	30.17	5.60
55	257	29.15	12.72	5.60
56	258	31.75	13.86	5.60
57	259	35.75	15.15	8.55
58	260	19.58	15.15	5.60
59	230	40.40	30.40	5.60
60	231	39.15	31.41	5.60
61	232	38.24	32.25	5.60
62	261	39.42	15.15	5.60
63	233	33.05	32.25	7.45
64	234	30.35	32.25	6.65
65	235	27.65	32.25	5.60
66	236	24.95	32.25	5.60
67	237	22.25	32.25	5.60
68	238	19.55	32.25	5.60
69	262	41.65	17.77	5.60
70	263	41.65	22.60	5.60
71	264	41.65	27.95	5.60

72	215	10.15	27.63	5.60
73	216	10.15	23.95	5.60
74	217	10.15	18.36	5.60
75	265	10.15	13.80	5.60
76	266	13.18	12.75	5.60
77	267	18.94	12.75	5.60
78	268	24.02	12.75	5.60
79	218	16.83	32.25	5.60
80	219	35.77	32.25	8.55
81	220	33.03	15.15	7.45
82	221	22.23	15.15	5.60
83	222	24.95	15.15	5.60
84	223	27.65	15.15	5.60
88	224	11.15	30.40	5.60
89	225	13.80	30.40	5.60
90	194	37.10	30.35	9.40

DATAK (Τελικά) - Συντεταγμένες Υποστυλωμάτων: Στάθμη: 3

A/A	Analysis ID	X	Y	Z
		[m]	[m]	[m]
1	325	10.15	10.20	10.40
2	326	15.50	10.20	10.40
3	294	20.90	10.20	10.40
4	295	26.30	10.20	10.40
5	296	31.70	10.20	10.40
6	281	37.10	10.20	10.40
7	282	41.60	10.25	10.40
8	297	10.20	15.50	10.40
9	327	12.15	16.20	10.40
10	298	15.50	16.20	10.40
11	299	18.20	15.65	10.40
12	300	20.90	15.65	10.40
13	301	23.60	15.50	10.40
14	302	26.30	15.50	10.40
15	303	29.00	15.50	10.40
16	289	31.65	15.50	10.40
17	304	34.40	15.50	10.40
18	283	37.10	15.50	10.40
19	284	41.65	16.00	10.40
20	305	10.15	21.47	10.40
30	285	37.10	20.17	10.40
31	286	41.65	19.30	10.40
41	287	37.10	26.30	10.40
42	288	41.65	25.63	10.40
43	306	10.20	30.08	10.40
44	328	12.10	30.08	10.40
45	307	15.50	31.33	10.40
46	308	18.20	31.75	10.40
47	309	20.90	31.75	10.40
48	310	23.60	31.90	10.40
49	311	26.30	31.90	10.40
50	312	29.00	31.90	10.40
51	290	31.70	31.90	10.40
52	313	34.40	31.90	10.40
53	291	37.10	31.48	10.40
54	292	41.60	30.17	10.40
59	329	40.40	30.40	10.40
60	330	39.15	31.41	10.40
61	331	38.24	32.25	10.40
63	332	33.05	32.25	10.40

64	333	30.35	32.25	10.40
65	334	27.65	32.25	10.40
66	335	24.95	32.25	10.40
67	336	22.25	32.25	10.40
68	337	19.55	32.25	10.40
72	314	10.15	27.63	10.40
73	315	10.15	23.95	10.40
74	316	10.15	18.36	10.40
79	317	16.83	32.25	10.40
80	318	35.77	32.25	10.40
81	319	33.03	15.15	10.40
82	320	22.23	15.15	10.40
83	321	24.95	15.15	10.40
84	322	27.65	15.15	10.40
88	323	11.15	30.40	10.40
89	324	13.80	30.40	10.40
90	293	37.10	30.35	10.40

DATAK (Τελικά) - Συντεταγμένες Υποστυλωμάτων: Στάθμη: 4

A/A	Analysis ID	X	Y	Z
		[m]	[m]	[m]
3	355	20.90	10.20	14.80
4	356	26.30	10.20	14.80
5	357	31.70	10.20	14.80
6	342	37.10	10.20	14.80
7	343	41.60	10.25	14.80
8	358	10.20	15.50	14.80
10	359	15.50	16.20	14.80
11	360	18.20	15.65	14.80
12	361	20.90	15.65	14.80
13	362	23.60	15.50	14.80
14	363	26.30	15.50	14.80
15	364	29.00	15.50	14.80
16	350	31.65	15.50	14.80
17	365	34.40	15.50	14.80
18	344	37.10	15.50	14.80
19	345	41.65	16.00	14.80
20	366	10.15	21.47	14.80
30	346	37.10	20.17	14.80
31	347	41.65	19.30	14.80
41	348	37.10	26.30	14.80
42	349	41.65	25.63	14.80
43	367	10.20	30.08	14.80
45	368	15.50	31.33	14.80
46	369	18.20	31.75	14.80
47	370	20.90	31.75	14.80
48	371	23.60	31.90	14.80
49	372	26.30	31.90	14.80
50	373	29.00	31.90	14.80
51	351	31.70	31.90	14.80
52	374	34.40	31.90	14.80
53	352	37.10	31.48	14.80
54	353	41.60	30.17	14.80
72	375	10.15	27.63	13.45
73	376	10.15	23.95	13.45
74	377	10.15	18.36	14.80
79	378	16.83	32.25	14.80
80	379	35.78	32.25	14.80
81	380	33.03	15.15	14.80
82	381	22.22	15.15	14.80

83	382	24.95	15.15	14.80
84	383	27.65	15.15	14.80
88	384	11.35	30.40	14.80
89	385	13.80	30.40	14.80
90	354	37.10	30.35	14.80

DATAK (Τελικά) - Συντεταγμένες Υποστυλωμάτων: Στάθμη: 5

A/A	Analysis ID	X	Y	Z
		[m]	[m]	[m]
6	389	37.10	10.20	18.95
7	390	41.60	10.25	18.95
16	397	31.65	15.50	18.95
18	391	37.10	15.50	18.95
19	392	41.65	16.00	18.95
30	393	37.10	19.85	18.95
31	394	41.65	19.30	18.95
41	395	37.10	26.30	18.95
42	396	41.65	25.63	18.95
51	398	31.75	32.15	18.95
53	399	37.10	32.23	18.95
54	400	41.65	30.17	18.95
90	401	37.10	30.40	18.95

DATAK (Τελικά) - Συντεταγμένες Υποστυλωμάτων: Στάθμη: 6

A/A	Analysis ID	X	Y	Z
		[m]	[m]	[m]
6	406	37.10	10.20	21.15
7	407	41.60	10.25	21.15
18	408	37.10	15.30	21.15
19	409	41.65	16.00	21.15
30	410	37.10	19.85	21.15
31	411	41.65	19.60	21.15
41	412	37.10	25.85	21.15
42	413	41.65	25.63	21.15

DATAK (Τελικά) - Συντεταγμένες Κόμβων: Στάθμη: 1

A/A	Analysis ID	X	Y	Z
		[m]	[m]	[m]
1001	175	39.30	30.43	3.00
1002	176	39.18	32.40	3.00
1004	177	10.12	12.59	1.00
1005	178	16.23	12.73	1.00
1006	179	21.65	12.73	1.00
1007	180	26.40	12.72	1.00
1008	181	31.90	12.72	1.00

DATAK (Τελικά) - Συντεταγμένες Κόμβων: Στάθμη: 2

A/A	Analysis ID	X	Y	Z
		[m]	[m]	[m]
1001	269	39.30	30.43	5.60
1002	270	39.18	32.40	5.60
1003	271	13.79	17.10	5.60

1004	272	10.12	12.59	5.60
1005	273	16.23	12.73	5.60
1006	274	21.65	12.73	5.60
1007	275	26.40	12.72	5.60
1008	276	31.90	12.72	5.60
1009	277	19.79	20.50	5.60
1010	278	20.90	17.03	5.60
1011	279	20.90	30.36	5.60
1012	280	19.79	26.90	5.60

DATAK (Τελικά) - Συντεταγμένες Κόμβων: Στάθμη: 3

A/A	Analysis ID	X	Y	Z
		[m]	[m]	[m]
1001	338	39.30	30.43	10.40
1002	339	39.18	32.40	10.40
1004	340	21.10	12.60	10.40
1005	341	26.10	12.60	10.40

DATAK (Τελικά) - Συντεταγμένες Κόμβων: Στάθμη: 4

A/A	Analysis ID	X	Y	Z
		[m]	[m]	[m]
1001	386	31.70	25.95	14.80
1002	387	31.70	19.90	14.80
1003	388	10.15	25.67	14.80

DATAK (Τελικά) - Συντεταγμένες Κόμβων: Στάθμη: 5

A/A	Analysis ID	X	Y	Z
		[m]	[m]	[m]
1001	402	31.70	25.95	18.95
1002	403	31.70	19.90	18.95
1004	404	31.90	30.55	18.95
1005	405	41.50	32.40	18.95

Συντεταγμένες Μελών (DATAKM)

Πεδίο		Περιγραφή
A/A		Αύξων αριθμός στοιχείου
Analysis ID		Αύξων αριθμός μέλους στο απόλυτο σύστημα
X (m)	Αρχ	Η X συντεταγμένη αρχής του μέλους στο απόλυτο σύστημα
	Τέλ	Η X συντεταγμένη τέλους του μέλους στο απόλυτο σύστημα
Y (m)	Αρχ	Η Y συντεταγμένη αρχής του μέλους στο απόλυτο σύστημα
	Τέλ	Η Y συντεταγμένη τέλους του μέλους στο απόλυτο σύστημα
Z (m)	Αρχ	Η Z συντεταγμένη αρχής του μέλους στο απόλυτο σύστημα
	Τέλ	Η Z συντεταγμένη τέλους του μέλους στο απόλυτο σύστημα

DATAKM - Υποστυλώματα, Συντεταγμένες Παραμορφώσιμου Μέλους: Στάθμη: 1

A/A	Analysis ID	X [m]		Y [m]		Z [m]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	328	10.15	10.15	10.20	10.20	2.50	4.50
2	329	15.50	15.50	10.20	10.20	2.50	4.50
3	297	20.90	20.90	10.20	10.20	2.50	4.50
4	298	26.30	26.30	10.20	10.20	2.50	4.50
5	299	31.70	31.70	10.20	10.20	2.50	4.50
6	284	37.10	37.10	10.20	10.20	2.50	4.50

7	285	41.60	41.60	10.25	10.25	2.50	4.50
8	300	10.20	10.20	15.50	15.50	0.00	1.00
9	330	12.15	12.15	16.20	16.20	0.00	1.00
10	301	15.50	15.50	16.20	16.20	0.00	1.00
11	302	18.20	18.20	15.50	15.50	0.00	1.00
12	303	20.90	20.90	15.50	15.50	0.00	1.00
13	304	23.60	23.60	15.50	15.50	0.00	1.00
14	305	26.30	26.30	15.50	15.50	0.00	1.00
15	306	29.00	29.00	15.50	15.50	0.00	1.00
16	292	31.65	31.65	15.50	15.50	0.00	1.00
17	307	34.40	34.40	15.50	15.50	2.50	3.00
18	286	37.10	37.10	15.20	15.20	2.50	3.00
19	287	41.65	41.65	16.00	16.00	2.50	3.00
20	308	10.15	10.15	21.47	21.47	0.00	1.00
21	341	12.10	12.10	20.50	20.50	0.00	1.00
22	342	15.50	15.50	20.50	20.50	0.00	1.00
23	343	18.20	18.20	20.50	20.50	0.00	1.00
24	344	21.45	21.45	20.50	20.50	0.00	1.00
25	345	23.60	23.60	20.50	20.50	0.00	1.00
26	346	26.30	26.30	20.50	20.50	0.00	1.00
27	347	29.00	29.00	20.50	20.50	0.00	1.00
28	348	31.70	31.70	20.50	20.50	0.00	1.00
29	349	34.40	34.40	20.50	20.50	2.50	3.00
30	288	37.10	37.10	20.17	20.17	2.50	3.00
31	289	41.65	41.65	19.60	19.60	2.50	3.00
32	350	12.10	12.10	26.90	26.90	0.00	1.00
33	351	15.50	15.50	26.90	26.90	0.00	1.00
34	352	18.20	18.20	26.90	26.90	0.00	1.00
35	353	21.45	21.45	26.90	26.90	0.00	1.00
36	354	23.60	23.60	26.90	26.90	0.00	1.00
37	355	26.30	26.30	26.90	26.90	0.00	1.00
38	356	29.00	29.00	26.90	26.90	0.00	1.00
39	357	31.70	31.70	26.90	26.90	0.00	1.00
40	358	34.40	34.40	26.90	26.90	2.50	3.00
41	290	37.10	37.10	26.35	26.35	2.50	3.00
42	291	41.65	41.65	25.70	25.70	2.50	3.00
43	309	10.20	10.20	30.08	30.08	0.00	1.00
44	331	12.10	12.10	30.08	30.08	0.00	1.00
45	310	15.50	15.50	31.33	31.33	0.00	1.00
46	311	18.20	18.20	31.75	31.75	0.00	1.00
47	312	20.90	20.90	31.90	31.90	0.00	1.00
48	313	23.60	23.60	31.90	31.90	0.00	1.00
49	314	26.30	26.30	31.90	31.90	0.00	1.00
50	315	29.00	29.00	31.90	31.90	0.00	1.00
51	293	31.70	31.70	31.90	31.90	0.00	1.00
52	316	34.40	34.40	31.90	31.90	2.50	3.00
53	294	37.10	37.10	31.48	31.48	2.50	3.00
54	295	41.60	41.60	30.17	30.17	2.50	3.00
55	359	29.15	29.15	12.72	12.72	0.00	1.00
56	360	31.75	31.75	13.86	13.86	0.00	1.00
57	361	35.75	35.75	15.15	15.15	5.00	4.00
58	362	19.58	19.58	15.15	15.15	0.00	1.00
59	332	40.40	40.40	30.40	30.40	3.50	4.00
60	333	39.15	39.15	31.41	31.41	3.50	4.00
61	334	38.24	38.24	32.25	32.25	3.50	4.00
62	363	39.42	39.42	15.15	15.15	3.50	4.00
63	335	33.05	33.05	32.25	32.25	3.50	4.00
64	336	30.35	30.35	32.25	32.25	0.00	1.00
65	337	27.65	27.65	32.25	32.25	0.00	1.00
66	338	24.95	24.95	32.25	32.25	0.00	1.00
67	339	22.25	22.25	32.25	32.25	0.00	1.00
68	340	19.55	19.55	32.25	32.25	0.00	1.00
69	364	41.65	41.65	17.77	17.77	3.50	4.00

70	365	41.65	41.65	22.60	22.60	3.50	4.00
71	366	41.65	41.65	27.95	27.95	3.50	4.00
72	317	10.15	10.15	27.63	27.63	0.00	1.00
73	318	10.15	10.15	23.95	23.95	0.00	1.00
74	319	10.15	10.15	18.36	18.36	0.00	1.00
75	367	10.15	10.15	13.80	13.80	0.00	1.00
76	368	13.18	13.18	12.75	12.75	0.00	1.00
77	369	18.94	18.94	12.75	12.75	0.00	1.00
78	370	24.02	24.02	12.75	12.75	0.00	1.00
79	320	16.83	16.83	32.25	32.25	0.00	1.00
80	321	35.77	35.77	32.25	32.25	2.50	3.00
81	322	33.03	33.03	15.15	15.15	2.50	3.00
82	323	22.23	22.23	15.15	15.15	0.00	1.00
83	324	24.95	24.95	15.15	15.15	0.00	1.00
84	325	27.65	27.65	15.15	15.15	0.00	1.00
88	326	11.15	11.15	30.40	30.40	0.00	1.00
89	327	13.80	13.80	30.40	30.40	0.00	1.00
90	296	37.10	37.10	30.35	30.35	2.50	3.00

DATAKM - Υποστυλώματα, Συντεταγμένες Παραμορφώσιμου Μέλους: Στάθμη: 2

A/A	Analysis ID	X [m]		Y [m]		Z [m]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	415	10.15	10.15	10.20	10.20	5.00	5.60
2	416	15.50	15.50	10.20	10.20	5.00	5.60
3	384	20.90	20.90	10.20	10.20	5.00	5.60
4	385	26.30	26.30	10.20	10.20	5.00	5.60
5	386	31.70	31.70	10.20	10.20	5.00	5.60
6	371	37.10	37.10	10.20	10.20	5.00	5.60
7	372	41.60	41.60	10.25	10.25	5.00	5.60
8	387	10.20	10.20	15.50	15.50	2.00	5.60
9	417	12.15	12.15	16.20	16.20	2.00	5.60
10	388	15.50	15.50	16.20	16.20	2.00	5.60
11	389	18.20	18.20	15.65	15.65	2.00	5.60
12	390	20.90	20.90	15.65	15.65	2.00	5.60
13	391	23.60	23.60	15.50	15.50	2.00	5.60
14	392	26.30	26.30	15.50	15.50	2.00	5.60
15	393	29.00	29.00	15.50	15.50	2.00	6.65
16	379	31.65	31.65	15.50	15.50	2.00	7.45
17	394	34.40	34.40	15.50	15.50	3.00	8.55
18	373	37.10	37.10	15.50	15.50	3.00	9.40
19	374	41.65	41.65	16.00	16.00	3.50	5.60
20	395	10.15	10.15	21.47	21.47	2.00	5.60
21	428	12.10	12.10	20.50	20.50	2.00	5.60
22	429	15.50	15.50	20.50	20.50	2.00	5.60
23	430	18.20	18.20	20.50	20.50	2.00	5.60
24	431	21.45	21.45	20.50	20.50	2.00	5.60
25	432	23.60	23.60	20.50	20.50	2.00	5.60
26	433	26.30	26.30	20.50	20.50	2.00	5.60
27	434	29.00	29.00	20.50	20.50	2.00	6.65
28	435	31.70	31.70	20.50	20.50	2.00	7.45
29	436	34.40	34.40	20.50	20.50	3.00	8.55
30	375	37.10	37.10	20.17	20.17	3.00	9.40
31	376	41.65	41.65	19.30	19.30	3.50	5.60
32	437	12.10	12.10	26.90	26.90	2.00	5.60
33	438	15.50	15.50	26.90	26.90	2.00	5.60
34	439	18.20	18.20	26.90	26.90	2.00	5.60
35	440	21.45	21.45	26.90	26.90	2.00	5.60
36	441	23.60	23.60	26.90	26.90	2.00	5.60
37	442	26.30	26.30	26.90	26.90	2.00	5.60
38	443	29.00	29.00	26.90	26.90	2.00	6.65

39	444	31.70	31.70	26.90	26.90	2.00	7.45
40	445	34.40	34.40	26.90	26.90	3.00	8.55
41	377	37.10	37.10	26.30	26.30	3.00	9.40
42	378	41.65	41.65	25.63	25.63	3.50	5.60
43	396	10.20	10.20	30.08	30.08	2.00	5.60
44	418	12.10	12.10	30.08	30.08	2.00	5.60
45	397	15.50	15.50	31.33	31.33	2.00	5.60
46	398	18.20	18.20	31.75	31.75	2.00	5.60
47	399	20.90	20.90	31.75	31.75	2.00	5.60
48	400	23.60	23.60	31.90	31.90	2.00	5.60
49	401	26.30	26.30	31.90	31.90	2.00	5.60
50	402	29.00	29.00	31.90	31.90	2.00	6.65
51	380	31.70	31.70	31.90	31.90	2.00	7.45
52	403	34.40	34.40	31.90	31.90	3.00	8.55
53	381	37.10	37.10	31.48	31.48	3.00	9.40
54	382	41.60	41.60	30.17	30.17	3.50	5.60
55	446	29.15	29.15	12.72	12.72	2.00	5.60
56	447	31.75	31.75	13.86	13.86	2.00	5.60
57	448	35.75	35.75	15.15	15.15	3.00	8.55
58	449	19.58	19.58	15.15	15.15	2.00	5.60
59	419	40.40	40.40	30.40	30.40	3.50	5.60
60	420	39.15	39.15	31.41	31.41	3.50	5.60
61	421	38.24	38.24	32.25	32.25	3.50	5.60
62	450	39.42	39.42	15.15	15.15	3.50	5.60
63	422	33.05	33.05	32.25	32.25	3.00	7.45
64	423	30.35	30.35	32.25	32.25	2.00	6.65
65	424	27.65	27.65	32.25	32.25	2.00	5.60
66	425	24.95	24.95	32.25	32.25	2.00	5.60
67	426	22.25	22.25	32.25	32.25	2.00	5.60
68	427	19.55	19.55	32.25	32.25	2.00	5.60
69	451	41.65	41.65	17.77	17.77	3.50	5.60
70	452	41.65	41.65	22.60	22.60	3.50	5.60
71	453	41.65	41.65	27.95	27.95	3.50	5.60
72	404	10.15	10.15	27.63	27.63	2.00	5.60
73	405	10.15	10.15	23.95	23.95	2.00	5.60
74	406	10.15	10.15	18.36	18.36	2.00	5.60
75	454	10.15	10.15	13.80	13.80	2.00	5.60
76	455	13.18	13.18	12.75	12.75	2.00	5.60
77	456	18.94	18.94	12.75	12.75	2.00	5.60
78	457	24.02	24.02	12.75	12.75	2.00	5.60
79	407	16.83	16.83	32.25	32.25	2.00	5.60
80	408	35.77	35.77	32.25	32.25	3.00	8.55
81	409	33.03	33.03	15.15	15.15	3.00	7.45
82	410	22.23	22.23	15.15	15.15	2.00	5.60
83	411	24.95	24.95	15.15	15.15	2.00	5.60
84	412	27.65	27.65	15.15	15.15	2.00	5.60
88	413	11.15	11.15	30.40	30.40	2.00	5.60
89	414	13.80	13.80	30.40	30.40	2.00	5.60
90	383	37.10	37.10	30.35	30.35	3.00	9.40

DATAKM - Υποστυλώματα, Συντεταγμένες Παραμορφώσιμου Μέλους: Στάθμη: 3

A/A	Analysis ID	X [m]		Y [m]		Z [m]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	502	10.15	10.15	10.20	10.20	5.60	10.40
2	503	15.50	15.50	10.20	10.20	5.60	10.40
3	471	20.90	20.90	10.20	10.20	5.60	10.40
4	472	26.30	26.30	10.20	10.20	5.60	10.40
5	473	31.70	31.70	10.20	10.20	5.60	10.40
6	458	37.10	37.10	10.20	10.20	5.60	10.40
7	459	41.60	41.60	10.25	10.25	5.60	10.40

8	474	10.20	10.20	15.50	15.50	5.60	10.40
9	504	12.15	12.15	16.20	16.20	5.60	10.40
10	475	15.50	15.50	16.20	16.20	5.60	10.40
11	476	18.20	18.20	15.65	15.65	5.60	10.40
12	477	20.90	20.90	15.65	15.65	5.60	10.40
13	478	23.60	23.60	15.50	15.50	5.60	10.40
14	479	26.30	26.30	15.50	15.50	5.60	10.40
15	480	29.00	29.00	15.50	15.50	6.65	10.40
16	466	31.65	31.65	15.50	15.50	7.45	10.40
17	481	34.40	34.40	15.50	15.50	8.55	10.40
18	460	37.10	37.10	15.50	15.50	9.40	10.40
19	461	41.65	41.65	16.00	16.00	5.60	10.40
20	482	10.15	10.15	21.47	21.47	5.60	10.40
30	462	37.10	37.10	20.17	20.17	9.40	10.40
31	463	41.65	41.65	19.30	19.30	5.60	10.40
41	464	37.10	37.10	26.30	26.30	9.40	10.40
42	465	41.65	41.65	25.63	25.63	5.60	10.40
43	483	10.20	10.20	30.08	30.08	5.60	10.40
44	505	12.10	12.10	30.08	30.08	5.60	10.40
45	484	15.50	15.50	31.33	31.33	5.60	10.40
46	485	18.20	18.20	31.75	31.75	5.60	10.40
47	486	20.90	20.90	31.75	31.75	5.60	10.40
48	487	23.60	23.60	31.90	31.90	5.60	10.40
49	488	26.30	26.30	31.90	31.90	5.60	10.40
50	489	29.00	29.00	31.90	31.90	6.65	10.40
51	467	31.70	31.70	31.90	31.90	7.45	10.40
52	490	34.40	34.40	31.90	31.90	8.55	10.40
53	468	37.10	37.10	31.48	31.48	9.40	10.40
54	469	41.60	41.60	30.17	30.17	5.60	10.40
59	506	40.40	40.40	30.40	30.40	5.60	10.40
60	507	39.15	39.15	31.41	31.41	5.60	10.40
61	508	38.24	38.24	32.25	32.25	5.60	10.40
63	509	33.05	33.05	32.25	32.25	7.45	10.40
64	510	30.35	30.35	32.25	32.25	6.65	10.40
65	511	27.65	27.65	32.25	32.25	5.60	10.40
66	512	24.95	24.95	32.25	32.25	5.60	10.40
67	513	22.25	22.25	32.25	32.25	5.60	10.40
68	514	19.55	19.55	32.25	32.25	5.60	10.40
72	491	10.15	10.15	27.63	27.63	5.60	10.40
73	492	10.15	10.15	23.95	23.95	5.60	10.40
74	493	10.15	10.15	18.36	18.36	5.60	10.40
79	494	16.83	16.83	32.25	32.25	5.60	10.40
80	495	35.77	35.77	32.25	32.25	8.55	10.40
81	496	33.03	33.03	15.15	15.15	7.45	10.40
82	497	22.23	22.23	15.15	15.15	5.60	10.40
83	498	24.95	24.95	15.15	15.15	5.60	10.40
84	499	27.65	27.65	15.15	15.15	5.60	10.40
88	500	11.15	11.15	30.40	30.40	5.60	10.40
89	501	13.80	13.80	30.40	30.40	5.60	10.40
90	470	37.10	37.10	30.35	30.35	9.40	10.40

DATAKM - Υποστυλώματα, Συντεταγμένες Παραμορφώσιμου Μέλους: Στάθμη: 4

A/A	Analysis ID	X [m]		Y [m]		Z [m]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
3	528	20.90	20.90	10.20	10.20	10.40	14.80
4	529	26.30	26.30	10.20	10.20	10.40	14.80
5	530	31.70	31.70	10.20	10.20	10.40	14.80
6	515	37.10	37.10	10.20	10.20	10.40	14.80
7	516	41.60	41.60	10.25	10.25	10.40	14.80
8	531	10.20	10.20	15.50	15.50	10.40	14.80

10	532	15.50	15.50	16.20	16.20	10.40	14.80
11	533	18.20	18.20	15.65	15.65	10.40	14.80
12	534	20.90	20.90	15.65	15.65	10.40	14.80
13	535	23.60	23.60	15.50	15.50	10.40	14.80
14	536	26.30	26.30	15.50	15.50	10.40	14.80
15	537	29.00	29.00	15.50	15.50	10.40	14.80
16	523	31.65	31.65	15.50	15.50	10.40	14.80
17	538	34.40	34.40	15.50	15.50	10.40	14.80
18	517	37.10	37.10	15.50	15.50	10.40	14.80
19	518	41.65	41.65	16.00	16.00	10.40	14.80
20	539	10.15	10.15	21.47	21.47	10.40	14.80
30	519	37.10	37.10	20.17	20.17	10.40	14.80
31	520	41.65	41.65	19.30	19.30	10.40	14.80
41	521	37.10	37.10	26.30	26.30	10.40	14.80
42	522	41.65	41.65	25.63	25.63	10.40	14.80
43	540	10.20	10.20	30.08	30.08	10.40	14.80
45	541	15.50	15.50	31.33	31.33	10.40	14.80
46	542	18.20	18.20	31.75	31.75	10.40	14.80
47	543	20.90	20.90	31.75	31.75	10.40	14.80
48	544	23.60	23.60	31.90	31.90	10.40	14.80
49	545	26.30	26.30	31.90	31.90	10.40	14.80
50	546	29.00	29.00	31.90	31.90	10.40	14.80
51	524	31.70	31.70	31.90	31.90	10.40	14.80
52	547	34.40	34.40	31.90	31.90	10.40	14.80
53	525	37.10	37.10	31.48	31.48	10.40	14.80
54	526	41.60	41.60	30.17	30.17	10.40	14.80
72	548	10.15	10.15	27.63	27.63	10.40	13.45
73	549	10.15	10.15	23.95	23.95	10.40	13.45
74	550	10.15	10.15	18.36	18.36	10.40	14.80
79	551	16.83	16.83	32.25	32.25	10.40	14.80
80	552	35.78	35.78	32.25	32.25	10.40	14.80
81	553	33.03	33.03	15.15	15.15	10.40	14.80
82	554	22.22	22.22	15.15	15.15	10.40	14.80
83	555	24.95	24.95	15.15	15.15	10.40	14.80
84	556	27.65	27.65	15.15	15.15	10.40	14.80
88	557	11.35	11.35	30.40	30.40	10.40	14.80
89	558	13.80	13.80	30.40	30.40	10.40	14.80
90	527	37.10	37.10	30.35	30.35	10.40	14.80

DATAKM - Υποστυλώματα, Συντεταγμένες Παραμορφώσιμου Μέλους: Στάθμη: 5

A/A	Analysis ID	X [m]		Y [m]		Z [m]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
6	559	37.10	37.10	10.20	10.20	14.80	18.95
7	560	41.60	41.60	10.25	10.25	14.80	18.95
16	567	31.65	31.65	15.50	15.50	14.80	18.95
18	561	37.10	37.10	15.50	15.50	14.80	18.95
19	562	41.65	41.65	16.00	16.00	14.80	18.95
30	563	37.10	37.10	19.85	19.85	14.80	18.95
31	564	41.65	41.65	19.30	19.30	14.80	18.95
41	565	37.10	37.10	26.30	26.30	14.80	18.95
42	566	41.65	41.65	25.63	25.63	14.80	18.95
51	568	31.75	31.75	32.13	32.15	14.80	18.95
53	569	37.10	37.10	32.23	32.23	14.80	18.95
54	570	41.65	41.65	30.17	30.17	14.80	18.95
90	571	37.10	37.10	30.40	30.40	14.80	18.95

DATAKM - Υποστυλώματα, Συντεταγμένες Παραμορφώσιμου Μέλους: Στάθμη: 6

A/A	Analysis ID	X [m]	Y [m]	Z [m]

		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
6	572	37.10	37.10	10.20	10.20	18.95	21.15
7	573	41.60	41.60	10.25	10.25	18.95	21.15
18	574	37.10	37.10	15.30	15.30	18.95	21.15
19	575	41.65	41.65	16.00	16.00	18.95	21.15
30	576	37.10	37.10	19.85	19.85	18.95	21.15
31	577	41.65	41.65	19.60	19.60	18.95	21.15
41	578	37.10	37.10	25.85	25.85	18.95	21.15
42	579	41.65	41.65	25.63	25.63	18.95	21.15

DATAKM - Δοκοί, Συντεταγμένες Παραμορφώσιμου Μέλους: Στάθμη: 1

A/A	Analysis ID	X [m]		Y [m]		Z [m]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	1	10.30	15.30	10.00	10.00	4.50	4.50
2	2	15.70	20.70	10.00	10.00	4.50	4.50
3	3	21.10	26.10	10.00	10.00	4.50	4.50
4	4	26.50	31.50	10.00	10.00	4.50	4.50
5	5	31.90	36.90	10.00	10.00	4.50	4.50
6	6	37.30	41.50	10.00	10.00	4.50	4.50
7	7	13.18	10.13	12.75	12.75	1.00	1.00
8	8	13.18	16.23	12.75	12.75	1.00	1.00
9	9	18.94	16.23	12.75	12.75	1.00	1.00
10	10	18.94	21.64	12.75	12.75	1.00	1.00
11	11	24.02	21.64	12.75	12.75	1.00	1.00
12	12	24.02	26.40	12.75	12.75	1.00	1.00
13	13	10.40	11.90	15.00	15.00	1.00	1.00
14	14	12.30	15.30	15.00	15.00	1.00	1.00
15	15	15.70	18.00	15.00	15.00	1.00	1.00
16	16	18.45	19.58	15.15	15.15	1.00	1.00
17	17	20.70	19.58	15.15	15.15	1.00	1.00
18	18	34.65	35.75	15.15	15.15	3.00	3.00
19	19	36.85	35.75	15.15	15.15	3.00	3.00
20	20	37.35	39.42	15.15	15.15	3.00	3.00
21	21	41.50	39.42	15.15	15.15	3.00	3.00
22	22	31.45	29.25	15.20	15.20	1.00	1.00
23	23	41.65	41.65	17.00	17.77	3.00	3.00
24	24	41.65	41.65	18.55	17.77	3.00	3.00
25	25	41.65	41.65	20.05	22.60	3.00	3.00
26	26	41.65	41.65	25.15	22.60	3.00	3.00
27	27	41.65	41.65	26.10	27.95	3.00	3.00
28	28	41.65	41.65	29.80	27.95	3.00	3.00
29	29	11.90	10.30	21.20	21.20	1.00	1.00
30	30	12.20	15.40	20.50	20.50	1.00	1.00
31	31	15.60	18.10	20.50	20.50	1.00	1.00
32	32	18.30	20.70	20.50	20.50	1.00	1.00
33	33	22.20	23.40	20.50	20.50	1.00	1.00
34	34	23.80	26.10	20.50	20.50	1.00	1.00
35	35	26.35	28.90	20.50	20.50	1.00	1.00
36	36	29.10	31.60	20.50	20.50	1.00	1.00
37	37	31.80	34.30	20.50	20.50	3.00	3.00
38	38	34.50	36.90	20.50	20.50	3.00	3.00
39	39	37.30	41.50	20.05	20.05	3.00	3.00
40	40	11.90	10.30	26.70	26.70	1.00	1.00
41	41	12.20	15.40	26.90	26.90	1.00	1.00
42	42	15.60	18.15	26.90	26.90	1.00	1.00
43	43	18.30	20.70	26.90	26.90	1.00	1.00
44	44	22.20	23.40	26.90	26.90	1.00	1.00
45	45	23.70	26.20	26.90	26.90	1.00	1.00
46	46	26.40	28.90	26.90	26.90	1.00	1.00
47	47	29.10	31.60	26.90	26.90	1.00	1.00

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

48	48	31.80	34.30	26.90	26.90	3.00	3.00
49	49	34.50	36.90	26.90	26.90	3.00	3.00
50	50	37.30	41.50	26.10	26.10	3.00	3.00
51	51	20.90	22.23	15.50	15.15	1.00	1.00
52	52	23.60	22.23	15.50	15.15	1.00	1.00
53	53	23.60	24.95	15.50	15.15	1.00	1.00
54	54	26.30	24.95	15.50	15.15	1.00	1.00
55	55	26.30	27.65	15.50	15.15	1.00	1.00
56	56	29.00	27.65	15.50	15.15	1.00	1.00
57	57	18.40	19.55	32.25	32.25	1.00	1.00
58	58	20.70	19.55	32.25	32.25	1.00	1.00
59	59	21.10	22.25	32.25	32.25	1.00	1.00
60	60	23.40	22.25	32.25	32.25	1.00	1.00
61	61	23.80	24.95	32.25	32.25	1.00	1.00
62	62	26.10	24.95	32.25	32.25	1.00	1.00
63	63	26.50	27.65	32.25	32.25	1.00	1.00
64	64	28.80	27.65	32.25	32.25	1.00	1.00
65	65	29.20	30.35	32.25	32.25	1.00	1.00
66	66	31.50	30.35	32.25	32.25	1.00	1.00
67	67	31.90	33.05	32.25	32.25	3.00	3.00
68	68	34.20	33.05	32.25	32.25	3.00	3.00
69	69	34.40	35.77	31.90	32.30	3.00	3.00
70	70	37.10	37.10	31.48	30.35	3.00	3.00
71	71	37.30	38.24	32.25	32.25	3.00	3.00
72	72	38.24	39.18	32.25	32.25	3.00	3.00
73	73	10.15	10.13	10.30	12.60	4.50	4.50
74	74	10.15	10.15	13.80	12.60	1.00	1.00
75	75	10.15	10.15	15.00	13.80	1.00	1.00
76	76	10.20	11.15	30.08	30.40	1.00	1.00
77	77	12.10	11.15	30.08	30.40	1.00	1.00
78	78	12.10	13.80	30.08	30.40	1.00	1.00
79	79	15.50	13.80	30.25	30.40	1.00	1.00
80	80	15.50	16.83	31.33	32.25	1.00	1.00
81	81	18.20	16.83	31.75	32.25	1.00	1.00
82	82	15.70	16.23	10.40	12.60	4.50	4.50
83	83	21.10	21.65	10.40	12.75	4.50	4.50
84	84	26.40	26.40	10.40	12.75	4.50	4.50
85	85	26.25	26.25	15.00	12.72	1.00	1.00
86	86	37.10	35.77	31.48	32.25	3.00	3.00
87	87	31.70	31.70	10.25	12.72	4.50	4.50
88	88	37.10	37.10	10.30	15.00	4.50	4.50
89	89	41.80	41.80	10.50	15.00	4.50	4.50
90	90	22.25	21.65	15.15	12.75	1.00	1.00
91	91	15.70	16.23	15.00	12.73	1.00	1.00
92	92	18.94	18.20	12.75	15.15	1.00	1.00
93	93	15.50	15.50	17.40	20.30	1.00	1.00
94	94	12.10	12.10	17.40	20.30	1.00	1.00
95	95	18.20	18.20	16.00	20.30	1.00	1.00
96	96	21.10	21.10	16.00	20.30	1.00	1.00
97	97	23.60	23.60	16.00	20.30	1.00	1.00
98	98	26.30	26.30	16.00	20.30	1.00	1.00
99	99	29.00	29.00	16.00	20.30	1.00	1.00
100	100	31.70	31.70	16.00	20.30	1.00	1.00
101	101	34.40	34.40	16.00	20.30	3.00	3.00
102	102	37.10	37.10	16.00	19.65	3.00	3.00
103	103	31.65	33.03	15.50	15.15	3.00	3.00
104	104	11.90	11.90	26.70	21.20	1.00	1.00
105	105	11.90	11.90	27.10	29.60	1.00	1.00
106	106	15.50	15.50	20.60	26.80	1.00	1.00
107	107	15.50	15.50	27.00	30.25	1.00	1.00
108	108	18.20	18.20	20.70	26.70	1.00	1.00
109	109	18.20	18.20	27.10	31.40	1.00	1.00
110	110	21.45	21.45	20.60	26.80	1.00	1.00

111	111	21.10	21.10	27.10	31.40	1.00	1.00
112	112	23.60	23.60	20.70	26.70	1.00	1.00
113	113	23.60	23.60	27.00	31.40	1.00	1.00
114	114	26.30	26.30	20.60	26.80	1.00	1.00
115	115	26.30	26.30	27.00	31.40	1.00	1.00
116	116	29.00	29.00	20.70	26.70	1.00	1.00
117	117	29.00	29.00	27.10	31.40	1.00	1.00
118	118	31.70	31.70	20.70	26.70	1.00	1.00
119	119	31.70	31.70	27.10	31.40	1.00	1.00
120	120	34.40	34.40	20.70	26.70	3.00	3.00
121	121	34.40	34.40	27.10	31.40	3.00	3.00
122	122	37.10	37.10	20.70	25.60	3.00	3.00
123	123	37.10	37.10	27.10	30.25	3.00	3.00
124	124	34.40	33.03	15.50	15.15	3.00	3.00
125	125	10.20	10.15	15.50	18.36	1.00	1.00
126	126	41.50	40.40	30.40	30.40	3.00	3.00
127	127	40.40	39.30	30.40	30.40	3.00	3.00
128	128	39.15	39.15	31.41	30.43	3.00	3.00
129	129	39.15	39.15	31.41	32.40	3.00	3.00
130	130	10.15	10.15	21.47	18.36	1.00	1.00
131	131	29.15	26.40	12.72	12.72	1.00	1.00
132	132	29.15	31.90	12.72	12.72	1.00	1.00
133	133	31.75	31.75	15.00	13.86	1.00	1.00
134	134	31.75	31.75	13.86	12.72	1.00	1.00
135	135	10.15	10.15	21.47	23.95	1.00	1.00
136	136	10.30	10.15	26.70	23.95	1.00	1.00
137	137	10.20	10.15	30.08	27.63	1.00	1.00

DATAKM - Δοκοί, Συντεταγμένες Παραμορφώσιμου Μέλους: Στάθμη: 2

A/A	Analysis ID	X [m]		Y [m]		Z [m]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	138	10.40	12.00	15.15	15.15	5.60	5.60
2	139	12.30	15.30	15.15	15.15	5.60	5.60
3	140	15.70	18.00	15.15	15.15	5.60	5.60
4	141	12.30	13.79	17.35	17.35	5.60	5.60
5	142	12.30	15.30	20.50	20.50	5.60	5.60
6	143	18.40	19.79	20.50	20.50	5.60	5.60
7	144	12.30	15.30	26.90	26.90	5.60	5.60
8	145	18.40	19.79	26.90	26.90	5.60	5.60
9	146	26.25	26.25	15.00	12.72	5.60	5.60
10	147	12.15	12.15	20.30	17.35	5.60	5.60
11	148	12.10	12.10	20.70	26.70	5.60	5.60
12	149	12.10	12.10	27.10	29.60	5.60	5.60
13	150	29.25	31.40	15.15	15.15	6.65	6.65
14	151	15.50	15.50	20.30	17.35	5.60	5.60
15	152	15.50	15.50	20.70	26.70	5.60	5.60
16	153	15.50	15.50	27.10	30.25	5.60	5.60
17	154	18.20	18.20	16.30	20.30	5.60	5.60
18	155	18.20	18.20	20.70	26.70	5.60	5.60
19	156	18.20	18.20	27.10	31.10	5.60	5.60
20	157	20.90	20.90	17.03	20.30	5.60	5.60
21	158	20.90	20.90	27.10	30.36	5.60	5.60
22	159	22.00	22.00	20.70	26.70	5.60	5.60
23	160	23.60	23.60	16.00	20.30	5.60	5.60
24	161	23.60	23.60	20.70	26.70	5.60	5.60
25	162	23.60	23.60	27.10	31.40	5.60	5.60
26	163	26.30	26.30	16.01	20.30	5.60	5.60
27	164	26.30	26.30	20.70	26.70	5.60	5.60
28	165	26.30	26.30	27.10	31.40	5.60	5.60
29	166	29.00	29.00	16.00	20.30	6.65	6.65

30	167	29.00	29.00	20.70	26.70	6.65	6.65
31	168	29.00	29.00	27.10	31.40	6.65	6.65
32	169	31.70	31.70	16.00	20.30	7.45	7.45
33	170	31.70	31.70	20.70	26.70	7.45	7.45
34	171	31.70	31.70	27.10	31.40	7.45	7.45
35	172	34.40	34.40	16.00	20.30	8.55	8.55
36	173	34.40	34.40	20.70	26.70	8.55	8.55
37	174	34.40	34.40	27.10	31.40	8.55	8.55
38	175	37.10	37.10	16.00	19.42	9.40	9.40
39	176	37.10	37.10	20.92	25.50	9.40	9.40
40	177	37.10	37.10	27.10	30.25	9.40	9.40
41	178	15.30	13.79	17.35	17.35	5.60	5.60
42	179	20.70	19.79	20.50	20.50	5.60	5.60
43	180	20.90	20.90	16.30	17.03	5.60	5.60
44	181	20.70	19.79	26.90	26.90	5.60	5.60
45	182	20.90	20.90	31.10	30.36	5.60	5.60

DATAKM - Δοκοί, Συντεταγμένες Παραμορφώσιμου Μέλους: Στάθμη: 3

A/A	Analysis ID	X [m]		Y [m]		Z [m]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	183	10.30	15.30	10.20	10.20	10.40	10.40
2	184	15.70	20.70	10.20	10.20	10.40	10.40
3	185	21.10	26.10	10.20	10.20	10.40	10.40
4	186	26.50	31.50	10.20	10.20	10.40	10.40
5	187	31.90	36.90	10.20	10.20	10.40	10.40
6	188	37.30	41.50	10.20	10.20	10.40	10.40
7	189	10.40	12.00	15.15	15.15	10.40	10.40
8	190	12.30	15.30	15.15	15.15	10.40	10.40
9	191	15.70	18.00	15.15	15.15	10.40	10.40
10	192	18.45	20.70	15.15	15.15	10.40	10.40
11	193	34.60	36.90	15.15	15.15	10.40	10.40
12	194	37.30	39.30	30.40	30.40	10.40	10.40
13	195	10.15	10.15	10.40	15.00	10.40	10.40
14	196	15.50	15.50	10.40	15.00	10.40	10.40
15	197	20.90	20.90	10.40	12.60	10.40	10.40
16	198	20.90	20.90	15.00	12.60	10.40	10.40
17	199	26.30	26.30	10.40	12.60	10.40	10.40
18	200	26.30	26.30	15.05	12.60	10.40	10.40
19	201	31.70	31.70	10.30	15.00	10.40	10.40
20	202	37.10	37.10	10.30	15.00	10.40	10.40
21	203	37.10	37.10	16.00	19.42	10.40	10.40
22	204	37.10	37.10	20.92	25.50	10.40	10.40
23	205	37.10	37.10	27.10	30.25	10.40	10.40
24	206	41.65	41.65	10.50	15.00	10.40	10.40
25	207	41.65	41.65	17.00	18.55	10.40	10.40
26	208	41.65	41.65	20.05	25.15	10.40	10.40
27	209	41.65	41.65	26.10	29.80	10.40	10.40
28	210	21.10	26.10	12.75	12.75	10.40	10.40
29	211	29.25	31.40	15.15	15.15	10.40	10.40

DATAKM - Δοκοί, Συντεταγμένες Παραμορφώσιμου Μέλους: Στάθμη: 4

A/A	Analysis ID	X [m]		Y [m]		Z [m]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	212	21.10	26.10	10.20	10.20	14.80	14.80
2	213	26.50	31.50	10.20	10.20	14.80	14.80
3	214	31.90	36.90	10.20	10.20	14.80	14.80
4	215	37.30	41.50	10.20	10.20	14.80	14.80
5	216	10.40	15.30	15.15	15.15	14.80	14.80

6	217	15.70	18.00	15.15	15.15	14.80	14.80
7	218	18.40	20.70	15.15	15.15	14.80	14.80
8	219	10.15	10.15	29.60	25.67	15.30	15.30
9	220	10.15	10.15	22.22	25.67	15.30	15.30
11	221	29.21	31.50	15.15	15.15	14.80	14.80
13	222	34.60	36.90	15.15	15.15	14.80	14.80
16	223	18.40	20.70	32.25	32.25	14.80	14.80
17	224	21.10	23.40	32.25	32.25	14.80	14.80
18	225	23.80	26.10	32.25	32.25	14.80	14.80
19	226	26.50	28.80	32.25	32.25	14.80	14.80
20	227	29.20	31.50	32.25	32.25	14.80	14.80
21	228	31.90	34.20	32.25	32.25	14.80	14.80
23	229	41.50	37.30	30.40	30.40	14.80	14.80
26	230	15.50	15.50	17.40	30.25	14.80	14.80
27	231	18.25	18.25	16.30	31.10	14.80	14.80
28	232	20.90	20.90	10.40	15.00	14.80	14.80
29	233	20.90	20.90	16.30	31.10	14.80	14.80
30	234	23.65	23.65	16.00	31.40	14.80	14.80
31	235	26.30	26.30	10.40	15.00	14.80	14.80
32	236	26.35	26.35	16.00	31.40	14.80	14.80
33	237	29.05	29.05	16.00	31.40	14.80	14.80
34	238	31.70	31.70	10.30	15.00	14.80	14.80
35	239	31.70	31.70	16.00	19.90	14.80	14.80
36	240	31.70	31.70	25.95	19.90	14.80	14.80
37	241	31.70	31.70	25.95	31.40	14.80	14.80
38	242	34.45	34.45	16.00	31.40	14.80	14.80
39	243	37.10	37.10	10.30	15.00	14.80	14.80
40	244	37.10	37.10	16.00	19.65	14.80	14.80
41	245	37.10	37.10	20.70	25.50	14.80	14.80
42	246	37.10	37.10	27.10	30.25	14.80	14.80
43	247	41.65	41.65	10.50	15.00	14.80	14.80
44	248	41.65	41.65	17.00	18.55	14.80	14.80
45	249	41.65	41.65	20.05	25.30	14.80	14.80
46	250	41.65	41.65	26.10	29.80	14.80	14.80
47	251	37.30	41.50	15.50	15.50	14.80	14.80

DATAKM - Δοκοί, Συντεταγμένες Παραμορφώσιμου Μέλους: Στάθμη: 5

A/A	Analysis ID	X [m]		Y [m]		Z [m]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	252	31.90	36.90	15.20	15.20	18.95	18.95
2	253	36.90	31.70	25.95	25.95	18.95	18.95
3	254	37.30	41.50	19.85	19.85	18.95	18.95
4	255	36.90	31.70	19.90	19.90	18.95	18.95
5	256	37.30	41.50	25.95	25.95	18.95	18.95
6	257	36.90	31.90	30.40	30.40	18.95	18.95
7	258	41.50	37.30	30.40	30.40	18.95	18.95
8	259	31.90	36.90	32.25	32.25	18.95	18.95
9	260	37.30	41.50	32.25	32.25	18.95	18.95
10	261	31.70	31.70	16.00	19.90	18.95	18.95
11	262	31.70	31.70	19.90	26.00	18.95	18.95
12	263	31.70	31.70	26.00	30.55	18.95	18.95
13	264	31.70	31.70	31.90	30.55	18.95	18.95
14	265	37.10	37.10	16.00	19.65	18.95	18.95
15	266	37.10	37.10	20.05	25.50	18.95	18.95
16	267	37.10	37.10	27.10	30.15	18.95	18.95
17	268	37.10	37.10	32.05	30.55	18.95	18.95
18	269	41.65	41.65	10.50	15.00	18.95	18.95
19	270	41.65	41.65	17.00	18.55	18.95	18.95
20	271	41.65	41.65	20.05	25.15	18.95	18.95
21	272	41.65	41.65	26.10	29.80	18.95	18.95

22	273	41.63	41.63	30.55	32.40	18.95	18.95
23	274	37.30	41.50	10.20	10.20	18.95	18.95

DATAKM - Δοκοί, Συντεταγμένες Παραμορφώσιμου Μέλους: Στάθμη: 6

A/A	Analysis ID	X [m]		Y [m]		Z [m]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	275	37.30	41.50	10.15	10.15	21.15	21.15
2	276	37.30	41.50	15.50	15.50	21.15	21.15
3	277	37.30	41.50	25.95	25.95	21.15	21.15
4	278	37.10	37.10	10.30	15.00	21.15	21.15
5	279	37.10	37.10	15.60	19.65	21.15	21.15
6	280	37.10	37.10	20.05	25.60	21.15	21.15
7	281	41.65	41.65	10.50	15.00	21.15	21.15
8	282	41.65	41.65	17.00	19.15	21.15	21.15
9	283	41.65	41.65	20.05	25.15	21.15	21.15

DATAKM - Ειδικοί Σύνδεσμοι, Συντεταγμένες Παραμορφώσιμου Μέλους: Στάθμη: 2

A/A	Analysis ID	X [m]		Y [m]		Z [m]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	580	20.90	21.65	15.65	12.73	5.60	5.60
2	581	21.45	23.60	26.90	26.90	5.60	5.60
3	582	21.45	23.60	20.50	20.50	5.60	5.60
11	590	34.40	35.77	31.90	32.25	8.55	8.55
14	593	31.65	33.03	15.50	15.15	7.45	7.45
42	621	15.50	16.83	31.33	32.25	5.60	5.60
43	622	18.20	16.83	31.75	32.25	5.60	5.60
45	624	20.90	22.23	15.65	15.15	5.60	5.60
46	625	23.60	22.23	15.50	15.15	5.60	5.60
47	626	23.60	24.95	15.50	15.15	5.60	5.60
48	627	26.30	24.95	15.50	15.15	5.60	5.60
49	628	26.30	27.65	15.50	15.15	5.60	5.60
50	629	29.00	27.65	15.50	15.15	6.65	5.60
52	631	34.40	33.03	15.50	15.15	8.55	7.45
53	632	10.20	10.15	15.50	18.36	5.60	5.60
54	633	10.15	10.15	21.47	18.36	5.60	5.60
55	634	10.15	10.15	21.47	23.95	5.60	5.60
56	635	10.15	10.15	27.63	23.95	5.60	5.60
57	636	10.20	10.15	30.08	27.63	5.60	5.60
58	637	10.20	11.15	30.08	30.40	5.60	5.60
59	638	12.10	11.15	30.08	30.40	5.60	5.60
60	639	12.10	13.80	30.08	30.40	5.60	5.60
61	640	15.50	13.80	31.33	30.40	5.60	5.60
65	644	37.10	35.77	31.48	32.25	9.40	8.55
67	646	37.10	37.10	31.48	30.35	9.40	9.40

DATAKM - Ειδικοί Σύνδεσμοι, Συντεταγμένες Παραμορφώσιμου Μέλους: Στάθμη: 3

A/A	Analysis ID	X [m]		Y [m]		Z [m]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
10	589	37.10	37.10	31.48	30.35	10.40	10.40
12	591	15.50	16.83	31.33	32.25	10.40	10.40
15	594	31.65	33.03	15.50	15.15	10.40	10.40
24	603	20.90	22.23	15.65	15.15	10.40	10.40
25	604	23.60	22.23	15.50	15.15	10.40	10.40
26	605	23.60	24.95	15.50	15.15	10.40	10.40
27	606	26.30	24.95	15.50	15.15	10.40	10.40
28	607	26.30	27.65	15.50	15.15	10.40	10.40

29	608	29.00	27.65	15.50	15.15	10.40	10.40
32	611	10.20	10.15	15.50	18.36	10.40	10.40
33	612	10.15	10.15	21.47	18.36	10.40	10.40
34	613	10.15	10.15	21.47	23.95	10.40	10.40
35	614	10.15	10.15	27.63	23.95	10.40	10.40
36	615	10.20	10.15	30.08	27.63	10.40	10.40
37	616	10.20	11.15	30.08	30.40	10.40	10.40
38	617	12.10	11.15	30.08	30.40	10.40	10.40
39	618	12.10	13.80	30.08	30.40	10.40	10.40
40	619	15.50	13.80	31.33	30.40	10.40	10.40
44	623	37.10	35.77	31.48	32.25	10.40	10.40
51	630	18.20	16.83	31.75	32.25	10.40	10.40
62	641	34.40	35.77	31.90	32.25	10.40	10.40
63	642	34.40	33.03	15.50	15.15	10.40	10.40

DATAKM - Ειδικοί Σύνδεσμοι, Συντεταγμένες Παραμορφώσιμου Μέλους: Στάθμη: 4

A/A	Analysis ID	X [m]		Y [m]		Z [m]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
4	583	20.90	22.22	15.65	15.15	14.80	14.80
5	584	23.60	22.22	15.50	15.15	14.80	14.80
6	585	23.60	24.95	15.50	15.15	14.80	14.80
7	586	26.30	24.95	15.50	15.15	14.80	14.80
8	587	26.30	27.65	15.50	15.15	14.80	14.80
9	588	29.00	27.65	15.50	15.15	14.80	14.80
13	592	37.10	35.78	31.48	32.25	14.80	14.80
16	595	15.50	13.80	31.33	30.40	14.80	14.80
17	596	11.35	13.80	30.40	30.40	14.80	14.80
18	597	10.20	11.35	30.08	30.40	14.80	14.80
19	598	10.20	10.15	30.08	27.63	13.45	13.45
20	599	10.15	10.15	27.63	23.95	13.45	13.45
21	600	10.15	10.15	21.47	23.95	13.45	13.45
22	601	10.15	10.15	21.47	18.36	14.80	14.80
23	602	10.20	10.15	15.50	18.36	14.80	14.80
30	609	31.65	33.03	15.50	15.15	14.80	14.80
31	610	15.50	16.83	31.33	32.25	14.80	14.80
41	620	18.20	16.83	31.75	32.25	14.80	14.80
64	643	34.40	35.78	31.90	32.25	14.80	14.80
66	645	34.40	33.03	15.50	15.15	14.80	14.80

DATAKM - Φυτευτά, Συντεταγμένες Παραμορφώσιμου Μέλους: Στάθμη: 5

A/A	Analysis ID	X [m]		Y [m]		Z [m]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	707	31.70	31.70	25.95	25.95	14.80	18.95
2	708	31.70	31.70	19.90	19.90	14.80	18.95

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

DATAF - Φορτία

Πεδίο	Περιγραφή
A/A	Αύξων αριθμός στοιχείου
FX (kN)	Επικόμβιο φορτίο παράλληλο στον X άξονα του απόλυτου συστήματος
FY (kN)	Επικόμβιο φορτίο παράλληλο στον Y άξονα του απόλυτου συστήματος
FZ (kN)	Επικόμβιο φορτίο παράλληλο στον Z άξονα του απόλυτου συστήματος
MX (kNm)	Αρχική επικόμβια ροπή που έχει διάνυσμα παράλληλο στον άξονα X του απόλυτου συστήματος
MY (kNm)	Αρχική επικόμβια ροπή που έχει διάνυσμα παράλληλο στον άξονα Y του απόλυτου συστήματος
MZ (kNm)	Αρχική επικόμβια ροπή που έχει διάνυσμα παράλληλο στον άξονα Z του απόλυτου συστήματος

DATA - Φορτία Υποστυλωμάτων, Τελικά: Στάθμη 2, Π.Φ. 1

A/A	FX	FY	FZ	MX	MY	MZ
	[kN]	[kN]	[kN]	[kNm]	[kNm]	[kNm]
1	0.000	0.000	-1.800	0.000	0.000	0.000
2	0.000	0.000	-2.400	0.000	0.000	0.000
3	0.000	0.000	-2.400	0.000	0.000	0.000
4	0.000	0.000	-2.400	0.000	0.000	0.000
5	0.000	0.000	-2.400	0.000	0.000	0.000
6	0.000	0.000	-2.400	0.000	0.000	0.000
7	0.000	0.000	-3.000	0.000	0.000	0.000
8	0.000	0.000	-63.265	4.828	6.437	0.000
9	0.000	0.000	-138.671	-13.440	13.644	0.000
10	0.000	0.000	-206.613	-5.158	1.335	0.000
11	0.000	0.000	-186.422	-89.527	-22.451	0.000
12	0.000	0.000	-78.771	-11.721	0.000	0.000
13	0.000	0.000	-117.458	-74.037	0.000	0.000
14	0.000	0.000	-137.916	-62.166	-0.860	0.000
15	0.000	0.000	-175.657	-78.220	22.152	0.000
16	0.000	0.000	-180.190	-71.681	-18.683	0.000
17	0.000	0.000	-156.822	-92.273	0.000	0.000
18	0.000	0.000	-139.247	-57.283	0.000	0.000
19	0.000	0.000	-31.513	0.000	0.000	0.000
20	0.000	0.000	-110.274	0.000	0.000	0.000
21	0.000	0.000	-236.952	-152.288	12.530	0.000
22	0.000	0.000	-145.385	-66.675	-11.178	0.000
23	0.000	0.000	-175.891	-10.581	4.482	0.000
24	0.000	0.000	-138.722	5.966	-14.674	0.000
25	0.000	0.000	-174.992	-42.622	0.000	0.000
26	0.000	0.000	-166.879	-48.880	0.000	0.000
27	0.000	0.000	-197.691	-56.655	0.000	0.000
28	0.000	0.000	-188.016	-52.581	0.000	0.000
29	0.000	0.000	-203.866	-57.469	0.000	0.000
30	0.000	0.000	-249.312	-44.030	0.000	0.000
31	0.000	0.000	-23.625	0.000	0.000	0.000
32	0.000	0.000	-234.442	154.458	10.723	0.000
33	0.000	0.000	-152.506	59.785	-10.723	0.000
34	0.000	0.000	-175.892	10.579	4.482	0.000
35	0.000	0.000	-138.696	-5.938	-14.657	0.000
36	0.000	0.000	-174.996	42.618	0.000	0.000
37	0.000	0.000	-167.027	48.639	0.000	0.000
38	0.000	0.000	-197.691	56.654	0.000	0.000
39	0.000	0.000	-188.016	52.581	0.000	0.000
40	0.000	0.000	-203.866	57.469	0.000	0.000
41	0.000	0.000	-239.303	49.355	0.000	0.000
42	0.000	0.000	-14.963	0.000	0.000	0.000
43	0.000	0.000	-42.588	0.000	0.000	0.000
44	0.000	0.000	-67.358	23.904	0.000	0.000
45	0.000	0.000	-141.376	72.844	0.000	0.000
46	0.000	0.000	-146.597	108.774	0.000	0.000
47	0.000	0.000	-68.339	11.758	0.000	0.000

48	0.000	0.000	-117.362	74.048	0.000	0.000
49	0.000	0.000	-120.055	77.325	0.000	0.000
50	0.000	0.000	-144.397	90.966	0.000	0.000
51	0.000	0.000	-149.022	84.434	0.000	0.000
52	0.000	0.000	-156.822	92.273	0.000	0.000
53	0.000	0.000	-183.168	91.312	0.000	0.000
54	0.000	0.000	-15.746	0.000	0.000	0.000
55	0.000	0.000	-172.695	0.000	0.000	0.000
56	0.000	0.000	-65.859	0.000	0.000	0.000
57	0.000	0.000	-103.081	0.000	0.000	0.000
58	0.000	0.000	-67.959	0.000	0.000	0.000
59	0.000	-156.570	-34.649	0.000	0.000	0.000
60	-140.465	0.000	-31.085	0.000	0.000	0.000
61	0.000	-133.451	-29.533	0.000	0.000	0.000
62	0.000	0.000	-65.361	0.000	0.000	0.000
63	0.000	-716.268	-88.269	0.000	0.000	0.000
64	0.000	-902.693	-91.718	0.000	0.000	0.000
65	0.084	-838.912	-73.606	0.000	0.000	0.000
66	0.000	-838.912	-73.606	0.000	0.000	0.000
67	0.000	-838.912	-73.791	0.000	0.000	0.000
68	0.000	-838.912	-62.843	0.000	0.000	0.000
69	0.000	0.000	-24.411	0.000	0.000	0.000
70	0.000	0.000	-80.327	0.000	0.000	0.000
71	0.000	0.000	-58.277	0.000	0.000	0.000
72	0.000	0.000	-183.394	0.000	0.000	0.000
73	0.000	0.000	-154.478	0.000	0.000	0.000
74	0.000	0.000	-143.294	0.000	0.000	0.000
75	192.155	0.000	-74.983	0.000	0.000	0.000
76	0.000	488.165	-190.874	0.000	0.000	0.000
77	0.000	433.496	-169.603	0.000	0.000	0.000
78	0.000	380.745	-136.730	0.000	0.000	0.000
79	0.000	0.000	-71.477	0.000	0.000	0.000
80	0.000	0.000	-105.842	0.000	0.000	0.000
81	0.000	0.000	-86.799	0.000	0.000	0.000
82	0.000	0.000	-72.445	0.000	0.000	0.000
83	0.000	0.000	-70.906	0.000	0.000	0.000
84	0.000	0.000	-71.887	0.000	0.000	0.000
88	0.000	0.000	-47.528	0.000	0.000	0.000
89	0.000	0.000	-85.820	0.000	0.000	0.000
90	0.000	0.000	-31.866	0.000	0.000	0.000

DATA - Φορτία Υποστυλωμάτων, Τελικά: Στάθμη 3, Π.Φ. 1

A/A	FX	FY	FZ	MX	MY	MZ
	[kN]	[kN]	[kN]	[kNm]	[kNm]	[kNm]
1	0.000	0.000	-131.601	-60.779	53.421	0.000
2	0.000	0.000	-332.978	-197.368	0.983	0.000
3	0.000	0.000	-176.258	-29.449	-5.647	0.000
4	0.000	0.000	-148.681	-16.248	1.223	0.000
5	0.000	0.000	-232.725	-107.798	-10.869	0.000
6	0.000	0.000	-220.073	-109.687	-9.223	0.000
7	0.000	0.000	-126.869	-64.834	-25.649	0.000
8	0.000	0.000	-145.141	91.635	12.847	0.000
9	0.000	0.000	-163.311	80.757	13.444	0.000
10	0.000	0.000	-411.712	498.497	-0.864	0.000
11	0.000	0.000	-162.693	42.346	-7.112	0.000
12	0.000	0.000	-155.965	72.673	-20.125	0.000
13	0.000	0.000	-71.958	0.000	0.000	0.000
14	0.000	0.000	-126.714	46.698	0.002	0.000
15	0.000	0.000	-93.038	13.958	24.261	0.000
16	0.000	0.000	-205.552	170.598	-18.157	0.000
17	0.000	0.000	-64.619	13.238	22.063	0.000

18	0.000	0.000	-274.437	65.571	-22.067	0.000
19	0.000	0.000	-183.693	85.028	0.001	0.000
20	0.000	0.000	-54.000	0.000	0.000	0.000
30	0.000	0.000	-268.264	-71.642	0.000	0.000
31	0.000	0.000	-167.617	-116.285	0.002	0.000
41	0.000	0.000	-260.030	86.685	-0.001	0.000
42	0.000	0.000	-184.877	49.394	0.001	0.000
43	0.000	0.000	-45.600	0.000	0.000	0.000
44	0.000	0.000	-45.600	0.000	0.000	0.000
45	0.000	0.000	-103.060	0.000	0.000	0.000
46	0.000	0.000	-78.000	0.000	0.000	0.000
47	0.000	0.000	-62.400	0.000	0.000	0.000
48	0.000	0.000	-60.000	0.000	0.000	0.000
49	0.000	0.000	-60.000	0.000	0.000	0.000
50	0.000	0.000	-46.875	0.000	0.000	0.000
51	0.000	0.000	-36.875	0.000	0.000	0.000
52	0.000	0.000	-23.125	0.000	0.000	0.000
53	0.000	0.000	-18.499	0.000	0.000	0.000
54	0.000	0.000	-103.505	61.650	3.109	0.000
59	0.000	-156.570	-89.353	0.000	0.000	0.000
60	-140.465	0.000	-71.052	0.000	0.000	0.000
61	0.000	-133.451	-67.504	0.000	0.000	0.000
63	0.000	-61.828	-50.888	0.000	0.000	0.000
64	0.000	-99.908	-64.688	0.000	0.000	0.000
65	0.016	-163.690	-82.800	0.000	0.000	0.000
66	0.000	-163.690	-82.800	0.000	0.000	0.000
67	0.000	-163.690	-82.800	0.000	0.000	0.000
68	0.000	-163.690	-82.800	0.000	0.000	0.000
72	0.000	0.000	-141.508	0.000	0.000	0.000
73	0.000	0.000	-124.032	0.000	0.000	0.000
74	0.000	0.000	-170.060	0.000	0.000	0.000
79	0.000	0.000	-80.930	0.000	0.000	0.000
80	0.000	0.000	-31.253	0.000	0.000	0.000
81	0.000	0.000	-60.194	0.000	0.000	0.000
82	0.000	0.000	-93.046	0.000	0.000	0.000
83	0.000	0.000	-91.054	0.000	0.000	0.000
84	0.000	0.000	-91.599	0.000	0.000	0.000
88	0.000	0.000	-54.000	0.000	0.000	0.000
89	0.000	0.000	-106.953	0.000	0.000	0.000
90	0.000	0.000	-110.017	57.865	5.732	0.000

DATA - Φορτία Υποστυλωμάτων, Τελικά: Στάθμη 4, Π.Φ. 1

A/A	FX	FY	FZ	MX	MY	MZ
	[kN]	[kN]	[kN]	[kNm]	[kNm]	[kNm]
3	0.000	0.000	-184.606	-95.780	70.229	0.000
4	0.000	0.000	-322.826	-183.029	-20.642	0.000
5	0.000	0.000	-282.789	-141.526	9.352	0.000
6	0.000	0.000	-200.291	-81.812	-29.171	0.000
7	0.000	0.000	-147.578	-90.879	-21.839	0.000
8	0.000	0.000	-144.165	17.906	52.037	0.000
10	0.000	0.000	-753.552	-1654.899	-39.809	0.000
11	0.000	0.000	-416.730	-923.335	15.127	0.000
12	0.000	0.000	-511.883	-829.047	-12.310	0.000
13	0.000	0.000	-394.060	-944.290	15.395	0.000
14	0.000	0.000	-621.289	-827.820	17.405	0.000
15	0.000	0.000	-423.259	-1001.548	35.553	0.000
16	0.000	0.000	-354.924	102.846	-4.257	0.000
17	0.000	0.000	-432.416	-999.498	35.476	0.000
18	0.000	0.000	-309.527	20.561	8.433	0.000
19	0.000	0.000	-227.608	149.072	-25.899	0.000
20	0.000	0.000	-163.843	-24.808	0.000	0.000

30	0.000	0.000	-325.315	-84.137	0.000	0.000
31	0.000	0.000	-163.901	-107.391	-0.000	0.000
41	0.000	0.000	-371.909	116.900	0.000	0.000
42	0.000	0.000	-183.995	24.893	-0.002	0.000
43	0.000	0.000	-118.720	24.155	-1.069	0.000
45	0.000	0.000	-648.139	1665.303	0.000	0.000
46	0.000	0.000	-403.988	933.441	27.964	0.000
47	0.000	0.000	-415.530	957.906	0.000	0.000
48	0.000	0.000	-406.834	928.881	15.395	0.000
49	0.000	0.000	-447.048	1052.148	17.402	0.000
50	0.000	0.000	-433.234	996.058	18.862	0.000
51	0.000	0.000	-246.324	176.186	0.459	0.000
52	0.000	0.000	-417.519	1001.422	0.717	0.000
53	0.000	0.000	-190.047	158.710	0.000	0.000
54	0.000	0.000	-194.153	42.787	-73.691	0.000
72	0.000	0.000	-194.845	0.000	0.000	0.000
73	0.000	0.000	-184.284	0.000	0.000	0.000
74	0.000	0.000	-258.136	0.000	0.000	0.000
79	0.000	0.000	-90.026	0.000	0.000	0.000
80	0.000	0.000	-84.808	0.000	0.000	0.000
81	0.000	0.000	-97.813	0.000	0.000	0.000
82	0.000	0.000	-105.743	0.000	0.000	0.000
83	0.000	0.000	-103.726	0.000	0.000	0.000
84	0.000	0.000	-95.859	0.000	0.000	0.000
88	0.000	0.000	-85.408	0.000	0.000	0.000
89	0.000	0.000	-126.112	0.000	0.000	0.000
90	0.000	0.000	-113.766	-4.829	86.550	0.000

DATA - Φορτία Υποστυλωμάτων, Τελικά: Στάθμη 5, Π.Φ. 1

A/A	FX	FY	FZ	MX	MY	MZ
	[kN]	[kN]	[kN]	[kNm]	[kNm]	[kNm]
6	0.000	0.000	-61.437	0.000	40.353	0.000
7	0.000	0.000	-162.695	-94.869	13.989	0.000
16	0.000	0.000	-168.087	-28.483	80.762	0.000
18	0.000	0.000	-161.785	-19.655	-74.959	0.000
19	0.000	0.000	-258.215	130.049	90.008	0.000
30	0.000	0.000	-371.486	-55.106	-167.346	0.000
31	0.000	0.000	-193.301	-60.908	3.945	0.000
41	0.000	0.000	-454.178	91.203	-153.164	0.000
42	0.000	0.000	-154.217	-7.966	-31.013	0.000
51	0.000	0.000	-64.164	1.808	27.474	0.000
53	0.000	0.000	-72.851	1.253	-7.888	0.000
54	0.000	0.000	-112.561	34.025	-31.164	0.000
90	0.000	0.000	-186.022	54.424	-25.183	0.000

DATA - Φορτία Υποστυλωμάτων, Τελικά: Στάθμη 6, Π.Φ. 1

A/A	FX	FY	FZ	MX	MY	MZ
	[kN]	[kN]	[kN]	[kNm]	[kNm]	[kNm]
6	0.000	0.000	-83.266	-41.051	23.846	0.000
7	0.000	0.000	-81.174	-41.031	-19.012	0.000
18	0.000	0.000	-149.109	-12.628	24.553	0.000
19	0.000	0.000	-155.710	49.627	-23.187	0.000
30	0.000	0.000	-152.593	-40.467	0.000	0.000
31	0.000	0.000	-115.265	-67.756	-0.000	0.000
41	0.000	0.000	-128.051	94.339	30.524	0.000
42	0.000	0.000	-120.225	82.569	-28.832	0.000

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

DATA - Φορτία Υποστυλωμάτων, Τελικά: Στάθμη 3, Π.Φ. 2

A/A	FX	FY	FZ	MX	MY	MZ
	[kN]	[kN]	[kN]	[kNm]	[kNm]	[kNm]
1	0.000	-14.860	0.000	0.000	0.000	0.000
2	0.000	-37.826	0.000	0.000	0.000	0.000
3	0.000	-19.928	0.000	0.000	0.000	0.000
4	0.000	-17.136	0.000	0.000	0.000	0.000
5	0.000	-27.646	0.000	0.000	0.000	0.000
6	0.000	-26.148	0.000	0.000	0.000	0.000
7	0.000	-14.615	0.000	0.000	0.000	0.000
8	0.000	-16.170	0.000	0.000	0.000	0.000
9	0.000	-17.971	0.000	0.000	0.000	0.000
10	0.000	-46.159	0.000	0.000	0.000	0.000
11	0.000	-17.907	0.000	0.000	0.000	0.000
12	0.000	-17.506	0.000	0.000	0.000	0.000
13	0.000	-8.204	0.000	0.000	0.000	0.000
14	0.000	-14.412	0.000	0.000	0.000	0.000
15	0.000	-10.368	0.000	0.000	0.000	0.000
16	0.000	-24.377	0.000	0.000	0.000	0.000
17	0.000	-7.190	0.000	0.000	0.000	0.000
18	0.000	-32.810	0.000	0.000	0.000	0.000
19	0.000	-21.055	0.000	0.000	0.000	0.000
20	0.000	-5.870	0.000	0.000	0.000	0.000
30	0.000	-32.098	0.000	0.000	0.000	0.000
31	0.000	-19.248	0.000	0.000	0.000	0.000
41	0.000	-31.125	0.000	0.000	0.000	0.000
42	0.000	-21.457	0.000	0.000	0.000	0.000
43	0.000	-4.957	0.000	0.000	0.000	0.000
44	0.000	-4.957	0.000	0.000	0.000	0.000
45	0.000	-11.203	0.000	0.000	0.000	0.000
46	0.000	-8.479	0.000	0.000	0.000	0.000
47	0.000	-6.783	0.000	0.000	0.000	0.000
48	0.000	-6.522	0.000	0.000	0.000	0.000
49	0.000	-6.522	0.000	0.000	0.000	0.000
50	0.000	-5.095	0.000	0.000	0.000	0.000
51	0.000	-4.008	0.000	0.000	0.000	0.000
52	0.000	-2.514	0.000	0.000	0.000	0.000
53	0.000	-2.011	0.000	0.000	0.000	0.000
54	0.000	-11.906	0.000	0.000	0.000	0.000
59	0.000	-9.871	0.000	0.000	0.000	0.000
60	0.000	-7.724	0.000	0.000	0.000	0.000
61	0.000	-7.338	0.000	0.000	0.000	0.000
63	0.000	-5.532	0.000	0.000	0.000	0.000
64	0.000	-7.032	0.000	0.000	0.000	0.000
65	0.000	-9.001	0.000	0.000	0.000	0.000
66	0.000	-9.001	0.000	0.000	0.000	0.000
67	0.000	-9.001	0.000	0.000	0.000	0.000
68	0.000	-9.001	0.000	0.000	0.000	0.000
72	0.000	-15.382	0.000	0.000	0.000	0.000
73	0.000	-13.483	0.000	0.000	0.000	0.000
74	0.000	-18.486	0.000	0.000	0.000	0.000
79	0.000	-8.797	0.000	0.000	0.000	0.000
80	0.000	-3.397	0.000	0.000	0.000	0.000
81	0.000	-6.722	0.000	0.000	0.000	0.000
82	0.000	-10.500	0.000	0.000	0.000	0.000
83	0.000	-10.277	0.000	0.000	0.000	0.000
84	0.000	-10.154	0.000	0.000	0.000	0.000
88	0.000	-5.870	0.000	0.000	0.000	0.000
89	0.000	-11.626	0.000	0.000	0.000	0.000
90	0.000	-13.052	0.000	0.000	0.000	0.000

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

DATA - Φορτία Υποστυλωμάτων, Τελικά: Στάθμη 4, Π.Φ. 2

A/A	FX	FY	FZ	MX	MY	MZ
	[kN]	[kN]	[kN]	[kNm]	[kNm]	[kNm]
3	0.000	-39.047	0.000	0.000	0.000	0.000
4	0.000	-68.716	0.000	0.000	0.000	0.000
5	0.000	-60.400	0.000	0.000	0.000	0.000
6	0.000	-43.418	0.000	0.000	0.000	0.000
7	0.000	-34.830	0.000	0.000	0.000	0.000
8	0.000	-30.690	0.000	0.000	0.000	0.000
10	0.000	-162.410	0.000	0.000	0.000	0.000
11	0.000	-94.361	0.000	0.000	0.000	0.000
12	0.000	-119.885	0.000	0.000	0.000	0.000
13	0.000	-92.869	0.000	0.000	0.000	0.000
14	0.000	-143.337	0.000	0.000	0.000	0.000
15	0.000	-97.877	0.000	0.000	0.000	0.000
16	0.000	-77.114	0.000	0.000	0.000	0.000
17	0.000	-95.830	0.000	0.000	0.000	0.000
18	0.000	-68.797	0.000	0.000	0.000	0.000
19	0.000	-52.302	0.000	0.000	0.000	0.000
20	0.000	-34.914	0.000	0.000	0.000	0.000
30	0.000	-77.388	0.000	0.000	0.000	0.000
31	0.000	-38.226	0.000	0.000	0.000	0.000
41	0.000	-88.765	0.000	0.000	0.000	0.000
42	0.000	-43.199	0.000	0.000	0.000	0.000
43	0.000	-25.187	0.000	0.000	0.000	0.000
45	0.000	-139.826	0.000	0.000	0.000	0.000
46	0.000	-91.598	0.000	0.000	0.000	0.000
47	0.000	-99.613	0.000	0.000	0.000	0.000
48	0.000	-96.228	0.000	0.000	0.000	0.000
49	0.000	-106.649	0.000	0.000	0.000	0.000
50	0.000	-101.049	0.000	0.000	0.000	0.000
51	0.000	-54.853	0.000	0.000	0.000	0.000
52	0.000	-92.784	0.000	0.000	0.000	0.000
53	0.000	-43.328	0.000	0.000	0.000	0.000
54	0.000	-44.608	0.000	0.000	0.000	0.000
72	0.000	-35.367	0.000	0.000	0.000	0.000
73	0.000	-33.493	0.000	0.000	0.000	0.000
74	0.000	-54.614	0.000	0.000	0.000	0.000
79	0.000	-19.158	0.000	0.000	0.000	0.000
80	0.000	-17.978	0.000	0.000	0.000	0.000
81	0.000	-20.667	0.000	0.000	0.000	0.000
82	0.000	-22.538	0.000	0.000	0.000	0.000
83	0.000	-22.111	0.000	0.000	0.000	0.000
84	0.000	-20.447	0.000	0.000	0.000	0.000
88	0.000	-17.984	0.000	0.000	0.000	0.000
89	0.000	-26.504	0.000	0.000	0.000	0.000
90	0.000	-26.041	0.000	0.000	0.000	0.000

DATA - Φορτία Υποστυλωμάτων, Τελικά: Στάθμη 5, Π.Φ. 2

A/A	FX	FY	FZ	MX	MY	MZ
	[kN]	[kN]	[kN]	[kNm]	[kNm]	[kNm]
6	0.000	-20.162	0.000	0.000	0.000	0.000
7	0.000	-55.112	0.000	0.000	0.000	0.000
16	0.000	-51.499	0.000	0.000	0.000	0.000
18	0.000	-49.584	0.000	0.000	0.000	0.000
19	0.000	-87.751	0.000	0.000	0.000	0.000
30	0.000	-117.827	0.000	0.000	0.000	0.000
31	0.000	-66.482	0.000	0.000	0.000	0.000
41	0.000	-140.576	0.000	0.000	0.000	0.000
42	0.000	-49.122	0.000	0.000	0.000	0.000
51	0.000	-19.399	0.000	0.000	0.000	0.000

53	0.000	-22.025	0.000	0.000	0.000	0.000
54	0.000	-34.601	0.000	0.000	0.000	0.000
90	0.000	-57.553	0.000	0.000	0.000	0.000

DATA - Φορτία Υποστυλωμάτων, Τελικά: Στάθμη 6, Π.Φ. 2

A/A	FX	FY	FZ	MX	MY	MZ
	[kN]	[kN]	[kN]	[kNm]	[kNm]	[kNm]
6	0.000	-30.280	0.000	0.000	0.000	0.000
7	0.000	-29.517	0.000	0.000	0.000	0.000
18	0.000	-55.089	0.000	0.000	0.000	0.000
19	0.000	-57.428	0.000	0.000	0.000	0.000
30	0.000	-57.582	0.000	0.000	0.000	0.000
31	0.000	-43.495	0.000	0.000	0.000	0.000
41	0.000	-48.057	0.000	0.000	0.000	0.000
42	0.000	-45.120	0.000	0.000	0.000	0.000

DATA - Φορτία Υποστυλωμάτων, Τελικά: Στάθμη 3, Π.Φ. 3

A/A	FX	FY	FZ	MX	MY	MZ
	[kN]	[kN]	[kN]	[kNm]	[kNm]	[kNm]
1	-14.860	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
2	-37.826	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
3	-19.928	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
4	-17.136	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
5	-27.646	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
6	-26.148	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
7	-14.615	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
8	-16.170	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
9	-17.971	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
10	-46.159	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
11	-17.907	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
12	-17.506	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
13	-8.204	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
14	-14.412	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
15	-10.368	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
16	-24.377	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
17	-7.190	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
18	-32.810	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
19	-21.055	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
20	-5.870	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
30	-32.098	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
31	-19.248	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
41	-31.125	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
42	-21.457	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
43	-4.957	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
44	-4.957	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
45	-11.203	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
46	-8.479	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
47	-6.783	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
48	-6.522	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
49	-6.522	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
50	-5.095	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
51	-4.008	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
52	-2.514	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
53	-2.011	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
54	-11.906	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
59	-9.871	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
60	-7.724	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
61	-7.338	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
63	-5.532	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000

64	-7.032	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
65	-9.001	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
66	-9.001	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
67	-9.001	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
68	-9.001	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
72	-15.382	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
73	-13.483	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
74	-18.486	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
79	-8.797	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
80	-3.397	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
81	-6.722	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
82	-10.500	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
83	-10.277	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
84	-10.154	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
88	-5.870	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
89	-11.626	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
90	-13.052	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000

DATA - Φορτία Υποστυλωμάτων, Τελικά: Στάθμη 4, Π.Φ. 3

A/A	FX	FY	FZ	MX	MY	MZ
	[kN]	[kN]	[kN]	[kNm]	[kNm]	[kNm]
3	-39.047	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
4	-68.716	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
5	-60.400	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
6	-43.418	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
7	-34.830	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
8	-30.690	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
10	-162.410	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
11	-94.361	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
12	-119.885	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
13	-92.869	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
14	-143.337	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
15	-97.877	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
16	-77.114	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
17	-95.830	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
18	-68.797	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
19	-52.302	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
20	-34.914	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
30	-77.388	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
31	-38.226	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
41	-88.765	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
42	-43.199	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
43	-25.187	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
45	-139.826	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
46	-91.598	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
47	-99.613	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
48	-96.228	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
49	-106.649	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
50	-101.049	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
51	-54.853	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
52	-92.784	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
53	-43.328	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
54	-44.608	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
72	-35.367	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
73	-33.493	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
74	-54.614	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
79	-19.158	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
80	-17.978	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
81	-20.667	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
82	-22.538	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
83	-22.111	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
84	-20.447	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000

88	-17.984	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
89	-26.504	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
90	-26.041	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000

DATA - Φορτία Υποστυλωμάτων, Τελικά: Στάθμη 5, Π.Φ. 3

A/A	FX	FY	FZ	MX	MY	MZ
	[kN]	[kN]	[kN]	[kNm]	[kNm]	[kNm]
6	-20.162	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
7	-55.112	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
16	-51.499	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
18	-49.584	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
19	-87.751	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
30	-117.827	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
31	-66.482	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
41	-140.576	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
42	-49.122	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
51	-19.399	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
53	-22.025	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
54	-34.601	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
90	-57.553	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000

DATA - Φορτία Υποστυλωμάτων, Τελικά: Στάθμη 6, Π.Φ. 3

A/A	FX	FY	FZ	MX	MY	MZ
	[kN]	[kN]	[kN]	[kNm]	[kNm]	[kNm]
6	-30.280	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
7	-29.517	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
18	-55.089	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
19	-57.428	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
30	-57.582	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
31	-43.495	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
41	-48.057	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
42	-45.120	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000

DATA - Φορτία Υποστυλωμάτων, Τελικά: Στάθμη 2, Π.Φ. 8

A/A	FX	FY	FZ	MX	MY	MZ
	[kN]	[kN]	[kN]	[kNm]	[kNm]	[kNm]
8	0.000	0.000	-14.618	1.748	2.331	0.000
9	0.000	0.000	-32.183	-13.920	4.608	0.000
10	0.000	0.000	-50.880	-26.584	-3.199	0.000
11	0.000	0.000	-35.655	-27.892	-4.057	0.000
12	0.000	0.000	-16.733	-4.147	0.000	0.000
13	0.000	0.000	-38.156	-37.865	0.000	0.000
14	0.000	0.000	-31.565	-31.910	-0.007	0.000
15	0.000	0.000	-33.450	-34.400	1.588	0.000
16	0.000	0.000	-35.299	-34.400	-0.137	0.000
17	0.000	0.000	-36.059	-35.314	0.000	0.000
18	0.000	0.000	-15.046	-12.378	0.000	0.000
20	0.000	0.000	-13.112	0.000	0.000	0.000
21	0.000	0.000	-55.178	-20.576	5.792	0.000
22	0.000	0.000	-83.690	-44.394	-4.984	0.000
23	0.000	0.000	-50.587	-11.165	0.108	0.000
24	0.000	0.000	-40.455	11.073	-10.230	0.000
25	0.000	0.000	-84.298	-22.383	0.000	0.000
26	0.000	0.000	-62.878	-20.116	0.000	0.000
27	0.000	0.000	-69.525	-21.994	0.000	0.000
28	0.000	0.000	-69.525	-21.994	0.000	0.000
29	0.000	0.000	-69.525	-21.994	0.000	0.000
30	0.000	0.000	-27.003	-8.093	0.000	0.000
32	0.000	0.000	-48.703	24.383	4.659	0.000
33	0.000	0.000	-85.952	41.581	-4.659	0.000

34	0.000	0.000	-50.588	11.164	0.108	0.000
35	0.000	0.000	-40.440	-11.058	-10.220	0.000
36	0.000	0.000	-84.300	22.381	0.000	0.000
37	0.000	0.000	-62.939	20.016	0.000	0.000
38	0.000	0.000	-69.525	21.994	0.000	0.000
39	0.000	0.000	-69.525	21.994	0.000	0.000
40	0.000	0.000	-69.525	21.994	0.000	0.000
41	0.000	0.000	-31.472	10.053	0.000	0.000
43	0.000	0.000	-3.848	0.000	0.000	0.000
44	0.000	0.000	-15.726	10.649	0.000	0.000
45	0.000	0.000	-41.112	44.569	0.000	0.000
46	0.000	0.000	-27.744	31.372	0.000	0.000
47	0.000	0.000	-9.257	4.161	0.000	0.000
48	0.000	0.000	-38.097	37.871	0.000	0.000
49	0.000	0.000	-33.199	31.910	0.000	0.000
50	0.000	0.000	-35.998	35.314	0.000	0.000
51	0.000	0.000	-35.998	35.317	0.000	0.000
52	0.000	0.000	-36.059	35.314	0.000	0.000
53	0.000	0.000	-18.263	18.600	0.000	0.000
55	0.000	0.000	-6.913	0.000	0.000	0.000
56	0.000	0.000	-1.267	0.000	0.000	0.000
57	0.000	0.000	-6.973	0.000	0.000	0.000
58	0.000	0.000	-5.149	0.000	0.000	0.000
63	0.000	0.000	-6.973	0.000	0.000	0.000
64	0.000	0.000	-6.973	0.000	0.000	0.000
65	0.000	0.000	-6.973	0.000	0.000	0.000
66	0.000	0.000	-6.973	0.000	0.000	0.000
67	0.000	0.000	-7.086	0.000	0.000	0.000
68	0.000	0.000	-0.531	0.000	0.000	0.000
72	0.000	0.000	-8.399	0.000	0.000	0.000
73	0.000	0.000	-4.446	0.000	0.000	0.000
74	0.000	0.000	-11.249	0.000	0.000	0.000
75	0.000	0.000	-7.274	0.000	0.000	0.000
76	0.000	0.000	-18.753	0.000	0.000	0.000
77	0.000	0.000	-16.727	0.000	0.000	0.000
78	0.000	0.000	-2.381	0.000	0.000	0.000
79	0.000	0.000	-7.696	0.000	0.000	0.000
80	0.000	0.000	-7.385	0.000	0.000	0.000
81	0.000	0.000	-7.094	0.000	0.000	0.000
82	0.000	0.000	-7.088	0.000	0.000	0.000
83	0.000	0.000	-6.973	0.000	0.000	0.000
84	0.000	0.000	-3.568	0.000	0.000	0.000
88	0.000	0.000	-3.514	0.000	0.000	0.000
89	0.000	0.000	-4.003	0.000	0.000	0.000
90	0.000	0.000	-3.798	0.000	0.000	0.000

DATA - Φορτία Υποστυλωμάτων, Τελικά: Στάθμη 3, Π.Φ. 8

A/A	FX	FY	FZ	MX	MY	MZ
	[kN]	[kN]	[kN]	[kNm]	[kNm]	[kNm]
1	0.000	0.000	-10.206	-5.642	4.297	0.000
2	0.000	0.000	-29.998	-20.448	0.109	0.000
3	0.000	0.000	-14.131	-1.859	1.963	0.000
4	0.000	0.000	-17.918	-2.737	0.349	0.000
5	0.000	0.000	-43.198	-28.607	-2.702	0.000
6	0.000	0.000	-40.944	-27.911	0.491	0.000
7	0.000	0.000	-15.161	-9.648	-3.705	0.000
8	0.000	0.000	-7.234	7.882	0.361	0.000
9	0.000	0.000	-4.020	4.221	1.122	0.000
10	0.000	0.000	-25.833	46.515	-0.634	0.000
11	0.000	0.000	-4.073	2.036	0.058	0.000

12	0.000	0.000	-10.154	5.837	-1.158	0.000
13	0.000	0.000	-7.034	0.000	0.000	0.000
14	0.000	0.000	-11.731	5.511	0.000	0.000
15	0.000	0.000	-4.681	1.010	1.756	0.000
16	0.000	0.000	-37.403	42.575	-0.136	0.000
17	0.000	0.000	-3.044	0.660	1.099	0.000
18	0.000	0.000	-54.785	18.396	-1.100	0.000
19	0.000	0.000	-20.006	11.798	0.000	0.000
30	0.000	0.000	-54.026	-14.902	0.000	0.000
31	0.000	0.000	-18.911	-18.762	0.000	0.000
41	0.000	0.000	-52.593	18.541	-0.000	0.000
42	0.000	0.000	-25.026	7.730	0.000	0.000
54	0.000	0.000	-12.048	10.434	0.526	0.000
59	0.000	0.000	-2.901	0.000	0.000	0.000
81	0.000	0.000	-3.288	0.000	0.000	0.000
82	0.000	0.000	-7.088	0.000	0.000	0.000
83	0.000	0.000	-6.973	0.000	0.000	0.000
84	0.000	0.000	-3.619	0.000	0.000	0.000
90	0.000	0.000	-20.102	12.240	-0.000	0.000

DATA - Φορτία Υποστυλωμάτων, Τελικά: Στάθμη 4, Π.Φ. 8

A/A	FX	FY	FZ	MX	MY	MZ
	[kN]	[kN]	[kN]	[kNm]	[kNm]	[kNm]
3	0.000	0.000	-5.618	-3.283	2.297	0.000
4	0.000	0.000	-13.981	-10.048	-0.886	0.000
5	0.000	0.000	-14.221	-9.382	0.901	0.000
6	0.000	0.000	-16.206	-3.066	7.138	0.000
7	0.000	0.000	-39.188	-28.172	-6.967	0.000
8	0.000	0.000	-6.275	0.857	2.490	0.000
10	0.000	0.000	-51.925	-125.696	-0.819	0.000
11	0.000	0.000	-72.346	-194.287	4.860	0.000
12	0.000	0.000	-127.051	-346.554	-3.354	0.000
13	0.000	0.000	-103.357	-302.241	4.928	0.000
14	0.000	0.000	-133.362	-349.216	5.906	0.000
15	0.000	0.000	-93.037	-282.018	4.970	0.000
16	0.000	0.000	-30.392	-7.459	1.121	0.000
17	0.000	0.000	-55.070	-158.837	3.196	0.000
18	0.000	0.000	-41.352	-34.470	0.672	0.000
19	0.000	0.000	-46.845	41.706	-1.200	0.000
20	0.000	0.000	-7.469	0.000	0.000	0.000
30	0.000	0.000	-92.243	-21.600	0.000	0.000
31	0.000	0.000	-39.143	-32.873	-0.000	0.000
41	0.000	0.000	-108.268	34.102	0.000	0.000
42	0.000	0.000	-46.692	10.657	-0.001	0.000
43	0.000	0.000	-4.340	0.000	0.000	0.000
45	0.000	0.000	-45.959	126.318	0.000	0.000
46	0.000	0.000	-71.300	195.721	6.540	0.000
47	0.000	0.000	-125.159	348.484	0.000	0.000
48	0.000	0.000	-110.052	298.206	4.928	0.000
49	0.000	0.000	-129.666	358.340	5.907	0.000
50	0.000	0.000	-103.534	278.208	4.602	0.000
51	0.000	0.000	-33.902	33.582	-2.040	0.000
52	0.000	0.000	-55.632	158.391	1.254	0.000
53	0.000	0.000	-35.824	53.509	0.000	0.000
54	0.000	0.000	-39.898	12.246	-17.087	0.000
72	0.000	0.000	-8.197	0.000	0.000	0.000
73	0.000	0.000	-8.240	0.000	0.000	0.000
74	0.000	0.000	-7.988	0.000	0.000	0.000
79	0.000	0.000	-3.848	0.000	0.000	0.000
80	0.000	0.000	-2.956	0.000	0.000	0.000
81	0.000	0.000	-2.761	0.000	0.000	0.000
82	0.000	0.000	-4.869	0.000	0.000	0.000

83	0.000	0.000	-4.804	0.000	0.000	0.000
84	0.000	0.000	-4.561	0.000	0.000	0.000
88	0.000	0.000	-1.822	0.000	0.000	0.000
89	0.000	0.000	-2.193	0.000	0.000	0.000
90	0.000	0.000	-22.447	-1.127	20.203	0.000

DATA - Φορτία Υποστυλωμάτων, Τελικά: Στάθμη 5, Π.Φ. 8

A/A	FX	FY	FZ	MX	MY	MZ
	[kN]	[kN]	[kN]	[kNm]	[kNm]	[kNm]
6	0.000	0.000	-10.500	0.000	9.450	0.000
7	0.000	0.000	-39.188	-28.163	-6.965	0.000
16	0.000	0.000	-4.509	-0.078	3.865	0.000
18	0.000	0.000	-4.445	0.035	-3.640	0.000
19	0.000	0.000	-64.069	37.770	0.002	0.000
30	0.000	0.000	-36.483	-2.310	5.670	0.000
31	0.000	0.000	-53.194	-21.991	-17.850	0.000
41	0.000	0.000	-21.595	2.024	-10.447	0.000
42	0.000	0.000	-16.521	13.867	-1.209	0.000
54	0.000	0.000	-3.771	2.010	-1.208	0.000
90	0.000	0.000	-8.687	3.491	-1.471	0.000

DATA - Φορτία Υποστυλωμάτων, Τελικά: Στάθμη 6, Π.Φ. 8

A/A	FX	FY	FZ	MX	MY	MZ
	[kN]	[kN]	[kN]	[kNm]	[kNm]	[kNm]
6	0.000	0.000	-5.439	-3.004	1.737	0.000
7	0.000	0.000	-5.290	-3.168	-1.376	0.000
18	0.000	0.000	-14.653	-5.567	1.736	0.000
19	0.000	0.000	-14.731	0.202	-1.640	0.000
30	0.000	0.000	-21.842	-6.147	0.000	0.000
31	0.000	0.000	-16.494	-11.130	-0.000	0.000
41	0.000	0.000	-16.828	14.424	3.780	0.000
42	0.000	0.000	-15.803	14.008	-3.571	0.000

DATA - Φορτία Ελεύθερων Κόμβων, Τελικά: Στάθμη 2, Π.Φ. 1

A/A	FX	FY	FZ	MX	MY	MZ
	[kN]	[kN]	[kN]	[kNm]	[kNm]	[kNm]
1003	0.000	0.000	-16.672	-4.168	0.052	0.000
1004	0.000	0.000	-17.611	0.000	0.000	0.000
1005	0.000	0.000	-24.337	0.000	0.000	0.000
1006	0.000	0.000	-22.522	0.000	0.000	0.000
1007	0.000	0.000	-38.469	-6.680	-2.652	0.000
1008	0.000	0.000	-15.713	0.000	0.000	0.000
1009	0.000	0.000	-13.846	0.000	-1.877	0.000
1010	0.000	0.000	-57.457	-21.162	0.000	0.000
1011	0.000	0.000	-57.480	21.128	0.000	0.000
1012	0.000	0.000	-13.839	0.000	-1.878	0.000

DATA - Φορτία Ελεύθερων Κόμβων, Τελικά: Στάθμη 3, Π.Φ. 1

A/A	FX	FY	FZ	MX	MY	MZ
	[kN]	[kN]	[kN]	[kNm]	[kNm]	[kNm]
1001	0.000	0.000	-24.316	0.285	-3.584	0.000
1004	0.000	0.000	-163.077	-10.748	27.899	0.000
1005	0.000	0.000	-141.640	-20.486	-32.187	0.000

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

DATA - Φορτία Ελεύθερων Κόμβων, Τελικά: Στάθμη 4, Π.Φ. 1

A/A	FX	FY	FZ	MX	MY	MZ
	[kN]	[kN]	[kN]	[kNm]	[kNm]	[kNm]
1001	0.000	0.000	-291.891	28.633	0.128	0.000
1002	0.000	0.000	-252.665	-90.361	0.154	0.000
1003	0.000	0.000	-40.108	-3.245	0.000	0.000

DATA - Φορτία Ελεύθερων Κόμβων, Τελικά: Στάθμη 5, Π.Φ. 1

A/A	FX	FY	FZ	MX	MY	MZ
	[kN]	[kN]	[kN]	[kNm]	[kNm]	[kNm]
1001	0.000	0.000	-326.100	52.967	151.039	0.000
1002	0.000	0.000	-340.253	-72.155	171.340	0.000
1004	0.000	0.000	-118.696	46.230	34.277	0.000
1005	0.000	0.000	-29.900	5.437	-15.970	0.000

DATA - Φορτία Ελεύθερων Κόμβων, Τελικά: Στάθμη 3, Π.Φ. 2

A/A	FX	FY	FZ	MX	MY	MZ
	[kN]	[kN]	[kN]	[kNm]	[kNm]	[kNm]
1001	0.000	-2.854	0.000	0.000	0.000	0.000
1004	0.000	-18.502	0.000	0.000	0.000	0.000
1005	0.000	-16.355	0.000	0.000	0.000	0.000

DATA - Φορτία Ελεύθερων Κόμβων, Τελικά: Στάθμη 4, Π.Φ. 2

A/A	FX	FY	FZ	MX	MY	MZ
	[kN]	[kN]	[kN]	[kNm]	[kNm]	[kNm]
1001	0.000	-66.499	0.000	0.000	0.000	0.000
1002	0.000	-57.562	0.000	0.000	0.000	0.000
1003	0.000	-8.356	0.000	0.000	0.000	0.000

DATA - Φορτία Ελεύθερων Κόμβων, Τελικά: Στάθμη 5, Π.Φ. 2

A/A	FX	FY	FZ	MX	MY	MZ
	[kN]	[kN]	[kN]	[kNm]	[kNm]	[kNm]
1001	0.000	-101.000	0.000	0.000	0.000	0.000
1002	0.000	-105.440	0.000	0.000	0.000	0.000
1004	0.000	-36.489	0.000	0.000	0.000	0.000
1005	0.000	-9.040	0.000	0.000	0.000	0.000

DATA - Φορτία Ελεύθερων Κόμβων, Τελικά: Στάθμη 3, Π.Φ. 3

A/A	FX	FY	FZ	MX	MY	MZ
	[kN]	[kN]	[kN]	[kNm]	[kNm]	[kNm]
1001	-2.854	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
1004	-18.502	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
1005	-16.355	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000

DATA - Φορτία Ελεύθερων Κόμβων, Τελικά: Στάθμη 4, Π.Φ. 3

A/A	FX	FY	FZ	MX	MY	MZ
	[kN]	[kN]	[kN]	[kNm]	[kNm]	[kNm]
1001	-66.499	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
1002	-57.562	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
1003	-8.356	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

DATA - Φορτία Ελεύθερων Κόμβων, Τελικά: Στάθμη 5, Π.Φ. 3

A/A	FX	FY	FZ	MX	MY	MZ
	[kN]	[kN]	[kN]	[kNm]	[kNm]	[kNm]
1001	-101.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
1002	-105.440	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
1004	-36.489	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
1005	-9.040	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000

DATA - Φορτία Ελεύθερων Κόμβων, Τελικά: Στάθμη 2, Π.Φ. 8

A/A	FX	FY	FZ	MX	MY	MZ
	[kN]	[kN]	[kN]	[kNm]	[kNm]	[kNm]
1003	0.000	0.000	-3.873	-0.968	0.012	0.000
1004	0.000	0.000	-12.579	0.000	0.000	0.000
1005	0.000	0.000	-17.383	0.000	0.000	0.000
1006	0.000	0.000	-16.087	0.000	0.000	0.000
1007	0.000	0.000	-6.116	-0.061	-0.024	0.000
1008	0.000	0.000	-4.490	0.000	0.000	0.000
1009	0.000	0.000	-0.427	0.000	-0.031	0.000
1010	0.000	0.000	-29.289	-12.365	0.000	0.000
1011	0.000	0.000	-29.294	12.348	0.000	0.000
1012	0.000	0.000	-0.422	0.000	-0.031	0.000

DATA - Φορτία Ελεύθερων Κόμβων, Τελικά: Στάθμη 3, Π.Φ. 8

A/A	FX	FY	FZ	MX	MY	MZ
	[kN]	[kN]	[kN]	[kNm]	[kNm]	[kNm]
1001	0.000	0.000	-3.876	0.000	0.000	0.000
1004	0.000	0.000	-14.256	-1.593	3.736	0.000
1005	0.000	0.000	-17.626	-1.807	-3.062	0.000

DATA - Φορτία Ελεύθερων Κόμβων, Τελικά: Στάθμη 4, Π.Φ. 8

A/A	FX	FY	FZ	MX	MY	MZ
	[kN]	[kN]	[kN]	[kNm]	[kNm]	[kNm]
1001	0.000	0.000	-54.560	5.354	0.024	0.000
1002	0.000	0.000	-47.224	-16.894	0.029	0.000

DATA - Φορτία Ελεύθερων Κόμβων, Τελικά: Στάθμη 5, Π.Φ. 8

A/A	FX	FY	FZ	MX	MY	MZ
	[kN]	[kN]	[kN]	[kNm]	[kNm]	[kNm]
1001	0.000	0.000	-15.944	2.425	9.524	0.000
1002	0.000	0.000	-17.009	-3.039	10.752	0.000
1004	0.000	0.000	-3.990	1.407	1.952	0.000

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Αποτελέσματα Ανάλυσης

Μετατοπίσεις

Πεδίο	Περιγραφή
A/A	Αύξων αριθμός στοιχείου
ΔX (mm)	Μετατόπιση κατά τον απόλυτο άξονα X
ΔY (mm)	Μετατόπιση κατά τον απόλυτο άξονα Y
ΔZ (mm)	Μετατόπιση κατά τον απόλυτο άξονα Z
ΘX (°)	Στροφή κόμβου κατά τον απόλυτο άξονα X
ΘY (°)	Στροφή κόμβου κατά τον απόλυτο άξονα Y
ΘZ (°)	Στροφή κόμβου κατά τον απόλυτο άξονα Z

Μετατοπίσεις Υποστυλωμάτων Στάθμη 1, Π.Φ. 1

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
1	-0.000	0.007	-0.630	-0.001	-0.004	0.000
2	0.002	0.008	-0.516	-0.003	0.001	0.000
3	0.004	0.008	-0.601	-0.002	0.001	-0.000
4	0.004	0.009	-0.715	-0.002	0.001	-0.000
5	0.003	0.007	-0.763	-0.004	-0.000	-0.000
6	0.002	0.004	-0.689	-0.002	0.001	-0.000
7	0.003	0.000	-0.962	0.003	0.006	-0.000
8	-0.000	-0.004	-0.751	-0.002	-0.002	0.000
9	-0.000	-0.001	-0.721	0.002	0.000	0.000
10	-0.000	-0.002	-0.814	0.001	0.000	-0.000
11	-0.001	-0.001	-0.845	0.002	0.001	-0.000
12	-0.001	-0.000	-0.860	0.005	0.000	-0.000
13	-0.001	-0.001	-0.881	0.007	0.001	-0.000
14	-0.002	-0.003	-0.904	0.002	0.000	-0.000
15	-0.002	-0.000	-0.918	0.008	0.000	0.000
16	-0.005	0.001	-0.933	0.001	0.000	0.000
17	0.002	-0.003	-0.969	0.008	0.000	0.000
18	0.001	-0.002	-1.001	-0.000	0.000	-0.000
19	-0.000	-0.001	-1.130	-0.000	0.001	-0.000
20	0.000	-0.002	-0.840	-0.001	-0.010	0.000
21	0.000	-0.001	-0.529	0.002	-0.007	0.000
22	0.000	-0.001	-0.300	0.006	-0.001	-0.000
23	0.000	-0.001	-0.256	0.005	-0.001	-0.000
24	-0.000	-0.001	-0.227	0.005	-0.000	-0.000
25	-0.000	-0.001	-0.231	0.005	0.000	-0.000
26	-0.001	-0.002	-0.258	0.006	0.001	-0.000
27	-0.002	-0.001	-0.289	0.004	0.001	0.000
28	-0.004	0.002	-0.338	0.001	0.000	0.000
29	0.002	-0.004	-0.491	0.003	0.006	0.000
30	0.001	-0.002	-0.855	0.003	0.004	0.000
31	0.001	-0.001	-1.029	0.003	0.003	0.000
32	0.000	-0.001	-0.590	-0.005	-0.005	0.000
33	0.000	-0.002	-0.369	-0.007	-0.002	-0.000
34	0.000	-0.002	-0.318	-0.006	-0.001	-0.000
35	0.000	-0.002	-0.293	-0.006	-0.000	0.000
36	-0.000	-0.001	-0.296	-0.006	0.000	-0.000
37	-0.001	-0.002	-0.324	-0.006	0.001	-0.000
38	-0.002	-0.002	-0.362	-0.006	0.001	-0.000
39	-0.004	-0.008	-0.395	-0.001	0.000	-0.000
40	0.001	0.004	-0.571	-0.003	0.007	-0.000
41	0.000	-0.002	-0.945	-0.001	0.004	-0.000
42	0.000	-0.001	-0.984	-0.002	0.001	-0.000
43	0.000	-0.001	-0.861	-0.000	0.001	0.000
44	-0.000	-0.001	-0.871	-0.004	0.001	-0.000
45	0.000	-0.003	-0.951	-0.002	0.000	-0.000
46	0.001	-0.003	-0.982	-0.003	0.000	-0.000

47	0.001	-0.003	-0.999	-0.002	-0.000	-0.000
48	0.001	-0.003	-1.004	-0.004	0.000	-0.000
49	0.000	-0.003	-1.041	-0.003	0.001	-0.000
50	0.000	-0.003	-1.072	-0.005	0.001	-0.000
51	-0.000	-0.011	-1.107	-0.001	0.000	-0.000
52	0.002	0.002	-1.103	-0.006	0.001	-0.000
53	0.000	-0.002	-1.124	-0.000	-0.001	-0.000
54	-0.000	-0.002	-1.145	-0.003	-0.002	0.000
55	-0.006	-0.003	-0.863	0.002	0.001	-0.000
56	-0.003	-0.003	-0.934	0.001	-0.002	-0.000
57	0.002	-0.001	-1.007	0.005	-0.000	0.000
58	-0.001	-0.000	-0.878	0.004	0.000	-0.000
59	-0.000	-0.002	-1.194	0.001	-0.002	0.000
60	-0.000	-0.003	-1.164	0.005	-0.002	-0.000
61	0.001	-0.002	-1.099	0.002	-0.000	-0.000
62	0.000	-0.001	-1.068	0.003	0.003	-0.000
63	0.003	0.010	-1.127	-0.004	0.000	-0.000
64	0.001	-0.004	-1.115	-0.004	0.001	-0.000
65	0.001	-0.002	-1.082	-0.004	0.001	-0.000
66	0.001	-0.002	-1.040	-0.003	0.001	-0.000
67	0.001	-0.002	-1.016	-0.002	0.000	0.000
68	0.001	-0.002	-1.013	-0.003	0.000	0.000
69	0.001	-0.001	-1.099	0.002	0.002	-0.000
70	0.000	-0.001	-0.924	0.001	0.001	0.000
71	0.000	-0.002	-1.046	-0.001	0.000	0.000
72	0.000	-0.002	-0.860	0.000	-0.007	0.000
73	0.000	-0.002	-0.872	0.000	-0.005	0.000
74	-0.000	-0.004	-0.852	0.000	-0.004	0.000
75	0.000	-0.006	-0.693	-0.001	-0.001	0.000
76	0.000	-0.002	-0.654	-0.001	-0.000	0.000
77	-0.004	-0.002	-0.678	-0.005	0.000	-0.000
78	-0.007	-0.003	-0.757	0.001	0.001	-0.000
79	0.001	-0.002	-0.993	-0.002	0.001	-0.000
80	0.001	-0.000	-1.153	-0.004	0.001	-0.000
81	0.006	-0.011	-0.993	0.007	0.001	0.000
82	-0.001	-0.003	-0.874	-0.003	0.000	-0.000
83	-0.001	-0.001	-0.932	0.006	-0.000	-0.000
84	-0.002	-0.002	-0.953	0.007	0.001	0.000
88	-0.000	-0.001	-0.875	-0.002	0.000	0.000
89	-0.000	-0.001	-0.919	-0.001	0.001	-0.000
90	0.000	-0.001	-1.097	-0.002	0.000	-0.000

Μετατοπίσεις Υποστυλωμάτων Στάθμη 2, Π.Φ. 1

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
1	-0.094	-0.004	-0.647	0.005	-0.007	-0.001
2	0.005	-0.024	-0.553	0.011	-0.001	-0.001
3	0.016	-0.013	-0.646	0.009	-0.001	-0.000
4	0.016	-0.007	-0.771	0.008	0.000	-0.000
5	0.001	0.015	-0.817	0.008	0.001	0.000
6	0.022	-0.021	-0.754	0.008	0.001	0.000
7	0.115	-0.076	-1.009	0.007	0.005	0.000
8	-0.039	-0.062	-0.841	-0.001	0.003	-0.000
9	-0.045	-0.097	-0.773	0.002	0.004	-0.001
10	-0.054	-0.197	-0.974	0.005	0.001	-0.002
11	-0.063	-0.279	-0.978	0.006	-0.002	-0.001
12	-0.005	-0.325	-0.974	0.004	-0.000	-0.001
13	-0.002	-0.443	-0.981	0.006	0.001	-0.001
14	0.010	-0.492	-1.007	0.007	0.001	-0.000
15	0.023	-0.669	-1.065	0.008	0.001	0.001
16	0.004	-0.704	-1.147	0.005	-0.000	0.001

17	-0.010	-0.752	-1.143	0.004	-0.001	-0.000
18	-0.009	-0.805	-1.296	0.002	0.000	-0.000
19	0.094	-0.094	-1.226	0.004	0.004	0.003
20	-0.020	-0.070	-0.918	0.000	0.005	-0.000
21	0.025	-0.127	-0.706	-0.042	0.007	-0.000
22	0.025	-0.159	-0.418	-0.014	-0.009	-0.000
23	-0.003	-0.323	-0.387	0.007	-0.002	-0.000
24	0.007	-0.337	-0.256	0.005	-0.000	0.000
25	0.021	-0.477	-0.344	-0.006	0.001	0.000
26	0.019	-0.564	-0.378	0.004	0.000	0.000
27	-0.024	-0.709	-0.476	0.003	-0.001	0.000
28	-0.029	-0.735	-0.559	0.004	-0.001	-0.000
29	0.017	-0.742	-0.739	0.002	-0.003	-0.000
30	0.006	-0.799	-1.308	0.001	-0.006	-0.000
31	0.046	-0.087	-1.128	0.004	-0.000	-0.000
32	0.034	-0.130	-0.804	0.019	0.005	-0.000
33	0.024	-0.143	-0.507	0.002	-0.008	-0.000
34	-0.017	-0.368	-0.474	-0.010	-0.003	-0.000
35	-0.006	-0.404	-0.324	0.005	-0.001	-0.000
36	0.006	-0.558	-0.414	0.010	0.001	-0.000
37	0.007	-0.664	-0.485	-0.007	-0.000	-0.000
38	-0.017	-0.765	-0.589	-0.005	-0.001	-0.001
39	0.019	-0.780	-0.611	-0.004	0.000	-0.001
40	0.069	-0.728	-0.801	-0.003	-0.002	-0.000
41	0.046	-0.772	-1.430	0.002	-0.006	-0.000
42	0.075	-0.009	-1.119	0.003	0.001	-0.001
43	0.054	-0.079	-0.896	0.001	0.001	-0.001
44	0.055	-0.108	-0.935	-0.000	0.001	-0.001
45	0.074	-0.161	-1.015	0.000	0.001	-0.001
46	0.077	-0.336	-1.064	0.001	0.000	-0.002
47	0.076	-0.520	-1.090	0.005	0.000	-0.002
48	0.082	-0.640	-1.099	0.006	0.001	-0.002
49	0.078	-0.739	-1.120	0.002	0.002	-0.002
50	0.086	-0.806	-1.162	-0.003	0.001	-0.002
51	0.092	-0.814	-1.209	-0.005	0.000	-0.001
52	0.081	-0.719	-1.207	-0.004	-0.001	0.000
53	0.060	-0.756	-1.246	0.004	-0.001	0.000
54	-0.067	-0.007	-1.212	0.002	-0.001	0.012
55	0.008	-0.490	-0.875	0.008	0.000	-0.002
56	0.056	-0.672	-1.001	0.012	0.002	-0.001
57	-0.065	-0.866	-1.090	-0.002	-0.000	-0.003
58	-0.040	-0.258	-0.902	-0.000	-0.001	-0.001
59	-0.116	-0.273	-1.227	0.006	-0.002	0.007
60	-0.102	-0.298	-1.181	0.005	-0.002	-0.004
61	0.000	-0.347	-1.135	0.005	-0.000	0.004
62	0.167	-0.284	-1.083	0.008	0.003	0.005
63	0.095	-0.859	-1.244	-0.006	0.000	-0.001
64	0.097	-0.901	-1.227	-0.007	0.001	-0.002
65	0.089	-0.843	-1.159	-0.003	0.001	-0.002
66	0.091	-0.733	-1.090	0.005	0.001	-0.002
67	0.096	-0.628	-1.063	0.006	0.001	-0.002
68	0.105	-0.473	-1.065	0.002	0.001	-0.003
69	0.048	-0.089	-1.109	0.002	0.001	0.000
70	0.051	-0.038	-0.928	0.001	0.001	-0.000
71	0.109	0.016	-1.052	-0.001	0.003	0.000
72	0.023	-0.076	-0.913	0.001	0.004	-0.001
73	-0.009	-0.073	-0.926	0.000	0.004	-0.000
74	-0.029	-0.068	-0.902	0.000	0.003	-0.000
75	-0.002	-0.035	-0.745	-0.001	0.002	0.001
76	0.007	0.227	-0.670	-0.002	-0.000	0.002
77	0.008	0.178	-0.693	0.000	0.000	-0.003
78	-0.008	-0.205	-0.772	0.001	0.001	-0.004
79	0.111	-0.236	-1.042	-0.000	0.001	-0.003

80	0.076	-0.712	-1.220	0.002	0.001	-0.000
81	0.006	-0.680	-1.172	0.005	-0.000	0.001
82	-0.018	-0.382	-0.995	0.004	-0.000	-0.002
83	-0.002	-0.467	-1.030	0.006	0.000	-0.001
84	0.000	-0.522	-1.069	0.007	0.001	-0.001
88	0.060	-0.094	-0.917	0.000	0.001	-0.001
89	0.059	-0.130	-0.977	-0.000	0.001	-0.001
90	0.060	-0.755	-1.328	0.004	-0.003	0.000

Μετατοπίσεις Υποστυλωμάτων Στάθμη 3, Π.Φ. 1

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
1	-0.280	-0.265	-0.781	-0.020	0.017	-0.005
2	-0.251	-0.751	-0.845	-0.045	-0.003	-0.005
3	-0.159	-1.118	-1.001	-0.017	0.001	-0.003
4	-0.040	-1.251	-1.213	-0.009	0.001	-0.000
5	0.086	-1.150	-1.247	-0.020	-0.002	0.002
6	0.135	-0.894	-1.272	-0.017	0.001	0.003
7	0.141	-0.672	-1.381	-0.006	-0.004	0.002
8	0.195	-0.226	-0.975	0.001	-0.003	-0.005
9	0.264	-0.424	-0.815	0.006	0.004	-0.006
10	0.226	-0.758	-1.159	0.006	0.002	-0.005
11	0.114	-0.981	-1.128	0.008	-0.000	-0.004
12	0.046	-1.138	-1.152	0.009	-0.005	-0.002
13	0.018	-1.247	-1.107	0.006	0.000	-0.001
14	0.001	-1.279	-1.134	0.007	0.001	-0.000
15	-0.014	-1.255	-1.188	0.011	0.003	0.001
16	-0.053	-1.172	-1.307	0.011	-0.004	0.002
17	-0.055	-1.013	-1.213	0.011	0.001	0.003
18	-0.053	-0.878	-1.355	0.003	-0.003	0.002
19	-0.022	-0.634	-1.444	0.005	0.000	0.001
20	0.217	-0.205	-0.977	0.000	-0.001	0.001
30	-0.109	-0.836	-1.367	-0.001	-0.006	-0.000
31	-0.061	-0.628	-1.329	0.002	0.001	0.000
41	-0.064	-0.816	-1.495	0.002	-0.006	-0.001
42	-0.066	-0.614	-1.435	0.006	-0.000	-0.000
43	0.170	-0.197	-0.942	0.001	0.002	0.001
44	0.175	-0.123	-0.993	0.000	0.002	0.003
45	0.115	0.046	-1.083	0.000	0.001	0.002
46	0.083	-0.007	-1.141	-0.001	0.002	-0.004
47	0.114	-0.200	-1.139	-0.004	0.000	-0.001
48	0.124	-0.115	-1.142	-0.009	0.001	0.001
49	0.131	-0.069	-1.178	-0.009	0.001	0.000
50	0.137	-0.094	-1.221	-0.011	0.001	0.000
51	0.118	-0.199	-1.276	-0.009	0.000	-0.002
52	0.077	-0.434	-1.234	-0.008	-0.001	-0.008
53	0.018	-0.806	-1.269	0.004	-0.002	-0.005
54	-0.052	-0.610	-1.371	0.008	0.002	-0.000
59	-0.064	-0.673	-1.286	0.009	0.002	0.006
60	-0.089	-0.778	-1.196	0.004	-0.000	-0.002
61	-0.016	-0.757	-1.164	0.005	-0.001	0.002
63	0.127	-0.260	-1.292	-0.009	-0.000	-0.005
64	0.141	-0.135	-1.292	-0.010	0.001	-0.003
65	0.138	-0.120	-1.235	-0.009	0.001	-0.001
66	0.122	-0.128	-1.179	-0.007	0.001	0.001
67	0.108	-0.198	-1.148	-0.004	-0.000	0.002
68	0.134	-0.159	-1.150	-0.004	0.000	-0.005
72	0.190	-0.198	-0.964	0.001	0.001	-0.000
73	0.180	-0.201	-0.981	0.000	-0.000	0.000
74	0.278	-0.210	-0.966	0.001	-0.002	0.001

79	0.108	0.057	-1.098	0.000	0.001	-0.001
80	0.125	-0.630	-1.240	-0.000	0.001	-0.009
81	-0.034	-1.101	-1.254	0.003	-0.002	0.003
82	0.013	-1.202	-1.102	-0.001	-0.001	-0.002
83	0.004	-1.274	-1.134	0.005	0.000	-0.001
84	-0.004	-1.280	-1.163	0.004	0.001	0.001
88	0.160	-0.166	-0.966	0.000	0.002	0.002
89	0.158	-0.033	-1.047	0.001	0.002	0.003
90	-0.047	-0.805	-1.366	0.004	-0.004	0.000

Μετατοπίσεις Υποστυλωμάτων Στάθμη 4, Π.Φ. 1

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
3	-0.191	-0.617	-1.117	-0.009	0.023	-0.001
4	-0.190	-0.753	-1.437	-0.021	-0.007	-0.001
5	-0.190	-0.876	-1.447	-0.019	0.005	-0.001
6	-0.189	-0.970	-1.566	-0.017	-0.006	-0.001
7	-0.187	-0.896	-1.637	-0.012	-0.009	-0.001
8	-0.076	-0.266	-1.019	0.000	0.006	-0.002
10	-0.056	-0.466	-1.268	-0.016	-0.007	-0.002
11	-0.066	-0.544	-1.225	-0.033	0.002	-0.002
12	-0.057	-0.616	-1.307	-0.030	0.001	-0.001
13	-0.059	-0.683	-1.335	-0.043	0.000	-0.001
14	-0.059	-0.753	-1.355	-0.039	0.000	-0.001
15	-0.063	-0.825	-1.358	-0.050	-0.003	-0.002
16	-0.084	-0.892	-1.582	-0.030	-0.004	-0.001
17	-0.086	-0.913	-1.390	-0.043	-0.006	-0.001
18	-0.088	-0.964	-1.529	-0.002	0.005	-0.001
19	-0.090	-0.896	-1.593	0.003	-0.012	-0.001
20	0.083	-0.257	-1.025	-0.000	0.001	-0.001
30	0.026	-0.961	-1.653	0.000	0.010	-0.002
31	-0.035	-0.895	-1.471	0.001	-0.005	-0.001
41	0.173	-0.962	-1.724	0.000	0.015	-0.001
42	0.086	-0.896	-1.631	0.002	0.001	-0.001
43	0.293	-0.274	-0.980	0.001	0.001	-0.002
45	0.336	-0.501	-1.144	0.019	0.011	-0.002
46	0.342	-0.603	-1.273	0.031	-0.003	-0.002
47	0.332	-0.683	-1.237	0.034	-0.000	-0.002
48	0.322	-0.755	-1.254	0.053	0.001	-0.001
49	0.308	-0.817	-1.295	0.057	0.001	-0.001
50	0.294	-0.868	-1.346	0.058	0.004	-0.001
51	0.279	-0.907	-1.489	0.052	0.002	-0.001
52	0.263	-0.952	-1.365	0.043	0.005	-0.001
53	0.257	-0.978	-1.363	0.005	0.003	-0.001
54	0.185	-0.895	-1.517	0.003	-0.017	-0.001
72	0.192	-0.250	-0.987	0.001	0.000	-0.001
73	0.112	-0.252	-1.007	0.000	-0.000	-0.001
74	0.015	-0.259	-1.003	0.000	0.001	-0.002
79	0.363	-0.548	-1.083	0.011	0.005	-0.002
80	0.265	-0.967	-1.225	0.015	-0.002	-0.001
81	-0.090	-0.903	-1.276	-0.034	-0.003	-0.001
82	-0.067	-0.648	-1.078	-0.034	0.003	-0.001
83	-0.067	-0.718	-1.107	-0.040	-0.000	-0.001
84	-0.070	-0.789	-1.133	-0.038	-0.000	-0.001
88	0.305	-0.321	-1.002	0.004	0.002	-0.002
89	0.303	-0.434	-1.102	0.004	0.002	-0.002
90	0.192	-0.789	-1.617	-0.007	0.026	-0.001

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Μετατοπίσεις Υποστυλωμάτων Στάθμη 5, Π.Φ. 1

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
6	-1.033	-1.065	-1.683	0.004	0.004	0.003
7	-1.025	-1.031	-1.794	-0.005	0.001	-0.004
16	-0.684	-0.017	-1.695	-0.042	0.008	-0.006
18	-0.686	-0.609	-1.618	-0.005	-0.016	-0.006
19	-0.567	-1.029	-1.684	0.003	0.022	-0.005
30	-0.243	-0.611	-2.016	-0.002	-0.043	-0.006
31	-0.290	-1.030	-1.559	0.001	0.008	-0.005
41	0.338	-0.620	-1.879	-0.000	-0.039	-0.005
42	0.278	-1.006	-1.730	0.001	0.008	-0.005
51	0.815	-0.194	-1.421	0.065	0.003	-0.005
53	0.823	-0.624	-1.397	0.010	0.003	-0.004
54	0.663	-1.006	-1.570	0.002	0.001	-0.005
90	0.682	-0.623	-1.771	0.011	-0.017	-0.005

Μετατοπίσεις Υποστυλωμάτων Στάθμη 6, Π.Φ. 1

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
6	-1.028	-0.792	-1.720	-0.024	0.009	-0.004
7	-1.027	-1.073	-1.824	-0.007	-0.006	-0.004
18	-0.725	-0.789	-1.648	0.007	0.015	-0.003
19	-0.671	-1.094	-1.702	0.003	-0.022	-0.004
30	-0.459	-0.797	-2.083	-0.013	0.012	-0.003
31	-0.454	-1.090	-1.591	-0.003	-0.012	-0.003
41	-0.088	-0.818	-1.922	0.028	0.011	-0.004
42	-0.095	-1.100	-1.760	0.008	-0.019	-0.003

Μετατοπίσεις Υποστυλωμάτων Στάθμη 1, Π.Φ. 2

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
1	0.001	0.001	0.079	0.001	0.001	0.000
2	0.001	0.001	0.014	0.000	0.000	0.000
3	0.001	0.001	0.019	0.000	0.000	0.000
4	0.001	0.000	0.021	0.000	0.000	0.000
5	0.001	0.000	0.022	0.000	0.000	0.000
6	0.001	0.002	0.032	0.000	0.000	0.000
7	0.001	0.011	0.124	0.002	0.002	0.000
8	0.000	0.003	0.099	0.000	0.001	0.000
9	0.000	0.001	0.045	0.001	0.001	0.000
10	0.000	0.000	0.017	0.001	0.000	0.000
11	0.001	0.000	0.045	0.001	0.001	0.000
12	0.001	0.000	0.058	0.001	0.000	0.000
13	0.001	0.000	0.036	0.001	0.001	0.000
14	0.001	0.000	0.011	0.000	0.001	0.000
15	0.001	0.000	0.028	0.001	0.000	0.000
16	0.001	0.000	0.019	0.000	0.000	0.000
17	0.001	0.001	0.027	0.002	0.001	0.000
18	0.001	0.001	0.049	0.000	0.000	0.000
19	0.001	0.003	0.086	0.001	0.001	0.000
20	0.000	0.002	0.028	0.001	0.001	0.000
21	0.000	0.001	0.007	0.000	0.000	0.000
22	0.000	0.000	0.007	0.000	0.000	0.000
23	0.000	0.000	0.008	0.000	0.000	0.000
24	0.000	0.000	0.004	0.000	0.000	0.000
25	0.000	0.000	0.004	0.000	0.000	0.000
26	0.000	0.000	0.009	0.000	0.000	0.000
27	0.000	0.000	0.016	0.000	0.000	0.000

28	0.000	0.000	0.018	0.000	0.000	0.000
29	0.000	0.001	0.019	0.000	0.000	0.000
30	0.000	0.002	0.006	0.002	0.000	0.000
31	0.000	0.001	0.071	0.001	0.001	0.000
32	0.000	0.001	0.031	0.001	0.001	0.000
33	0.000	0.000	0.005	0.000	0.000	0.000
34	0.000	0.000	0.005	0.000	0.000	0.000
35	0.000	0.000	0.004	0.000	0.000	0.000
36	0.000	0.000	0.005	0.000	0.000	0.000
37	0.000	0.000	0.005	0.000	0.000	0.000
38	0.000	0.000	0.006	0.000	0.000	0.000
39	0.000	0.001	0.006	0.000	0.000	0.000
40	0.000	0.001	0.028	0.000	0.001	0.000
41	0.000	0.002	0.060	0.001	0.000	0.000
42	0.000	0.001	0.012	0.001	0.001	0.000
43	0.001	0.001	0.179	0.002	0.002	0.000
44	0.001	0.000	0.118	0.002	0.002	0.000
45	0.001	0.000	0.081	0.002	0.001	0.000
46	0.001	0.000	0.056	0.001	0.001	0.000
47	0.001	0.000	0.039	0.001	0.000	0.000
48	0.001	0.000	0.035	0.001	0.000	0.000
49	0.001	0.000	0.047	0.001	0.001	0.000
50	0.002	0.000	0.073	0.002	0.001	0.000
51	0.003	0.002	0.104	0.000	0.000	0.000
52	0.001	0.001	0.122	0.003	0.001	0.000
53	0.000	0.001	0.126	0.005	0.001	0.000
54	0.001	0.000	0.050	0.001	0.001	0.000
55	0.003	0.000	0.022	0.001	0.001	0.000
56	0.001	0.000	0.027	0.001	0.001	0.000
57	0.001	0.000	0.041	0.002	0.000	0.000
58	0.001	0.000	0.058	0.001	0.000	0.000
59	0.001	0.000	0.051	0.003	0.001	0.000
60	0.000	0.001	0.143	0.006	0.001	0.000
61	0.001	0.001	0.218	0.006	0.001	0.000
62	0.002	0.001	0.074	0.002	0.001	0.000
63	0.002	0.004	0.120	0.002	0.000	0.000
64	0.002	0.001	0.100	0.002	0.001	0.000
65	0.002	0.000	0.067	0.001	0.000	0.000
66	0.002	0.000	0.045	0.001	0.000	0.000
67	0.001	0.000	0.041	0.001	0.000	0.000
68	0.001	0.000	0.054	0.001	0.000	0.000
69	0.000	0.002	0.021	0.003	0.000	0.000
70	0.000	0.002	0.056	0.000	0.001	0.000
71	0.000	0.001	0.024	0.001	0.000	0.000
72	0.000	0.002	0.113	0.002	0.002	0.000
73	0.000	0.003	0.035	0.002	0.000	0.000
74	0.000	0.003	0.080	0.002	0.001	0.000
75	0.001	0.004	0.099	0.000	0.000	0.000
76	0.003	0.000	0.061	0.000	0.001	0.000
77	0.003	0.000	0.026	0.001	0.000	0.000
78	0.003	0.000	0.016	0.000	0.001	0.000
79	0.001	0.000	0.089	0.002	0.001	0.000
80	0.000	0.001	0.167	0.004	0.001	0.000
81	0.001	0.002	0.026	0.001	0.000	0.000
82	0.001	0.000	0.050	0.001	0.001	0.000
83	0.001	0.000	0.024	0.001	0.001	0.000
84	0.001	0.000	0.024	0.001	0.001	0.000
88	0.001	0.001	0.158	0.002	0.002	0.000
89	0.001	0.000	0.088	0.001	0.001	0.000
90	0.000	0.001	0.046	0.004	0.001	0.000

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Μετατοπίσεις Υποστυλωμάτων Στάθμη 2, Π.Φ. 2

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
1	0.038	0.012	0.080	0.004	0.005	0.000
2	0.025	0.023	0.015	0.005	0.004	0.000
3	0.023	0.037	0.024	0.006	0.004	0.000
4	0.023	0.045	0.027	0.007	0.004	0.000
5	0.023	0.039	0.026	0.007	0.004	0.000
6	0.019	0.049	0.041	0.008	0.004	0.000
7	0.019	0.094	0.139	0.010	0.003	0.001
8	0.070	0.197	0.138	0.001	0.003	0.000
9	0.074	0.196	0.047	0.004	0.002	0.000
10	0.080	0.196	0.023	0.005	0.003	0.000
11	0.091	0.188	0.053	0.004	0.003	0.000
12	0.121	0.155	0.088	0.005	0.002	0.000
13	0.129	0.161	0.034	0.005	0.002	0.000
14	0.135	0.157	0.013	0.004	0.001	0.000
15	0.180	0.266	0.068	0.005	0.002	0.001
16	0.229	0.426	0.025	0.007	0.002	0.001
17	0.282	0.704	0.082	0.009	0.002	0.001
18	0.286	1.167	0.122	0.005	0.006	0.001
19	0.018	0.176	0.141	0.009	0.003	0.001
20	0.075	0.216	0.034	0.002	0.003	0.001
21	0.067	0.191	0.005	0.000	0.001	0.001
22	0.068	0.203	0.010	0.000	0.001	0.001
23	0.076	0.167	0.019	0.002	0.001	0.000
24	0.081	0.175	0.004	0.002	0.001	0.001
25	0.089	0.156	0.006	0.000	0.001	0.001
26	0.127	0.150	0.025	0.001	0.003	0.001
27	0.112	0.254	0.057	0.002	0.002	0.001
28	0.151	0.415	0.062	0.002	0.002	0.001
29	0.225	0.713	0.116	0.003	0.003	0.001
30	0.235	1.163	0.013	0.004	0.005	0.001
31	0.042	0.134	0.147	0.008	0.001	0.001
32	0.095	0.198	0.029	0.001	0.001	0.001
33	0.095	0.204	0.009	0.001	0.001	0.001
34	0.080	0.152	0.012	0.001	0.001	0.001
35	0.077	0.164	0.004	0.002	0.001	0.001
36	0.077	0.142	0.006	0.001	0.001	0.001
37	0.083	0.141	0.009	0.000	0.002	0.001
38	0.087	0.237	0.018	0.000	0.001	0.001
39	0.106	0.399	0.031	0.000	0.002	0.001
40	0.165	0.727	0.082	0.001	0.003	0.001
41	0.170	1.129	0.126	0.003	0.006	0.001
42	0.042	0.061	0.026	0.006	0.002	0.001
43	0.114	0.220	0.208	0.002	0.002	0.000
44	0.114	0.210	0.128	0.004	0.002	0.000
45	0.115	0.196	0.091	0.005	0.002	0.000
46	0.110	0.161	0.054	0.003	0.002	0.001
47	0.107	0.136	0.034	0.002	0.000	0.000
48	0.106	0.127	0.035	0.001	0.000	0.001
49	0.109	0.134	0.048	0.001	0.000	0.001
50	0.122	0.226	0.071	0.002	0.001	0.001
51	0.131	0.387	0.105	0.005	0.001	0.002
52	0.143	0.737	0.143	0.008	0.001	0.004
53	0.142	1.081	0.132	0.008	0.001	0.002
54	0.056	0.071	0.057	0.005	0.001	0.005
55	0.078	0.190	0.022	0.003	0.001	0.002
56	0.098	0.306	0.044	0.005	0.002	0.002
57	0.334	0.915	0.061	0.009	0.003	0.011
58	0.103	0.192	0.061	0.003	0.002	0.001
59	0.044	0.201	0.053	0.006	0.001	0.007

60	0.049	0.322	0.149	0.008	0.002	0.001
61	0.060	0.359	0.242	0.009	0.001	0.003
62	0.046	0.237	0.076	0.009	0.001	0.003
63	0.147	0.451	0.176	0.010	0.001	0.002
64	0.135	0.261	0.120	0.005	0.000	0.002
65	0.117	0.152	0.078	0.003	0.000	0.001
66	0.109	0.126	0.050	0.001	0.000	0.001
67	0.107	0.127	0.048	0.002	0.001	0.000
68	0.110	0.145	0.062	0.002	0.001	0.001
69	0.018	0.152	0.020	0.003	0.001	0.001
70	0.048	0.053	0.056	0.001	0.001	0.000
71	0.064	0.055	0.024	0.001	0.002	0.002
72	0.101	0.223	0.131	0.002	0.002	0.001
73	0.083	0.220	0.040	0.002	0.003	0.001
74	0.071	0.210	0.093	0.002	0.003	0.000
75	0.063	0.184	0.126	0.001	0.001	0.000
76	0.058	0.115	0.064	0.003	0.001	0.001
77	0.066	0.088	0.027	0.002	0.001	0.000
78	0.087	0.129	0.015	0.002	0.001	0.000
79	0.113	0.179	0.107	0.003	0.001	0.001
80	0.164	0.860	0.213	0.007	0.001	0.004
81	0.245	0.479	0.051	0.009	0.002	0.002
82	0.129	0.160	0.084	0.005	0.002	0.000
83	0.133	0.162	0.034	0.005	0.001	0.000
84	0.144	0.163	0.029	0.006	0.002	0.000
88	0.116	0.215	0.181	0.002	0.002	0.000
89	0.115	0.205	0.095	0.004	0.002	0.000
90	0.134	1.081	0.052	0.008	0.001	0.002

Μετατοπίσεις Υποστυλωμάτων Στάθμη 3, Π.Φ. 2

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
1	0.730	0.592	0.087	0.001	0.001	0.003
2	0.724	0.752	0.026	0.003	0.001	0.003
3	0.709	0.911	0.059	0.003	0.002	0.002
4	0.698	1.035	0.075	0.003	0.002	0.002
5	0.693	1.153	0.060	0.002	0.002	0.003
6	0.701	1.338	0.115	0.004	0.001	0.003
7	0.708	1.568	0.256	0.001	0.003	0.004
8	0.531	0.573	0.207	0.002	0.004	0.003
9	0.506	0.634	0.049	0.006	0.001	0.003
10	0.505	0.753	0.029	0.007	0.002	0.003
11	0.522	0.839	0.060	0.009	0.003	0.002
12	0.518	0.915	0.120	0.009	0.003	0.002
13	0.522	0.981	0.036	0.011	0.002	0.002
14	0.519	1.038	0.032	0.010	0.002	0.002
15	0.513	1.084	0.108	0.016	0.002	0.002
16	0.486	1.144	0.041	0.015	0.003	0.003
17	0.477	1.210	0.099	0.018	0.002	0.003
18	0.457	1.303	0.136	0.006	0.007	0.003
19	0.498	1.603	0.268	0.020	0.008	0.002
20	0.489	0.568	0.038	0.002	0.004	0.003
30	0.305	1.275	0.015	0.003	0.006	0.002
31	0.420	1.599	0.338	0.018	0.008	0.002
41	0.199	1.253	0.134	0.005	0.007	0.001
42	0.272	1.540	0.082	0.018	0.013	0.002
43	0.380	0.571	0.235	0.002	0.003	0.004
44	0.374	0.658	0.137	0.005	0.002	0.004
45	0.388	0.790	0.102	0.007	0.004	0.002
46	0.372	0.629	0.043	0.008	0.002	0.008

47	0.293	0.410	0.024	0.009	0.000	0.002
48	0.252	0.377	0.017	0.011	0.000	0.001
49	0.228	0.413	0.026	0.012	0.000	0.001
50	0.205	0.529	0.059	0.013	0.001	0.004
51	0.188	0.762	0.104	0.014	0.001	0.006
52	0.184	1.046	0.152	0.012	0.001	0.007
53	0.173	1.243	0.136	0.010	0.001	0.001
54	0.157	1.475	0.079	0.019	0.004	0.002
59	0.165	1.154	0.059	0.012	0.002	0.012
60	0.150	1.162	0.153	0.009	0.002	0.002
61	0.162	1.098	0.264	0.009	0.001	0.003
63	0.205	0.831	0.198	0.013	0.001	0.006
64	0.211	0.572	0.141	0.012	0.001	0.005
65	0.226	0.395	0.100	0.011	0.000	0.003
66	0.244	0.335	0.071	0.010	0.000	0.001
67	0.265	0.327	0.069	0.009	0.001	0.001
68	0.319	0.400	0.081	0.007	0.001	0.005
72	0.378	0.569	0.147	0.003	0.003	0.004
73	0.468	0.569	0.046	0.002	0.003	0.003
74	0.491	0.566	0.111	0.003	0.005	0.003
79	0.371	0.760	0.132	0.006	0.003	0.004
80	0.205	1.174	0.229	0.010	0.002	0.005
81	0.492	1.175	0.067	0.014	0.003	0.003
82	0.534	0.949	0.116	0.009	0.003	0.002
83	0.531	1.011	0.047	0.010	0.002	0.002
84	0.526	1.062	0.041	0.011	0.002	0.002
88	0.395	0.614	0.204	0.003	0.003	0.004
89	0.388	0.742	0.100	0.006	0.003	0.003
90	0.170	1.239	0.055	0.009	0.004	0.001

Μετατοπίσεις Υποστυλωμάτων Στάθμη 4, Π.Φ. 2

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
3	1.298	1.588	0.069	0.002	0.002	0.005
4	1.298	1.944	0.085	0.003	0.001	0.005
5	1.307	2.337	0.074	0.006	0.003	0.005
6	1.330	2.758	0.174	0.013	0.008	0.006
7	1.382	3.768	0.337	0.023	0.020	0.007
8	0.932	0.844	0.224	0.002	0.003	0.006
10	0.873	1.215	0.036	0.003	0.002	0.005
11	0.899	1.396	0.065	0.004	0.001	0.005
12	0.881	1.571	0.131	0.005	0.002	0.005
13	0.884	1.756	0.047	0.006	0.002	0.005
14	0.881	1.946	0.028	0.007	0.002	0.005
15	0.879	2.142	0.112	0.007	0.002	0.005
16	0.872	2.334	0.074	0.019	0.003	0.005
17	0.869	2.519	0.102	0.010	0.003	0.005
18	0.859	2.731	0.183	0.015	0.008	0.006
19	0.800	3.766	0.350	0.024	0.005	0.008
20	0.593	0.822	0.041	0.002	0.002	0.005
30	0.573	2.696	0.023	0.001	0.008	0.005
31	0.701	3.775	0.462	0.019	0.011	0.011
41	0.528	2.674	0.155	0.012	0.027	0.004
42	1.591	3.806	0.127	0.017	0.025	0.012
43	0.636	0.838	0.243	0.003	0.003	0.005
45	0.716	1.217	0.112	0.002	0.001	0.005
46	0.747	1.391	0.054	0.007	0.003	0.005
47	0.754	1.560	0.026	0.013	0.000	0.005
48	0.769	1.743	0.023	0.014	0.002	0.005
49	0.771	1.931	0.029	0.015	0.001	0.005

50	0.767	2.122	0.072	0.016	0.002	0.005
51	0.759	2.312	0.143	0.014	0.010	0.005
52	0.745	2.492	0.195	0.011	0.003	0.004
53	0.721	2.645	0.158	0.007	0.003	0.004
54	2.500	3.812	0.116	0.017	0.018	0.012
72	0.513	0.766	0.151	0.002	0.002	0.005
73	0.515	0.766	0.048	0.002	0.002	0.005
74	0.747	0.829	0.121	0.002	0.002	0.005
79	0.778	1.296	0.132	0.006	0.003	0.005
80	0.762	2.571	0.235	0.007	0.002	0.004
81	0.894	2.427	0.073	0.014	0.003	0.005
82	0.912	1.659	0.119	0.006	0.002	0.005
83	0.907	1.849	0.042	0.006	0.002	0.005
84	0.904	2.042	0.044	0.008	0.002	0.005
88	0.654	0.909	0.203	0.003	0.003	0.005
89	0.654	1.101	0.106	0.006	0.003	0.005
90	2.541	3.292	0.042	0.034	0.012	0.012

Μετατοπίσεις Υποστυλωμάτων Στάθμη 5, Π.Φ. 2

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
6	4.561	5.353	0.216	0.030	0.030	0.027
7	4.528	5.847	0.396	0.003	0.032	0.029
16	1.652	4.271	0.087	0.026	0.016	0.023
18	1.663	4.758	0.205	0.024	0.021	0.023
19	1.747	5.839	0.362	0.023	0.032	0.028
30	0.628	4.768	0.038	0.010	0.007	0.023
31	0.615	5.832	0.490	0.024	0.011	0.025
41	2.858	4.750	0.141	0.020	0.010	0.023
42	2.594	5.797	0.143	0.023	0.007	0.023
51	4.960	4.287	0.191	0.014	0.020	0.014
53	4.997	4.759	0.246	0.013	0.003	0.017
54	4.403	5.791	0.129	0.013	0.007	0.023
90	4.465	4.758	0.073	0.006	0.005	0.023

Μετατοπίσεις Υποστυλωμάτων Στάθμη 6, Π.Φ. 2

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
6	5.808	5.784	0.224	0.010	0.019	0.031
7	5.782	6.715	0.403	0.022	0.022	0.031
18	3.089	5.780	0.287	0.023	0.042	0.031
19	2.734	6.729	0.363	0.022	0.021	0.031
30	1.061	5.775	0.039	0.016	0.025	0.031
31	1.129	6.730	0.619	0.016	0.025	0.032
41	3.016	5.773	0.291	0.024	0.008	0.031
42	2.897	6.735	0.140	0.021	0.006	0.031

Μετατοπίσεις Υποστυλωμάτων Στάθμη 1, Π.Φ. 3

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
1	0.002	0.001	0.041	0.000	0.001	0.000
2	0.002	0.000	0.006	0.000	0.000	0.000
3	0.001	0.002	0.013	0.000	0.000	0.000
4	0.001	0.000	0.009	0.000	0.000	0.000
5	0.000	0.000	0.020	0.001	0.000	0.000

6	0.000	0.001	0.046	0.001	0.000	0.000
7	0.001	0.001	0.094	0.001	0.002	0.000
8	0.001	0.003	0.058	0.000	0.001	0.000
9	0.001	0.001	0.033	0.001	0.001	0.000
10	0.001	0.000	0.026	0.001	0.001	0.000
11	0.002	0.000	0.105	0.001	0.002	0.000
12	0.002	0.000	0.140	0.000	0.000	0.000
13	0.002	0.000	0.076	0.000	0.002	0.000
14	0.002	0.000	0.025	0.000	0.002	0.000
15	0.001	0.000	0.079	0.001	0.001	0.000
16	0.001	0.001	0.037	0.000	0.000	0.000
17	0.002	0.000	0.078	0.000	0.001	0.000
18	0.002	0.000	0.084	0.000	0.000	0.000
19	0.003	0.001	0.092	0.000	0.001	0.000
20	0.000	0.001	0.038	0.001	0.001	0.000
21	0.000	0.001	0.009	0.000	0.000	0.000
22	0.000	0.000	0.010	0.000	0.000	0.000
23	0.000	0.000	0.022	0.001	0.000	0.000
24	0.001	0.000	0.012	0.001	0.001	0.000
25	0.000	0.000	0.004	0.000	0.000	0.000
26	0.000	0.000	0.005	0.000	0.000	0.000
27	0.000	0.000	0.007	0.000	0.000	0.000
28	0.000	0.000	0.003	0.000	0.000	0.000
29	0.000	0.000	0.011	0.000	0.000	0.000
30	0.000	0.000	0.016	0.000	0.000	0.000
31	0.000	0.001	0.068	0.001	0.001	0.000
32	0.000	0.000	0.057	0.002	0.002	0.000
33	0.000	0.000	0.005	0.000	0.000	0.000
34	0.000	0.000	0.002	0.000	0.000	0.000
35	0.001	0.000	0.005	0.000	0.001	0.000
36	0.000	0.000	0.013	0.000	0.000	0.000
37	0.000	0.000	0.004	0.000	0.000	0.000
38	0.000	0.000	0.003	0.000	0.000	0.000
39	0.000	0.000	0.004	0.000	0.000	0.000
40	0.000	0.000	0.010	0.000	0.000	0.000
41	0.000	0.000	0.020	0.000	0.000	0.000
42	0.000	0.000	0.068	0.001	0.001	0.000
43	0.000	0.001	0.282	0.002	0.003	0.000
44	0.000	0.000	0.169	0.002	0.003	0.000
45	0.001	0.000	0.081	0.002	0.001	0.000
46	0.002	0.000	0.033	0.001	0.001	0.000
47	0.002	0.000	0.015	0.001	0.000	0.000
48	0.002	0.000	0.010	0.000	0.000	0.000
49	0.002	0.000	0.016	0.000	0.000	0.000
50	0.002	0.000	0.021	0.000	0.000	0.000
51	0.001	0.000	0.022	0.000	0.000	0.000
52	0.001	0.000	0.029	0.001	0.002	0.000
53	0.001	0.000	0.108	0.002	0.002	0.000
54	0.000	0.000	0.178	0.002	0.002	0.000
55	0.004	0.000	0.028	0.000	0.002	0.000
56	0.002	0.001	0.041	0.000	0.000	0.000
57	0.002	0.000	0.079	0.001	0.001	0.000
58	0.002	0.000	0.133	0.001	0.000	0.000
59	0.001	0.000	0.151	0.002	0.002	0.000
60	0.001	0.001	0.158	0.003	0.002	0.000
61	0.001	0.000	0.167	0.002	0.002	0.000
62	0.004	0.001	0.134	0.005	0.002	0.000
63	0.002	0.000	0.015	0.001	0.001	0.000
64	0.002	0.000	0.025	0.001	0.000	0.000
65	0.002	0.000	0.022	0.001	0.000	0.000
66	0.003	0.000	0.013	0.000	0.000	0.000
67	0.003	0.000	0.013	0.000	0.000	0.000
68	0.002	0.000	0.022	0.001	0.001	0.000

69	0.000	0.001	0.082	0.001	0.000	0.000
70	0.000	0.001	0.049	0.000	0.001	0.000
71	0.000	0.000	0.105	0.001	0.001	0.000
72	0.000	0.001	0.197	0.002	0.004	0.000
73	0.000	0.002	0.091	0.002	0.001	0.000
74	0.000	0.002	0.043	0.002	0.000	0.000
75	0.002	0.003	0.054	0.000	0.000	0.000
76	0.007	0.000	0.026	0.000	0.001	0.000
77	0.006	0.001	0.027	0.002	0.001	0.000
78	0.005	0.000	0.008	0.000	0.002	0.000
79	0.002	0.000	0.080	0.002	0.002	0.000
80	0.001	0.000	0.081	0.001	0.002	0.000
81	0.002	0.002	0.057	0.001	0.002	0.000
82	0.002	0.001	0.111	0.002	0.002	0.000
83	0.002	0.000	0.030	0.000	0.002	0.000
84	0.002	0.000	0.076	0.002	0.002	0.000
88	0.000	0.000	0.237	0.002	0.003	0.000
89	0.000	0.000	0.098	0.003	0.003	0.000
90	0.000	0.000	0.078	0.002	0.001	0.000

Μετατοπίσεις Υποστυλωμάτων Στάθμη 2, Π.Φ. 3

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
1	0.043	0.014	0.041	0.003	0.009	0.000
2	0.049	0.021	0.006	0.003	0.009	0.000
3	0.048	0.020	0.015	0.002	0.008	0.000
4	0.050	0.011	0.011	0.002	0.008	0.000
5	0.046	0.014	0.023	0.001	0.008	0.000
6	0.051	0.024	0.062	0.001	0.008	0.000
7	0.070	0.014	0.106	0.002	0.008	0.000
8	0.211	0.160	0.091	0.001	0.008	0.001
9	0.241	0.165	0.039	0.003	0.004	0.000
10	0.260	0.153	0.032	0.003	0.007	0.000
11	0.276	0.137	0.122	0.002	0.006	0.000
12	0.319	0.083	0.249	0.003	0.004	0.000
13	0.331	0.069	0.099	0.002	0.004	0.000
14	0.337	0.080	0.034	0.001	0.003	0.001
15	0.424	0.083	0.159	0.001	0.003	0.001
16	0.538	0.087	0.075	0.003	0.005	0.001
17	0.676	0.105	0.218	0.002	0.007	0.002
18	0.745	0.212	0.095	0.001	0.017	0.001
19	0.064	0.033	0.093	0.002	0.002	0.004
20	0.274	0.184	0.045	0.002	0.010	0.000
21	0.255	0.156	0.012	0.000	0.002	0.000
22	0.256	0.162	0.011	0.001	0.002	0.000
23	0.270	0.121	0.039	0.003	0.001	0.000
24	0.281	0.099	0.012	0.001	0.005	0.000
25	0.298	0.072	0.005	0.001	0.004	0.000
26	0.379	0.074	0.008	0.000	0.008	0.000
27	0.362	0.077	0.034	0.002	0.006	0.001
28	0.465	0.080	0.019	0.001	0.007	0.001
29	0.540	0.106	0.052	0.002	0.008	0.001
30	0.676	0.210	0.028	0.000	0.015	0.001
31	0.074	0.026	0.094	0.002	0.004	0.001
32	0.287	0.161	0.058	0.002	0.002	0.000
33	0.284	0.162	0.009	0.001	0.003	0.000
34	0.261	0.108	0.005	0.000	0.002	0.000
35	0.253	0.097	0.006	0.001	0.004	0.000
36	0.257	0.073	0.015	0.001	0.004	0.000
37	0.307	0.067	0.005	0.000	0.007	0.001

38	0.301	0.070	0.011	0.000	0.005	0.000
39	0.370	0.072	0.009	0.001	0.005	0.001
40	0.417	0.109	0.029	0.000	0.006	0.001
41	0.544	0.197	0.048	0.001	0.008	0.001
42	0.048	0.042	0.092	0.002	0.002	0.000
43	0.292	0.191	0.331	0.003	0.005	0.000
44	0.290	0.176	0.189	0.004	0.004	0.000
45	0.273	0.148	0.091	0.003	0.002	0.000
46	0.256	0.112	0.028	0.002	0.003	0.000
47	0.244	0.089	0.020	0.001	0.001	0.000
48	0.238	0.072	0.010	0.001	0.001	0.000
49	0.243	0.061	0.019	0.000	0.001	0.001
50	0.268	0.064	0.031	0.001	0.001	0.000
51	0.294	0.066	0.038	0.001	0.001	0.001
52	0.351	0.112	0.019	0.002	0.003	0.001
53	0.408	0.187	0.139	0.002	0.003	0.002
54	0.111	0.060	0.204	0.002	0.003	0.001
55	0.184	0.062	0.028	0.001	0.002	0.002
56	0.250	0.064	0.042	0.001	0.006	0.004
57	0.698	0.168	0.074	0.003	0.007	0.004
58	0.293	0.085	0.136	0.003	0.004	0.001
59	0.116	0.086	0.160	0.003	0.003	0.001
60	0.129	0.104	0.164	0.003	0.003	0.001
61	0.154	0.155	0.184	0.001	0.003	0.003
62	0.150	0.212	0.151	0.002	0.003	0.004
63	0.295	0.067	0.027	0.001	0.002	0.001
64	0.274	0.064	0.037	0.001	0.001	0.000
65	0.244	0.055	0.029	0.001	0.001	0.001
66	0.237	0.068	0.013	0.000	0.001	0.000
67	0.237	0.077	0.015	0.002	0.001	0.000
68	0.247	0.095	0.030	0.002	0.002	0.000
69	0.043	0.027	0.083	0.001	0.002	0.001
70	0.056	0.023	0.050	0.000	0.002	0.001
71	0.060	0.055	0.105	0.001	0.002	0.001
72	0.299	0.194	0.229	0.003	0.006	0.000
73	0.292	0.190	0.104	0.002	0.009	0.000
74	0.243	0.176	0.050	0.002	0.009	0.001
75	0.161	0.147	0.072	0.001	0.004	0.001
76	0.121	0.097	0.028	0.003	0.001	0.001
77	0.144	0.045	0.027	0.001	0.001	0.000
78	0.197	0.048	0.008	0.001	0.002	0.001
79	0.257	0.127	0.097	0.003	0.003	0.001
80	0.349	0.130	0.103	0.003	0.003	0.001
81	0.554	0.073	0.076	0.003	0.007	0.001
82	0.330	0.074	0.165	0.002	0.004	0.000
83	0.334	0.067	0.025	0.003	0.004	0.000
84	0.349	0.086	0.090	0.001	0.004	0.001
88	0.289	0.183	0.273	0.002	0.004	0.000
89	0.288	0.167	0.098	0.008	0.005	0.000
90	0.437	0.187	0.112	0.002	0.003	0.002

Μετατοπίσεις Υποστυλωμάτων Στάθμη 3, Π.Φ. 3

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
1	1.465	0.518	0.044	0.001	0.002	0.001
2	1.465	0.485	0.009	0.001	0.001	0.001
3	1.456	0.422	0.030	0.004	0.004	0.001
4	1.445	0.327	0.021	0.001	0.004	0.001
5	1.423	0.222	0.051	0.001	0.003	0.002
6	1.411	0.221	0.187	0.004	0.004	0.002

7	1.416	0.323	0.204	0.001	0.007	0.002
8	1.426	0.508	0.154	0.002	0.008	0.001
9	1.414	0.501	0.044	0.005	0.003	0.001
10	1.400	0.485	0.038	0.004	0.006	0.001
11	1.380	0.460	0.133	0.004	0.005	0.001
12	1.349	0.421	0.355	0.004	0.006	0.001
13	1.342	0.375	0.124	0.003	0.006	0.001
14	1.329	0.325	0.051	0.002	0.005	0.001
15	1.310	0.272	0.246	0.003	0.006	0.002
16	1.233	0.221	0.165	0.003	0.009	0.002
17	1.211	0.191	0.261	0.003	0.009	0.002
18	1.161	0.228	0.109	0.001	0.017	0.003
19	1.236	0.307	0.095	0.002	0.019	0.002
20	1.598	0.508	0.051	0.002	0.013	0.003
30	0.931	0.224	0.030	0.000	0.017	0.003
31	1.106	0.303	0.147	0.002	0.017	0.003
41	0.657	0.225	0.052	0.002	0.013	0.002
42	0.776	0.292	0.154	0.002	0.020	0.003
43	0.963	0.511	0.387	0.003	0.006	0.002
44	0.949	0.575	0.204	0.005	0.005	0.003
45	0.851	0.462	0.100	0.004	0.003	0.008
46	0.736	0.317	0.026	0.005	0.004	0.004
47	0.612	0.210	0.029	0.003	0.000	0.001
48	0.543	0.126	0.011	0.003	0.001	0.000
49	0.512	0.110	0.021	0.003	0.001	0.000
50	0.491	0.119	0.048	0.003	0.001	0.001
51	0.487	0.115	0.058	0.003	0.001	0.000
52	0.514	0.212	0.013	0.005	0.004	0.003
53	0.490	0.219	0.150	0.002	0.003	0.002
54	0.503	0.282	0.259	0.003	0.005	0.004
59	0.490	0.221	0.174	0.002	0.004	0.002
60	0.435	0.233	0.168	0.004	0.002	0.002
61	0.462	0.216	0.203	0.002	0.002	0.003
63	0.480	0.113	0.041	0.003	0.002	0.004
64	0.483	0.099	0.043	0.002	0.001	0.001
65	0.496	0.088	0.029	0.003	0.001	0.001
66	0.522	0.086	0.014	0.003	0.001	0.001
67	0.556	0.106	0.020	0.004	0.001	0.003
68	0.661	0.151	0.047	0.003	0.002	0.003
72	1.153	0.513	0.260	0.003	0.010	0.007
73	1.511	0.511	0.117	0.003	0.012	0.004
74	1.527	0.504	0.062	0.003	0.012	0.004
79	0.753	0.357	0.118	0.006	0.004	0.003
80	0.512	0.240	0.113	0.005	0.005	0.001
81	1.232	0.201	0.080	0.002	0.010	0.002
82	1.354	0.402	0.224	0.003	0.007	0.001
83	1.344	0.353	0.032	0.003	0.006	0.001
84	1.328	0.301	0.134	0.003	0.006	0.001
88	0.968	0.528	0.316	0.004	0.006	0.003
89	0.950	0.596	0.094	0.013	0.007	0.003
90	0.501	0.219	0.116	0.002	0.006	0.002

Μετατοπίσεις Υποστυλωμάτων Στάθμη 4, Π.Φ. 3

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
3	2.599	0.593	0.038	0.004	0.005	0.003
4	2.620	0.472	0.024	0.001	0.003	0.003
5	2.661	0.449	0.071	0.002	0.006	0.002
6	2.686	0.466	0.313	0.004	0.022	0.002
7	2.635	0.503	0.303	0.002	0.052	0.002

8	2.360	0.777	0.172	0.002	0.006	0.001
10	2.319	0.717	0.038	0.001	0.002	0.002
11	2.332	0.649	0.140	0.001	0.001	0.002
12	2.326	0.577	0.379	0.001	0.006	0.003
13	2.330	0.516	0.132	0.002	0.005	0.003
14	2.344	0.469	0.062	0.001	0.005	0.003
15	2.367	0.440	0.269	0.004	0.005	0.003
16	2.463	0.437	0.274	0.004	0.013	0.002
17	2.488	0.461	0.286	0.002	0.009	0.003
18	2.599	0.484	0.161	0.001	0.039	0.002
19	2.726	0.501	0.103	0.003	0.032	0.004
20	2.149	0.767	0.052	0.002	0.004	0.003
30	2.477	0.496	0.037	0.001	0.080	0.003
31	2.970	0.500	0.188	0.003	0.087	0.009
41	2.101	0.516	0.071	0.002	0.087	0.005
42	3.842	0.497	0.211	0.002	0.085	0.011
43	1.647	0.790	0.397	0.003	0.005	0.003
45	1.610	0.717	0.107	0.002	0.001	0.003
46	1.600	0.644	0.054	0.003	0.007	0.003
47	1.615	0.568	0.032	0.004	0.000	0.002
48	1.625	0.507	0.012	0.004	0.003	0.002
49	1.638	0.459	0.018	0.004	0.003	0.002
50	1.650	0.425	0.068	0.003	0.004	0.002
51	1.662	0.416	0.109	0.007	0.019	0.003
52	1.649	0.451	0.059	0.003	0.008	0.003
53	1.685	0.536	0.215	0.005	0.008	0.005
54	4.594	0.504	0.299	0.003	0.037	0.011
72	1.677	0.711	0.269	0.003	0.007	0.004
73	1.911	0.708	0.121	0.002	0.006	0.004
74	2.294	0.768	0.070	0.002	0.007	0.002
79	1.574	0.679	0.124	0.007	0.005	0.003
80	1.629	0.476	0.114	0.004	0.007	0.004
81	2.487	0.449	0.079	0.010	0.012	0.003
82	2.341	0.548	0.249	0.001	0.006	0.003
83	2.348	0.492	0.036	0.001	0.005	0.003
84	2.367	0.454	0.151	0.002	0.005	0.003
88	1.633	0.763	0.321	0.007	0.006	0.002
89	1.630	0.744	0.097	0.011	0.006	0.002
90	4.632	1.331	0.099	0.003	0.028	0.011

Μετατοπίσεις Υποστυλωμάτων Στάθμη 5, Π.Φ. 3

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
6	11.396	0.509	0.416	0.007	0.068	0.009
7	11.377	0.816	0.372	0.003	0.075	0.011
16	9.966	0.671	0.321	0.007	0.086	0.004
18	9.988	0.519	0.192	0.005	0.082	0.004
19	10.387	0.820	0.105	0.004	0.115	0.010
30	9.840	0.541	0.048	0.002	0.026	0.005
31	9.930	0.816	0.218	0.005	0.031	0.008
41	9.537	0.565	0.086	0.003	0.032	0.005
42	9.603	0.785	0.267	0.006	0.020	0.005
51	8.810	0.658	0.124	0.009	0.035	0.022
53	8.792	0.578	0.329	0.010	0.002	0.015
54	9.319	0.791	0.348	0.003	0.017	0.005
90	9.314	0.576	0.103	0.004	0.013	0.005

Μετατοπίσεις Υποστυλωμάτων Στάθμη 6, Π.Φ. 3

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
6	14.446	0.552	0.433	0.008	0.042	0.012

7	14.441	0.979	0.385	0.004	0.048	0.011
18	13.520	0.549	0.201	0.008	0.089	0.012
19	13.405	0.994	0.106	0.004	0.054	0.012
30	12.668	0.546	0.049	0.005	0.099	0.012
31	12.732	1.006	0.246	0.004	0.097	0.012
41	11.539	0.542	0.105	0.012	0.026	0.012
42	11.581	1.028	0.279	0.007	0.025	0.012

Μετατοπίσεις Υποστυλωμάτων Στάθμη 1, Π.Φ. 8

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
1	0.000	0.001	-0.057	-0.000	-0.000	0.000
2	0.001	0.001	-0.054	-0.000	0.000	-0.000
3	0.001	0.002	-0.065	-0.001	0.000	-0.000
4	0.001	0.002	-0.082	-0.001	0.000	-0.000
5	0.000	0.002	-0.094	-0.001	-0.000	-0.000
6	0.000	0.001	-0.095	-0.000	0.000	-0.000
7	0.001	0.000	-0.165	0.001	0.001	-0.000
8	-0.000	-0.000	-0.065	-0.000	0.000	0.000
9	-0.000	-0.000	-0.071	0.000	0.000	-0.000
10	-0.000	-0.000	-0.094	-0.000	0.000	-0.000
11	-0.000	-0.000	-0.117	-0.000	0.000	-0.000
12	-0.000	-0.000	-0.133	0.000	0.000	-0.000
13	-0.000	-0.000	-0.140	0.000	0.000	-0.000
14	-0.000	-0.001	-0.142	-0.000	-0.000	-0.000
15	-0.000	-0.000	-0.139	0.001	-0.000	-0.000
16	-0.000	-0.000	-0.132	0.000	0.000	0.000
17	0.000	-0.000	-0.137	0.001	0.000	-0.000
18	-0.000	-0.000	-0.142	-0.000	0.000	-0.000
19	-0.000	-0.000	-0.177	-0.000	0.000	-0.000
20	-0.000	-0.000	-0.066	-0.000	-0.000	0.000
21	-0.000	-0.000	-0.065	0.000	-0.000	0.000
22	0.000	-0.000	-0.071	0.001	0.000	-0.000
23	0.000	-0.000	-0.066	0.001	-0.000	-0.000
24	0.000	-0.000	-0.066	0.001	0.000	-0.000
25	-0.000	-0.000	-0.075	0.001	0.000	-0.000
26	-0.000	-0.000	-0.079	0.001	0.000	-0.000
27	-0.000	-0.000	-0.078	0.000	0.000	0.000
28	-0.000	0.000	-0.080	0.000	0.000	0.000
29	0.000	-0.000	-0.098	0.000	0.001	0.000
30	0.000	-0.000	-0.140	0.000	0.000	0.000
31	0.000	-0.000	-0.161	0.001	0.000	0.000
32	-0.000	-0.000	-0.068	-0.000	0.000	0.000
33	-0.000	-0.000	-0.076	-0.001	-0.000	0.000
34	-0.000	-0.000	-0.068	-0.001	-0.000	0.000
35	0.000	-0.000	-0.066	-0.001	0.000	0.000
36	-0.000	-0.000	-0.075	-0.001	0.000	-0.000
37	-0.000	-0.000	-0.079	-0.001	0.000	-0.000
38	-0.000	-0.000	-0.084	-0.001	0.000	-0.000
39	-0.000	-0.001	-0.090	-0.000	0.000	-0.000
40	0.000	0.001	-0.110	-0.000	0.001	-0.000
41	0.000	-0.000	-0.150	-0.000	0.000	-0.000
42	0.000	-0.000	-0.136	-0.000	-0.000	-0.000
43	-0.000	-0.000	-0.069	-0.000	0.000	0.000
44	-0.000	-0.000	-0.083	-0.000	0.000	0.000
45	-0.000	-0.000	-0.122	-0.000	0.001	0.000
46	-0.000	-0.000	-0.148	-0.001	0.001	0.000
47	-0.000	-0.000	-0.169	-0.001	0.000	0.000
48	0.000	-0.000	-0.180	-0.001	0.000	-0.000
49	0.000	-0.000	-0.182	-0.001	-0.000	-0.000
50	0.000	-0.000	-0.175	-0.001	-0.000	-0.000
51	0.001	-0.002	-0.171	-0.000	-0.000	-0.000

52	-0.000	0.000	-0.163	-0.001	-0.000	-0.000
53	0.000	-0.000	-0.158	-0.000	-0.000	-0.000
54	-0.000	-0.000	-0.145	-0.000	-0.000	-0.000
55	-0.000	-0.001	-0.114	0.000	0.000	0.000
56	-0.000	-0.001	-0.126	-0.000	-0.000	-0.000
57	-0.000	-0.000	-0.141	0.000	0.000	-0.000
58	-0.000	-0.000	-0.129	0.000	0.000	-0.000
59	-0.000	-0.000	-0.148	-0.000	-0.000	-0.000
60	0.000	-0.000	-0.151	-0.000	-0.000	-0.000
61	0.000	-0.000	-0.155	0.000	-0.000	-0.000
62	-0.000	-0.000	-0.157	0.000	0.001	-0.000
63	-0.000	0.002	-0.172	-0.001	-0.000	-0.000
64	0.001	-0.000	-0.176	-0.001	-0.000	-0.000
65	0.000	-0.000	-0.188	-0.001	-0.000	-0.000
66	0.000	-0.000	-0.191	-0.001	0.000	-0.000
67	-0.000	-0.000	-0.183	-0.001	0.000	0.000
68	-0.000	-0.000	-0.166	-0.001	0.000	0.000
69	0.000	-0.000	-0.173	0.000	0.000	-0.000
70	0.000	-0.000	-0.137	0.000	0.000	0.000
71	0.000	-0.000	-0.136	-0.000	-0.000	0.000
72	-0.000	-0.000	-0.067	0.000	0.000	0.000
73	0.000	-0.000	-0.067	0.000	0.000	0.000
74	-0.000	-0.000	-0.068	0.000	0.000	-0.000
75	-0.000	-0.000	-0.063	-0.000	0.000	-0.000
76	-0.000	-0.000	-0.068	-0.000	0.000	-0.000
77	-0.001	-0.000	-0.084	-0.001	0.000	-0.000
78	-0.001	-0.001	-0.101	-0.000	0.000	-0.000
79	-0.000	-0.000	-0.143	-0.001	0.000	0.000
80	0.000	0.000	-0.166	-0.001	-0.000	-0.000
81	0.000	-0.000	-0.139	0.001	0.000	0.000
82	-0.000	-0.001	-0.134	-0.001	0.000	-0.000
83	-0.000	-0.000	-0.144	0.000	-0.000	-0.000
84	-0.000	-0.000	-0.144	0.001	0.000	0.000
88	-0.000	-0.000	-0.077	-0.000	0.000	0.000
89	-0.000	-0.000	-0.099	-0.001	0.000	-0.000
90	0.000	-0.000	-0.155	-0.000	-0.000	-0.000

Μετατοπίσεις Υποστυλωμάτων Στάθμη 2, Π.Φ. 8

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
1	-0.007	-0.000	-0.059	0.000	-0.001	-0.000
2	0.002	-0.001	-0.057	0.001	-0.000	-0.000
3	0.003	0.003	-0.067	0.001	-0.000	-0.000
4	0.004	0.004	-0.086	0.001	0.000	0.000
5	0.002	0.002	-0.100	0.002	0.000	0.000
6	0.008	-0.003	-0.103	0.001	0.000	0.000
7	0.025	-0.012	-0.173	0.001	0.001	0.000
8	0.016	-0.008	-0.071	0.000	0.001	-0.000
9	0.017	-0.009	-0.077	0.000	0.001	-0.000
10	0.017	-0.012	-0.108	0.001	-0.000	-0.000
11	0.014	-0.011	-0.139	0.001	-0.000	0.000
12	0.010	-0.010	-0.156	0.000	0.000	0.000
13	0.009	-0.006	-0.157	0.000	0.000	0.000
14	0.008	-0.003	-0.160	0.000	0.000	0.000
15	0.008	-0.007	-0.165	0.000	0.000	-0.000
16	0.005	-0.018	-0.160	0.001	-0.000	-0.000
17	0.003	-0.034	-0.160	0.001	-0.000	-0.000
18	0.006	-0.064	-0.186	0.000	0.000	0.000
19	0.024	-0.008	-0.193	0.000	0.001	0.000
20	0.020	-0.008	-0.071	0.000	0.001	-0.000

21	0.020	-0.006	-0.106	-0.007	0.003	-0.000
22	0.019	-0.008	-0.133	-0.014	-0.002	-0.000
23	0.009	-0.006	-0.103	-0.000	-0.001	0.000
24	0.008	-0.004	-0.074	0.002	-0.000	0.000
25	0.007	-0.001	-0.136	-0.006	0.001	0.000
26	0.004	0.000	-0.126	-0.000	0.000	0.000
27	0.008	-0.003	-0.146	-0.000	0.000	0.000
28	0.008	-0.015	-0.156	-0.001	0.000	-0.000
29	0.002	-0.032	-0.171	-0.001	-0.000	0.000
30	-0.001	-0.062	-0.212	-0.000	-0.001	0.000
31	0.014	-0.010	-0.180	0.000	0.000	0.000
32	0.019	-0.003	-0.110	0.004	0.003	0.000
33	0.019	0.000	-0.145	0.008	-0.002	0.000
34	0.009	0.010	-0.107	-0.000	-0.001	-0.000
35	0.008	0.009	-0.074	-0.002	-0.000	-0.000
36	0.007	0.006	-0.136	0.006	0.001	-0.000
37	0.005	0.005	-0.131	-0.000	0.000	-0.000
38	0.007	0.001	-0.157	-0.000	0.000	-0.000
39	0.008	-0.010	-0.174	0.000	0.000	-0.000
40	0.001	-0.028	-0.193	0.000	-0.000	-0.000
41	-0.002	-0.054	-0.225	0.000	-0.000	-0.000
42	-0.000	-0.003	-0.158	0.000	-0.000	0.000
43	0.015	-0.007	-0.071	0.000	0.000	0.000
44	0.015	-0.003	-0.088	0.000	0.000	0.000
45	0.011	0.007	-0.128	-0.000	0.001	0.000
46	0.009	0.014	-0.158	-0.000	0.000	0.000
47	0.010	0.016	-0.183	0.000	0.000	-0.000
48	0.010	0.012	-0.197	0.000	0.000	-0.000
49	0.011	0.008	-0.197	-0.000	-0.000	-0.000
50	0.012	0.004	-0.194	-0.000	-0.000	-0.000
51	0.012	-0.007	-0.189	0.000	-0.000	-0.000
52	0.011	-0.025	-0.179	0.000	-0.000	-0.000
53	0.006	-0.049	-0.176	0.001	-0.000	-0.000
54	-0.005	0.001	-0.152	0.000	-0.000	0.000
55	0.013	-0.012	-0.114	0.000	0.000	-0.000
56	0.013	-0.033	-0.132	0.001	0.000	0.000
57	-0.008	-0.063	-0.151	-0.001	-0.000	-0.001
58	0.013	-0.013	-0.132	-0.000	0.000	0.000
59	-0.005	-0.002	-0.153	0.000	-0.000	0.000
60	-0.003	-0.004	-0.153	0.000	-0.000	-0.000
61	0.005	0.014	-0.158	0.001	-0.000	-0.001
62	0.030	-0.023	-0.158	0.001	0.001	0.000
63	0.014	-0.011	-0.181	0.001	-0.000	-0.000
64	0.014	-0.001	-0.191	0.000	0.000	-0.000
65	0.012	0.005	-0.198	-0.000	0.000	-0.000
66	0.011	0.010	-0.201	-0.000	0.000	-0.000
67	0.010	0.014	-0.192	-0.000	0.000	-0.000
68	0.009	0.015	-0.173	-0.000	0.000	0.000
69	0.018	-0.009	-0.174	0.000	0.000	0.000
70	0.006	-0.008	-0.137	0.000	0.000	0.000
71	-0.003	-0.000	-0.137	-0.000	-0.000	0.000
72	0.018	-0.008	-0.070	0.000	0.000	0.000
73	0.020	-0.008	-0.070	0.000	0.000	0.000
74	0.018	-0.008	-0.071	0.000	0.001	-0.000
75	0.014	-0.007	-0.068	0.000	0.000	-0.000
76	0.013	-0.006	-0.070	0.000	0.000	0.000
77	0.014	-0.005	-0.086	0.001	0.000	-0.000
78	0.013	-0.004	-0.102	-0.000	0.000	0.000
79	0.008	0.011	-0.148	-0.000	0.000	0.000
80	0.012	-0.033	-0.173	0.000	-0.000	-0.000
81	0.003	-0.022	-0.162	0.000	-0.000	-0.000
82	0.010	-0.008	-0.155	-0.000	0.000	0.000
83	0.009	-0.005	-0.161	0.000	0.000	0.000

84	0.007	-0.002	-0.163	0.000	0.000	0.000
88	0.014	-0.005	-0.079	0.000	0.000	0.000
89	0.014	0.002	-0.104	-0.001	0.000	0.000
90	0.003	-0.049	-0.191	0.001	-0.000	-0.000

Μετατοπίσεις Υποστυλωμάτων Στάθμη 3, Π.Φ. 8

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
1	-0.025	-0.034	-0.069	-0.002	0.002	-0.001
2	-0.021	-0.119	-0.082	-0.005	-0.000	-0.001
3	-0.002	-0.184	-0.089	-0.004	0.001	-0.000
4	0.025	-0.193	-0.119	-0.003	0.000	0.000
5	0.048	-0.147	-0.146	-0.006	-0.000	0.001
6	0.052	-0.081	-0.172	-0.005	0.001	0.001
7	0.053	-0.039	-0.239	-0.001	-0.000	0.000
8	0.055	-0.028	-0.078	0.000	0.000	-0.001
9	0.066	-0.060	-0.078	0.001	0.001	-0.001
10	0.062	-0.116	-0.120	0.001	0.000	-0.001
11	0.042	-0.160	-0.160	0.002	0.001	-0.001
12	0.026	-0.192	-0.186	0.002	-0.001	-0.000
13	0.019	-0.210	-0.174	0.002	0.000	-0.000
14	0.014	-0.204	-0.178	0.002	0.000	0.000
15	0.010	-0.180	-0.186	0.004	0.001	0.001
16	0.000	-0.147	-0.175	0.003	-0.001	0.001
17	0.001	-0.104	-0.168	0.002	0.000	0.001
18	0.005	-0.074	-0.194	0.000	-0.000	0.000
19	0.020	-0.037	-0.232	0.000	-0.000	0.000
20	0.052	-0.025	-0.074	0.000	-0.000	0.000
30	-0.012	-0.066	-0.222	-0.000	-0.000	0.000
31	0.009	-0.037	-0.220	0.000	-0.000	0.000
41	-0.007	-0.062	-0.235	0.000	-0.000	-0.000
42	0.000	-0.034	-0.210	0.001	0.000	0.000
43	0.035	-0.024	-0.073	0.000	0.000	0.000
44	0.036	-0.016	-0.091	-0.000	0.001	0.000
45	0.022	0.017	-0.132	0.000	0.001	0.001
46	0.012	0.083	-0.169	-0.000	0.001	0.001
47	0.013	0.132	-0.194	-0.001	0.000	0.001
48	0.014	0.160	-0.206	-0.002	0.000	0.000
49	0.016	0.179	-0.209	-0.002	-0.000	-0.000
50	0.016	0.126	-0.202	-0.002	-0.000	-0.001
51	0.014	0.027	-0.195	-0.001	-0.000	-0.001
52	0.011	-0.008	-0.180	-0.001	-0.000	-0.001
53	0.003	-0.058	-0.179	0.001	-0.000	-0.001
54	-0.002	-0.033	-0.172	0.001	0.000	0.000
59	-0.003	-0.039	-0.160	0.001	0.000	0.001
60	-0.003	-0.053	-0.154	0.000	-0.000	-0.000
61	-0.001	-0.052	-0.159	0.001	-0.000	0.000
63	0.017	0.012	-0.187	-0.000	-0.000	-0.001
64	0.028	0.074	-0.201	-0.001	-0.000	-0.002
65	0.023	0.144	-0.214	-0.002	-0.000	-0.001
66	0.013	0.156	-0.217	-0.002	0.000	0.001
67	0.010	0.135	-0.207	-0.002	0.000	0.001
68	0.004	0.102	-0.185	-0.001	0.000	0.001
72	0.037	-0.024	-0.073	0.000	0.000	-0.000
73	0.040	-0.024	-0.073	0.000	-0.000	0.000
74	0.068	-0.026	-0.074	0.000	-0.000	0.000
79	0.000	0.049	-0.150	-0.000	0.001	0.002
80	0.018	-0.034	-0.176	0.000	0.000	-0.001
81	0.006	-0.126	-0.172	0.001	-0.000	0.001
82	0.019	-0.204	-0.173	-0.000	-0.000	-0.000

83	0.017	-0.210	-0.179	0.002	0.000	0.000
84	0.015	-0.195	-0.181	0.001	0.000	0.000
88	0.034	-0.021	-0.082	0.000	0.000	0.000
89	0.034	-0.005	-0.108	-0.001	0.000	0.000
90	-0.004	-0.058	-0.196	0.001	-0.001	0.000

Μετατοπίσεις Υποστυλωμάτων Στάθμη 4, Π.Φ. 8

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
3	0.007	-0.061	-0.088	0.003	0.001	-0.000
4	0.005	-0.075	-0.122	0.003	-0.000	-0.000
5	0.005	-0.088	-0.154	-0.000	0.000	-0.000
6	0.006	-0.097	-0.202	0.000	0.001	-0.000
7	0.008	-0.069	-0.290	-0.004	-0.002	-0.000
8	0.020	-0.032	-0.079	0.000	0.000	-0.000
10	0.021	-0.052	-0.127	-0.002	-0.000	-0.000
11	0.019	-0.057	-0.177	-0.008	0.000	-0.000
12	0.019	-0.061	-0.227	-0.011	0.001	-0.000
13	0.019	-0.066	-0.237	-0.014	0.000	-0.000
14	0.019	-0.073	-0.245	-0.015	0.000	-0.000
15	0.018	-0.083	-0.225	-0.015	-0.001	-0.000
16	0.016	-0.092	-0.200	-0.004	-0.000	-0.000
17	0.015	-0.093	-0.193	-0.007	-0.001	-0.000
18	0.014	-0.096	-0.212	-0.001	0.001	-0.000
19	0.013	-0.069	-0.263	0.001	-0.000	-0.000
20	0.038	-0.031	-0.077	0.000	0.000	-0.000
30	0.022	-0.096	-0.270	-0.000	0.001	-0.000
31	0.015	-0.069	-0.251	-0.000	0.000	-0.000
41	0.035	-0.097	-0.270	0.000	0.002	-0.000
42	0.017	-0.068	-0.246	0.001	0.000	-0.000
43	0.061	-0.032	-0.076	0.000	0.001	-0.000
45	0.065	-0.056	-0.135	0.002	0.002	-0.000
46	0.064	-0.071	-0.191	0.007	-0.001	-0.000
47	0.061	-0.083	-0.224	0.013	0.000	-0.000
48	0.058	-0.091	-0.235	0.018	0.000	-0.000
49	0.054	-0.097	-0.243	0.020	0.000	-0.000
50	0.050	-0.099	-0.232	0.016	0.001	-0.000
51	0.047	-0.099	-0.215	0.007	0.000	0.000
52	0.042	-0.100	-0.197	0.007	0.001	-0.000
53	0.042	-0.100	-0.192	0.001	0.000	-0.000
54	0.019	-0.068	-0.192	0.001	-0.005	-0.000
72	0.042	-0.030	-0.075	0.000	0.000	-0.000
73	0.035	-0.030	-0.075	0.000	0.000	-0.000
74	0.030	-0.032	-0.076	0.000	-0.000	-0.000
79	0.068	-0.062	-0.144	0.002	0.001	-0.000
80	0.042	-0.100	-0.171	0.002	-0.000	-0.000
81	0.015	-0.093	-0.169	-0.005	-0.000	-0.000
82	0.019	-0.063	-0.155	-0.011	0.001	-0.000
83	0.018	-0.069	-0.160	-0.014	0.000	-0.000
84	0.017	-0.078	-0.162	-0.013	-0.000	-0.000
88	0.062	-0.037	-0.086	0.000	0.001	-0.000
89	0.062	-0.049	-0.112	-0.000	0.001	-0.000
90	0.019	-0.065	-0.221	-0.001	0.006	-0.000

Μετατοπίσεις Υποστυλωμάτων Στάθμη 5, Π.Φ. 8

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
6	-0.108	-0.106	-0.217	-0.000	0.002	0.001

7	-0.107	-0.094	-0.315	-0.002	-0.001	-0.001
16	-0.060	0.021	-0.210	-0.005	0.000	-0.001
18	-0.060	-0.046	-0.219	-0.001	-0.001	-0.001
19	-0.049	-0.095	-0.281	0.001	-0.001	-0.001
30	-0.010	-0.046	-0.305	-0.000	-0.001	-0.001
31	-0.016	-0.095	-0.269	-0.000	-0.003	-0.001
41	0.055	-0.048	-0.281	-0.000	-0.004	-0.001
42	0.048	-0.091	-0.258	0.001	0.001	-0.001
51	0.107	-0.000	-0.200	0.007	0.000	-0.000
53	0.108	-0.049	-0.176	0.001	-0.000	-0.000
54	0.091	-0.091	-0.191	0.001	0.001	-0.001
90	0.094	-0.048	-0.229	0.002	-0.002	-0.001

Μετατοπίσεις Υποστυλωμάτων Στάθμη 6, Π.Φ. 8

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
6	-0.111	-0.069	-0.219	-0.002	0.001	-0.000
7	-0.111	-0.105	-0.317	0.000	0.001	-0.000
18	-0.071	-0.068	-0.220	0.000	0.001	-0.000
19	-0.066	-0.109	-0.283	0.000	-0.001	-0.000
30	-0.035	-0.069	-0.314	-0.002	-0.000	-0.000
31	-0.038	-0.108	-0.274	-0.000	0.000	-0.000
41	0.013	-0.072	-0.286	0.004	0.001	-0.000
42	0.012	-0.111	-0.261	0.001	-0.002	-0.000

Μετατοπίσεις Υποστυλωμάτων Στάθμη 1, Π.Φ. 11

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
1	0.001	0.002	-0.309	-0.000	-0.000	-0.000
2	0.000	0.001	-0.381	0.002	0.000	-0.000
3	0.001	0.002	-0.327	-0.000	0.000	-0.000
4	0.001	0.001	-0.409	0.001	0.001	-0.000
5	-0.000	0.001	-0.416	0.000	-0.001	-0.000
6	-0.002	0.001	-0.250	-0.000	-0.001	0.000
7	-0.002	0.002	-0.180	-0.000	-0.000	0.000
8	-0.000	-0.000	-0.334	-0.001	0.000	-0.000
9	-0.000	0.000	-0.351	0.000	0.001	0.000
10	-0.000	0.000	-0.409	-0.000	0.000	-0.000
11	-0.000	0.000	-0.408	-0.000	-0.000	-0.000
12	-0.000	0.000	-0.390	0.001	-0.001	-0.000
13	-0.000	0.000	-0.381	0.002	0.000	0.000
14	-0.000	0.000	-0.386	0.000	0.000	-0.000
15	-0.001	0.000	-0.400	0.002	0.000	0.000
16	-0.002	0.001	-0.420	0.000	0.000	0.000
17	0.002	-0.001	-0.404	0.002	-0.001	0.000
18	0.003	-0.001	-0.349	-0.000	-0.001	0.000
19	0.002	0.001	-0.254	-0.000	-0.001	0.000
20	0.000	-0.000	-0.383	-0.001	-0.002	0.000
21	0.000	0.000	-0.304	0.001	-0.002	-0.000
22	0.000	0.000	-0.234	0.002	-0.000	-0.000
23	0.000	0.000	-0.214	0.002	-0.000	-0.000
24	0.000	0.000	-0.194	0.002	-0.000	-0.000
25	-0.000	0.000	-0.195	0.002	0.000	-0.000
26	-0.000	-0.000	-0.204	0.002	0.000	-0.000
27	-0.001	-0.000	-0.223	0.001	0.000	0.000
28	-0.001	0.001	-0.242	0.000	0.000	0.000
29	0.000	-0.001	-0.272	0.001	0.001	0.000
30	-0.000	-0.000	-0.329	0.000	0.000	0.000
31	-0.000	0.000	-0.246	0.000	-0.001	0.000

32	0.000	-0.000	-0.328	-0.002	-0.002	-0.000
33	0.000	-0.000	-0.237	-0.003	-0.001	0.000
34	-0.000	-0.000	-0.214	-0.002	-0.000	0.000
35	-0.000	-0.000	-0.206	-0.002	0.000	0.000
36	-0.000	-0.000	-0.213	-0.002	0.000	0.000
37	-0.000	-0.000	-0.229	-0.002	0.000	-0.000
38	-0.001	-0.001	-0.257	-0.002	0.001	-0.000
39	-0.001	-0.004	-0.277	-0.001	0.000	-0.000
40	0.000	0.002	-0.311	-0.002	0.001	-0.000
41	-0.000	-0.000	-0.371	-0.001	0.000	-0.000
42	-0.000	-0.000	-0.293	-0.001	-0.000	-0.000
43	0.000	-0.000	-0.456	-0.001	-0.000	-0.000
44	-0.000	-0.000	-0.446	-0.002	0.000	-0.000
45	-0.000	-0.001	-0.487	-0.002	-0.000	0.000
46	-0.000	-0.001	-0.510	-0.003	0.001	0.000
47	-0.000	-0.000	-0.548	-0.004	0.001	0.000
48	-0.000	-0.000	-0.578	-0.004	0.001	0.000
49	0.000	-0.001	-0.600	-0.004	0.000	-0.000
50	0.001	-0.001	-0.601	-0.004	-0.000	-0.000
51	0.001	-0.006	-0.605	-0.001	-0.000	-0.000
52	0.000	0.002	-0.572	-0.004	-0.001	-0.000
53	0.000	-0.000	-0.527	-0.002	-0.001	-0.000
54	0.000	-0.000	-0.415	-0.002	-0.001	-0.000
55	-0.001	-0.000	-0.397	-0.000	0.000	-0.000
56	-0.001	0.000	-0.414	-0.000	-0.000	0.000
57	0.002	-0.001	-0.381	0.001	-0.001	0.000
58	0.000	0.000	-0.407	0.001	-0.000	-0.000
59	0.000	-0.000	-0.441	-0.002	-0.001	-0.000
60	0.000	-0.000	-0.489	-0.002	-0.001	-0.000
61	0.001	-0.000	-0.528	-0.001	-0.001	-0.000
62	0.003	-0.000	-0.312	0.002	-0.001	0.000
63	0.000	0.007	-0.609	-0.003	-0.001	-0.000
64	0.001	-0.002	-0.618	-0.003	0.000	-0.000
65	0.000	-0.000	-0.632	-0.005	0.000	-0.000
66	-0.000	-0.000	-0.620	-0.005	0.000	-0.000
67	-0.000	-0.000	-0.589	-0.004	0.001	0.000
68	-0.001	-0.000	-0.551	-0.003	0.001	0.000
69	-0.001	0.000	-0.251	0.000	-0.001	0.000
70	-0.000	0.000	-0.252	-0.000	-0.000	-0.000
71	0.000	-0.000	-0.344	-0.001	-0.001	-0.000
72	0.000	0.000	-0.435	-0.001	-0.003	-0.000
73	0.000	0.000	-0.410	-0.000	-0.001	-0.000
74	0.000	-0.000	-0.367	-0.000	-0.001	-0.000
75	-0.000	-0.001	-0.319	-0.000	0.000	-0.000
76	-0.001	-0.000	-0.335	-0.000	0.000	0.000
77	-0.001	-0.000	-0.347	-0.001	0.000	-0.000
78	-0.001	-0.000	-0.364	-0.000	0.000	-0.000
79	-0.000	-0.000	-0.522	-0.002	0.000	0.000
80	0.001	0.000	-0.584	-0.003	-0.000	-0.000
81	0.003	-0.003	-0.434	0.003	-0.000	0.000
82	-0.000	-0.000	-0.383	-0.001	-0.000	-0.000
83	-0.000	0.000	-0.391	0.001	0.000	-0.000
84	-0.001	0.000	-0.402	0.001	0.000	0.000
88	0.000	-0.000	-0.457	-0.001	-0.000	-0.000
89	-0.000	-0.000	-0.460	-0.001	0.000	-0.000
90	0.000	-0.000	-0.483	-0.002	-0.001	-0.000

Μετατοπίσεις Υποστυλωμάτων Στάθμη 2, Π.Φ. 11

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

1	-0.012	0.007	-0.324	-0.001	-0.002	-0.000
2	0.000	-0.019	-0.431	-0.000	-0.000	-0.000
3	0.001	0.000	-0.352	0.001	-0.000	-0.000
4	0.009	-0.017	-0.455	0.000	-0.000	-0.000
5	-0.014	-0.006	-0.460	0.000	-0.000	-0.000
6	-0.021	0.009	-0.274	-0.000	-0.000	0.000
7	-0.005	0.002	-0.189	-0.000	-0.000	0.000
8	0.006	0.035	-0.357	-0.001	-0.000	0.000
9	0.004	0.035	-0.382	-0.001	0.001	0.000
10	0.002	0.035	-0.479	-0.000	-0.001	-0.000
11	-0.003	0.037	-0.476	-0.000	-0.001	0.000
12	-0.004	0.029	-0.435	-0.002	0.000	0.000
13	-0.004	0.034	-0.421	-0.001	0.000	0.000
14	-0.004	0.038	-0.426	-0.000	0.000	0.000
15	0.004	0.042	-0.454	-0.000	0.001	0.000
16	-0.005	0.051	-0.516	-0.001	-0.000	-0.000
17	-0.021	0.037	-0.483	0.000	-0.001	-0.000
18	-0.053	0.007	-0.426	-0.001	0.000	-0.000
19	-0.044	0.006	-0.265	-0.000	-0.001	0.001
20	0.003	0.037	-0.414	-0.000	0.001	0.000
21	0.005	0.040	-0.484	-0.002	-0.000	-0.000
22	0.004	0.039	-0.365	0.001	-0.001	-0.000
23	-0.006	0.040	-0.362	0.002	-0.003	-0.000
24	-0.007	0.039	-0.226	-0.000	-0.001	0.000
25	-0.007	0.041	-0.332	0.000	0.001	-0.000
26	-0.010	0.043	-0.334	0.001	-0.000	0.000
27	-0.003	0.045	-0.419	0.000	-0.000	0.000
28	-0.008	0.053	-0.468	0.001	-0.000	0.000
29	-0.020	0.038	-0.504	-0.000	-0.001	0.000
30	-0.045	0.008	-0.494	-0.001	-0.000	-0.000
31	-0.047	0.011	-0.262	-0.000	-0.001	-0.000
32	0.006	0.049	-0.504	0.001	-0.000	0.000
33	0.005	0.051	-0.374	-0.002	-0.001	0.000
34	-0.002	0.059	-0.363	-0.003	-0.002	-0.000
35	-0.003	0.055	-0.238	-0.001	-0.001	-0.000
36	-0.002	0.051	-0.351	-0.002	0.001	-0.000
37	-0.005	0.050	-0.376	-0.003	-0.000	-0.000
38	-0.005	0.049	-0.479	-0.002	-0.000	-0.000
39	-0.010	0.055	-0.502	-0.002	-0.000	-0.000
40	-0.022	0.039	-0.561	-0.001	-0.001	-0.000
41	-0.034	0.014	-0.544	-0.000	-0.001	-0.000
42	-0.025	0.039	-0.317	-0.000	-0.001	0.000
43	0.001	0.041	-0.474	-0.000	-0.000	0.000
44	0.002	0.049	-0.476	-0.000	0.000	0.000
45	0.000	0.060	-0.513	-0.000	0.001	0.000
46	0.002	0.064	-0.548	-0.000	0.000	-0.000
47	0.004	0.063	-0.596	0.002	0.001	-0.000
48	0.004	0.058	-0.634	0.001	0.001	-0.000
49	0.003	0.055	-0.654	-0.000	0.000	-0.000
50	0.007	0.052	-0.670	-0.001	0.000	-0.000
51	0.006	0.057	-0.665	-0.002	-0.000	-0.000
52	-0.004	0.040	-0.633	-0.000	-0.001	-0.000
53	-0.024	0.019	-0.582	0.000	-0.001	-0.000
54	-0.032	0.052	-0.433	-0.001	-0.001	0.000
55	0.015	0.010	-0.409	0.000	0.000	-0.001
56	0.012	-0.021	-0.434	0.001	0.001	0.000
57	-0.042	-0.009	-0.421	-0.002	-0.000	-0.002
58	-0.006	0.032	-0.421	-0.002	-0.000	-0.000
59	-0.032	0.052	-0.453	-0.001	-0.001	0.000
60	-0.023	0.053	-0.496	-0.001	-0.001	-0.001
61	-0.002	0.101	-0.539	0.001	-0.000	-0.003
62	-0.015	-0.072	-0.321	0.001	-0.001	0.001
63	0.010	0.044	-0.653	-0.001	-0.000	-0.000

64	0.009	0.043	-0.676	-0.002	-0.000	-0.000
65	0.004	0.050	-0.663	-0.000	0.000	-0.000
66	0.005	0.056	-0.645	0.000	0.000	-0.000
67	0.005	0.060	-0.611	0.001	0.000	-0.000
68	0.003	0.062	-0.564	0.001	0.001	-0.000
69	-0.057	0.008	-0.255	-0.000	-0.001	-0.000
70	-0.026	0.023	-0.255	-0.000	-0.001	-0.000
71	-0.030	0.052	-0.348	-0.001	-0.001	0.000
72	0.003	0.040	-0.458	-0.000	0.001	0.000
73	0.003	0.038	-0.434	-0.000	0.001	-0.000
74	0.004	0.036	-0.385	-0.000	0.000	0.000
75	0.008	0.034	-0.339	-0.000	0.000	-0.000
76	0.010	0.021	-0.348	-0.000	0.000	-0.000
77	0.010	0.016	-0.361	0.001	0.000	0.000
78	0.011	0.026	-0.380	-0.000	0.000	0.000
79	0.000	0.062	-0.538	-0.001	0.000	0.000
80	-0.001	0.026	-0.614	-0.001	-0.001	-0.001
81	-0.007	0.046	-0.500	0.000	-0.001	-0.000
82	-0.003	0.032	-0.415	-0.002	-0.000	0.000
83	-0.003	0.035	-0.417	-0.001	0.000	0.000
84	-0.005	0.037	-0.436	-0.000	0.000	-0.000
88	0.001	0.045	-0.475	-0.000	0.000	0.000
89	0.002	0.056	-0.483	-0.002	0.000	0.000
90	-0.026	0.019	-0.584	0.000	-0.001	-0.000

Μετατοπίσεις Υποστυλωμάτων Στάθμη 3, Π.Φ. 11

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
1	-0.047	0.071	-0.439	0.001	0.006	-0.000
2	-0.048	0.053	-0.827	0.004	-0.000	-0.000
3	-0.049	0.032	-0.553	-0.006	-0.001	-0.000
4	-0.046	0.011	-0.820	0.002	0.001	-0.000
5	-0.037	-0.003	-0.808	0.000	-0.002	-0.000
6	-0.032	0.006	-0.463	0.000	-0.003	0.000
7	-0.031	0.016	-0.259	-0.000	-0.001	0.000
8	-0.030	0.071	-0.366	-0.000	-0.000	-0.000
9	-0.028	0.065	-0.387	-0.000	0.002	-0.000
10	-0.028	0.054	-0.536	-0.000	0.000	-0.000
11	-0.029	0.045	-0.526	-0.000	-0.000	-0.000
12	-0.028	0.035	-0.460	0.002	-0.002	-0.000
13	-0.029	0.023	-0.434	0.001	-0.000	-0.000
14	-0.029	0.011	-0.434	0.002	0.000	-0.000
15	-0.030	-0.003	-0.459	0.001	0.000	-0.000
16	-0.033	-0.010	-0.560	0.003	-0.002	-0.000
17	-0.035	0.001	-0.495	0.001	-0.001	0.000
18	-0.040	0.009	-0.436	-0.000	0.000	0.000
19	-0.039	0.017	-0.283	-0.000	0.001	0.000
20	-0.007	0.071	-0.423	-0.000	-0.001	-0.000
30	-0.045	0.014	-0.508	-0.001	0.000	0.000
31	-0.041	0.018	-0.290	-0.000	0.001	0.000
41	-0.045	0.016	-0.558	-0.000	-0.001	-0.000
42	-0.045	0.019	-0.370	-0.000	0.000	0.000
43	0.004	0.071	-0.482	-0.000	0.000	0.000
44	0.004	0.076	-0.481	-0.001	0.000	0.000
45	0.007	0.069	-0.521	-0.000	0.001	-0.000
46	0.008	0.049	-0.559	0.000	0.000	-0.001
47	0.014	-0.003	-0.619	0.001	0.001	-0.000
48	0.010	-0.008	-0.668	0.001	0.001	0.000
49	0.001	-0.005	-0.697	0.002	0.000	0.000
50	-0.001	0.038	-0.704	0.001	0.000	0.003

51	-0.013	0.240	-0.687	-0.003	-0.001	0.000
52	-0.022	0.062	-0.636	-0.001	-0.001	-0.001
53	-0.035	0.017	-0.585	0.000	-0.002	-0.001
54	-0.048	0.019	-0.464	-0.000	-0.000	0.000
59	-0.048	0.019	-0.468	0.001	-0.000	-0.000
60	-0.038	0.024	-0.499	-0.001	-0.001	-0.001
61	-0.035	0.017	-0.540	0.001	-0.001	0.000
63	0.004	0.156	-0.667	-0.002	-0.001	-0.005
64	-0.033	0.150	-0.699	-0.002	-0.001	0.006
65	-0.005	0.011	-0.683	0.002	0.000	0.001
66	0.005	0.004	-0.668	0.001	0.000	0.000
67	0.013	-0.001	-0.632	0.001	0.001	-0.000
68	0.021	0.015	-0.574	0.001	0.001	-0.001
72	0.009	0.071	-0.467	-0.000	-0.000	0.000
73	0.003	0.071	-0.443	-0.000	-0.000	-0.000
74	-0.021	0.071	-0.391	-0.000	-0.001	-0.000
79	0.012	0.061	-0.544	-0.000	0.001	-0.000
80	-0.019	0.042	-0.616	-0.001	-0.001	-0.001
81	-0.032	-0.006	-0.524	0.000	-0.001	0.000
82	-0.030	0.029	-0.438	-0.001	-0.000	-0.000
83	-0.031	0.017	-0.436	0.001	-0.000	-0.000
84	-0.031	0.004	-0.451	0.001	0.000	-0.000
88	0.003	0.074	-0.484	-0.000	0.000	0.000
89	0.004	0.075	-0.493	-0.001	0.000	-0.000
90	-0.046	0.017	-0.595	0.000	-0.002	0.000

Μετατοπίσεις Υποστυλωμάτων Στάθμη 4, Π.Φ. 11

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
3	-0.090	0.030	-0.655	0.004	0.005	-0.000
4	-0.089	0.008	-1.120	0.009	0.002	-0.000
5	-0.089	-0.004	-1.033	0.013	-0.003	-0.000
6	-0.090	-0.002	-0.549	0.001	-0.005	0.000
7	-0.093	0.041	-0.304	-0.000	-0.005	-0.000
8	-0.069	0.103	-0.369	-0.001	0.001	-0.000
10	-0.064	0.063	-0.581	0.000	0.001	-0.000
11	-0.068	0.046	-0.568	-0.000	-0.001	-0.000
12	-0.067	0.031	-0.477	-0.001	-0.001	-0.000
13	-0.067	0.020	-0.445	-0.000	-0.000	-0.000
14	-0.068	0.009	-0.451	-0.000	0.000	-0.000
15	-0.070	0.000	-0.472	-0.001	0.000	-0.000
16	-0.081	-0.008	-0.665	-0.017	-0.001	-0.000
17	-0.083	0.003	-0.523	-0.002	-0.001	-0.000
18	-0.088	0.003	-0.469	-0.002	-0.004	-0.000
19	-0.089	0.041	-0.295	-0.000	-0.003	-0.000
20	-0.033	0.104	-0.436	-0.001	-0.000	-0.000
30	-0.072	0.009	-0.595	0.000	-0.001	-0.000
31	-0.086	0.041	-0.310	-0.000	-0.004	-0.000
41	-0.040	0.014	-0.615	-0.001	0.002	-0.000
42	-0.068	0.041	-0.398	-0.001	-0.002	-0.000
43	0.009	0.095	-0.491	-0.000	0.000	-0.000
45	0.015	0.063	-0.528	0.000	0.001	-0.000
46	0.015	0.046	-0.570	-0.000	0.001	-0.000
47	0.009	0.032	-0.665	-0.001	0.002	-0.000
48	0.003	0.020	-0.728	-0.001	0.001	-0.000
49	-0.005	0.011	-0.768	-0.001	0.001	-0.000
50	-0.012	0.005	-0.761	0.000	-0.002	-0.000
51	-0.018	0.004	-0.791	0.026	-0.000	0.000
52	-0.026	0.005	-0.641	0.001	-0.001	-0.000
53	-0.027	0.010	-0.602	0.000	-0.001	-0.000

54	-0.048	0.040	-0.502	-0.001	-0.001	-0.000
72	-0.004	0.091	-0.472	-0.000	-0.000	-0.000
73	-0.021	0.090	-0.449	-0.000	-0.000	-0.000
74	-0.049	0.105	-0.396	-0.001	0.000	-0.000
79	0.019	0.056	-0.549	-0.000	0.001	-0.000
80	-0.027	0.007	-0.618	0.000	-0.001	-0.000
81	-0.082	-0.003	-0.532	-0.010	-0.003	0.000
82	-0.069	0.026	-0.445	-0.002	-0.001	-0.000
83	-0.069	0.014	-0.440	-0.001	0.000	-0.000
84	-0.069	0.004	-0.454	-0.001	0.000	-0.000
88	0.010	0.089	-0.491	0.000	0.000	-0.000
89	0.010	0.073	-0.498	-0.001	0.000	-0.000
90	-0.047	0.064	-0.684	-0.003	-0.001	-0.000

Μετατοπίσεις Υποστυλωμάτων Στάθμη 5, Π.Φ. 11

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
6	-0.858	0.209	-0.570	-0.004	-0.006	-0.001
7	-0.857	0.090	-0.325	0.000	-0.007	-0.002
16	-0.694	0.585	-0.715	-0.025	-0.006	-0.003
18	-0.693	0.294	-0.483	-0.004	-0.006	-0.003
19	-0.633	0.088	-0.303	-0.001	-0.007	-0.002
30	-0.477	0.292	-0.718	0.000	-0.014	-0.003
31	-0.499	0.088	-0.321	-0.001	-0.002	-0.002
41	-0.191	0.283	-0.659	-0.002	-0.015	-0.002
42	-0.221	0.091	-0.405	-0.000	0.001	-0.002
51	0.048	0.491	-0.744	0.035	-0.002	-0.003
53	0.053	0.281	-0.629	0.004	0.002	-0.002
54	-0.030	0.093	-0.523	-0.004	-0.000	-0.002
90	-0.021	0.282	-0.749	0.001	-0.006	-0.002

Μετατοπίσεις Υποστυλωμάτων Στάθμη 6, Π.Φ. 11

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
6	-1.106	0.316	-0.577	-0.001	-0.005	-0.002
7	-1.104	0.119	-0.328	-0.001	-0.005	-0.003
18	-0.887	0.319	-0.478	0.000	-0.004	-0.002
19	-0.854	0.115	-0.305	-0.001	-0.005	-0.002
30	-0.692	0.318	-0.738	-0.002	-0.002	-0.002
31	-0.698	0.115	-0.329	-0.001	-0.007	-0.002
41	-0.430	0.316	-0.654	0.000	-0.001	-0.003
42	-0.436	0.116	-0.409	-0.001	-0.006	-0.003

Μετατοπίσεις Ελεύθερων Κόμβων Στάθμη 1, Π.Φ. 1

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
1001	-0.000	-0.003	-1.238	0.005	-0.002	0.000
1002	0.001	-0.003	-1.084	0.004	-0.000	-0.000
1004	0.002	-0.008	-0.672	-0.000	-0.000	0.000
1005	-0.002	-0.005	-0.630	-0.000	0.000	-0.000
1006	-0.007	-0.005	-0.707	-0.000	0.000	-0.000
1007	-0.008	-0.008	-0.811	-0.000	0.000	-0.000
1008	-0.007	-0.005	-0.925	-0.000	0.000	-0.000

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Μετατοπίσεις Ελεύθερων Κόμβων Στάθμη 2, Π.Φ. 1

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
1001	-0.119	-0.303	-1.264	0.005	-0.002	-0.000
1002	-0.010	-0.302	-1.102	0.005	-0.001	-0.002
1003	-0.027	-0.144	-1.291	0.004	0.003	-0.002
1004	0.025	-0.022	-0.710	-0.001	-0.001	0.002
1005	0.007	0.266	-0.682	-0.001	0.000	-0.001
1006	-0.002	-0.085	-0.738	-0.001	0.001	-0.003
1007	-0.032	-0.451	-0.829	-0.009	0.001	-0.002
1008	0.009	-0.678	-1.247	0.011	0.008	-0.003
1009	0.001	-0.333	-0.313	0.007	-0.003	-0.001
1010	0.020	-0.326	-0.878	0.004	-0.000	0.000
1011	0.030	-0.513	-1.213	0.005	0.000	-0.001
1012	-0.012	-0.387	-0.393	-0.006	-0.003	-0.001

Μετατοπίσεις Ελεύθερων Κόμβων Στάθμη 3, Π.Φ. 1

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
1001	-0.066	-0.777	-1.262	0.004	0.002	0.001
1002	-0.015	-0.779	-1.128	0.004	-0.001	-0.004
1004	-0.063	-1.136	-1.710	-0.003	0.042	-0.002
1005	-0.025	-1.260	-1.629	0.002	-0.043	-0.001

Μετατοπίσεις Ελεύθερων Κόμβων Στάθμη 4, Π.Φ. 1

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
1001	0.167	-0.898	-8.210	0.035	0.012	-0.001
1002	0.017	-0.903	-6.251	-0.061	-0.005	-0.001
1003	0.173	-0.273	-1.268	-0.001	0.001	-0.001

Μετατοπίσεις Ελεύθερων Κόμβων Στάθμη 5, Π.Φ. 1

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
1001	0.310	-0.142	-8.252	0.026	-0.022	-0.005
1002	-0.238	-0.072	-6.288	-0.054	0.001	-0.006
1004	0.700	-0.192	-3.440	0.077	-0.003	-0.005
1005	0.837	-0.994	-1.843	-0.012	0.005	-0.005

Μετατοπίσεις Ελεύθερων Κόμβων Στάθμη 1, Π.Φ. 2

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
1001	0.001	0.001	0.048	0.006	0.001	0.000
1002	0.001	0.001	0.245	0.006	0.001	0.000
1004	0.004	0.004	0.098	0.000	0.000	0.000
1005	0.003	0.000	0.031	0.000	0.000	0.000
1006	0.003	0.001	0.023	0.000	0.000	0.000
1007	0.003	0.000	0.015	0.000	0.000	0.000
1008	0.003	0.001	0.032	0.000	0.000	0.000

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Μετατοπίσεις Ελεύθερων Κόμβων Στάθμη 2, Π.Φ. 2

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
1001	0.043	0.315	0.037	0.007	0.001	0.004
1002	0.066	0.321	0.277	0.008	0.001	0.002
1003	0.073	0.197	0.039	0.004	0.002	0.000
1004	0.058	0.181	0.141	0.001	0.001	0.001
1005	0.062	0.088	0.041	0.002	0.000	0.000
1006	0.078	0.119	0.023	0.001	0.000	0.000
1007	0.103	0.149	0.021	0.002	0.001	0.001
1008	0.079	0.305	0.121	0.004	0.002	0.001
1009	0.078	0.169	0.023	0.001	0.001	0.001
1010	0.111	0.156	0.119	0.005	0.002	0.001
1011	0.099	0.137	0.027	0.002	0.000	0.001
1012	0.078	0.156	0.017	0.000	0.001	0.001

Μετατοπίσεις Ελεύθερων Κόμβων Στάθμη 3, Π.Φ. 2

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
1001	0.166	1.162	0.029	0.009	0.002	0.003
1002	0.160	1.158	0.305	0.009	0.001	0.003
1004	0.623	0.917	0.236	0.003	0.001	0.002
1005	0.616	1.033	0.211	0.000	0.001	0.002

Μετατοπίσεις Ελεύθερων Κόμβων Στάθμη 4, Π.Φ. 2

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
1001	0.494	2.335	1.370	0.009	0.046	0.004
1002	0.604	2.342	1.256	0.012	0.017	0.005
1003	1.298	0.841	0.102	0.001	0.161	0.005

Μετατοπίσεις Ελεύθερων Κόμβων Στάθμη 5, Π.Φ. 2

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
1001	2.718	4.291	1.379	0.006	0.017	0.023
1002	0.636	4.287	1.270	0.010	0.014	0.023
1004	4.534	4.290	0.408	0.015	0.006	0.023
1005	5.066	5.757	0.555	0.011	0.006	0.021

Μετατοπίσεις Ελεύθερων Κόμβων Στάθμη 1, Π.Φ. 3

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
1001	0.001	0.001	0.118	0.003	0.002	0.000
1002	0.001	0.001	0.203	0.003	0.002	0.000
1004	0.007	0.004	0.052	0.000	0.000	0.000
1005	0.007	0.001	0.017	0.000	0.000	0.000
1006	0.006	0.002	0.030	0.000	0.000	0.000
1007	0.005	0.001	0.017	0.000	0.000	0.000
1008	0.004	0.001	0.043	0.000	0.000	0.000

Μετατοπίσεις Ελεύθερων Κόμβων Στάθμη 2, Π.Φ. 3

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
1001	0.116	0.102	0.118	0.003	0.003	0.001

1002	0.162	0.104	0.224	0.003	0.003	0.003
1003	0.250	0.162	0.067	0.003	0.006	0.000
1004	0.135	0.144	0.072	0.000	0.001	0.000
1005	0.133	0.063	0.021	0.001	0.000	0.000
1006	0.176	0.050	0.021	0.001	0.001	0.000
1007	0.232	0.090	0.067	0.001	0.002	0.002
1008	0.186	0.065	0.076	0.002	0.002	0.002
1009	0.274	0.112	0.086	0.002	0.002	0.000
1010	0.312	0.084	0.301	0.003	0.004	0.001
1011	0.247	0.089	0.041	0.001	0.001	0.000
1012	0.258	0.103	0.056	0.000	0.002	0.000

Μετατοπίσεις Ελεύθερων Κόμβων Στάθμη 3, Π.Φ. 3

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
1001	0.490	0.237	0.107	0.004	0.004	0.002
1002	0.456	0.231	0.239	0.004	0.002	0.001
1004	1.409	0.419	0.189	0.004	0.003	0.001
1005	1.394	0.329	0.064	0.001	0.003	0.001

Μετατοπίσεις Ελεύθερων Κόμβων Στάθμη 4, Π.Φ. 3

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
1001	1.979	0.424	1.062	0.005	0.141	0.003
1002	2.289	0.433	0.805	0.008	0.139	0.003
1003	4.988	0.786	0.202	0.002	0.515	0.004

Μετατοπίσεις Ελεύθερων Κόμβων Στάθμη 5, Π.Φ. 3

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
1001	9.552	0.660	1.082	0.004	0.042	0.005
1002	9.820	0.667	0.822	0.007	0.045	0.004
1004	9.302	0.646	0.390	0.011	0.005	0.005
1005	8.778	0.773	0.486	0.005	0.002	0.009

Μετατοπίσεις Ελεύθερων Κόμβων Στάθμη 1, Π.Φ. 8

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
1001	0.000	-0.000	-0.150	-0.000	-0.000	-0.000
1002	0.000	-0.000	-0.152	-0.000	-0.000	-0.000
1004	-0.000	-0.000	-0.062	-0.000	0.000	-0.000
1005	-0.001	-0.001	-0.071	-0.000	0.000	-0.000
1006	-0.001	-0.001	-0.092	-0.000	0.000	-0.000
1007	-0.001	-0.002	-0.109	-0.000	0.000	-0.000
1008	-0.001	-0.001	-0.122	-0.000	0.000	-0.000

Μετατοπίσεις Ελεύθερων Κόμβων Στάθμη 2, Π.Φ. 8

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
1001	-0.006	-0.004	-0.155	0.000	-0.000	0.000
1002	0.008	-0.004	-0.152	0.000	-0.000	-0.001
1003	0.017	-0.011	-0.199	0.001	0.000	-0.000
1004	0.013	-0.007	-0.069	0.000	0.000	-0.000
1005	0.013	-0.005	-0.082	0.001	0.000	0.000
1006	0.014	-0.006	-0.098	0.000	0.000	0.000
1007	0.012	-0.002	-0.115	-0.002	0.000	0.000

1008	0.013	-0.032	-0.155	0.001	0.001	-0.000
1009	0.008	-0.005	-0.085	0.000	-0.001	0.000
1010	0.009	-0.009	-0.161	-0.000	0.000	0.000
1011	0.009	0.015	-0.193	0.001	0.000	-0.000
1012	0.008	0.009	-0.086	-0.001	-0.001	-0.000

Μετατοπίσεις Ελεύθερων Κόμβων Στάθμη 3, Π.Φ. 8

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
1001	-0.004	-0.053	-0.159	0.000	0.000	0.000
1002	-0.001	-0.052	-0.149	0.000	-0.000	-0.000
1004	0.010	-0.189	-0.239	-0.002	0.005	-0.000
1005	0.019	-0.198	-0.240	-0.001	-0.005	0.000

Μετατοπίσεις Ελεύθερων Κόμβων Στάθμη 4, Π.Φ. 8

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
1001	0.042	-0.096	-0.988	0.004	0.002	-0.000
1002	0.027	-0.095	-0.753	-0.007	0.000	-0.000
1003	0.048	-0.032	-0.104	-0.000	0.000	-0.000

Μετατοπίσεις Ελεύθερων Κόμβων Στάθμη 5, Π.Φ. 8

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
1001	0.052	0.006	-0.980	0.003	-0.004	-0.001
1002	-0.010	0.015	-0.745	-0.006	-0.002	-0.001
1004	0.096	0.000	-0.413	0.009	-0.001	-0.001
1005	0.110	-0.090	-0.168	0.001	-0.000	-0.001

Μετατοπίσεις Ελεύθερων Κόμβων Στάθμη 1, Π.Φ. 11

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
1001	0.000	-0.000	-0.458	-0.002	-0.001	-0.000
1002	0.001	-0.000	-0.516	-0.002	-0.001	-0.000
1004	-0.001	-0.001	-0.314	-0.000	0.000	-0.000
1005	-0.001	-0.000	-0.333	-0.000	0.000	-0.000
1006	-0.001	-0.001	-0.344	-0.000	0.000	-0.000
1007	-0.002	-0.000	-0.375	-0.000	0.000	-0.000
1008	-0.001	-0.000	-0.408	-0.000	0.000	-0.000

Μετατοπίσεις Ελεύθερων Κόμβων Στάθμη 2, Π.Φ. 11

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
1001	-0.032	0.052	-0.472	-0.001	-0.001	-0.000
1002	0.006	0.053	-0.522	-0.001	-0.001	-0.003
1003	0.003	0.035	-1.653	0.158	0.003	0.000
1004	0.009	0.033	-0.335	-0.000	0.000	-0.000
1005	0.010	0.016	-0.363	0.001	0.000	-0.000
1006	0.010	0.022	-0.375	0.000	0.000	0.000
1007	0.008	0.038	-0.410	-0.000	0.001	0.000
1008	0.015	-0.020	-0.494	0.003	0.002	-0.000
1009	-0.007	0.039	-0.283	0.001	-0.003	-0.000
1010	-0.006	0.030	-0.503	-0.003	0.000	0.000

1011	0.002	0.062	-0.645	0.002	0.001	-0.000
1012	-0.002	0.057	-0.292	-0.003	-0.003	-0.000

Μετατοπίσεις Ελεύθερων Κόμβων Στάθμη 3, Π.Φ. 11

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
1001	-0.047	0.022	-0.482	-0.001	-0.001	0.000
1002	-0.037	0.024	-0.512	-0.001	-0.002	0.000
1004	-0.039	0.032	-0.754	0.002	0.013	-0.000
1005	-0.039	0.012	-0.726	0.006	-0.011	-0.000

Μετατοπίσεις Ελεύθερων Κόμβων Στάθμη 4, Π.Φ. 11

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
1001	-0.025	0.003	-4.542	0.020	0.012	-0.000
1002	-0.061	-0.007	-3.368	-0.035	0.003	-0.000
1003	-0.013	0.096	-0.745	-0.001	-0.000	-0.000

Μετατοπίσεις Ελεύθερων Κόμβων Στάθμη 5, Π.Φ. 11

A/A	ΔX	ΔY	ΔZ	ΘX	ΘY	ΘZ
	[mm]	[mm]	[mm]	[°]	[°]	[°]
1001	-0.206	0.519	-4.569	0.014	-0.035	-0.002
1002	-0.476	0.557	-3.401	-0.031	-0.024	-0.003
1004	-0.013	0.493	-1.789	0.042	-0.014	-0.002
1005	0.060	0.099	-0.909	-0.015	0.004	-0.002

Επίλυση - Εντατικά Μεγέθη

Πεδίο		Περιγραφή
A/A		Αύξων αριθμός στοιχείου
Mmax (kNm)		Μέγιστη ροπή
MY (kNm)	Αρχ	Ροπή κατά τον άξονα Y στην αρχή του στοιχείου
	Τέλ	Ροπή κατά τον άξονα Y στο τέλος του στοιχείου
MZ (kNm)	Αρχ	Ροπή κατά τον άξονα Z στην αρχή του στοιχείου
	Τέλ	Ροπή κατά τον άξονα Z στο τέλος του στοιχείου
QZ (kN)	Αρχ	Τέμνουσα κατά τον άξονα Z στην αρχή του στοιχείου
	Τέλ	Τέμνουσα κατά τον άξονα Z στο τέλος του στοιχείου
QY (kN)	Αρχ	Τέμνουσα κατά τον άξονα Y στην αρχή του στοιχείου
	Τέλ	Τέμνουσα κατά τον άξονα Y στο τέλος του στοιχείου
MX (kNm)	Αρχ	Ροπή κατά τον άξονα X στην αρχή του στοιχείου
	Τέλ	Ροπή κατά τον άξονα X στο τέλος του στοιχείου
N (kN)	Αρχ	Αξονική στην αρχή του στοιχείου
	Τέλ	Αξονική στο τέλος του στοιχείου

Εντατικά Μεγέθη Υποστυλωμάτων Στάθμης 1, Π.Φ. 1

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.04	-0.04
2	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.03	-0.03
3	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.04	-0.04
4	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.05	-0.05
5	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.05	-0.05
6	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.04	-0.04
7	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.06	-0.06
8	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.02	-0.02
9	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.02	-0.02

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

10	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.03	-0.03
11	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.03	-0.03
12	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.03	-0.03
13	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.03	-0.03
14	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.03	-0.03
15	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.03	-0.03
16	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.03	-0.03
17	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.02	-0.02
18	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.02	-0.02
19	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.02	-0.02
20	0.00	0.00	0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.03	-0.03
21	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.02	-0.02
22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
23	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
24	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
25	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
26	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
27	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.01	-0.01
28	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.01	-0.01
29	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.01	-0.01
30	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.01	-0.01
31	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.02	-0.02
32	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.02	-0.02
33	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
34	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
35	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.01	-0.01
36	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
37	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
38	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
39	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
40	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
41	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.02	-0.02
42	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.02	-0.02
43	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.03	-0.03
44	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.03	-0.03
45	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.03	-0.03
46	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.03	-0.03
47	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.03	-0.03
48	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.03	-0.03
49	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.03	-0.03
50	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.03	-0.03
51	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.04	-0.04
52	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.02	-0.02
53	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.02	-0.02
54	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.02	-0.02
55	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.03	-0.03
56	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.03	-0.03
57	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.03	0.03
58	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.03	-0.03
59	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.02	-0.02
60	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.02	-0.02
61	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.02	-0.02
62	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.02	-0.02
63	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.02	-0.02
64	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.04	-0.04
65	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.03	-0.03
66	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.03	-0.03
67	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.03	-0.03
68	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.03	-0.03
69	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.02	-0.02
70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.01	-0.01
71	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.02	-0.02
72	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.03	-0.03

73	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.03	-0.03
74	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.03	-0.03
75	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.02	-0.02
76	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.02	-0.02
77	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.02	-0.02
78	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.02	-0.02
79	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.03	-0.03
80	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.02	-0.02
81	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.02	-0.02
82	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.03	-0.03
83	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.03	-0.03
84	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.03	-0.03
88	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.03	-0.03
89	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.03	-0.03
90	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.02	-0.02

Εντατικά Μεγέθη Υποστυλωμάτων Στάθμης 2, Π.Φ. 1

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	0.00	3.14	2.01	10.20	7.24	-1.89	-1.89	4.93	4.93	0.04	0.04	-108.78	-108.78
2	0.00	2.72	2.29	32.44	23.16	-0.71	-0.71	15.47	15.47	0.07	0.07	-313.70	-313.70
3	0.00	3.72	2.91	25.22	18.89	-1.36	-1.36	10.56	10.56	0.04	0.04	-381.61	-381.61
4	0.00	1.98	1.53	23.57	18.01	-0.74	-0.74	9.28	9.28	-0.00	-0.00	-473.84	-473.84
5	0.00	-2.53	-1.88	28.89	21.69	1.08	1.08	11.99	11.99	-0.03	-0.03	-460.91	-460.91
6	0.00	-0.41	-0.32	21.31	15.81	0.15	0.15	9.16	9.16	-0.04	-0.04	-555.37	-555.37
7	0.00	3.04	2.99	18.08	13.20	-0.08	-0.08	8.14	8.14	-0.06	-0.06	-499.27	-499.27
8	0.00	-1.08	-7.53	86.20	-73.22	-1.79	-1.79	44.28	44.28	0.03	0.03	-320.07	-320.07
9	0.00	7.47	-11.06	-100.34	132.56	-5.15	-5.15	-64.69	-64.69	0.17	0.17	-333.52	-333.52
10	0.00	11.64	-11.92	113.20	236.86	-6.54	-6.54	-34.35	-34.35	0.46	0.46	-1368.14	-1368.14
11	0.00	8.77	3.81	76.42	37.31	-1.38	-1.38	10.86	10.86	0.34	0.34	-797.17	-797.17
12	0.00	0.15	0.65	-54.40	36.63	0.14	0.14	-25.29	-25.29	0.20	0.20	-587.84	-587.84
13	0.00	11.13	-9.62	-40.01	28.40	-5.76	-5.76	-19.00	-19.00	0.17	0.17	-443.69	-443.69
14	0.00	4.08	-5.15	125.31	-53.55	-2.56	-2.56	49.68	49.68	0.08	0.08	-459.27	-459.27
15	0.00	3.76	-6.55	-50.44	47.26	-2.22	-2.22	-21.01	-21.01	-0.10	-0.10	-504.58	-504.58
16	0.00	0.51	1.04	114.95	-76.74	0.10	0.10	35.17	35.17	-0.09	-0.09	-629.44	-629.44
17	0.00	0.95	0.82	25.90	-52.23	-0.02	-0.02	14.08	14.08	0.02	0.02	-501.25	-501.25
18	0.00	1.20	-1.02	137.94	-120.52	-0.35	-0.35	40.39	40.39	0.01	0.01	-733.25	-733.25
19	0.00	-1.77	-2.17	189.63	126.35	-0.19	-0.19	30.13	30.13	-0.55	-0.55	-883.27	-883.27
20	0.00	-14.81	5.04	62.98	-51.46	5.51	5.51	31.79	31.79	0.02	0.02	-309.66	-309.66
21	0.00	-9.62	0.32	26.31	-55.56	2.76	2.76	22.74	22.74	0.01	0.01	-251.04	-251.04
22	0.00	-8.97	14.29	2.52	-15.73	6.46	6.46	5.07	5.07	0.01	0.01	-167.56	-167.56
23	0.00	-2.72	3.87	-4.27	5.47	1.83	1.83	-2.71	-2.71	0.00	0.00	-186.37	-186.37
24	0.00	-19.93	34.82	-6.14	7.87	15.21	15.21	-3.89	-3.89	-0.01	-0.01	-155.56	-155.56
25	0.00	0.73	-1.33	9.34	-16.12	-0.57	-0.57	7.07	7.07	-0.00	-0.00	-160.52	-160.52
26	0.00	0.40	-0.05	4.23	-5.29	-0.13	-0.13	2.65	2.65	-0.00	-0.00	-170.30	-170.30
27	0.00	1.30	-0.33	6.24	-6.55	-0.35	-0.35	2.75	2.75	-0.01	-0.01	-206.32	-206.32
28	0.00	0.39	-0.06	7.21	-5.82	-0.08	-0.08	2.39	2.39	0.00	0.00	-207.73	-207.73
29	0.00	4.09	-0.29	6.13	-6.35	-0.79	-0.79	2.25	2.25	0.01	0.01	-228.20	-228.20
30	0.00	3.79	10.63	234.37	-284.99	1.07	1.07	81.15	81.15	0.03	0.03	-1358.58	-1358.58
31	0.00	4.11	-0.45	-50.09	77.84	-2.17	-2.17	-60.92	-60.92	0.01	0.01	-583.44	-583.44
32	0.00	-8.10	1.34	1.09	14.80	2.62	2.62	-3.81	-3.81	0.00	0.00	-304.23	-304.23
33	0.00	-9.10	13.60	15.18	-9.07	6.30	6.30	6.74	6.74	0.00	0.00	-196.39	-196.39
34	0.00	-2.39	3.71	28.89	-31.69	1.70	1.70	16.83	16.83	0.00	0.00	-222.53	-222.53
35	0.00	-13.52	43.71	73.16	-46.68	15.90	15.90	33.29	33.29	0.05	0.05	-166.06	-166.06
36	0.00	0.98	-1.55	21.51	-11.05	-0.70	-0.70	9.04	9.04	0.01	0.01	-166.95	-166.95
37	0.00	0.90	-0.21	35.55	-36.04	-0.31	-0.31	19.89	19.89	0.00	0.00	-229.00	-229.00
38	0.00	1.04	-0.25	24.09	-23.97	-0.28	-0.28	10.34	10.34	0.01	0.01	-249.28	-249.28
39	0.00	0.00	0.03	13.73	-15.06	0.00	0.00	5.28	5.28	0.01	0.01	-202.87	-202.87
40	0.00	4.35	-0.21	13.65	-13.42	-0.82	-0.82	4.88	4.88	0.00	0.00	-212.57	-212.57

41	0.00	2.00	8.01	286.02	-236.23	0.94	0.94	81.60	81.60	0.04	0.04	-1554.02	-1554.02
42	0.00	-1.41	1.84	28.85	19.41	1.55	1.55	4.49	4.49	0.07	0.07	-593.18	-593.18
43	0.00	0.46	-1.79	32.10	-23.17	-0.62	-0.62	15.35	15.35	0.07	0.07	-119.29	-119.29
44	0.00	2.13	-2.44	117.60	-85.16	-1.27	-1.27	56.32	56.32	0.06	0.06	-215.53	-215.53
45	0.00	-2.43	-0.10	477.08	-345.98	0.65	0.65	228.63	228.63	0.31	0.31	-486.60	-486.60
46	0.00	-8.49	8.17	451.11	-337.98	4.63	4.63	219.19	219.19	0.58	0.58	-473.39	-473.39
47	0.00	-7.71	7.31	453.20	-286.28	4.17	4.17	205.41	205.41	0.31	0.31	-448.65	-448.65
48	0.00	-5.72	5.07	379.10	-244.76	3.00	3.00	173.30	173.30	0.27	0.27	-420.90	-420.90
49	0.00	1.52	-3.91	450.40	-388.85	-1.51	-1.51	233.12	233.12	0.27	0.27	-354.25	-354.25
50	0.00	-0.22	-1.41	392.96	-379.90	-0.26	-0.26	166.21	166.21	0.24	0.24	-307.38	-307.38
51	0.00	-4.93	4.29	257.67	-292.33	1.69	1.69	100.92	100.92	0.08	0.08	-300.63	-300.63
52	0.00	-4.20	6.65	293.70	-280.61	1.95	1.95	103.48	103.48	-0.03	-0.03	-299.64	-299.64
53	0.00	-5.39	5.06	356.71	-250.98	1.63	1.63	94.95	94.95	-0.02	-0.02	-450.30	-450.30
54	0.00	-0.94	-0.60	38.42	-0.78	0.16	0.16	18.67	18.67	-1.39	-1.39	-306.68	-306.68
55	0.00	374.65	-30.28	26.06	-10.22	-112.48	-112.48	10.08	10.08	0.63	0.63	-185.82	-185.82
56	0.00	-7.76	3.02	753.53	-73.00	2.99	2.99	229.59	229.59	0.09	0.09	-411.36	-411.36
57	0.00	40.23	-39.04	12.76	-17.38	-14.28	-14.28	5.43	5.43	0.23	0.23	-315.63	-315.63
58	0.00	89.31	-13.42	1.56	-5.71	-28.54	-28.54	2.02	2.02	0.09	0.09	-148.31	-148.31
59	0.00	7.17	-74.98	21.82	-14.28	-39.12	-39.12	17.19	17.19	-1.41	-1.41	-334.84	-334.84
60	0.00	2.84	-2.70	157.22	-112.43	-2.64	-2.64	128.40	128.40	0.68	0.68	-159.46	-159.46
61	0.00	-34.34	28.73	25.89	-20.55	30.03	30.03	22.11	22.11	-0.73	-0.73	-307.17	-307.17
62	0.00	-232.76	6.82	24.66	-9.24	114.09	114.09	16.14	16.14	-2.11	-2.11	-281.00	-281.00
63	0.00	-103.92	99.86	40.25	-42.65	45.79	45.79	18.63	18.63	0.06	0.06	-585.22	-585.22
64	0.00	-30.54	29.48	40.31	-43.28	12.91	12.91	17.98	17.98	0.17	0.17	-533.71	-533.71
65	0.00	-45.12	39.78	55.61	-55.16	23.58	23.58	30.77	30.77	0.22	0.22	-467.62	-467.62
66	0.00	-43.80	59.49	38.92	-30.63	28.69	28.69	19.32	19.32	0.19	0.19	-307.95	-307.95
67	0.00	-113.55	85.88	31.97	-23.35	55.40	55.40	15.37	15.37	0.24	0.24	-289.78	-289.78
68	0.00	-112.77	79.70	28.97	-23.50	53.46	53.46	14.58	14.58	0.31	0.31	-319.08	-319.08
69	0.00	1.76	-1.10	11.36	-14.70	-1.36	-1.36	12.41	12.41	-0.06	-0.06	-69.41	-69.41
70	0.00	1.38	0.60	77.14	-16.96	-0.37	-0.37	44.81	44.81	0.08	0.08	-102.52	-102.52
71	0.00	-13.64	6.01	301.09	-20.08	9.36	9.36	152.94	152.94	-0.06	-0.06	-92.19	-92.19
72	0.00	-32.16	11.23	219.60	-99.09	12.05	12.05	88.52	88.52	0.14	0.14	-551.94	-551.94
73	0.00	-15.09	0.46	184.07	-136.88	4.32	4.32	89.15	89.15	0.07	0.07	-494.00	-494.00
74	0.00	-12.58	-1.77	263.96	-302.76	3.00	3.00	157.42	157.42	0.05	0.05	-634.12	-634.12
75	0.00	0.52	-3.19	240.24	-238.31	-1.03	-1.03	132.93	132.93	-0.14	-0.14	-329.56	-329.56
76	0.00	-157.39	94.92	-13.35	10.68	70.09	70.09	-6.67	-6.67	-0.72	-0.72	-265.21	-265.21
77	0.00	208.76	-100.38	12.71	-0.48	-85.87	-85.87	3.66	3.66	0.90	0.90	-224.91	-224.91
78	0.00	390.60	-245.56	13.62	-12.48	-176.71	-176.71	7.25	7.25	0.94	0.94	-188.24	-188.24
79	0.00	-89.19	64.35	17.89	-15.76	42.65	42.65	9.35	9.35	0.29	0.29	-293.45	-293.45
80	0.00	14.35	-0.99	18.68	-15.18	-2.76	-2.76	6.10	6.10	0.03	0.03	-263.14	-263.14
81	0.00	86.29	-8.13	5.35	-6.89	-21.22	-21.22	2.75	2.75	-0.05	-0.05	-866.65	-866.65
82	0.00	77.98	-48.67	23.67	-16.86	-35.18	-35.18	11.26	11.26	0.19	0.19	-729.65	-729.65
83	0.00	8.31	-34.11	-1.38	1.51	-11.78	-11.78	-0.80	-0.80	0.09	0.09	-573.55	-573.55
84	0.00	74.10	-91.65	-1.39	0.92	-46.04	-46.04	-0.64	-0.64	0.09	0.09	-681.82	-681.82
88	0.00	-9.28	-4.47	6.51	-5.25	1.34	1.34	3.27	3.27	0.05	0.05	-164.64	-164.64
89	0.00	53.30	-71.31	10.99	-10.51	-34.61	-34.61	5.97	5.97	0.14	0.14	-454.86	-454.86
90	0.00	-1.52	2.52	7.62	-5.27	0.63	0.63	2.01	2.01	-0.00	-0.00	-184.99	-184.99

Εντατικά Μεγέθη Υποστυλωμάτων Στάθμης 3, Π.Φ. 1

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	0.00	2.01	-7.08	7.24	-16.45	-1.89	-1.89	4.93	4.93	0.04	0.04	-106.98	-106.98
2	0.00	2.29	-1.11	23.16	-51.09	-0.71	-0.71	15.47	15.47	0.07	0.07	-311.30	-311.30
3	0.00	2.91	-3.63	18.89	-31.81	-1.36	-1.36	10.56	10.56	0.04	0.04	-379.21	-379.21
4	0.00	1.53	-2.05	18.01	-26.53	-0.74	-0.74	9.28	9.28	-0.00	-0.00	-471.44	-471.44
5	0.00	-1.88	3.29	21.69	-35.85	1.08	1.08	11.99	11.99	-0.03	-0.03	-458.51	-458.51
6	0.00	-0.32	0.39	15.81	-28.18	0.15	0.15	9.16	9.16	-0.04	-0.04	-552.97	-552.97
7	0.00	2.99	2.63	13.20	-25.87	-0.08	-0.08	8.14	8.14	-0.06	-0.06	-496.27	-496.27
8	0.00	-5.74	13.27	50.64	-37.97	3.96	3.96	18.46	18.46	0.37	0.37	-356.71	-356.71

9	0.00	-0.03	-0.07	74.83	117.94	-0.01	-0.01	-8.98	-8.98	0.44	0.44	-199.08	-199.08
10	0.00	-14.25	12.46	196.21	-119.82	5.56	5.56	65.84	65.84	0.71	0.71	-1182.01	-1182.01
11	0.00	-35.00	28.12	104.05	-51.41	13.15	13.15	32.39	32.39	0.54	0.54	-650.26	-650.26
12	0.00	-11.21	18.31	170.76	-95.49	6.15	6.15	55.47	55.47	0.09	0.09	-617.72	-617.72
13	0.00	2.14	-1.64	99.34	-102.27	-0.79	-0.79	42.00	42.00	0.07	0.07	-421.44	-421.44
14	0.00	5.49	-4.92	57.29	-59.64	-2.17	-2.17	24.36	24.36	-0.03	-0.03	-422.92	-422.92
15	0.00	23.03	-28.24	-0.71	36.37	-13.67	-13.67	-9.89	-9.89	-0.11	-0.11	-524.85	-524.85
16	0.00	-4.69	18.98	73.07	22.02	8.02	8.02	17.30	17.30	-0.24	-0.24	-869.93	-869.93
17	0.00	19.38	-27.48	93.72	78.80	-25.33	-25.33	8.07	8.07	-1.21	-1.21	-605.15	-605.15
18	0.00	38.05	-3.84	78.88	-35.01	-41.88	-41.88	113.89	113.89	-1.21	-1.21	-939.94	-939.94
19	0.00	8.15	-5.98	127.14	-104.39	-2.94	-2.94	48.24	48.24	0.15	0.15	-871.04	-871.04
20	0.00	-0.10	2.89	48.22	-46.82	0.62	0.62	19.80	19.80	-0.08	-0.08	-177.67	-177.67
30	0.00	11.47	-11.04	14.67	-178.09	-22.51	-22.51	192.76	192.76	-0.08	-0.08	-1136.43	-1136.43
31	0.00	2.00	-2.52	106.97	-129.12	-0.94	-0.94	49.19	49.19	-0.02	-0.02	-601.82	-601.82
41	0.00	8.70	-8.69	0.54	-55.11	-17.39	-17.39	55.65	55.65	0.08	0.08	-1320.52	-1320.52
42	0.00	3.42	-2.84	47.91	-30.29	-1.30	-1.30	16.29	16.29	-0.03	-0.03	-600.87	-600.87
43	0.00	0.37	-0.75	14.35	-13.85	-0.23	-0.23	5.87	5.87	-0.15	-0.15	-114.84	-114.84
44	0.00	-0.26	-0.26	2.84	-0.81	0.00	0.00	0.76	0.76	-0.24	-0.24	-146.91	-146.91
45	0.00	4.20	-3.45	-297.51	278.12	-1.59	-1.59	-119.92	-119.92	-0.56	-0.56	-389.12	-389.12
46	0.00	6.82	-10.26	-238.22	179.78	-3.56	-3.56	-87.09	-87.09	0.37	0.37	-336.57	-336.57
47	0.00	-1.66	1.71	-252.91	98.11	0.70	0.70	-73.13	-73.13	-0.16	-0.16	-168.95	-168.95
48	0.00	1.18	-1.17	-206.06	60.12	-0.49	-0.49	-55.46	-55.46	-0.38	-0.38	-143.43	-143.43
49	0.00	5.87	-4.54	-159.03	54.99	-2.17	-2.17	-44.59	-44.59	-0.23	-0.23	-191.45	-191.45
50	0.00	4.11	-3.56	-167.19	75.53	-2.04	-2.04	-64.73	-64.73	-0.36	-0.36	-254.61	-254.61
51	0.00	-2.13	3.09	-193.28	127.68	1.77	1.77	-108.80	-108.80	0.25	0.25	-361.50	-361.50
52	0.00	-9.17	11.00	-153.05	68.72	10.90	10.90	-119.88	-119.88	2.82	2.82	-237.86	-237.86
53	0.00	21.36	-16.05	-56.43	93.93	-37.42	-37.42	-150.36	-150.36	3.55	3.55	-544.62	-544.62
54	0.00	-0.58	-2.36	28.74	-9.16	-0.37	-0.37	7.89	7.89	0.62	0.62	-317.04	-317.04
59	0.00	-125.15	-13.95	-4.49	7.04	23.17	23.17	-2.40	-2.40	0.12	0.12	-259.39	-259.39
60	0.00	-3.03	2.10	43.35	-76.67	1.07	1.07	25.00	25.00	-0.18	-0.18	-58.50	-58.50
61	0.00	-20.05	38.24	-0.97	1.00	12.15	12.15	-0.41	-0.41	0.16	0.16	-109.20	-109.20
63	0.00	-50.27	84.59	-15.96	12.28	45.71	45.71	-9.57	-9.57	0.55	0.55	-351.83	-351.83
64	0.00	8.08	-16.95	-10.46	7.06	-6.68	-6.68	-4.67	-4.67	0.09	0.09	-379.99	-379.99
65	0.00	25.48	-28.15	-8.70	4.26	-11.17	-11.17	-2.70	-2.70	-0.09	-0.09	-349.52	-349.52
66	0.00	22.93	-31.14	-19.83	10.24	-11.26	-11.26	-6.26	-6.26	-0.24	-0.24	-409.99	-409.99
67	0.00	31.50	8.77	-18.17	10.32	-4.74	-4.74	-5.94	-5.94	-0.40	-0.40	-392.58	-392.58
68	0.00	33.38	-0.27	-10.02	5.28	-7.01	-7.01	-3.19	-3.19	0.19	0.19	-389.57	-389.57
72	0.00	4.01	0.72	222.63	-221.82	-0.69	-0.69	92.59	92.59	-0.08	-0.08	-399.26	-399.26
73	0.00	1.47	4.03	247.35	-241.11	0.53	0.53	101.76	101.76	-0.10	-0.10	-374.61	-374.61
74	0.00	-10.54	17.90	634.21	-458.81	5.92	5.92	227.71	227.71	-0.14	-0.14	-602.50	-602.50
79	0.00	98.30	-103.94	-8.07	8.41	-42.13	-42.13	-3.43	-3.43	-0.13	-0.13	-249.85	-249.85
80	0.00	-73.00	35.22	-20.42	17.25	58.50	58.50	-20.36	-20.36	1.82	1.82	-234.15	-234.15
81	0.00	26.99	62.76	14.15	-17.51	12.13	12.13	10.73	10.73	-0.29	-0.29	-603.84	-603.84
82	0.00	-59.55	107.97	17.60	-20.83	34.90	34.90	8.01	8.01	0.03	0.03	-481.88	-481.88
83	0.00	29.40	-20.82	8.23	-8.85	-10.46	-10.46	3.56	3.56	-0.00	-0.00	-456.61	-456.61
84	0.00	87.54	-96.91	7.68	-9.70	-38.43	-38.43	3.62	3.62	-0.11	-0.11	-412.09	-412.09
88	0.00	3.47	-9.04	1.14	-0.97	-2.61	-2.61	0.44	0.44	-0.16	-0.16	-148.94	-148.94
89	0.00	7.93	-71.80	-3.94	5.30	-16.61	-16.61	-1.93	-1.93	-0.48	-0.48	-419.06	-419.06
90	0.00	15.22	-12.77	-6.09	6.79	-27.99	-27.99	-12.89	-12.89	-0.01	-0.01	-193.14	-193.14

Εντατικά Μεγέθη Υποστυλωμάτων Στάθμης 4, Π.Φ. 1

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
3	0.00	13.46	-25.30	12.52	-7.92	-8.81	-8.81	4.65	4.65	-0.02	-0.02	-134.73	-134.73
4	0.00	0.44	4.09	10.03	-16.29	0.83	0.83	5.98	5.98	0.02	0.02	-261.24	-261.24
5	0.00	5.80	-9.50	25.49	-24.78	-3.48	-3.48	11.43	11.43	0.05	0.05	-232.61	-232.61
6	0.00	4.59	-0.70	28.40	-28.08	-1.20	-1.20	12.84	12.84	0.07	0.07	-341.52	-341.52
7	0.00	-2.94	6.33	33.47	-38.96	2.11	2.11	16.46	16.46	0.10	0.10	-373.08	-373.08
8	0.00	14.33	-26.41	0.84	-4.46	-9.26	-9.26	1.20	1.20	-0.25	-0.25	-128.38	-128.38

10	0.00	15.62	1.90	-677.66	-1055.42	-3.12	-3.12	85.86	85.86	-0.76	-0.76	-757.42	-757.42
11	0.00	26.90	-33.38	-109.59	-844.60	-13.70	-13.70	167.05	167.05	-0.56	-0.56	-455.76	-455.76
12	0.00	-7.53	-2.70	-194.18	-521.63	1.10	1.10	74.42	74.42	-0.10	-0.10	-585.17	-585.17
13	0.00	10.71	-10.88	58.22	-575.16	-4.91	-4.91	143.95	143.95	-0.01	-0.01	-828.67	-828.67
14	0.00	9.32	-8.74	9.65	-499.52	-4.11	-4.11	115.72	115.72	0.16	0.16	-805.16	-805.16
15	0.00	13.72	2.58	58.55	-705.49	-2.53	-2.53	173.65	173.65	0.42	0.42	-618.22	-618.22
16	0.00	-28.36	29.38	-60.37	-382.11	13.12	13.12	73.12	73.12	0.46	0.46	-997.01	-997.01
17	0.00	-6.77	23.32	107.12	-677.42	6.84	6.84	178.30	178.30	0.65	0.65	-642.39	-642.39
18	0.00	2.14	-23.99	-7.02	-47.37	-5.94	-5.94	9.17	9.17	0.43	0.43	-632.50	-632.50
19	0.00	-6.15	15.54	-88.96	32.69	4.93	4.93	-27.65	-27.65	0.16	0.16	-651.48	-651.48
20	0.00	2.48	-3.45	18.81	-21.95	-1.35	-1.35	9.26	9.26	0.15	0.15	-156.58	-156.58
30	0.00	-10.60	-11.86	48.52	-38.85	-0.29	-0.29	19.86	19.86	0.12	0.12	-874.01	-874.01
31	0.00	-2.55	5.74	63.47	-79.24	1.88	1.88	32.44	32.44	0.08	0.08	-466.05	-466.05
41	0.00	-8.44	-20.97	30.58	-58.51	-2.85	-2.85	20.25	20.25	0.10	0.10	-1065.73	-1065.73
42	0.00	-2.74	2.05	-16.16	-5.72	1.09	1.09	-2.37	-2.37	0.04	0.04	-405.83	-405.83
43	0.00	0.16	0.12	5.03	-3.25	-0.01	-0.01	1.88	1.88	0.24	0.24	-105.99	-105.99
45	0.00	7.46	-25.95	263.92	778.03	-7.59	-7.59	-116.84	-116.84	0.70	0.70	-385.30	-385.30
46	0.00	-31.41	45.45	-6.97	747.10	17.47	17.47	-171.38	-171.38	-0.54	-0.54	-621.32	-621.32
47	0.00	-14.57	14.94	-21.22	725.52	6.71	6.71	-169.71	-169.71	0.10	0.10	-369.76	-369.76
48	0.00	-13.25	11.85	-54.14	706.56	5.70	5.70	-172.89	-172.89	0.40	0.40	-408.44	-408.44
49	0.00	-9.31	9.46	-39.40	742.54	4.27	4.27	-177.71	-177.71	0.21	0.21	-425.23	-425.23
50	0.00	-0.64	-5.96	-6.34	727.93	-1.21	-1.21	-166.88	-166.88	0.19	0.19	-454.48	-454.48
51	0.00	-11.36	7.44	-7.22	658.87	4.27	4.27	-151.38	-151.38	-0.18	-0.18	-774.38	-774.38
52	0.00	-10.35	-5.83	-31.01	569.19	1.03	1.03	-136.41	-136.41	-1.01	-1.01	-475.11	-475.11
53	0.00	-14.78	6.38	-178.83	212.46	4.81	4.81	-88.93	-88.93	-0.66	-0.66	-507.29	-507.29
54	0.00	-21.99	41.70	-28.32	11.38	14.47	14.47	-9.02	-9.02	0.06	0.06	-317.69	-317.69
72	0.00	3.32	-2.56	59.33	-118.39	-1.93	-1.93	58.27	58.27	0.34	0.34	-295.21	-295.21
73	0.00	5.02	-5.22	95.59	-123.27	-3.36	-3.36	71.76	71.76	0.34	0.34	-283.47	-283.47
74	0.00	13.80	-17.50	22.42	-191.54	-7.12	-7.12	48.63	48.63	0.46	0.46	-386.25	-386.25
79	0.00	-123.36	-44.39	10.39	-1.53	17.95	17.95	2.71	2.71	0.07	0.07	73.67	73.67
80	0.00	-138.13	276.54	-1.17	12.98	94.24	94.24	-3.21	-3.21	-0.69	-0.69	74.18	74.18
81	0.00	-120.74	208.17	17.71	-48.85	74.75	74.75	15.13	15.13	0.36	0.36	-106.12	-106.12
82	0.00	76.45	-250.69	11.06	-39.23	-74.35	-74.35	11.43	11.43	-0.06	-0.06	121.77	121.77
83	0.00	97.69	-82.85	6.18	-44.14	-41.03	-41.03	11.44	11.44	0.06	0.06	128.37	128.37
84	0.00	151.86	-100.10	9.27	-44.21	-57.26	-57.26	12.15	12.15	0.18	0.18	147.32	147.32
88	0.00	-6.15	-12.79	1.49	0.73	-1.51	-1.51	0.17	0.17	0.34	0.34	-124.08	-124.08
89	0.00	-7.78	-73.75	10.87	-8.10	-14.99	-14.99	4.31	4.31	0.71	0.71	-357.33	-357.33
90	0.00	4.55	-20.43	-1.12	-5.23	-5.68	-5.68	0.94	0.94	0.03	0.03	-291.82	-291.82

Εντατικά Μεγέθη Υποστυλωμάτων Στάθμης 5, Π.Φ. 1

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
6	0.00	14.71	-20.46	18.67	-6.94	-8.47	-8.47	6.17	6.17	-0.07	-0.07	-144.76	-144.76
7	0.00	11.79	-18.77	35.92	-28.18	-7.36	-7.36	15.45	15.45	0.10	0.10	-241.83	-241.83
16	0.00	64.88	-100.74	622.89	-752.00	-39.91	-39.91	331.30	331.30	0.75	0.75	-437.58	-437.58
18	0.00	52.95	7.81	-53.12	21.88	-10.88	-10.88	-18.07	-18.07	0.76	0.76	-342.06	-342.06
19	0.00	14.25	-41.68	-102.38	76.84	-13.48	-13.48	-43.18	-43.18	0.33	0.33	-421.01	-421.01
30	0.00	-11.88	70.73	-9.49	8.01	19.91	19.91	-4.22	-4.22	0.12	0.12	-556.41	-556.41
31	0.00	5.22	-13.11	39.10	-42.97	-4.42	-4.42	19.78	19.78	0.25	0.25	-303.38	-303.38
41	0.00	-23.38	105.16	-275.65	255.07	30.98	30.98	-127.88	-127.88	0.58	0.58	-766.14	-766.14
42	0.00	1.02	-4.73	-4.59	0.82	-1.38	-1.38	-1.30	-1.30	0.13	0.13	-218.77	-218.77
51	0.00	-22.89	20.20	-351.00	374.49	10.38	10.38	-174.82	-174.82	0.21	0.21	-287.66	-287.66
53	0.00	-6.40	6.68	-13.12	14.89	3.15	3.15	-6.75	-6.75	0.05	0.05	-110.40	-110.40
54	0.00	-23.81	15.34	-10.31	5.70	9.43	9.43	-3.86	-3.86	0.09	0.09	-118.01	-118.01
90	0.00	8.08	16.47	-1.40	11.72	2.02	2.02	-3.16	-3.16	0.07	0.07	-190.56	-190.56

Εντατικά Μεγέθη Υποστυλωμάτων Στάθμης 6, Π.Φ. 1

A/A	Mmax	My	Mz	Qz	Qy	Mx	N
	[kNm]	[kNm]	[kNm]	[kN]	[kN]	[kNm]	[kN]

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
6	0.00	15.38	-20.51	-6.59	-23.45	-16.31	-16.31	7.66	7.66	0.23	0.23	-84.61	-84.61
7	0.00	-5.53	14.85	34.83	-39.17	9.26	9.26	33.64	33.64	-0.05	-0.05	-85.86	-85.86
18	0.00	-25.61	-25.84	55.48	-12.71	-0.11	-0.11	31.00	31.00	-0.21	-0.21	-166.33	-166.33
19	0.00	46.57	19.73	-76.13	71.52	-12.20	-12.20	-67.11	-67.11	-0.19	-0.19	-160.55	-160.55
30	0.00	-58.61	-0.12	29.72	-41.89	26.59	26.59	32.55	32.55	-0.08	-0.08	-157.51	-157.51
31	0.00	19.71	0.63	33.51	-65.69	-8.68	-8.68	45.09	45.09	-0.11	-0.11	-137.90	-137.90
41	0.00	-48.24	-19.89	-17.43	77.71	12.89	12.89	-43.24	-43.24	-0.07	-0.07	-133.48	-133.48
42	0.00	26.91	1.76	-8.81	78.25	-11.43	-11.43	-39.57	-39.57	-0.09	-0.09	-122.81	-122.81

Εντατικά Μεγέθη Υποστυλωμάτων Στάθμης 1, Π.Φ. 2

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.02	0.02
2	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
4	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
5	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
6	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.01	0.01
7	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.02	0.02
8	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.01	0.01
9	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
10	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
11	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
12	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.01	0.01
13	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
14	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
15	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
16	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
17	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
18	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
19	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
20	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
21	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
22	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
23	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
24	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
25	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
26	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
27	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
28	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
29	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
30	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
31	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
32	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
33	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
34	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
35	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
36	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
37	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
38	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
39	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
40	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
41	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
42	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
43	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.02	-0.02
44	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
45	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.01	-0.01
46	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.01	-0.01
47	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00

48	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
49	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
50	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.01	-0.01
51	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
52	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
53	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
54	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
55	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
56	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
57	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
58	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.01	0.01
59	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
60	0.00	-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
61	0.00	-0.00	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
62	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
63	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
64	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
65	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.01	-0.01
66	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
67	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
68	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.01	-0.01
69	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
70	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
71	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
72	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
73	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
74	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.01	0.01
75	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.01	0.01
76	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.01	0.01
77	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
78	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
79	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.01	-0.01
80	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
81	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
82	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
83	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
84	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
88	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.02	-0.02
89	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
90	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00

Εντατικά Μεγέθη Υποστυλωμάτων Στάθμης 2, Π.Φ. 2

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	0.00	-3.93	-3.07	-6.94	-5.38	1.43	1.43	-2.61	-2.61	-0.02	-0.02	5.46	5.46
2	0.00	-9.75	-7.61	-11.97	-9.18	3.57	3.57	-4.64	-4.64	-0.04	-0.04	11.17	11.17
3	0.00	-9.02	-7.10	-13.83	-10.60	3.19	3.19	-5.38	-5.38	-0.03	-0.03	37.99	37.99
4	0.00	-8.81	-6.94	-15.21	-11.68	3.12	3.12	-5.90	-5.90	-0.03	-0.03	51.32	51.32
5	0.00	-8.65	-6.82	-15.56	-12.15	3.04	3.04	-5.68	-5.68	-0.04	-0.04	36.67	36.67
6	0.00	-9.96	-7.77	-16.72	-13.18	3.65	3.65	-5.90	-5.90	-0.05	-0.05	78.63	78.63
7	0.00	-12.83	-10.23	-37.51	-29.12	4.34	4.34	-13.99	-13.99	-0.08	-0.08	156.63	156.63
8	0.00	4.14	-3.23	-69.66	56.67	-1.44	-1.44	-35.09	-35.09	-0.03	-0.03	141.45	141.45
9	0.00	-3.69	-2.55	-84.93	-85.97	-1.69	-1.69	5.38	5.38	-0.05	-0.05	-19.34	-19.34
10	0.00	-6.60	-3.19	-160.68	-185.20	1.95	1.95	13.89	13.89	-0.13	-0.13	48.85	48.85
11	0.00	-14.00	-5.98	-74.20	-33.77	4.76	4.76	-13.83	-13.83	-0.09	-0.09	53.44	53.44
12	0.00	-8.46	5.33	-26.82	-82.76	3.81	3.81	15.65	15.65	-0.06	-0.06	155.49	155.49
13	0.00	-8.71	5.63	-15.02	-50.27	3.98	3.98	10.33	10.33	-0.08	-0.08	-53.72	-53.72
14	0.00	-9.35	7.82	-28.08	-24.64	4.77	4.77	3.76	3.76	0.07	0.07	-54.48	-54.48
15	0.00	-13.32	8.85	-35.28	-5.80	4.77	4.77	-6.77	-6.77	-0.17	-0.17	-149.09	-149.09
16	0.00	-11.91	8.54	-47.12	-16.55	3.75	3.75	-6.45	-6.45	-0.17	-0.17	55.15	55.15

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

17	0.00	-15.50	9.76	-73.38	10.64	4.55	4.55	-14.79	-14.79	-0.12	-0.12	-203.96	-203.96
18	0.00	-5.03	-7.65	-174.70	136.48	0.97	0.97	-48.62	-48.62	-0.08	-0.08	192.34	192.34
19	0.00	-5.29	7.92	-256.64	-313.99	6.23	6.23	30.76	30.76	0.22	0.22	509.90	509.90
20	0.00	1.68	-2.36	-81.73	65.94	-1.01	-1.01	-41.02	-41.02	-0.04	-0.04	-22.97	-22.97
21	0.00	-1.69	1.36	-5.55	5.31	0.84	0.84	-3.02	-3.02	-0.01	-0.01	-3.71	-3.71
22	0.00	-1.75	1.32	-6.58	6.78	0.85	0.85	-3.71	-3.71	-0.01	-0.01	-5.38	-5.38
23	0.00	-2.80	3.14	-6.07	7.20	1.65	1.65	-3.69	-3.69	-0.01	-0.01	-17.89	-17.89
24	0.00	-43.26	7.47	-14.62	10.67	13.89	13.89	-7.02	-7.02	-0.11	-0.11	-5.07	-5.07
25	0.00	-1.79	0.96	-4.66	4.81	0.77	0.77	-2.63	-2.63	-0.02	-0.02	-2.74	-2.74
26	0.00	-1.98	0.25	-5.43	6.40	0.62	0.62	-3.29	-3.29	-0.01	-0.01	-23.21	-23.21
27	0.00	-1.07	0.13	-5.75	6.63	0.26	0.26	-2.66	-2.66	-0.01	-0.01	-45.70	-45.70
28	0.00	-1.10	0.13	-6.56	7.55	0.22	0.22	-2.59	-2.59	-0.01	-0.01	-41.22	-41.22
29	0.00	-1.68	0.22	-10.84	12.22	0.34	0.34	-4.15	-4.15	-0.01	-0.01	-89.56	-89.56
30	0.00	-6.07	9.53	-398.27	368.96	2.27	2.27	-119.88	-119.88	-0.08	-0.08	26.34	26.34
31	0.00	1.57	-1.57	-66.39	-155.94	-1.39	-1.39	44.06	44.06	0.08	0.08	-554.79	-554.79
32	0.00	1.97	-1.45	-3.52	3.61	-0.94	-0.94	-1.98	-1.98	-0.01	-0.01	4.53	4.53
33	0.00	2.14	-1.54	-5.84	6.36	-1.01	-1.01	-3.39	-3.39	-0.01	-0.01	6.71	6.71
34	0.00	2.86	-3.20	-4.67	5.02	-1.68	-1.68	-2.69	-2.69	-0.01	-0.01	9.42	9.42
35	0.00	43.15	-7.01	-12.64	7.01	-13.88	-13.88	-5.46	-5.46	-0.10	-0.10	3.23	3.23
36	0.00	1.68	-0.93	-3.57	2.84	-0.72	-0.72	-1.78	-1.78	-0.01	-0.01	1.21	1.21
37	0.00	1.41	-0.20	-3.99	3.82	-0.44	-0.44	-2.17	-2.17	-0.02	-0.02	6.08	6.08
38	0.00	0.90	-0.20	-4.21	4.23	-0.23	-0.23	-1.82	-1.82	-0.01	-0.01	13.49	13.49
39	0.00	-0.77	-0.14	-5.43	5.66	-0.16	-0.16	-2.03	-2.03	-0.01	-0.01	23.70	23.70
40	0.00	-1.53	0.20	-9.60	10.02	0.31	0.31	-3.53	-3.53	-0.02	-0.02	50.15	50.15
41	0.00	-7.40	13.05	-344.38	317.95	3.17	3.17	-103.49	-103.49	-0.10	-0.10	208.05	208.05
42	0.00	2.38	-1.56	-23.95	-51.96	-1.53	-1.53	13.37	13.37	-0.10	-0.10	109.34	109.34
43	0.00	8.60	-8.62	31.66	-25.63	-4.78	-4.78	15.91	15.91	-0.04	-0.04	-95.71	-95.71
44	0.00	7.60	-7.24	12.74	-13.64	-4.12	-4.12	6.01	6.01	-0.04	-0.04	-34.66	-34.66
45	0.00	16.05	-17.75	65.09	-152.60	-9.34	-9.34	33.54	33.54	-0.11	-0.11	-77.11	-77.11
46	0.00	12.51	-10.28	20.89	-32.47	-6.28	-6.28	9.45	9.45	-0.13	-0.13	35.82	35.82
47	0.00	11.29	-10.40	-22.69	-15.06	-6.02	-6.02	-9.49	-9.49	-0.06	-0.06	34.65	34.65
48	0.00	16.84	-14.44	-18.33	15.58	-8.69	-8.69	-9.36	-9.36	-0.09	-0.09	8.35	8.35
49	0.00	20.07	-18.39	-17.08	15.51	-10.68	-10.68	-9.03	-9.03	-0.14	-0.14	-9.97	-9.97
50	0.00	15.49	-14.13	-15.60	9.13	-6.37	-6.37	-5.23	-5.23	-0.16	-0.16	18.31	18.31
51	0.00	9.74	-10.39	-49.40	12.69	-3.69	-3.69	-10.72	-10.72	-0.21	-0.21	-20.86	-20.86
52	0.00	10.54	-8.73	-63.96	24.98	-3.47	-3.47	-15.86	-15.86	-0.41	-0.41	-62.29	-62.29
53	0.00	5.57	-5.22	-231.15	152.18	-1.69	-1.69	-59.85	-59.85	-0.28	-0.28	40.25	40.25
54	0.00	5.29	-6.60	5.06	-39.35	-5.65	-5.65	20.47	20.47	0.52	0.52	-31.48	-31.48
55	0.00	-268.27	17.46	-10.31	3.49	79.32	79.32	-3.83	-3.83	-0.73	-0.73	3.28	3.28
56	0.00	1.95	-1.74	-272.33	26.89	-0.89	-0.89	-83.08	-83.08	0.19	0.19	118.75	118.75
57	0.00	-225.82	103.86	-10.37	5.78	59.40	59.40	-2.91	-2.91	-0.78	-0.78	87.49	87.49
58	0.00	-137.48	39.40	-4.07	1.87	49.13	49.13	-1.61	-1.61	0.13	0.13	28.00	28.00
59	0.00	46.68	-66.31	-5.28	-1.48	-50.01	-50.01	-2.74	-2.74	1.29	1.29	-21.40	-21.40
60	0.00	2.71	-3.30	-97.06	-26.99	-2.77	-2.77	-39.20	-39.20	0.18	0.18	-53.27	-53.27
61	0.00	45.91	24.25	-9.09	6.61	-30.75	-30.75	-7.22	-7.22	0.47	0.47	-209.34	-209.34
62	0.00	-108.31	15.26	-23.18	-6.15	55.31	55.31	-9.08	-9.08	1.37	1.37	-85.18	-85.18
63	0.00	186.19	-158.56	-3.73	-4.00	-77.43	-77.43	0.62	0.62	-0.23	-0.23	-276.98	-276.98
64	0.00	188.48	-156.48	1.35	-3.42	-74.18	-74.18	0.89	0.89	-0.14	-0.14	-94.55	-94.55
65	0.00	203.89	-163.46	-1.27	-1.03	-102.04	-102.04	0.44	0.44	-0.11	-0.11	-70.89	-70.89
66	0.00	177.62	-141.06	-2.87	2.94	-88.52	-88.52	-1.61	-1.61	-0.07	-0.07	-27.60	-27.60
67	0.00	163.54	-126.50	-2.12	-1.98	-80.56	-80.56	-1.09	-1.09	-0.05	-0.05	-45.30	-45.30
68	0.00	129.72	-88.38	-3.53	3.31	-60.47	-60.47	-1.88	-1.88	-0.06	-0.06	60.93	60.93
69	0.00	-0.89	1.37	38.52	-18.35	1.03	1.03	26.84	26.84	0.14	0.14	-15.33	-15.33
70	0.00	-3.96	0.72	-422.64	41.57	1.87	1.87	-221.04	-221.04	-0.15	-0.15	-1.85	-1.85
71	0.00	7.64	-3.79	-142.23	24.42	-5.37	-5.37	-79.34	-79.34	-0.64	-0.64	-2.77	-2.77
72	0.00	-6.81	4.86	-251.89	-167.01	3.16	3.16	115.51	115.51	-0.12	-0.12	-181.10	-181.10
73	0.00	1.51	-4.20	-267.84	196.15	-1.26	-1.26	-128.72	-128.72	-0.11	-0.11	-48.57	-48.57
74	0.00	3.14	-6.46	-349.59	210.87	-2.21	-2.21	-155.20	-155.20	-0.12	-0.12	157.22	157.22
75	0.00	-1.63	1.93	-272.80	214.00	0.88	0.88	-135.19	-135.19	-0.04	-0.04	173.26	173.26
76	0.00	-164.04	201.88	-3.96	5.17	101.64	101.64	-0.85	-0.85	-0.25	-0.25	50.93	50.93
77	0.00	-169.24	172.91	-6.84	1.13	94.94	94.94	-2.11	-2.11	-0.12	-0.12	11.82	11.82
78	0.00	-164.86	156.26	-7.20	4.52	89.19	89.19	-3.25	-3.25	-0.08	-0.08	-24.34	-24.34
79	0.00	106.38	-103.55	4.48	-5.07	-57.60	-57.60	2.63	2.63	-0.06	-0.06	-113.44	-113.44

80	0.00	144.33	-136.06	-7.36	5.26	-50.46	-50.46	-2.27	-2.27	-0.30	-0.30	-181.09	-181.09
81	0.00	-215.67	126.81	-6.03	-1.53	76.86	76.86	-1.21	-1.21	-0.16	-0.16	137.31	137.31
82	0.00	-97.54	33.73	-3.61	-2.29	36.08	36.08	-0.73	-0.73	-0.05	-0.05	203.81	203.81
83	0.00	-73.76	47.29	-1.41	-2.59	33.52	33.52	0.38	0.38	-0.03	-0.03	66.64	66.64
84	0.00	-105.12	57.82	-1.45	-4.10	45.21	45.21	0.81	0.81	-0.03	-0.03	72.37	72.37
88	0.00	70.96	72.94	2.31	-1.87	-39.92	-39.92	1.16	1.16	-0.04	-0.04	-92.20	-92.20
89	0.00	122.07	125.46	12.71	-14.42	-56.29	-56.29	7.48	7.48	-0.07	-0.07	67.93	67.93
90	0.00	0.88	-0.57	-5.00	3.29	-0.22	-0.22	-1.29	-1.29	-0.03	-0.03	58.80	58.80

Εντατικά Μεγέθη Υποστυλωμάτων Στάθμης 3, Π.Φ. 2

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	0.00	-3.07	3.79	-5.38	7.16	1.43	1.43	-2.61	-2.61	-0.02	-0.02	5.46	5.46
2	0.00	-7.61	9.50	-9.18	13.08	3.57	3.57	-4.64	-4.64	-0.04	-0.04	11.17	11.17
3	0.00	-7.10	8.22	-10.60	15.24	3.19	3.19	-5.38	-5.38	-0.03	-0.03	37.99	37.99
4	0.00	-6.94	8.02	-11.68	16.62	3.12	3.12	-5.90	-5.90	-0.03	-0.03	51.32	51.32
5	0.00	-6.82	7.78	-12.15	15.12	3.04	3.04	-5.68	-5.68	-0.04	-0.04	36.67	36.67
6	0.00	-7.77	9.74	-13.18	15.16	3.65	3.65	-5.90	-5.90	-0.05	-0.05	78.63	78.63
7	0.00	-10.23	10.62	-29.12	38.02	4.34	4.34	-13.99	-13.99	-0.08	-0.08	156.63	156.63
8	0.00	-10.58	10.37	-60.05	51.01	4.28	4.28	-23.14	-23.14	-0.19	-0.19	183.55	183.55
9	0.00	-11.16	13.34	-93.48	12.14	5.10	5.10	-18.45	-18.45	-0.25	-0.25	-11.82	-11.82
10	0.00	-15.85	16.77	-201.34	97.30	6.79	6.79	-54.45	-54.45	-0.50	-0.50	43.53	43.53
11	0.00	-24.48	25.09	-112.41	-44.25	10.32	10.32	-28.13	-28.13	-0.44	-0.44	31.40	31.40
12	0.00	-13.59	12.11	-117.48	71.51	5.35	5.35	-38.46	-38.46	-0.19	-0.19	112.48	112.48
13	0.00	-20.45	18.86	-70.56	36.65	8.19	8.19	-20.62	-20.62	-0.24	-0.24	-37.81	-37.81
14	0.00	-22.33	20.87	-118.08	71.58	9.00	9.00	-39.13	-39.13	-0.31	-0.31	-75.59	-75.59
15	0.00	-31.12	31.81	-144.59	40.05	16.76	16.76	-42.74	-42.74	-0.22	-0.22	-173.70	-173.70
16	0.00	-32.82	28.27	-161.74	55.38	20.67	20.67	-71.28	-71.28	-0.30	-0.30	107.57	107.57
17	0.00	-58.90	60.01	-188.77	-44.74	64.24	64.24	-91.53	-91.53	-0.59	-0.59	-157.55	-157.55
18	0.00	-71.69	55.76	-86.28	44.63	126.97	126.97	-125.89	-125.89	-1.24	-1.24	223.40	223.40
19	0.00	-9.37	3.23	-347.04	-102.80	2.52	2.52	-81.44	-81.44	-0.20	-0.20	512.84	512.84
20	0.00	-2.89	2.72	-78.22	74.89	1.16	1.16	-31.90	-31.90	-0.16	-0.16	-11.87	-11.87
30	0.00	9.74	-10.92	-135.13	141.32	-17.51	-17.51	-274.79	-274.79	-0.89	-0.89	34.71	34.71
31	0.00	-3.03	4.25	-204.30	90.63	1.27	1.27	-59.85	-59.85	-0.12	-0.12	-572.00	-572.00
41	0.00	14.54	-29.37	-244.30	62.75	-40.79	-40.79	-301.26	-301.26	-0.36	-0.36	154.25	154.25
42	0.00	-3.69	9.87	-106.50	45.99	2.73	2.73	-31.54	-31.54	0.04	0.04	109.60	109.60
43	0.00	7.83	-7.69	-34.69	33.38	-3.23	-3.23	-14.18	-14.18	-0.26	-0.26	-70.12	-70.12
44	0.00	6.93	-6.67	-23.43	15.68	-2.83	-2.83	-8.08	-8.08	-0.27	-0.27	-22.01	-22.01
45	0.00	16.48	-16.90	-204.27	89.85	-6.94	-6.94	-59.27	-59.27	-0.38	-0.38	-63.20	-63.20
46	0.00	13.80	-12.40	-58.31	-73.55	-5.46	-5.46	12.17	12.17	1.45	1.45	100.63	100.63
47	0.00	9.77	-10.35	31.52	-151.74	-4.19	-4.19	37.77	37.77	0.13	0.13	98.16	98.16
48	0.00	9.70	-10.14	32.99	-124.52	-4.13	-4.13	32.74	32.74	-0.04	-0.04	69.47	69.47
49	0.00	10.25	-10.62	35.21	-138.58	-4.35	-4.35	36.13	36.13	-0.08	-0.08	83.77	83.77
50	0.00	11.95	-12.40	25.65	-148.61	-6.49	-6.49	45.89	45.89	-0.48	-0.48	75.90	75.90
51	0.00	14.49	-15.35	27.48	-141.60	-10.11	-10.11	52.70	52.70	-0.84	-0.84	-50.75	-50.75
52	0.00	-10.77	10.12	-35.13	-78.30	11.16	11.16	28.32	28.32	-1.21	-1.21	-107.19	-107.19
53	0.00	26.31	-23.63	-125.59	-82.22	-49.88	-49.88	-43.91	-43.91	1.42	1.42	-99.19	-99.19
54	0.00	2.45	-4.91	-63.30	19.09	-1.49	-1.49	-16.98	-16.98	-0.33	-0.33	-59.27	-59.27
59	0.00	86.53	-150.61	-8.89	4.78	-48.94	-48.94	-2.82	-2.82	-1.52	-1.52	-38.06	-38.06
60	0.00	3.60	-4.03	-143.42	107.21	-1.59	-1.59	-52.02	-52.02	0.10	0.10	-18.28	-18.28
61	0.00	30.35	-41.44	-0.34	0.80	-14.95	-14.95	-0.24	-0.24	-0.14	-0.14	-84.95	-84.95
63	0.00	65.26	-100.71	14.53	-18.56	-55.43	-55.43	11.20	11.20	-0.61	-0.61	-170.22	-170.22
64	0.00	96.73	-127.83	8.01	-14.12	-59.83	-59.83	5.89	5.89	-0.46	-0.46	-122.64	-122.64
65	0.00	94.58	-117.67	6.28	-12.85	-44.21	-44.21	3.98	3.98	-0.15	-0.15	-100.76	-100.76
66	0.00	114.35	-123.74	3.20	-10.40	-49.59	-49.59	2.83	2.83	-0.04	-0.04	-101.40	-101.40
67	0.00	129.15	-137.86	4.62	-10.36	-55.56	-55.56	3.11	3.11	0.10	0.10	-97.83	-97.83
68	0.00	140.91	-144.28	-2.53	-5.67	-59.31	-59.31	1.60	1.60	0.43	0.43	-86.17	-86.17
72	0.00	6.72	-6.93	-515.66	463.49	-2.83	-2.83	-203.83	-203.83	-0.59	-0.59	-127.87	-127.87
73	0.00	-6.92	7.28	-463.23	427.78	2.94	2.94	-185.60	-185.60	-0.37	-0.37	-37.55	-37.55
74	0.00	-9.32	8.76	-860.88	639.00	3.71	3.71	-312.36	-312.36	-0.56	-0.56	169.98	169.98

79	0.00	148.74	-119.34	-9.12	-8.19	-54.76	-54.76	-3.58	-3.58	0.28	0.28	-112.84	-112.84
80	0.00	73.12	13.81	-9.50	5.88	-43.75	-43.75	-8.22	-8.22	-0.25	-0.25	-179.24	-179.24
81	0.00	-234.21	188.11	-10.33	5.56	142.96	142.96	-5.20	-5.20	-0.20	-0.20	133.56	133.56
82	0.00	-254.75	210.21	-7.61	5.30	96.79	96.79	-2.66	-2.66	-0.16	-0.16	145.03	145.03
83	0.00	-269.03	241.37	-9.08	5.71	106.33	106.33	-3.05	-3.05	-0.17	-0.17	58.07	58.07
84	0.00	-234.62	205.09	-7.99	4.70	91.60	91.60	-2.57	-2.57	-0.17	-0.17	-58.57	-58.57
88	0.00	72.72	-70.89	-3.19	2.84	-29.86	-29.86	-1.25	-1.25	-0.22	-0.22	-69.90	-69.90
89	0.00	204.50	-144.98	15.21	-15.56	-71.38	-71.38	6.40	6.40	-0.37	-0.37	47.51	47.51
90	0.00	7.08	7.80	-2.78	0.70	-12.80	-12.80	-3.36	-3.36	0.28	0.28	26.68	26.68

Εντατικά Μεγέθη Υποστυλωμάτων Στάθμης 4, Π.Φ. 2

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
3	0.00	-9.18	8.94	-17.39	15.23	4.12	4.12	-7.41	-7.41	-0.05	-0.05	11.49	11.49
4	0.00	-10.16	10.77	-20.83	17.85	4.76	4.76	-8.79	-8.79	-0.06	-0.06	12.92	12.92
5	0.00	-10.41	11.46	-23.66	25.09	4.96	4.96	-11.05	-11.05	-0.05	-0.05	16.59	16.59
6	0.00	-12.83	14.21	-19.50	15.51	6.07	6.07	-7.91	-7.91	-0.05	-0.05	71.61	71.61
7	0.00	-14.27	-24.61	-62.92	39.32	8.58	8.58	-23.23	-23.23	-0.09	-0.09	118.91	118.91
8	0.00	-8.70	10.32	-26.10	27.01	4.32	4.32	-12.07	-12.07	-0.23	-0.23	50.67	50.67
10	0.00	-19.27	21.64	-89.03	302.77	9.29	9.29	-75.00	-75.00	-0.57	-0.57	47.02	47.02
11	0.00	-30.91	37.88	44.12	109.61	15.63	15.63	-25.89	-25.89	-0.52	-0.52	23.11	23.11
12	0.00	-12.14	13.24	-69.37	120.95	5.76	5.76	-41.53	-41.53	-0.29	-0.29	46.48	46.48
13	0.00	-19.59	20.03	-40.41	81.89	9.00	9.00	-26.57	-26.57	-0.38	-0.38	73.43	73.43
14	0.00	-22.40	22.59	-96.37	127.54	10.22	10.22	-50.61	-50.61	-0.40	-0.40	38.32	38.32
15	0.00	-24.05	21.93	-43.27	113.93	10.43	10.43	-32.90	-32.90	-0.43	-0.43	-26.34	-26.34
16	0.00	-17.72	19.33	-63.41	211.81	8.35	8.35	-60.34	-60.34	-0.41	-0.41	135.50	135.50
17	0.00	-20.96	18.43	-53.88	128.76	8.92	8.92	-40.19	-40.19	-0.37	-0.37	37.24	37.24
18	0.00	-17.39	52.04	-271.98	202.16	15.71	15.71	-106.98	-106.98	-0.49	-0.49	174.50	174.50
19	0.00	2.76	8.60	-532.78	378.85	-2.03	-2.03	-205.48	-205.48	-0.53	-0.53	362.43	362.43
20	0.00	-2.12	2.33	-45.12	43.95	0.82	0.82	-20.24	-20.24	-0.18	-0.18	10.73	10.73
30	0.00	-10.83	25.72	-407.81	448.71	8.02	8.02	-194.64	-194.64	-0.24	-0.24	30.86	30.86
31	0.00	4.47	12.36	-342.83	327.59	-3.56	-3.56	-152.19	-152.19	-0.57	-0.57	-408.12	-408.12
41	0.00	-29.43	68.33	-639.22	506.47	22.01	22.01	-259.26	-259.26	-0.40	-0.40	99.07	99.07
42	0.00	10.51	14.68	-169.43	177.77	-5.09	-5.09	-78.85	-78.85	-0.39	-0.39	94.92	94.92
43	0.00	7.99	-8.77	19.23	-17.83	-3.81	-3.81	8.42	8.42	-0.12	-0.12	-25.70	-25.70
45	0.00	22.16	-22.35	35.09	239.17	-10.04	-10.04	-46.83	-46.83	-0.98	-0.98	-62.81	-62.81
46	0.00	27.07	-23.94	-106.50	133.29	-11.59	-11.59	-54.34	-54.34	-2.21	-2.21	68.72	68.72
47	0.00	31.80	-32.26	-205.52	126.77	-14.56	-14.56	-75.45	-75.45	-0.56	-0.56	7.55	7.55
48	0.00	46.48	-43.38	-166.27	136.44	-20.42	-20.42	-68.78	-68.78	-0.62	-0.62	-25.47	-25.47
49	0.00	52.01	-48.81	-186.11	155.78	-22.91	-22.91	-77.68	-77.68	-0.53	-0.53	-17.34	-17.34
50	0.00	57.59	-57.72	-197.45	163.93	-26.17	-26.17	-82.02	-82.02	-0.36	-0.36	-55.03	-55.03
51	0.00	55.27	-61.50	-203.30	262.67	-25.77	-25.77	-103.61	-103.61	0.34	0.34	-158.77	-158.77
52	0.00	46.42	-41.41	-195.83	211.78	-19.95	-19.95	-92.55	-92.55	0.50	0.50	-172.59	-172.59
53	0.00	33.10	-30.78	-736.75	831.92	-14.50	-14.50	-356.16	-356.16	-0.53	-0.53	-147.74	-147.74
54	0.00	80.18	-61.81	-118.98	126.91	-32.24	-32.24	-55.84	-55.84	-0.60	-0.60	-108.85	-108.85
72	0.00	5.12	-6.38	-259.01	346.78	-3.65	-3.65	-198.58	-198.58	-0.68	-0.68	-53.05	-53.05
73	0.00	7.23	4.53	-270.73	337.09	3.41	3.41	-199.27	-199.27	-0.47	-0.47	-23.48	-23.48
74	0.00	-3.11	4.79	-281.48	433.37	1.47	1.47	-162.32	-162.32	-0.80	-0.80	100.72	100.72
79	0.00	268.76	-254.21	-6.22	7.23	-118.85	-118.85	-3.06	-3.06	-0.63	-0.63	-15.65	-15.65
80	0.00	579.05	-517.45	-23.20	25.64	-249.19	-249.19	-11.10	-11.10	0.14	0.14	-35.36	-35.36
81	0.00	-221.36	241.40	-8.02	12.31	104.92	104.92	-4.52	-4.52	-0.25	-0.25	-94.21	-94.21
82	0.00	-209.25	235.69	-5.16	7.08	101.06	101.06	-2.75	-2.75	-0.25	-0.25	39.52	39.52
83	0.00	-250.02	253.77	-7.69	10.40	114.48	114.48	-4.08	-4.08	-0.26	-0.26	-29.04	-29.04
84	0.00	-233.68	242.42	-7.61	10.14	108.20	108.20	-4.01	-4.01	-0.28	-0.28	-61.31	-61.31
88	0.00	112.05	-105.89	3.78	-5.69	-49.47	-49.47	2.15	2.15	-0.12	-0.12	-44.62	-44.62
89	0.00	149.11	-248.74	16.97	-15.49	-90.35	-90.35	7.38	7.38	-0.34	-0.34	-37.15	-37.15
90	0.00	42.19	-39.56	-17.66	10.02	-18.55	-18.55	-5.71	-5.71	-0.22	-0.22	-72.40	-72.40

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Εντατικά Μεγέθη Υποστυλωμάτων Στάθμης 5, Π.Φ. 2

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
6	0.00	-70.34	58.81	-34.39	26.13	31.10	31.10	-14.51	-14.51	-0.51	-0.51	57.85	57.85
7	0.00	-66.04	58.97	-41.37	65.06	30.08	30.08	-25.63	-25.63	-0.72	-0.72	92.00	92.00
16	0.00	-137.64	90.94	407.97	-344.31	54.99	54.99	180.77	180.77	-3.08	-3.08	67.70	67.70
18	0.00	-91.73	57.78	-354.15	250.33	35.63	35.63	-145.39	-145.39	-2.88	-2.88	91.55	91.55
19	0.00	-28.98	10.40	-379.22	423.81	8.90	8.90	-192.43	-192.43	-1.91	-1.91	62.71	62.71
30	0.00	25.30	-33.34	-71.25	77.54	-13.97	-13.97	-35.85	-35.85	-0.60	-0.60	28.74	28.74
31	0.00	12.99	-18.22	-288.64	209.35	-7.26	-7.26	-119.89	-119.89	-1.06	-1.06	-105.42	-105.42
41	0.00	74.70	-103.74	-884.76	670.98	-42.92	-42.92	-374.71	-374.71	-3.32	-3.32	-78.65	-78.65
42	0.00	15.19	-22.83	-140.32	105.49	-8.65	-8.65	-59.14	-59.14	-0.50	-0.50	40.31	40.31
51	0.00	220.72	-205.78	156.43	-156.04	-102.77	-102.77	75.22	75.22	-0.70	-0.70	-59.07	-59.07
53	0.00	92.40	-94.48	-26.00	23.44	-45.03	-45.03	-11.91	-11.91	-0.23	-0.23	45.15	45.15
54	0.00	33.90	-35.37	-92.48	102.18	-16.61	-16.61	-46.89	-46.89	-0.36	-0.36	-34.09	-34.09
90	0.00	44.07	-48.03	10.37	23.40	-22.19	-22.19	-6.87	-6.87	-0.26	-0.26	-53.32	-53.32

Εντατικά Μεγέθη Υποστυλωμάτων Στάθμης 6, Π.Φ. 2

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
6	0.00	-32.66	43.84	25.23	14.42	34.62	34.62	8.98	8.98	-0.40	-0.40	19.03	19.03
7	0.00	-32.79	45.39	-80.86	39.39	35.33	35.33	-54.66	-54.66	-0.19	-0.19	24.04	24.04
18	0.00	-57.07	19.52	-66.35	59.64	34.67	34.67	-55.80	-55.80	-0.83	-0.83	9.51	9.51
19	0.00	9.79	14.72	-64.44	101.94	7.49	7.49	-71.14	-71.14	-0.73	-0.73	14.94	14.94
30	0.00	-21.98	0.40	-88.55	60.65	10.13	10.13	-67.79	-67.79	-0.38	-0.38	-4.34	-4.34
31	0.00	22.44	0.91	-30.80	101.08	-10.59	-10.59	-57.79	-57.79	-0.50	-0.50	-10.11	-10.11
41	0.00	-33.27	-29.24	-51.96	36.41	-27.80	-27.80	-39.43	-39.43	-0.56	-0.56	-12.64	-12.64
42	0.00	29.04	-26.76	-54.71	73.89	-25.27	-25.27	-58.17	-58.17	-0.70	-0.70	-24.79	-24.79

Εντατικά Μεγέθη Υποστυλωμάτων Στάθμης 1, Π.Φ. 3

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.01	-0.01
2	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
3	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
4	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
5	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
6	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01	0.01
7	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.02	-0.02
8	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.01	-0.01
9	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
11	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.01	0.01
12	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.01	0.01
13	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.01	0.01
14	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
15	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.01	-0.01
16	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
17	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
18	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
19	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
20	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
21	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
22	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

23	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
24	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
25	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
26	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
27	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
28	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
29	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
30	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
31	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
32	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.01	0.01
33	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
34	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
35	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
36	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
37	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
38	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
39	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
40	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
41	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
42	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
43	0.00	-0.01	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.03	0.03
44	0.00	-0.00	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.02	0.02
45	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.01	0.01
46	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
47	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
48	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
49	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
51	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
52	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
53	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
54	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
55	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
56	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
57	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.01	0.01
58	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.01	0.01
59	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.01	-0.01
60	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
61	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
62	0.00	-0.00	-0.00	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.01	-0.01
63	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
64	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
65	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
66	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
67	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
68	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
69	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
70	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
71	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
72	0.00	-0.01	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.02	0.02
73	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.01	0.01
74	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
75	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.01	-0.01
76	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
77	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
78	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
79	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.01	0.01
80	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
81	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
82	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.01	0.01
83	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
84	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.01	-0.01
88	0.00	-0.01	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.02	0.02

89	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.01	0.01
90	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00

Εντατικά Μεγέθη Υποστυλωμάτων Στάθμης 2, Π.Φ. 3

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	0.00	-8.47	-6.63	5.97	4.61	3.07	3.07	2.26	2.26	-0.01	-0.01	2.51	2.51
2	0.00	-19.79	-15.44	6.94	5.35	7.24	7.24	2.65	2.65	-0.01	-0.01	4.19	4.19
3	0.00	-18.24	-14.38	-4.81	-3.78	6.43	6.43	-1.74	-1.74	-0.02	-0.02	16.64	16.64
4	0.00	-18.14	-14.29	5.11	3.93	6.43	6.43	1.97	1.97	-0.02	-0.02	-12.02	-12.02
5	0.00	-18.25	-14.36	-3.40	-2.66	6.48	6.48	-1.25	-1.25	-0.03	-0.03	33.29	33.29
6	0.00	-17.93	-14.09	1.41	1.10	6.40	6.40	0.56	0.56	-0.03	-0.03	133.47	133.47
7	0.00	-19.16	-15.28	-10.59	-8.25	6.47	6.47	-3.91	-3.91	-0.04	-0.04	-130.83	-130.83
8	0.00	-5.11	-8.60	59.43	-47.14	-1.29	-1.29	29.60	29.60	0.05	0.05	-121.58	-121.58
9	0.00	-8.81	3.65	78.67	57.91	3.45	3.45	6.13	6.13	0.02	0.02	-43.71	-43.71
10	0.00	-22.60	2.41	138.23	81.89	6.46	6.46	20.97	20.97	-0.08	-0.08	45.45	45.45
11	0.00	-45.56	13.48	58.40	-23.07	16.36	16.36	20.82	20.82	-0.06	-0.06	92.36	92.36
12	0.00	-22.74	15.45	16.90	40.41	10.60	10.60	-6.80	-6.80	-0.02	-0.02	503.08	503.08
13	0.00	-21.21	13.87	22.65	-14.38	9.73	9.73	7.27	7.27	-0.03	-0.03	104.15	104.15
14	0.00	-21.88	17.94	28.96	-23.43	11.06	11.06	14.07	14.07	0.23	0.23	-44.78	-44.78
15	0.00	-34.08	24.47	-4.55	-13.21	12.59	12.59	2.92	2.92	-0.11	-0.11	-278.48	-278.48
16	0.00	-24.94	14.30	-9.13	24.54	7.19	7.19	-5.63	-5.63	-0.09	-0.09	252.06	252.06
17	0.00	-27.32	13.78	-9.61	-8.53	7.38	7.38	-2.39	-2.39	-0.20	-0.20	-405.21	-405.21
18	0.00	-5.97	-24.32	-36.30	35.23	-2.99	-2.99	-11.17	-11.17	-0.09	-0.09	-68.61	-68.61
19	0.00	-9.66	5.96	-62.47	-68.69	7.40	7.40	4.40	4.40	-0.71	-0.71	-34.33	-34.33
20	0.00	-1.75	-5.08	53.51	-41.64	-1.11	-1.11	26.42	26.42	0.04	0.04	29.48	29.48
21	0.00	-5.96	4.95	4.31	-4.13	3.03	3.03	2.34	2.34	0.01	0.01	5.24	5.24
22	0.00	-6.69	5.02	5.83	-5.94	3.25	3.25	3.27	3.27	0.01	0.01	-2.20	-2.20
23	0.00	-9.50	10.36	6.23	-7.49	5.52	5.52	3.81	3.81	-0.00	-0.00	23.81	23.81
24	0.00	-148.22	17.38	13.60	-10.61	45.99	45.99	6.72	6.72	-0.08	-0.08	-1.70	-1.70
25	0.00	-6.17	3.33	3.11	-3.24	2.64	2.64	1.76	1.76	-0.01	-0.01	-1.59	-1.59
26	0.00	-6.16	0.61	2.06	-2.17	1.88	1.88	1.17	1.17	-0.01	-0.01	-5.90	-5.90
27	0.00	-3.67	0.49	-0.98	1.33	0.90	0.90	-0.48	-0.48	-0.01	-0.01	-30.19	-30.19
28	0.00	-3.34	0.31	1.44	-1.98	0.67	0.67	0.62	0.62	-0.01	-0.01	19.66	19.66
29	0.00	-3.63	0.32	-2.17	2.85	0.71	0.71	-0.90	-0.90	-0.02	-0.02	-38.81	-38.81
30	0.00	-9.66	19.97	-91.11	92.23	3.72	3.72	-28.64	-28.64	-0.10	-0.10	-36.87	-36.87
31	0.00	1.62	-4.85	-47.42	-26.24	-2.86	-2.86	-11.62	-11.62	0.10	0.10	-161.57	-161.57
32	0.00	-3.28	3.39	-1.75	1.76	1.85	1.85	-0.97	-0.97	0.00	0.00	2.39	2.39
33	0.00	-6.38	4.32	3.99	-3.93	2.97	2.97	2.20	2.20	0.00	0.00	-5.10	-5.10
34	0.00	-9.32	10.36	3.44	-3.72	5.47	5.47	1.99	1.99	-0.00	-0.00	4.06	4.06
35	0.00	-142.06	20.78	8.28	-5.38	45.23	45.23	3.79	3.79	-0.04	-0.04	-7.41	-7.41
36	0.00	-5.67	3.10	1.84	-1.47	2.44	2.44	0.92	0.92	-0.01	-0.01	-3.31	-3.31
37	0.00	-5.21	0.50	2.05	-2.05	1.59	1.59	1.14	1.14	-0.02	-0.02	3.21	3.21
38	0.00	-3.09	0.44	1.49	-1.63	0.76	0.76	0.67	0.67	-0.01	-0.01	8.78	8.78
39	0.00	-2.70	0.32	-1.06	1.21	0.55	0.55	-0.41	-0.41	-0.01	-0.01	5.70	5.70
40	0.00	-2.84	0.24	-1.52	1.66	0.55	0.55	-0.57	-0.57	-0.01	-0.01	19.26	19.26
41	0.00	-8.66	9.79	-48.58	40.01	2.62	2.62	-13.77	-13.77	-0.15	-0.15	88.81	88.81
42	0.00	1.86	-1.93	-3.10	-8.11	-1.49	-1.49	2.45	2.45	-0.02	-0.02	-112.94	-112.94
43	0.00	-4.33	-4.69	-16.81	14.84	2.46	2.46	-8.73	-8.73	-0.03	-0.03	167.00	167.00
44	0.00	-4.18	3.65	-19.74	26.67	2.14	2.14	-12.74	-12.74	-0.02	-0.02	66.56	66.56
45	0.00	-20.65	19.44	-35.66	77.87	11.12	11.12	-22.38	-22.38	-0.12	-0.12	76.04	76.04
46	0.00	-21.88	14.88	13.47	-4.85	10.20	10.20	3.39	3.39	-0.09	-0.09	-52.24	-52.24
47	0.00	-23.46	21.62	22.90	-9.86	12.52	12.52	8.85	8.85	-0.04	-0.04	-44.89	-44.89
48	0.00	-33.46	28.77	14.67	-9.98	17.29	17.29	6.81	6.81	-0.05	-0.05	9.13	9.13
49	0.00	-35.37	31.71	14.55	-13.28	18.63	18.63	7.69	7.69	-0.11	-0.11	15.38	15.38
50	0.00	-22.27	19.10	-10.21	6.13	8.90	8.90	-3.50	-3.50	-0.05	-0.05	36.30	36.30
51	0.00	-16.34	13.66	-11.32	-8.22	5.50	5.50	3.43	3.43	-0.11	-0.11	51.74	51.74
52	0.00	-9.80	7.18	15.17	-18.15	3.05	3.05	5.70	5.70	-0.09	-0.09	34.12	34.12
53	0.00	-5.40	4.55	36.23	-26.22	1.55	1.55	9.61	9.61	-0.19	-0.19	-116.62	-116.62

54	0.00	-4.09	-2.76	15.49	-12.08	3.20	3.20	12.99	12.99	0.16	0.16	-120.79	-120.79
55	0.00	-501.24	23.76	3.18	0.75	145.83	145.83	-1.03	-1.03	-0.65	-0.65	-6.26	-6.26
56	0.00	-5.76	-0.77	-70.70	18.54	1.61	1.61	-23.85	-23.85	0.45	0.45	39.16	39.16
57	0.00	-392.48	171.09	-1.41	-0.90	101.53	101.53	-0.34	-0.34	-0.27	-0.27	24.96	24.96
58	0.00	-388.05	112.14	2.08	2.11	138.94	138.94	-0.53	-0.53	-0.14	-0.14	20.45	20.45
59	0.00	-81.32	-25.05	3.07	-3.83	37.62	37.62	3.27	3.27	0.21	0.21	-98.46	-98.46
60	0.00	-5.74	4.35	35.88	-41.67	4.80	4.80	36.26	36.26	0.23	0.23	-56.98	-56.98
61	0.00	-108.44	43.35	-12.03	13.85	72.25	72.25	-12.32	-12.32	0.45	0.45	-142.33	-142.33
62	0.00	-421.47	22.61	4.34	-15.94	211.44	211.44	9.01	9.01	-1.39	-1.39	-333.96	-333.96
63	0.00	-240.29	183.31	-2.55	0.92	95.14	95.14	-0.76	-0.76	-0.12	-0.12	75.11	75.11
64	0.00	-265.41	208.98	-1.30	-1.43	102.02	102.02	-0.56	-0.56	-0.04	-0.04	57.86	57.86
65	0.00	-331.86	261.44	-1.13	0.86	164.80	164.80	-0.52	-0.52	-0.06	-0.06	46.16	46.16
66	0.00	-332.99	260.75	2.04	-2.30	164.93	164.93	1.20	1.20	-0.05	-0.05	-10.09	-10.09
67	0.00	-329.31	254.64	-1.00	1.63	162.21	162.21	-0.60	-0.60	-0.04	-0.04	30.01	30.01
68	0.00	-262.13	175.89	6.94	-8.05	121.66	121.66	4.16	4.16	-0.04	-0.04	-101.68	-101.68
69	0.00	-1.32	-1.90	-49.13	17.74	0.85	0.85	-31.79	-31.79	0.13	0.13	-7.42	-7.42
70	0.00	-4.30	-1.42	-111.97	7.77	1.53	1.53	-57.00	-57.00	-0.27	-0.27	-5.16	-5.16
71	0.00	-3.08	-0.56	68.16	-6.14	1.32	1.32	34.98	34.98	0.38	0.38	-11.71	-11.71
72	0.00	5.21	-9.71	-134.95	121.91	-4.05	-4.05	-61.09	-61.09	0.03	0.03	334.10	334.10
73	0.00	-4.32	-10.33	168.22	103.26	-2.07	-2.07	73.59	73.59	0.06	0.06	118.42	118.42
74	0.00	-5.76	-14.32	282.64	122.84	-2.65	-2.65	109.77	109.77	0.16	0.16	-87.08	-87.08
75	0.00	-3.50	-1.14	236.66	-197.40	0.83	0.83	120.56	120.56	0.09	0.09	-117.09	-117.09
76	0.00	-381.34	483.11	-1.47	7.47	240.12	240.12	-2.08	-2.08	-0.19	-0.19	20.34	20.34
77	0.00	-404.62	421.80	-7.22	2.69	229.54	229.54	-2.73	-2.73	-0.04	-0.04	4.44	4.44
78	0.00	-333.78	312.37	-2.06	1.77	179.46	179.46	-0.76	-0.76	0.24	0.24	-72.90	-72.90
79	0.00	-163.75	122.81	-4.31	5.43	79.44	79.44	-2.70	-2.70	-0.06	-0.06	101.99	101.99
80	0.00	-113.46	80.00	2.02	-2.57	34.59	34.59	0.82	0.82	-0.07	-0.07	-88.33	-88.33
81	0.00	-384.20	167.74	2.85	-4.60	122.94	122.94	1.66	1.66	-0.07	-0.07	103.62	103.62
82	0.00	-240.52	97.22	-4.43	3.36	93.35	93.35	-2.12	-2.12	-0.03	-0.03	324.27	324.27
83	0.00	-172.45	92.34	0.68	1.94	73.33	73.33	-0.37	-0.37	0.05	0.05	-45.34	-45.34
84	0.00	-259.78	156.05	-1.72	-2.12	115.48	115.48	-0.49	-0.49	0.07	0.07	-87.98	-87.98
88	0.00	-35.80	-40.33	-1.28	1.13	20.59	20.59	-0.67	-0.67	-0.02	-0.02	142.36	142.36
89	0.00	-152.90	-178.15	-13.75	20.50	29.44	29.44	-9.49	-9.49	-0.07	-0.07	-41.46	-41.46
90	0.00	-2.53	1.92	0.77	-0.55	0.69	0.69	0.20	0.20	-0.02	-0.02	-29.21	-29.21

Εντατικά Μεγέθη Υποστυλωμάτων Στάθμης 3, Π.Φ. 3

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	0.00	-6.63	8.10	4.61	-6.25	3.07	3.07	2.26	2.26	-0.01	-0.01	2.51	2.51
2	0.00	-15.44	19.30	5.35	-7.37	7.24	7.24	2.65	2.65	-0.01	-0.01	4.19	4.19
3	0.00	-14.38	16.47	-3.78	4.69	6.43	6.43	-1.74	-1.74	-0.02	-0.02	16.64	16.64
4	0.00	-14.29	16.57	3.93	-5.53	6.43	6.43	1.97	1.97	-0.02	-0.02	-12.02	-12.02
5	0.00	-14.36	16.74	-2.66	3.39	6.48	6.48	-1.25	-1.25	-0.03	-0.03	33.29	33.29
6	0.00	-14.09	16.67	1.10	-1.82	6.40	6.40	0.56	0.56	-0.03	-0.03	133.47	133.47
7	0.00	-15.28	15.80	-8.25	10.51	6.47	6.47	-3.91	-3.91	-0.04	-0.04	-130.83	-130.83
8	0.00	-24.54	24.85	56.63	-47.00	10.28	10.28	21.59	21.59	-0.08	-0.08	-170.14	-170.14
9	0.00	-29.37	35.15	52.97	30.52	13.44	13.44	-6.72	-6.72	-0.08	-0.08	-29.30	-29.30
10	0.00	-40.78	44.47	102.03	-69.70	17.75	17.75	35.08	35.08	-0.14	-0.14	40.37	40.37
11	0.00	-66.44	68.95	61.53	-31.64	28.20	28.20	19.05	19.05	-0.16	-0.16	48.72	48.72
12	0.00	-37.62	34.06	-46.28	34.28	14.93	14.93	-16.67	-16.67	-0.11	-0.11	369.72	369.72
13	0.00	-52.43	48.23	39.48	-40.81	20.97	20.97	16.50	16.50	-0.15	-0.15	84.86	84.86
14	0.00	-56.21	51.62	41.21	-36.31	22.46	22.46	16.04	16.04	-0.35	-0.35	-58.12	-58.12
15	0.00	-83.35	74.80	55.40	-50.00	42.17	42.17	27.18	27.18	-0.13	-0.13	-376.76	-376.76
16	0.00	-78.32	63.76	-63.92	16.05	48.03	48.03	-26.09	-26.09	-0.28	-0.28	496.46	496.46
17	0.00	-136.59	123.09	-29.97	-39.92	140.29	140.29	28.78	28.78	-0.20	-0.20	-381.21	-381.21
18	0.00	-142.03	137.43	-25.55	18.77	278.45	278.45	-39.98	-39.98	-1.46	-1.46	-234.03	-234.03
19	0.00	-13.97	5.00	-92.01	88.37	3.52	3.52	-37.07	-37.07	0.18	0.18	-38.33	-38.33
20	0.00	-8.21	7.43	64.61	-60.27	3.24	3.24	26.02	26.02	-0.19	-0.19	17.35	17.35
30	0.00	20.62	36.40	-33.01	48.81	36.18	36.18	-81.10	-81.10	-1.16	-1.16	-32.01	-32.01

31	0.00	-8.64	8.74	-47.22	49.99	3.19	3.19	-20.03	-20.03	-0.19	-0.19	-162.97	-162.97
41	0.00	10.47	39.18	-37.98	-21.16	29.29	29.29	-35.46	-35.46	0.78	0.78	93.70	93.70
42	0.00	-2.42	-8.58	-17.07	14.12	-1.73	-1.73	-6.42	-6.42	-0.11	-0.11	-118.90	-118.90
43	0.00	-11.24	9.76	21.71	-19.23	4.37	4.37	8.51	8.51	0.12	0.12	141.74	141.74
44	0.00	-11.97	10.35	12.62	8.13	4.65	4.65	-3.52	-3.52	0.21	0.21	39.10	39.10
45	0.00	-26.70	25.96	-76.76	71.62	10.97	10.97	-26.75	-26.75	-1.34	-1.34	53.45	53.45
46	0.00	-20.95	16.93	-34.27	92.15	7.89	7.89	-24.96	-24.96	0.64	0.64	-131.25	-131.25
47	0.00	-18.54	19.62	-14.59	-50.15	7.95	7.95	13.41	13.41	0.10	0.10	-50.04	-50.04
48	0.00	-18.08	18.66	-20.30	39.48	7.65	7.65	-12.16	-12.16	0.04	0.04	18.92	18.92
49	0.00	-17.50	18.25	-12.45	-31.90	7.45	7.45	8.93	8.93	0.08	0.08	21.52	21.52
50	0.00	-21.77	23.12	-14.09	-33.25	11.97	11.97	10.24	10.24	0.12	0.12	72.75	72.75
51	0.00	-28.04	30.28	15.02	-34.26	19.77	19.77	14.99	14.99	0.17	0.17	106.29	106.29
52	0.00	-24.78	17.42	-47.14	-37.25	22.78	22.78	-7.50	-7.50	-0.78	-0.78	194.32	194.32
53	0.00	-34.24	32.15	-24.83	-30.62	66.34	66.34	18.58	18.58	1.94	1.94	-257.36	-257.36
54	0.00	-4.48	-4.39	-6.62	-5.36	-1.77	-1.77	-2.16	-2.16	-0.25	-0.25	-116.09	-116.09
59	0.00	-120.18	-104.60	-4.02	4.44	44.80	44.80	-1.74	-1.74	-0.20	-0.20	-62.51	-62.51
60	0.00	-2.70	3.05	117.67	-132.55	1.20	1.20	51.93	51.93	-0.19	-0.19	-17.15	-17.15
61	0.00	-44.61	62.66	0.92	-1.81	22.34	22.34	0.57	0.57	-0.39	-0.39	-75.17	-75.17
63	0.00	-142.69	168.60	-5.82	9.13	105.35	105.35	-5.04	-5.04	-0.43	-0.43	114.04	114.04
64	0.00	-193.51	233.14	1.06	-2.49	113.76	113.76	0.92	0.92	0.14	0.14	33.54	33.54
65	0.00	-174.36	215.74	-2.75	-3.39	81.27	81.27	-1.24	-1.24	-0.07	-0.07	-14.33	-14.33
66	0.00	-210.79	238.32	-1.63	-3.21	93.56	93.56	1.00	1.00	-0.04	-0.04	-22.96	-22.96
67	0.00	-246.18	281.22	-5.74	7.01	109.87	109.87	-2.64	-2.64	-0.25	-0.25	-26.67	-26.67
68	0.00	-270.42	292.21	3.93	-4.72	117.21	117.21	1.79	1.79	-0.22	-0.22	-95.86	-95.86
72	0.00	-11.22	8.24	364.95	-271.93	3.96	3.96	131.43	131.43	-1.08	-1.08	248.19	248.19
73	0.00	-16.34	15.46	363.74	-308.56	6.56	6.56	139.93	139.93	-0.65	-0.65	89.17	89.17
74	0.00	-25.95	22.18	802.89	-538.32	9.96	9.96	279.16	279.16	-0.71	-0.71	-116.54	-116.54
79	0.00	-268.18	197.59	-7.55	9.19	96.93	96.93	-3.48	-3.48	-0.18	-0.18	94.94	94.94
80	0.00	-186.06	-31.37	-3.89	-2.24	95.45	95.45	-2.60	-2.60	0.36	0.36	-114.12	-114.12
81	0.00	-598.44	409.99	6.71	-6.10	338.34	338.34	4.32	4.32	-0.18	-0.18	77.08	77.08
82	0.00	-667.23	570.21	4.22	-3.48	257.71	257.71	1.60	1.60	-0.08	-0.08	262.67	262.67
83	0.00	-650.55	575.25	-2.72	2.12	255.33	255.33	-1.00	-1.00	-0.15	-0.15	29.62	29.62
84	0.00	-628.91	535.18	6.20	-6.17	242.45	242.45	2.57	2.57	-0.16	-0.16	-192.98	-192.98
88	0.00	-108.24	88.59	2.13	-1.63	40.97	40.97	0.78	0.78	0.15	0.15	129.46	129.46
89	0.00	-418.07	199.83	-17.03	21.26	128.32	128.32	-7.97	-7.97	-0.31	-0.31	-47.27	-47.27
90	0.00	9.40	-17.96	0.57	-0.94	-26.74	-26.74	1.33	1.33	0.15	0.15	-25.43	-25.43

Εντατικά Μεγέθη Υποστυλωμάτων Στάθμης 4, Π.Φ. 3

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
3	0.00	-17.17	16.87	-6.11	5.88	7.74	7.74	-2.72	-2.72	-0.04	-0.04	9.32	9.32
4	0.00	-19.43	20.15	-4.79	4.12	8.99	8.99	-2.02	-2.02	-0.03	-0.03	-5.49	-5.49
5	0.00	-24.35	27.80	-7.08	6.99	11.85	11.85	-3.18	-3.18	-0.01	-0.01	24.79	24.79
6	0.00	-17.42	-18.67	2.88	-3.34	7.87	7.87	1.39	1.39	0.02	0.02	146.38	146.38
7	0.00	20.89	-51.79	-8.44	5.17	-16.27	-16.27	-3.08	-3.08	0.08	0.08	-143.34	-143.34
8	0.00	-22.11	25.13	27.35	-27.30	10.72	10.72	12.42	12.42	-0.06	-0.06	-54.09	-54.09
10	0.00	-51.28	59.39	41.62	-175.90	25.15	25.15	39.74	39.74	-0.35	-0.35	13.77	13.77
11	0.00	-87.53	104.43	-27.05	-57.73	43.62	43.62	9.84	9.84	-0.30	-0.30	30.84	30.84
12	0.00	-36.30	36.47	-59.79	38.99	16.54	16.54	-20.83	-20.83	-0.19	-0.19	96.41	96.41
13	0.00	-56.11	56.97	-9.59	-23.16	25.70	25.70	-5.90	-5.90	-0.22	-0.22	33.38	33.38
14	0.00	-63.88	64.64	-28.26	29.60	29.21	29.21	-12.72	-12.72	-0.25	-0.25	-41.89	-41.89
15	0.00	-64.85	67.76	10.87	-28.91	30.14	30.14	6.86	6.86	-0.21	-0.21	-84.76	-84.76
16	0.00	-46.02	41.51	-59.04	111.13	19.66	19.66	-37.74	-37.74	-0.08	-0.08	415.31	415.31
17	0.00	-57.83	57.78	-26.60	34.76	26.27	26.27	-13.38	-13.38	-0.13	-0.13	-95.06	-95.06
18	0.00	27.31	-122.69	-85.30	97.51	-33.59	-33.59	-41.44	-41.44	0.34	0.34	-200.18	-200.18
19	0.00	-4.97	-20.82	-46.89	27.32	-4.93	-4.93	-11.24	-11.24	0.48	0.48	-48.19	-48.19
20	0.00	5.39	3.95	41.67	-40.04	1.82	1.82	18.57	18.57	-0.25	-0.25	5.61	5.61
30	0.00	36.84	-153.28	-96.24	101.51	-43.14	-43.14	-44.93	-44.93	0.08	0.08	27.78	27.78
31	0.00	9.79	-60.08	-25.23	21.21	-15.78	-15.78	-9.96	-9.96	0.62	0.62	-142.82	-142.82

41	0.00	41.52	-174.92	-131.46	153.51	-48.97	-48.97	-64.45	-64.45	-0.47	-0.47	97.76	97.76
42	0.00	-9.28	-38.58	-17.24	16.86	-8.64	-8.64	-7.65	-7.65	0.42	0.42	-119.87	-119.87
43	0.00	-13.37	14.77	11.47	-10.53	6.39	6.39	5.00	5.00	-0.20	-0.20	29.55	29.55
45	0.00	-45.91	47.91	-40.22	-100.89	21.32	21.32	-16.73	-16.73	1.05	1.05	43.01	43.01
46	0.00	-61.77	54.12	-60.41	45.68	26.34	26.34	-22.41	-22.41	-0.75	-0.75	-153.36	-153.36
47	0.00	-67.37	67.60	-66.00	-51.55	30.68	30.68	26.09	26.09	-0.33	-0.33	-12.83	-12.83
48	0.00	-95.03	89.16	-46.88	36.77	41.86	41.86	-18.99	-18.99	-0.34	-0.34	12.35	12.35
49	0.00	-101.43	94.41	-43.27	32.92	44.51	44.51	-17.29	-17.29	-0.33	-0.33	-13.04	-13.04
50	0.00	-110.65	111.99	-36.72	53.93	50.55	50.55	-19.76	-19.76	-0.38	-0.38	76.47	76.47
51	0.00	-89.82	-89.53	-24.39	-71.23	39.28	39.28	19.32	19.32	-0.39	-0.39	189.68	189.68
52	0.00	-71.50	62.77	75.58	-37.17	30.51	30.51	25.38	25.38	0.23	0.23	186.51	186.51
53	0.00	-53.70	46.20	-106.13	-62.24	22.68	22.68	-31.35	-31.35	-0.95	-0.95	-357.48	-357.48
54	0.00	-116.44	85.10	13.23	-10.12	45.75	45.75	5.26	5.26	0.67	0.67	-106.93	-106.93
72	0.00	-9.57	14.09	166.50	-220.58	7.51	7.51	126.82	126.82	0.98	0.98	104.76	104.76
73	0.00	15.65	8.43	230.20	-270.48	7.09	7.09	164.09	164.09	-0.48	-0.48	50.80	50.80
74	0.00	-10.60	12.89	327.84	-418.12	4.64	4.64	169.26	169.26	-1.09	-1.09	-82.24	-82.24
79	0.00	-586.41	545.76	-6.53	7.78	257.31	257.31	-3.25	-3.25	-0.18	-0.18	31.66	31.66
80	0.00	-820.48	704.25	7.24	8.30	346.53	346.53	3.50	3.50	-0.38	-0.38	31.52	31.52
81	0.00	-598.63	524.73	-13.47	22.95	253.91	253.91	-8.27	-8.27	-0.06	-0.06	-70.57	-70.57
82	0.00	-615.80	635.11	-2.59	2.06	284.28	284.28	-1.02	-1.02	-0.14	-0.14	123.94	123.94
83	0.00	-669.99	693.38	-4.25	3.74	309.84	309.84	-1.78	-1.78	-0.14	-0.14	26.77	26.77
84	0.00	-695.74	723.55	-2.76	3.43	322.55	322.55	-1.40	-1.40	-0.13	-0.13	-83.02	-83.02
88	0.00	-171.46	175.33	-4.77	7.22	78.80	78.80	-2.72	-2.72	-0.35	-0.35	107.69	107.69
89	0.00	-321.53	459.70	-36.47	34.32	177.51	177.51	-16.09	-16.09	0.17	0.17	-22.72	-22.72
90	0.00	-67.32	57.38	-21.60	22.90	28.30	28.30	-10.10	-10.10	0.20	0.20	57.78	57.78

Εντατικά Μεγέθη Υποστυλωμάτων Στάθμης 5, Π.Φ. 3

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
6	0.00	-161.14	134.58	10.92	-6.62	71.25	71.25	4.19	4.19	-0.19	-0.19	127.78	127.78
7	0.00	-155.56	138.91	-13.74	19.56	70.94	70.94	-8.02	-8.02	-0.38	-0.38	-107.39	-107.39
16	0.00	-632.82	423.66	-113.05	110.15	254.56	254.56	-53.07	-53.07	-0.59	-0.59	187.13	187.13
18	0.00	-478.76	359.99	-74.19	71.07	202.09	202.09	-33.40	-33.40	-0.62	-0.62	-136.84	-136.84
19	0.00	-134.77	68.62	-119.41	83.81	48.94	48.94	-48.76	-48.76	-1.25	-1.25	-18.84	-18.84
30	0.00	-157.66	217.44	-11.23	12.04	90.34	90.34	-5.61	-5.61	-0.12	-0.12	27.10	27.10
31	0.00	-65.34	98.49	-55.33	17.17	39.44	39.44	-16.84	-16.84	-0.97	-0.97	-105.37	-105.37
41	0.00	-188.71	271.36	152.36	-94.46	110.77	110.77	59.19	59.19	0.66	0.66	80.83	80.83
42	0.00	-40.77	76.15	-22.20	-8.69	27.99	27.99	-6.02	-6.02	-0.54	-0.54	-126.10	-126.10
51	0.00	-364.72	339.14	58.40	-58.71	169.60	169.60	28.20	28.20	-1.13	-1.13	119.16	119.16
53	0.00	-147.80	150.49	9.26	-10.73	71.88	71.88	4.80	4.80	-0.17	-0.17	-71.37	-71.37
54	0.00	-58.22	65.30	-17.02	19.05	29.71	29.71	-8.68	-8.68	-0.39	-0.39	-39.01	-39.01
90	0.00	-80.38	88.33	20.17	-22.46	40.65	40.65	10.25	10.25	-0.27	-0.27	-9.04	-9.04

Εντατικά Μεγέθη Υποστυλωμάτων Στάθμης 6, Π.Φ. 3

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
6	0.00	-64.36	92.78	-6.45	-9.26	71.39	71.39	3.01	3.01	-0.11	-0.11	39.30	39.30
7	0.00	-57.66	94.78	-29.50	16.12	69.22	69.22	-20.74	-20.74	0.07	0.07	-38.53	-38.53
18	0.00	-56.21	40.16	33.93	-21.79	43.15	43.15	25.25	25.25	-0.70	-0.70	17.20	17.20
19	0.00	62.12	31.72	-53.25	39.15	-15.04	-15.04	-41.80	-41.80	-0.27	-0.27	-15.97	-15.97
30	0.00	-81.84	2.54	24.65	-18.99	38.35	38.35	19.82	19.82	-0.33	-0.33	-4.92	-4.92
31	0.00	-71.38	3.74	-11.32	24.11	34.14	34.14	-14.81	-14.81	-0.33	-0.33	-5.85	-5.85
41	0.00	-89.22	96.73	34.16	-11.51	84.46	84.46	20.45	20.45	-0.46	-0.46	46.58	46.58
42	0.00	-99.13	93.79	-15.10	5.71	87.69	87.69	-8.59	-8.59	-0.53	-0.53	-48.41	-48.41

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Εντατικά Μεγέθη Υποστυλωμάτων Στάθμης 1, Π.Φ. 8

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
2	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
3	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
4	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
5	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
6	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
7	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
8	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
9	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
10	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
11	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
12	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
13	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
14	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
15	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
16	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
17	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
18	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
19	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
20	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
21	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
22	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
23	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
24	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
25	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
26	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
27	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
28	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
29	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
30	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
31	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
32	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
33	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
34	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
35	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
36	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
37	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
38	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
39	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
40	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
41	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
42	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
43	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
44	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
45	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
46	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
47	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.01	-0.01
48	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
49	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
50	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
51	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
52	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
53	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
54	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
55	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
56	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
57	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
58	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00

59	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
60	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
61	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
62	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
63	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
64	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
65	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
66	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
67	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.01	-0.01
68	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.01	-0.01
69	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
70	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
71	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
72	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
73	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
74	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
75	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
76	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
77	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
78	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
79	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
80	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
81	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
82	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
83	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
84	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
88	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
89	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
90	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00

Εντατικά Μεγέθη Υποστυλωμάτων Στάθμης 2, Π.Φ. 8

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	0.00	0.31	0.20	1.01	0.73	-0.18	-0.18	0.47	0.47	0.01	0.01	-8.15	-8.15
2	0.00	0.23	0.20	4.08	2.97	-0.05	-0.05	1.85	1.85	0.01	0.01	-27.06	-27.06
3	0.00	0.43	0.32	4.79	3.58	-0.19	-0.19	2.01	2.01	0.01	0.01	-22.97	-22.97
4	0.00	-0.08	-0.06	4.79	3.61	0.02	0.02	1.98	1.98	-0.00	-0.00	-34.88	-34.88
5	0.00	-0.77	-0.59	5.46	3.98	0.30	0.30	2.47	2.47	-0.01	-0.01	-49.33	-49.33
6	0.00	-0.06	-0.06	3.54	2.52	-0.01	-0.01	1.70	1.70	-0.01	-0.01	-73.06	-73.06
7	0.00	0.73	0.66	0.36	0.16	-0.13	-0.13	0.33	0.33	-0.01	-0.01	-87.81	-87.81
8	0.00	0.14	-0.90	4.98	-3.92	-0.29	-0.29	2.47	2.47	0.00	0.00	-22.63	-22.63
9	0.00	1.30	-2.48	0.04	14.47	-1.05	-1.05	-4.01	-4.01	0.01	0.01	-36.82	-36.82
10	0.00	0.83	0.47	24.91	64.81	-0.10	-0.10	-11.08	-11.08	0.01	0.01	-116.65	-116.65
11	0.00	1.96	1.18	8.04	14.10	-0.22	-0.22	-1.69	-1.69	-0.02	-0.02	-120.58	-120.58
12	0.00	-0.17	0.44	-8.83	2.27	0.17	0.17	-3.08	-3.08	-0.01	-0.01	-111.59	-111.59
13	0.00	0.55	-0.40	-12.43	9.73	-0.26	-0.26	-6.16	-6.16	-0.01	-0.01	-75.44	-75.44
14	0.00	-1.10	0.84	6.71	2.99	0.54	0.54	1.03	1.03	-0.01	-0.01	-79.44	-79.44
15	0.00	-1.59	1.02	-16.69	12.06	0.56	0.56	-6.18	-6.18	0.00	0.00	-89.49	-89.49
16	0.00	-0.38	0.61	-0.48	5.63	0.18	0.18	-1.12	-1.12	0.01	0.01	-82.42	-82.42
17	0.00	0.05	0.08	-6.12	4.69	0.01	0.01	-1.95	-1.95	0.00	0.00	-66.23	-66.23
18	0.00	0.43	-0.64	12.94	-12.16	-0.17	-0.17	3.92	3.92	-0.01	-0.01	-107.52	-107.52
19	0.00	-0.33	-0.38	18.26	4.41	-0.02	-0.02	6.60	6.60	-0.06	-0.06	-150.67	-150.67
20	0.00	-0.48	0.06	4.69	-3.90	0.15	0.15	2.39	2.39	0.00	0.00	-19.28	-19.28
21	0.00	1.47	-3.73	4.05	-8.64	-1.45	-1.45	3.53	3.53	0.00	0.00	-58.23	-58.23
22	0.00	-1.87	3.37	7.78	-17.12	1.46	1.46	6.92	6.92	0.00	0.00	-88.05	-88.05
23	0.00	-0.90	1.22	-0.76	0.23	0.59	0.59	-0.28	-0.28	-0.00	-0.00	-52.76	-52.76
24	0.00	1.91	11.14	-7.14	9.62	2.56	2.56	-4.65	-4.65	-0.00	-0.00	-42.97	-42.97
25	0.00	0.59	-0.96	2.87	-7.60	-0.43	-0.43	2.91	2.91	-0.00	-0.00	-86.86	-86.86
26	0.00	-0.06	0.00	-1.16	0.43	0.02	0.02	-0.44	-0.44	-0.00	-0.00	-66.58	-66.58

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

27	0.00	-0.07	0.02	-0.44	0.08	0.02	0.02	-0.11	-0.11	-0.00	-0.00	-74.54	-74.54
28	0.00	-0.05	0.02	0.46	-0.87	0.01	0.01	0.24	0.24	0.00	0.00	-70.87	-70.87
29	0.00	0.48	-0.04	0.48	-0.92	-0.09	-0.09	0.25	0.25	-0.00	-0.00	-67.70	-67.70
30	0.00	0.49	1.05	20.53	-28.80	0.09	0.09	7.71	7.71	-0.01	-0.01	-215.89	-215.89
31	0.00	0.31	-0.03	-13.93	4.23	-0.16	-0.16	-8.65	-8.65	-0.02	-0.02	-112.21	-112.21
32	0.00	1.41	-3.20	-1.84	4.71	-1.28	-1.28	-1.82	-1.82	-0.00	-0.00	-59.39	-59.39
33	0.00	-1.69	2.88	-3.79	9.32	1.27	1.27	-3.64	-3.64	-0.00	-0.00	-97.39	-97.39
34	0.00	-1.05	1.39	1.06	-0.84	0.68	0.68	0.53	0.53	0.00	0.00	-55.62	-55.62
35	0.00	1.08	11.66	7.65	-10.35	2.94	2.94	5.00	5.00	0.00	0.00	-43.67	-43.67
36	0.00	0.55	-0.94	-2.64	7.18	-0.42	-0.42	-2.73	-2.73	0.00	0.00	-87.60	-87.60
37	0.00	0.01	0.00	1.20	-0.74	-0.00	-0.00	0.54	0.54	0.00	0.00	-73.49	-73.49
38	0.00	0.07	-0.00	0.83	-0.54	-0.02	-0.02	0.30	0.30	0.00	0.00	-79.60	-79.60
39	0.00	-0.05	0.02	0.16	0.06	0.01	0.01	0.02	0.02	-0.00	-0.00	-78.21	-78.21
40	0.00	0.54	-0.04	0.53	-0.25	-0.10	-0.10	0.14	0.14	0.00	0.00	-76.39	-76.39
41	0.00	0.43	0.19	16.81	-9.06	-0.04	-0.04	4.04	4.04	0.00	0.00	-240.20	-240.20
42	0.00	-0.02	0.01	1.65	0.46	0.01	0.01	0.57	0.57	-0.01	-0.01	-94.90	-94.90
43	0.00	1.40	-1.45	4.05	-3.06	-0.79	-0.79	1.97	1.97	-0.01	-0.01	-6.49	-6.49
44	0.00	1.76	-1.73	6.38	-3.66	-0.97	-0.97	2.79	2.79	-0.01	-0.01	-15.99	-15.99
45	0.00	4.19	-4.48	39.73	-17.34	-2.41	-2.41	15.85	15.85	-0.03	-0.03	-45.74	-45.74
46	0.00	5.31	-4.71	38.16	-20.81	-2.78	-2.78	16.38	16.38	-0.01	-0.01	-61.85	-61.85
47	0.00	1.79	-1.66	37.25	-9.06	-0.96	-0.96	12.87	12.87	0.00	0.00	-80.17	-80.17
48	0.00	0.35	-0.31	30.75	-11.19	-0.18	-0.18	11.65	11.65	0.01	0.01	-74.80	-74.80
49	0.00	-2.18	1.98	35.07	-22.54	1.15	1.15	16.00	16.00	0.01	0.01	-66.86	-66.86
50	0.00	-2.86	2.31	26.50	-16.90	1.11	1.11	9.33	9.33	0.01	0.01	-65.18	-65.18
51	0.00	-1.21	1.36	3.77	-0.06	0.47	0.47	0.70	0.70	0.00	0.00	-52.05	-52.05
52	0.00	-1.41	1.34	17.15	-6.28	0.49	0.49	4.22	4.22	0.02	0.02	-46.56	-46.56
53	0.00	-1.01	0.97	19.04	1.90	0.31	0.31	2.68	2.68	0.01	0.01	-66.31	-66.31
54	0.00	0.00	-0.15	3.94	-1.70	-0.07	-0.07	2.69	2.69	-0.01	-0.01	-33.47	-33.47
55	0.00	2.95	-1.34	0.88	-0.54	-1.19	-1.19	0.39	0.39	0.13	0.13	-9.16	-9.16
56	0.00	-0.85	0.37	59.93	-5.52	0.34	0.34	18.18	18.18	-0.02	-0.02	-35.88	-35.88
57	0.00	7.11	-6.01	1.13	-1.77	-2.36	-2.36	0.52	0.52	0.09	0.09	-38.01	-38.01
58	0.00	17.57	-4.37	0.11	-0.99	-6.09	-6.09	0.31	0.31	-0.00	-0.00	-18.45	-18.45
59	0.00	-0.74	-2.39	0.80	-0.17	-0.79	-0.79	0.46	0.46	-0.03	-0.03	-43.80	-43.80
60	0.00	-0.40	0.34	9.67	2.89	0.35	0.35	3.23	3.23	0.06	0.06	-16.35	-16.35
61	0.00	-20.50	14.50	-2.92	4.16	16.67	16.67	-3.37	-3.37	0.17	0.17	-24.63	-24.63
62	0.00	-25.03	1.19	3.16	-1.35	12.49	12.49	2.15	2.15	-0.18	-0.18	-25.26	-25.26
63	0.00	-29.82	24.80	1.14	-0.13	12.27	12.27	0.29	0.29	0.00	0.00	-47.41	-47.41
64	0.00	-23.79	18.48	1.12	-0.58	9.09	9.09	0.37	0.37	0.01	0.01	-70.31	-70.31
65	0.00	-31.37	21.98	3.87	-2.63	14.82	14.82	1.80	1.80	0.01	0.01	-62.28	-62.28
66	0.00	-9.78	11.91	4.03	-2.88	6.02	6.02	1.92	1.92	0.01	0.01	-60.42	-60.42
67	0.00	12.06	-9.69	3.37	-2.10	-6.04	-6.04	1.52	1.52	0.01	0.01	-55.91	-55.91
68	0.00	30.72	-28.46	2.54	-1.56	-16.44	-16.44	1.14	1.14	-0.00	-0.00	-40.95	-40.95
69	0.00	-0.03	-0.09	-2.22	-0.24	-0.03	-0.03	-0.94	-0.94	-0.02	-0.02	-8.17	-8.17
70	0.00	0.06	0.03	-14.55	-0.29	-0.01	-0.01	-6.79	-6.79	-0.06	-0.06	-3.68	-3.68
71	0.00	-0.10	0.02	18.27	0.52	0.06	0.06	8.45	8.45	-0.01	-0.01	-4.89	-4.89
72	0.00	-0.56	-0.15	25.39	-15.26	0.11	0.11	11.29	11.29	-0.01	-0.01	-31.93	-31.93
73	0.00	-0.70	0.02	17.64	-13.06	0.20	0.20	8.53	8.53	-0.00	-0.00	-30.54	-30.54
74	0.00	-0.63	-0.51	19.19	-13.61	0.04	0.04	9.11	9.11	0.01	0.01	-39.12	-39.12
75	0.00	-0.14	-0.15	17.76	-12.61	-0.00	-0.00	8.44	8.44	0.00	0.00	-31.54	-31.54
76	0.00	-9.17	8.65	0.09	1.25	4.95	4.95	-0.32	-0.32	-0.00	-0.00	-34.81	-34.81
77	0.00	31.68	4.77	4.63	-0.53	-7.48	-7.48	1.44	1.44	-0.00	-0.00	-32.82	-32.82
78	0.00	26.69	-8.67	0.70	-0.96	-9.82	-9.82	0.46	0.46	-0.02	-0.02	-22.12	-22.12
79	0.00	32.01	-35.54	1.94	-1.67	-18.76	-18.76	1.01	1.01	-0.01	-0.01	-29.06	-29.06
80	0.00	-12.75	15.36	1.09	-0.39	5.07	5.07	0.27	0.27	0.02	0.02	-28.23	-28.23
81	0.00	8.61	0.92	-0.77	0.58	-1.73	-1.73	-0.30	-0.30	0.01	0.01	-113.44	-113.44
82	0.00	3.15	3.74	3.31	-2.35	0.16	0.16	1.57	1.57	-0.01	-0.01	-121.47	-121.47
83	0.00	-13.61	8.68	-1.45	1.46	6.19	6.19	-0.81	-0.81	-0.01	-0.01	-96.50	-96.50
84	0.00	-6.79	3.07	-1.88	1.64	2.74	2.74	-0.98	-0.98	-0.01	-0.01	-111.53	-111.53
88	0.00	11.84	-12.73	0.35	-0.22	-6.82	-6.82	0.16	0.16	-0.01	-0.01	-9.68	-9.68
89	0.00	33.33	-27.77	3.41	-3.66	-16.97	-16.97	1.96	1.96	-0.02	-0.02	-33.65	-33.65
90	0.00	-0.19	0.24	0.38	-0.03	0.07	0.07	0.06	0.06	0.00	0.00	-28.88	-28.88

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Εντατικά Μεγέθη Υποστυλωμάτων Στάθμης 3, Π.Φ. 8

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	0.00	0.20	-0.66	0.73	-1.54	-0.18	-0.18	0.47	0.47	0.01	0.01	-8.15	-8.15
2	0.00	0.20	-0.02	2.97	-5.92	-0.05	-0.05	1.85	1.85	0.01	0.01	-27.06	-27.06
3	0.00	0.32	-0.59	3.58	-6.08	-0.19	-0.19	2.01	2.01	0.01	0.01	-22.97	-22.97
4	0.00	-0.06	0.04	3.61	-5.89	0.02	0.02	1.98	1.98	-0.00	-0.00	-34.88	-34.88
5	0.00	-0.59	0.87	3.98	-7.86	0.30	0.30	2.47	2.47	-0.01	-0.01	-49.33	-49.33
6	0.00	-0.06	-0.09	2.52	-5.65	-0.01	-0.01	1.70	1.70	-0.01	-0.01	-73.06	-73.06
7	0.00	0.66	0.05	0.16	-1.40	-0.13	-0.13	0.33	0.33	-0.01	-0.01	-87.81	-87.81
8	0.00	-0.32	0.96	4.11	-3.44	0.27	0.27	1.57	1.57	0.06	0.06	-17.40	-17.40
9	0.00	1.27	-0.77	20.54	4.35	-0.42	-0.42	3.37	3.37	0.09	0.09	-4.19	-4.19
10	0.00	-2.57	1.53	63.03	-76.76	0.85	0.85	29.12	29.12	0.18	0.18	-78.04	-78.04
11	0.00	-2.65	-0.17	42.28	-18.98	0.52	0.52	12.76	12.76	0.18	0.18	-91.41	-91.41
12	0.00	-2.61	4.46	64.17	-29.28	1.47	1.47	19.47	19.47	0.05	0.05	-103.00	-103.00
13	0.00	0.06	-0.01	44.23	-29.28	-0.02	-0.02	15.31	15.31	0.02	0.02	-56.23	-56.23
14	0.00	-0.05	0.04	39.54	-26.55	0.02	0.02	13.77	13.77	-0.02	-0.02	-62.73	-62.73
15	0.00	2.78	-5.49	42.53	-0.65	-2.20	-2.20	11.51	11.51	-0.12	-0.12	-88.97	-88.97
16	0.00	-1.94	4.13	44.84	-9.32	2.06	2.06	18.36	18.36	-0.16	-0.16	-79.34	-79.34
17	0.00	2.56	-4.72	51.55	-2.66	-3.94	-3.94	29.30	29.30	-0.28	-0.28	-64.61	-64.61
18	0.00	4.64	-0.80	22.55	0.29	-5.44	-5.44	22.26	22.26	-0.22	-0.22	-134.18	-134.18
19	0.00	1.03	-0.31	1.93	2.95	-0.28	-0.28	-0.21	-0.21	0.00	0.00	-156.00	-156.00
20	0.00	-0.09	0.37	5.16	-5.16	0.10	0.10	2.15	2.15	-0.02	-0.02	-8.77	-8.77
30	0.00	1.20	-2.54	10.22	-30.31	-3.74	-3.74	40.54	40.54	0.02	0.02	-191.99	-191.99
31	0.00	0.23	-0.04	5.09	-6.73	-0.06	-0.06	2.46	2.46	0.00	0.00	-118.57	-118.57
41	0.00	0.17	-0.67	2.65	2.35	-0.84	-0.84	0.30	0.30	0.03	0.03	-211.65	-211.65
42	0.00	0.05	-0.12	0.78	1.59	-0.03	-0.03	-0.17	-0.17	0.00	0.00	-99.41	-99.41
43	0.00	0.78	-0.83	2.86	-2.79	-0.34	-0.34	1.18	1.18	-0.00	-0.00	-4.92	-4.92
44	0.00	0.85	-0.91	2.46	-2.93	-0.37	-0.37	1.12	1.12	-0.01	-0.01	-6.70	-6.70
45	0.00	3.28	-3.56	-11.94	28.32	-1.42	-1.42	-8.39	-8.39	-0.18	-0.18	-19.77	-19.77
46	0.00	4.04	-5.15	-32.51	31.29	-1.91	-1.91	-13.29	-13.29	-0.22	-0.22	-46.69	-46.69
47	0.00	1.42	-1.60	-49.69	27.90	-0.63	-0.63	-16.17	-16.17	-0.07	-0.07	-37.91	-37.91
48	0.00	0.78	-0.86	-32.37	8.84	-0.34	-0.34	-8.59	-8.59	-0.06	-0.06	-30.38	-30.38
49	0.00	-0.56	0.59	-28.82	7.68	0.24	0.24	-7.60	-7.60	0.01	0.01	-38.41	-38.41
50	0.00	-1.56	2.10	-34.82	11.25	0.98	0.98	-12.29	-12.29	0.20	0.20	-33.48	-33.48
51	0.00	-2.01	2.47	-24.23	12.16	1.52	1.52	-12.34	-12.34	0.24	0.24	-30.26	-30.26
52	0.00	-2.25	2.87	-30.23	4.49	2.77	2.77	-18.77	-18.77	0.28	0.28	-7.99	-7.99
53	0.00	-1.81	2.62	-7.90	16.57	4.43	4.43	-24.47	-24.47	0.34	0.34	-66.47	-66.47
54	0.00	0.04	-0.33	0.59	2.61	-0.08	-0.08	-0.42	-0.42	0.00	0.00	-39.27	-39.27
59	0.00	-4.74	-4.72	-0.30	1.17	0.00	0.00	-0.31	-0.31	-0.05	-0.05	-34.80	-34.80
60	0.00	-0.28	0.34	23.53	-17.10	0.13	0.13	8.47	8.47	-0.02	-0.02	-4.46	-4.46
61	0.00	-3.67	11.10	-0.14	0.13	3.08	3.08	-0.06	-0.06	-0.10	-0.10	-3.82	-3.82
63	0.00	-13.45	25.34	-2.55	1.42	13.15	13.15	-1.35	-1.35	0.06	0.06	-41.74	-41.74
64	0.00	-21.22	24.06	-2.59	1.40	12.07	12.07	-1.06	-1.06	0.26	0.26	-59.25	-59.25
65	0.00	-11.70	16.56	-1.92	0.26	5.89	5.89	-0.45	-0.45	0.10	0.10	-75.22	-75.22
66	0.00	0.92	-1.99	-1.78	0.21	-0.61	-0.61	-0.41	-0.41	-0.05	-0.05	-73.81	-73.81
67	0.00	16.97	-13.31	-1.93	0.73	-6.31	-6.31	-0.56	-0.56	-0.06	-0.06	-69.63	-69.63
68	0.00	37.93	-40.44	-1.58	1.01	-16.33	-16.33	-0.54	-0.54	-0.09	-0.09	-56.27	-56.27
72	0.00	0.56	-0.25	39.10	-38.36	-0.17	-0.17	16.14	16.14	0.01	0.01	-21.60	-21.60
73	0.00	0.19	0.36	30.82	-31.08	0.03	0.03	12.90	12.90	-0.02	-0.02	-22.05	-22.05
74	0.00	-1.21	2.14	56.22	-48.85	0.70	0.70	21.89	21.89	-0.04	-0.04	-28.61	-28.61
79	0.00	52.08	-61.87	-0.30	0.61	-23.74	-23.74	-0.19	-0.19	-0.12	-0.12	-6.12	-6.12
80	0.00	-21.03	10.38	-2.08	1.52	16.98	16.98	-1.94	-1.94	0.20	0.20	-26.19	-26.19
81	0.00	-7.91	12.75	5.40	-4.89	7.01	7.01	3.49	3.49	-0.13	-0.13	-74.24	-74.24
82	0.00	-12.99	28.79	5.53	-5.50	8.70	8.70	2.30	2.30	0.03	0.03	-81.35	-81.35
83	0.00	-1.76	1.21	3.61	-2.69	0.62	0.62	1.31	1.31	-0.00	-0.00	-82.11	-82.11
84	0.00	2.93	-8.83	3.90	-3.39	-2.45	-2.45	1.52	1.52	-0.03	-0.03	-77.22	-77.22
88	0.00	7.62	-8.06	0.19	-0.20	-3.27	-3.27	0.08	0.08	-0.01	-0.01	-7.44	-7.44
89	0.00	14.01	-25.11	2.54	-2.31	-8.15	-8.15	1.01	1.01	-0.04	-0.04	-26.26	-26.26
90	0.00	0.30	0.93	-0.93	1.10	0.62	0.62	-2.02	-2.02	-0.01	-0.01	-26.89	-26.89

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Εντατικά Μεγέθη Υποστυλωμάτων Στάθμης 4, Π.Φ. 8

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
3	0.00	0.87	-1.09	-0.28	3.88	-0.45	-0.45	-0.95	-0.95	-0.00	-0.00	1.74	1.74
4	0.00	0.65	-0.52	-0.63	4.05	-0.27	-0.27	-1.06	-1.06	0.01	0.01	-3.31	-3.31
5	0.00	0.80	-1.08	5.51	-2.26	-0.43	-0.43	1.77	1.77	0.01	0.01	-9.25	-9.25
6	0.00	2.34	-2.65	5.53	-2.65	-1.13	-1.13	1.86	1.86	0.01	0.01	-35.57	-35.57
7	0.00	-0.11	1.27	6.37	-9.90	0.31	0.31	3.70	3.70	0.01	0.01	-74.32	-74.32
8	0.00	2.14	-2.30	-0.56	0.09	-1.01	-1.01	-0.15	-0.15	-0.05	-0.05	-3.24	-3.24
10	0.00	4.95	-3.66	-133.41	-46.44	-1.96	-1.96	-19.76	-19.76	-0.17	-0.17	-46.64	-46.64
11	0.00	8.02	-6.76	-22.51	-193.22	-3.36	-3.36	38.80	38.80	-0.17	-0.17	-84.27	-84.27
12	0.00	-1.87	-1.77	-0.53	-243.41	0.02	0.02	55.20	55.20	-0.03	-0.03	-156.35	-156.35
13	0.00	0.83	-0.82	32.76	-199.94	-0.38	-0.38	52.89	52.89	0.00	0.00	-229.55	-229.55
14	0.00	-0.04	0.17	41.30	-213.60	0.05	0.05	57.93	57.93	0.05	0.05	-241.76	-241.76
15	0.00	1.63	3.42	18.73	-210.77	0.41	0.41	52.16	52.16	0.12	0.12	-142.50	-142.50
16	0.00	-5.29	4.09	-38.31	-37.15	2.13	2.13	-0.26	-0.26	0.11	0.11	-93.02	-93.02
17	0.00	-1.24	3.83	6.49	-104.30	1.15	1.15	25.18	25.18	0.13	0.13	-90.18	-90.18
18	0.00	0.14	-2.17	7.81	-24.51	-0.53	-0.53	7.35	7.35	0.08	0.08	-63.28	-63.28
19	0.00	-0.30	0.27	-5.80	14.11	0.13	0.13	-4.52	-4.52	0.02	0.02	-134.42	-134.42
20	0.00	0.46	-0.69	1.58	-2.07	-0.26	-0.26	0.83	0.83	0.03	0.03	-11.69	-11.69
30	0.00	-2.46	1.03	16.88	-15.95	0.79	0.79	7.46	7.46	0.01	0.01	-146.42	-146.42
31	0.00	-0.04	-0.29	14.24	-17.49	-0.06	-0.06	7.21	7.21	0.01	0.01	-100.51	-100.51
41	0.00	-0.78	-1.73	2.42	-6.34	-0.22	-0.22	1.99	1.99	0.00	0.00	-161.67	-161.67
42	0.00	-0.12	0.10	-2.82	2.88	0.05	0.05	-1.30	-1.30	0.00	0.00	-73.84	-73.84
43	0.00	0.67	-0.72	1.01	-0.77	-0.32	-0.32	0.40	0.40	0.02	0.02	-6.95	-6.95
45	0.00	3.04	-4.29	38.50	40.13	-1.67	-1.67	-0.37	-0.37	0.27	0.27	-18.75	-18.75
46	0.00	-3.68	7.93	7.67	163.04	2.64	2.64	-35.31	-35.31	0.29	0.29	-104.88	-104.88
47	0.00	-1.60	2.16	-3.89	261.09	0.85	0.85	-60.22	-60.22	0.09	0.09	-114.68	-114.68
48	0.00	-2.33	1.66	-16.05	224.30	0.91	0.91	-54.62	-54.62	0.08	0.08	-105.33	-105.33
49	0.00	-3.43	2.95	-20.78	254.55	1.45	1.45	-62.57	-62.57	-0.02	-0.02	-125.61	-125.61
50	0.00	-2.14	-0.97	-14.68	205.86	0.26	0.26	-50.12	-50.12	-0.18	-0.18	-109.45	-109.45
51	0.00	-3.97	2.97	-0.20	75.55	1.58	1.58	-17.22	-17.22	-0.17	-0.17	-74.59	-74.59
52	0.00	-2.41	0.09	-12.30	90.91	0.57	0.57	-23.46	-23.46	-0.14	-0.14	-59.83	-59.83
53	0.00	-3.15	2.20	-29.60	48.24	1.22	1.22	-17.69	-17.69	-0.09	-0.09	-68.62	-68.62
54	0.00	-4.71	9.53	-5.33	5.33	3.24	3.24	-2.42	-2.42	0.00	0.00	-45.23	-45.23
72	0.00	0.78	-0.86	11.03	-19.17	-0.54	-0.54	9.90	9.90	0.03	0.03	-20.88	-20.88
73	0.00	0.76	-1.03	9.71	-15.17	-0.59	-0.59	8.16	8.16	0.07	0.07	-20.76	-20.76
74	0.00	2.29	-2.16	-7.29	-16.08	-1.01	-1.01	2.00	2.00	0.07	0.07	-20.87	-20.87
79	0.00	-4.41	-33.68	2.38	-0.93	-6.65	-6.65	0.75	0.75	0.17	0.17	27.88	27.88
80	0.00	-36.18	56.10	-0.24	2.03	20.97	20.97	-0.51	-0.51	-0.10	-0.10	21.79	21.79
81	0.00	-19.47	19.79	1.38	-6.04	8.92	8.92	1.69	1.69	0.08	0.08	15.98	15.98
82	0.00	-1.45	-53.29	4.48	-13.64	-11.78	-11.78	4.12	4.12	-0.02	-0.02	86.07	86.07
83	0.00	7.66	-9.49	4.07	-16.92	-3.90	-3.90	4.77	4.77	0.02	0.02	93.30	93.30
84	0.00	3.98	26.63	4.80	-16.03	5.15	5.15	4.73	4.73	0.06	0.06	89.95	89.95
88	0.00	9.53	-11.41	0.28	-0.20	-4.76	-4.76	0.11	0.11	0.04	0.04	-10.45	-10.45
89	0.00	12.72	-31.56	3.31	-2.76	-10.06	-10.06	1.38	1.38	0.09	0.09	-25.67	-25.67
90	0.00	1.61	-5.01	-0.08	-1.00	-1.50	-1.50	0.21	0.21	0.00	0.00	-29.56	-29.56

Εντατικά Μεγέθη Υποστυλωμάτων Στάθμης 5, Π.Φ. 8

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
6	0.00	5.21	-5.68	0.10	-0.47	-2.63	-2.63	0.14	0.14	-0.01	-0.01	-17.48	-17.48
7	0.00	-0.22	-0.01	11.36	-8.79	0.05	0.05	4.85	4.85	0.02	0.02	-39.01	-39.01
16	0.00	7.75	-8.61	81.81	-87.93	-3.94	-3.94	40.90	40.90	0.08	0.08	-37.80	-37.80
18	0.00	8.54	-3.27	8.31	-4.73	-2.85	-2.85	3.14	3.14	0.10	0.10	-26.35	-26.35
19	0.00	1.21	-0.84	-22.96	21.79	-0.49	-0.49	-10.78	-10.78	0.05	0.05	-83.03	-83.03
30	0.00	1.16	0.93	-0.97	0.94	-0.05	-0.05	-0.46	-0.46	0.01	0.01	-55.15	-55.15

31	0.00	-0.36	2.28	17.66	-16.83	0.64	0.64	8.31	8.31	0.04	0.04	-64.40	-64.40
41	0.00	-2.06	9.98	-46.90	35.42	2.90	2.90	-19.84	-19.84	0.07	0.07	-55.49	-55.49
42	0.00	-0.11	-0.25	-5.78	6.91	-0.03	-0.03	-3.06	-3.06	0.02	0.02	-26.73	-26.73
51	0.00	-3.19	3.35	-42.63	43.06	1.58	1.58	-20.65	-20.65	0.03	0.03	-21.66	-21.66
53	0.00	-1.13	1.30	-2.23	2.18	0.59	0.59	-1.06	-1.06	0.01	0.01	-1.72	-1.72
54	0.00	-5.07	2.70	-4.26	3.11	1.87	1.87	-1.78	-1.78	0.01	0.01	-3.84	-3.84
90	0.00	3.43	0.85	-0.05	1.77	-0.62	-0.62	-0.44	-0.44	0.01	0.01	-9.26	-9.26

Εντατικά Μεγέθη Υποστυλωμάτων Στάθμης 6, Π.Φ. 8

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
6	0.00	5.00	-3.47	-0.42	-1.21	-3.85	-3.85	0.36	0.36	0.04	0.04	-5.70	-5.70
7	0.00	-2.60	-0.27	7.30	-3.25	1.06	1.06	4.80	4.80	-0.01	-0.01	-4.51	-4.51
18	0.00	-1.51	-1.94	9.41	-5.91	-0.19	-0.19	6.96	6.96	-0.02	-0.02	-15.56	-15.56
19	0.00	-0.99	1.09	-20.61	0.38	0.95	0.95	-9.54	-9.54	-0.02	-0.02	-14.29	-14.29
30	0.00	-1.04	-0.08	4.12	-6.02	0.43	0.43	4.61	4.61	-0.01	-0.01	-21.99	-21.99
31	0.00	-3.23	0.10	9.15	-10.75	1.51	1.51	9.04	9.04	-0.01	-0.01	-17.13	-17.13
41	0.00	-4.36	-2.18	-2.72	11.79	0.99	0.99	-6.59	-6.59	-0.00	-0.00	-16.74	-16.74
42	0.00	2.55	0.56	-8.51	12.70	-0.90	-0.90	-9.64	-9.64	-0.00	-0.00	-15.16	-15.16

Εντατικά Μεγέθη Υποστυλωμάτων Στάθμης 1, Π.Φ. 11

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.02	-0.02
2	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.02	-0.02
3	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.02	-0.02
4	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.03	-0.03
5	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.03	-0.03
6	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.02	-0.02
7	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.01	-0.01
8	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
9	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.01	-0.01
10	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
11	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
12	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
13	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.01	-0.01
14	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
15	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.01	-0.01
16	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.01	-0.01
17	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.01	-0.01
18	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.01	-0.01
19	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
20	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.01	-0.01
21	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
22	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
23	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
24	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
25	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
26	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
27	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.01	-0.01
28	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.01	-0.01
29	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
30	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.01	-0.01
31	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
32	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
33	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.01	-0.01
34	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.01	-0.01

35	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.01	-0.01
36	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.01	-0.01
37	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
38	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
39	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
40	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
41	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
42	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
43	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
44	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
45	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.02	-0.02
46	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.02	-0.02
47	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.02	-0.02
48	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.02	-0.02
49	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.02	-0.02
50	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.02	-0.02
51	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.02	-0.02
52	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
53	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
54	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
55	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
56	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.01	-0.01
57	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01	0.01
58	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
59	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
60	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
61	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
62	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
63	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
64	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.02	-0.02
65	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.02	-0.02
66	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.02	-0.02
67	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.02	-0.02
68	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.02	-0.02
69	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
70	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
71	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
72	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
73	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
74	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
75	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
76	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.01	-0.01
77	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
78	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
79	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.02	-0.02
80	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
81	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.01	-0.01
82	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
83	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
84	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.01	-0.01
88	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
89	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01
90	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	-0.01

Εντατικά Μεγέθη Υποστυλωμάτων Στάθμης 2, Π.Φ. 11

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	0.00	1.25	0.84	-1.00	-0.73	-0.67	-0.67	-0.45	-0.45	0.00	0.00	-93.97	-93.97
2	0.00	0.53	0.44	-4.00	-2.99	-0.15	-0.15	-1.67	-1.67	0.00	0.00	-424.50	-424.50

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

3	0.00	0.48	0.40	2.21	1.45	-0.12	-0.12	1.26	1.26	0.00	0.00	-216.22	-216.22
4	0.00	1.99	1.51	-2.10	-1.61	-0.80	-0.80	-0.82	-0.82	0.00	0.00	-391.73	-391.73
5	0.00	-1.17	-0.86	-0.48	-0.38	0.52	0.52	-0.17	-0.17	0.00	0.00	-373.88	-373.88
6	0.00	-2.08	-1.54	0.21	0.21	0.90	0.90	0.01	0.01	-0.00	-0.00	-204.19	-204.19
7	0.00	-0.42	-0.26	-0.14	-0.13	0.27	0.27	-0.01	-0.01	0.00	0.00	-96.11	-96.11
8	0.00	0.13	0.14	3.45	-3.02	0.00	0.00	1.80	1.80	-0.00	-0.00	-84.46	-84.46
9	0.00	3.63	-4.46	-65.85	10.71	-2.25	-2.25	-21.27	-21.27	-0.00	-0.00	-194.44	-194.44
10	0.00	0.51	2.58	-37.00	17.85	0.57	0.57	-15.24	-15.24	0.00	0.00	-597.76	-597.76
11	0.00	-3.44	6.00	-32.24	27.97	2.62	2.62	-16.72	-16.72	-0.02	-0.02	-393.27	-393.27
12	0.00	-2.62	1.29	-59.01	-28.58	1.09	1.09	-8.45	-8.45	-0.01	-0.01	-226.57	-226.57
13	0.00	1.70	-1.38	-56.31	22.11	-0.86	-0.86	-21.78	-21.78	-0.01	-0.01	-181.39	-181.39
14	0.00	3.56	-3.91	-32.34	23.76	-2.07	-2.07	-15.58	-15.58	-0.03	-0.03	-177.76	-177.76
15	0.00	4.04	-4.39	-61.28	40.41	-1.81	-1.81	-21.87	-21.87	-0.01	-0.01	-184.33	-184.33
16	0.00	0.39	0.64	-12.96	6.71	0.05	0.05	-3.61	-3.61	0.00	0.00	-279.74	-279.74
17	0.00	-4.61	3.50	-38.66	25.02	1.46	1.46	-11.47	-11.47	0.01	0.01	-227.76	-227.76
18	0.00	-0.62	-1.74	4.39	-7.72	-0.17	-0.17	1.89	1.89	0.02	0.02	-190.59	-190.59
19	0.00	-0.44	0.71	-3.13	3.57	0.54	0.54	-3.19	-3.19	-0.21	-0.21	-101.64	-101.64
20	0.00	-4.08	1.92	2.30	-1.63	1.67	1.67	1.09	1.09	-0.00	-0.00	-125.56	-125.56
21	0.00	-4.05	3.01	-1.77	0.11	1.96	1.96	-0.52	-0.52	0.00	0.00	-256.25	-256.25
22	0.00	-1.81	2.41	-6.16	5.12	1.17	1.17	-3.13	-3.13	0.00	0.00	-185.73	-185.73
23	0.00	-2.31	3.82	-6.30	6.30	1.70	1.70	-3.50	-3.50	0.00	0.00	-210.03	-210.03
24	0.00	-3.88	20.45	-15.06	10.68	6.76	6.76	-7.15	-7.15	-0.00	-0.00	-173.28	-173.28
25	0.00	1.05	-1.76	-4.35	3.50	-0.78	-0.78	-2.18	-2.18	0.00	0.00	-195.19	-195.19
26	0.00	0.53	-0.07	-5.41	5.17	-0.17	-0.17	-2.94	-2.94	-0.00	-0.00	-185.68	-185.68
27	0.00	0.54	-0.11	-2.86	2.43	-0.14	-0.14	-1.14	-1.14	-0.00	-0.00	-215.92	-215.92
28	0.00	0.09	0.02	-1.37	1.59	-0.01	-0.01	-0.54	-0.54	-0.00	-0.00	-212.42	-212.42
29	0.00	0.90	-0.02	-1.16	0.55	-0.17	-0.17	-0.31	-0.31	-0.00	-0.00	-214.64	-214.64
30	0.00	1.53	-1.33	-9.00	-10.32	-0.45	-0.45	0.21	0.21	0.01	0.01	-494.90	-494.90
31	0.00	0.73	-0.46	-18.84	6.53	-0.57	-0.57	-12.08	-12.08	0.05	0.05	-106.57	-106.57
32	0.00	-4.45	3.34	1.66	0.31	2.16	2.16	0.38	0.38	-0.00	-0.00	-249.56	-249.56
33	0.00	-2.33	2.73	4.44	-4.19	1.41	1.41	2.40	2.40	-0.00	-0.00	-195.58	-195.58
34	0.00	-2.00	3.41	4.45	-5.13	1.50	1.50	2.66	2.66	0.00	0.00	-212.44	-212.44
35	0.00	2.19	19.89	12.73	-10.74	4.92	4.92	6.52	6.52	0.01	0.01	-174.34	-174.34
36	0.00	1.22	-1.88	4.11	-3.95	-0.86	-0.86	2.24	2.24	0.00	0.00	-197.23	-197.23
37	0.00	0.70	-0.08	5.06	-5.61	-0.22	-0.22	2.97	2.97	0.00	0.00	-209.62	-209.62
38	0.00	0.63	-0.09	3.19	-3.18	-0.16	-0.16	1.37	1.37	0.00	0.00	-244.93	-244.93
39	0.00	0.10	0.02	0.54	-0.93	-0.01	-0.01	0.27	0.27	-0.00	-0.00	-210.90	-210.90
40	0.00	1.11	-0.05	1.21	-0.90	-0.21	-0.21	0.38	0.38	-0.00	-0.00	-231.15	-231.15
41	0.00	0.88	-0.02	27.94	-18.04	-0.14	-0.14	7.19	7.19	0.01	0.01	-555.40	-555.40
42	0.00	0.16	-0.01	3.11	4.12	-0.08	-0.08	-0.48	-0.48	-0.01	-0.01	-111.96	-111.96
43	0.00	-1.05	0.73	2.11	0.31	0.50	0.50	0.50	0.50	-0.01	-0.01	-59.86	-59.86
44	0.00	0.33	-0.61	27.82	-12.04	-0.26	-0.26	11.07	11.07	-0.01	-0.01	-100.13	-100.13
45	0.00	1.24	-3.33	151.83	-22.92	-1.27	-1.27	48.54	48.54	-0.02	-0.02	-204.07	-204.07
46	0.00	8.17	-6.87	123.82	-39.16	-4.18	-4.18	45.27	45.27	0.01	0.01	-222.74	-222.74
47	0.00	5.89	-5.69	109.65	11.82	-3.22	-3.22	27.17	27.17	0.01	0.01	-266.79	-266.79
48	0.00	6.71	-6.19	97.99	-26.05	-3.58	-3.58	34.46	34.46	0.01	0.01	-246.32	-246.32
49	0.00	2.81	-2.80	110.98	-57.46	-1.56	-1.56	46.79	46.79	0.02	0.02	-238.26	-238.26
50	0.00	-2.16	0.97	88.93	-51.35	0.67	0.67	30.17	30.17	0.03	0.03	-238.44	-238.44
51	0.00	-1.68	2.42	12.33	-19.64	0.75	0.75	5.87	5.87	0.02	0.02	-176.73	-176.73
52	0.00	-3.41	3.71	57.14	-25.73	1.28	1.28	14.93	14.93	0.03	0.03	-176.48	-176.48
53	0.00	-3.57	3.50	75.52	-23.56	1.11	1.11	15.48	15.48	0.01	0.01	-203.63	-203.63
54	0.00	-1.15	0.91	11.10	-1.43	0.98	0.98	5.97	5.97	-0.00	-0.00	-81.68	-81.68
55	0.00	73.37	-3.43	-0.95	1.72	-21.33	-21.33	-0.74	-0.74	0.28	0.28	-180.43	-180.43
56	0.00	-0.48	-0.48	58.73	-1.82	-0.00	-0.00	16.82	16.82	-0.05	-0.05	-121.00	-121.00
57	0.00	-52.36	17.75	0.26	-2.15	12.63	12.63	0.43	0.43	0.12	0.12	-149.72	-149.72
58	0.00	-23.53	13.39	-2.35	-1.02	10.26	10.26	-0.37	-0.37	0.03	0.03	-84.04	-84.04
59	0.00	-17.61	5.11	2.75	-1.10	10.82	10.82	1.83	1.83	-0.01	-0.01	-120.53	-120.53
60	0.00	-2.06	1.87	36.88	-0.46	1.87	1.87	17.78	17.78	0.17	0.17	-67.92	-67.92
61	0.00	-65.04	41.39	-7.82	11.59	50.68	50.68	-9.24	-9.24	0.45	0.45	-95.74	-95.74
62	0.00	-118.48	6.39	0.36	-4.85	59.46	59.46	2.48	2.48	-0.55	-0.55	-161.05	-161.05
63	0.00	-65.97	51.71	4.59	-2.37	26.44	26.44	1.56	1.56	0.02	0.02	-218.48	-218.48
64	0.00	-13.86	24.85	5.75	-4.82	8.32	8.32	2.27	2.27	0.02	0.02	-271.39	-271.39
65	0.00	-1.42	-10.03	11.98	-7.26	-2.39	-2.39	5.34	5.34	0.01	0.01	-189.66	-189.66

66	0.00	43.15	-28.98	10.84	-5.85	-20.03	-20.03	4.63	4.63	0.01	0.01	-157.46	-157.46
67	0.00	64.46	-55.78	8.11	-2.85	-33.40	-33.40	3.04	3.04	0.01	0.01	-133.93	-133.93
68	0.00	70.72	-76.63	4.86	-0.33	-40.93	-40.93	1.44	1.44	0.01	0.01	-77.03	-77.03
69	0.00	1.11	-0.53	-15.33	3.53	-0.78	-0.78	-8.98	-8.98	0.03	0.03	-28.70	-28.70
70	0.00	0.63	0.16	-22.46	-1.04	-0.23	-0.23	-10.20	-10.20	0.08	0.08	-84.21	-84.21
71	0.00	-0.02	0.18	80.47	-5.81	0.09	0.09	41.09	41.09	-0.03	-0.03	-66.03	-66.03
72	0.00	-12.39	5.77	17.15	27.80	5.05	5.05	-2.96	-2.96	-0.01	-0.01	-250.93	-250.93
73	0.00	-4.91	1.43	1.32	8.72	1.76	1.76	-2.05	-2.05	0.00	0.00	-214.62	-214.62
74	0.00	-3.28	1.45	-3.23	-19.45	1.31	1.31	4.50	4.50	-0.01	-0.01	-216.32	-216.32
75	0.00	0.03	-0.10	-5.42	1.65	-0.04	-0.04	-1.96	-1.96	-0.00	-0.00	-126.46	-126.46
76	0.00	18.26	-29.22	0.63	-0.07	-13.19	-13.19	0.19	0.19	0.05	0.05	-209.41	-209.41
77	0.00	-6.73	-1.29	5.84	-0.27	1.51	1.51	1.70	1.70	-0.02	-0.02	-210.60	-210.60
78	0.00	83.46	-60.98	-1.23	1.43	-40.12	-40.12	-0.74	-0.74	-0.05	-0.05	-195.98	-195.98
79	0.00	22.59	-43.77	3.80	-2.19	-18.43	-18.43	1.66	1.66	-0.00	-0.00	-95.79	-95.79
80	0.00	-40.51	56.17	4.48	-2.57	17.42	17.42	1.27	1.27	0.04	0.04	-117.77	-117.77
81	0.00	-9.68	30.43	-6.32	4.31	9.01	9.01	-2.39	-2.39	0.01	0.01	-319.88	-319.88
82	0.00	-11.91	14.09	2.85	-3.76	7.22	7.22	1.84	1.84	-0.01	-0.01	-189.59	-189.59
83	0.00	6.40	-9.14	-4.02	1.60	-4.32	-4.32	-1.56	-1.56	-0.01	-0.01	-153.18	-153.18
84	0.00	43.59	-49.86	-5.57	3.71	-25.96	-25.96	-2.58	-2.58	0.00	0.00	-199.35	-199.35
88	0.00	-9.41	2.71	0.87	-0.04	3.37	3.37	0.25	0.25	-0.01	-0.01	-70.33	-70.33
89	0.00	19.45	-6.38	3.55	-3.78	-7.18	-7.18	2.04	2.04	-0.02	-0.02	-183.45	-183.45
90	0.00	-0.67	0.78	1.52	-0.60	0.23	0.23	0.33	0.33	0.00	0.00	-81.16	-81.16

Εντατικά Μεγέθη Υποστυλωμάτων Στάθμης 3, Π.Φ. 11

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	0.00	0.84	-2.39	-0.73	1.42	-0.67	-0.67	-0.45	-0.45	0.00	0.00	-92.17	-92.17
2	0.00	0.44	-0.30	-2.99	5.04	-0.15	-0.15	-1.67	-1.67	0.00	0.00	-422.10	-422.10
3	0.00	0.40	-0.20	1.45	-4.59	-0.12	-0.12	1.26	1.26	0.00	0.00	-213.82	-213.82
4	0.00	1.51	-2.32	-1.61	2.34	-0.80	-0.80	-0.82	-0.82	0.00	0.00	-389.33	-389.33
5	0.00	-0.86	1.63	-0.38	0.46	0.52	0.52	-0.17	-0.17	0.00	0.00	-371.48	-371.48
6	0.00	-1.54	2.78	0.21	0.18	0.90	0.90	0.01	0.01	-0.00	-0.00	-201.79	-201.79
7	0.00	-0.26	1.02	-0.13	-0.09	0.27	0.27	-0.01	-0.01	0.00	0.00	-93.11	-93.11
8	0.00	1.01	-0.54	1.62	-1.41	-0.32	-0.32	0.63	0.63	0.01	0.01	-22.41	-22.41
9	0.00	4.78	-4.97	18.64	5.94	-2.03	-2.03	2.64	2.64	0.02	0.02	-26.99	-26.99
10	0.00	-0.25	-2.15	16.76	4.88	-0.40	-0.40	2.48	2.48	0.04	0.04	-366.24	-366.24
11	0.00	-2.57	1.31	1.09	1.73	0.81	0.81	-0.13	-0.13	0.05	0.05	-214.88	-214.88
12	0.00	-0.91	3.63	42.11	38.13	0.95	0.95	0.83	0.83	0.03	0.03	-86.33	-86.33
13	0.00	1.96	-1.60	17.26	-1.79	-0.74	-0.74	3.97	3.97	0.04	0.04	-40.98	-40.98
14	0.00	4.18	-3.78	-7.52	31.99	-1.66	-1.66	-8.23	-8.23	0.05	0.05	-25.91	-25.91
15	0.00	9.35	-8.73	13.76	-1.24	-4.82	-4.82	4.00	4.00	0.06	0.06	-22.69	-22.69
16	0.00	-3.07	9.34	21.91	39.89	4.21	4.21	-6.10	-6.10	0.00	0.00	-241.13	-241.13
17	0.00	-4.42	6.31	30.42	-8.78	5.80	5.80	21.19	21.19	-0.10	-0.10	-97.77	-97.77
18	0.00	-9.27	8.07	17.69	-1.28	17.34	17.34	18.97	18.97	-0.14	-0.14	-158.77	-158.77
19	0.00	-1.37	0.08	-1.26	-2.14	0.30	0.30	0.18	0.18	0.10	0.10	-71.75	-71.75
20	0.00	0.74	-0.06	2.46	-2.55	-0.17	-0.17	1.04	1.04	0.01	0.01	-25.01	-25.01
30	0.00	-1.33	0.22	8.33	-16.09	1.55	1.55	24.42	24.42	-0.07	-0.07	-270.79	-270.79
31	0.00	-0.66	-0.36	4.50	-3.51	0.06	0.06	1.67	1.67	-0.03	-0.03	-84.66	-84.66
41	0.00	-0.07	0.99	13.12	-6.12	1.06	1.06	19.24	19.24	-0.06	-0.06	-294.05	-294.05
42	0.00	-0.12	-0.33	8.22	-6.95	-0.04	-0.04	3.16	3.16	0.00	0.00	-99.94	-99.94
43	0.00	-0.10	0.06	0.20	-0.06	0.03	0.03	0.05	0.05	-0.00	-0.00	-20.10	-20.10
44	0.00	0.66	-0.65	1.97	-5.84	-0.27	-0.27	1.63	1.63	0.01	0.01	-14.44	-14.44
45	0.00	3.81	-3.83	6.74	-1.94	-1.59	-1.59	1.81	1.81	0.07	0.07	-47.11	-47.11
46	0.00	2.73	-3.21	9.95	-7.55	-1.24	-1.24	3.65	3.65	0.14	0.14	-47.42	-47.42
47	0.00	3.38	-3.91	-25.71	10.04	-1.52	-1.52	-7.45	-7.45	0.01	0.01	-79.98	-79.98
48	0.00	3.40	-3.65	-9.04	10.09	-1.47	-1.47	-3.99	-3.99	-0.03	-0.03	-112.86	-112.86
49	0.00	2.14	-2.11	9.76	9.18	-0.89	-0.89	0.12	0.12	-0.02	-0.02	-142.41	-142.41
50	0.00	2.88	-3.18	8.99	9.79	-1.62	-1.62	-0.21	-0.21	-0.53	-0.53	-144.25	-144.25
51	0.00	-1.18	1.86	-49.91	22.55	1.03	1.03	-24.56	-24.56	-0.09	-0.09	-120.63	-120.63

52	0.00	-3.10	4.41	-11.46	5.52	4.06	4.06	-9.18	-9.18	0.38	0.38	-26.16	-26.16
53	0.00	-11.34	13.79	17.20	28.41	25.14	25.14	-11.20	-11.20	0.56	0.56	-83.69	-83.69
54	0.00	-1.16	0.68	8.11	-5.96	0.38	0.38	2.93	2.93	-0.00	-0.00	-63.07	-63.07
59	0.00	-40.09	28.47	1.76	-0.61	14.28	14.28	0.50	0.50	0.01	0.01	-64.31	-64.31
60	0.00	-1.65	2.03	83.12	-66.71	0.77	0.77	31.21	31.21	-0.03	-0.03	-8.62	-8.62
61	0.00	-17.58	38.12	-0.14	0.08	11.60	11.60	-0.04	-0.04	-0.23	-0.23	-4.04	-4.04
63	0.00	-26.34	42.31	-4.36	2.39	23.27	23.27	-2.29	-2.29	0.67	0.67	-107.11	-107.11
64	0.00	34.20	-10.13	0.27	-0.75	-11.82	-11.82	0.27	0.27	-0.65	-0.65	-139.39	-139.39
65	0.00	26.42	-23.78	0.27	1.35	-10.46	-10.46	-0.23	-0.23	-0.07	-0.07	-92.96	-92.96
66	0.00	24.79	-37.80	0.34	0.62	-13.04	-13.04	-0.06	-0.06	-0.01	-0.01	-102.55	-102.55
67	0.00	43.36	-61.48	-0.22	0.01	-21.84	-21.84	-0.05	-0.05	0.01	0.01	-98.14	-98.14
68	0.00	49.77	-60.94	-1.56	1.65	-23.06	-23.06	-0.67	-0.67	0.12	0.12	-48.05	-48.05
72	0.00	1.91	-0.30	3.99	0.63	-0.46	-0.46	0.70	0.70	0.00	0.00	-66.87	-66.87
73	0.00	1.47	0.08	8.09	-5.90	-0.29	-0.29	2.91	2.91	0.03	0.03	-62.16	-62.16
74	0.00	1.41	-0.04	29.01	-27.16	-0.30	-0.30	11.70	11.70	0.05	0.05	-64.00	-64.00
79	0.00	34.28	-38.49	1.23	-1.04	-15.16	-15.16	0.47	0.47	0.04	0.04	-27.05	-27.05
80	0.00	-19.74	30.23	0.72	-0.88	27.01	27.01	0.86	0.86	0.08	0.08	-26.54	-26.54
81	0.00	-14.28	52.22	2.59	-2.48	22.54	22.54	1.72	1.72	-0.03	-0.03	-171.22	-171.22
82	0.00	6.49	6.97	3.35	-2.52	0.10	0.10	1.22	1.22	0.03	0.03	-106.52	-106.52
83	0.00	27.54	-17.50	1.62	-0.11	-9.38	-9.38	0.36	0.36	0.03	0.03	-85.27	-85.27
84	0.00	61.76	-61.65	0.58	0.57	-25.71	-25.71	0.00	0.00	0.02	0.02	-69.50	-69.50
88	0.00	1.97	-0.87	-0.35	0.17	-0.59	-0.59	-0.11	-0.11	0.00	0.00	-26.11	-26.11
89	0.00	3.69	-14.34	3.68	-3.47	-3.76	-3.76	1.49	1.49	0.03	0.03	-56.30	-56.30
90	0.00	-0.59	2.64	-0.19	0.84	3.22	3.22	-1.03	-1.03	-0.02	-0.02	-54.81	-54.81

Εντατικά Μεγέθη Υποστυλωμάτων Στάθμης 4, Π.Φ. 11

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
3	0.00	2.67	-5.53	4.19	0.76	-1.86	-1.86	0.78	0.78	0.00	0.00	-119.48	-119.48
4	0.00	3.54	-3.89	-6.56	10.56	-1.69	-1.69	-3.89	-3.89	0.00	0.00	-348.94	-348.94
5	0.00	-2.68	3.45	-7.10	13.96	1.39	1.39	-4.79	-4.79	0.00	0.00	-261.64	-261.64
6	0.00	-4.52	5.75	-0.68	0.89	2.33	2.33	-0.36	-0.36	0.00	0.00	-99.62	-99.62
7	0.00	-3.14	5.45	-0.07	-0.05	1.95	1.95	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-66.05	-66.05
8	0.00	2.32	-4.35	1.87	-2.57	-1.51	-1.51	1.01	1.01	0.02	0.02	-8.21	-8.21
10	0.00	5.92	-6.13	-4.70	15.15	-2.74	-2.74	-4.51	-4.51	0.04	0.04	-315.74	-315.74
11	0.00	-1.34	4.75	0.98	-1.94	1.38	1.38	0.66	0.66	0.02	0.02	-201.76	-201.76
12	0.00	-4.70	3.70	-59.47	5.06	1.91	1.91	-14.66	-14.66	0.01	0.01	-62.87	-62.87
13	0.00	2.81	-2.74	-5.00	-5.92	-1.26	-1.26	0.21	0.21	0.00	0.00	-41.07	-41.07
14	0.00	5.28	-5.37	-40.25	10.98	-2.42	-2.42	-11.64	-11.64	0.00	0.00	-60.53	-60.53
15	0.00	7.24	-7.41	-13.82	-3.12	-3.33	-3.33	-2.43	-2.43	-0.00	-0.00	-46.67	-46.67
16	0.00	-7.46	4.96	76.80	-292.60	2.82	2.82	83.95	83.95	0.01	0.01	-382.70	-382.70
17	0.00	-2.04	1.75	-2.48	-31.22	0.86	0.86	6.53	6.53	0.04	0.04	-101.83	-101.83
18	0.00	-2.68	13.42	25.55	-46.57	3.66	3.66	16.39	16.39	0.02	0.02	-120.15	-120.15
19	0.00	0.03	2.92	-3.95	-3.25	0.66	0.66	-0.16	-0.16	0.01	0.01	-55.78	-55.78
20	0.00	-0.02	-0.26	3.54	-6.50	-0.06	-0.06	2.28	2.28	0.00	0.00	-42.25	-42.25
30	0.00	0.19	1.16	11.00	-2.34	0.22	0.22	3.03	3.03	0.03	0.03	-268.37	-268.37
31	0.00	-0.41	3.44	-2.64	-0.03	0.87	0.87	-0.59	-0.59	0.01	0.01	-63.63	-63.63
41	0.00	0.90	-5.24	28.09	-44.36	-1.40	-1.40	16.47	16.47	0.04	0.04	-265.95	-265.95
42	0.00	-0.33	1.64	2.19	-6.27	0.45	0.45	1.92	1.92	0.01	0.01	-58.46	-58.46
43	0.00	-0.13	0.14	-0.55	2.20	0.06	0.06	-0.62	-0.62	0.03	0.03	-25.53	-25.53
45	0.00	4.37	-4.69	11.28	2.69	-2.06	-2.06	1.95	1.95	0.00	0.00	-43.49	-43.49
46	0.00	5.15	-6.46	0.92	-5.25	-2.64	-2.64	1.40	1.40	-0.10	-0.10	-50.94	-50.94
47	0.00	7.14	-8.60	-34.08	5.38	-3.58	-3.58	-8.97	-8.97	0.01	0.01	-173.24	-173.24
48	0.00	5.60	-5.85	-23.27	-1.64	-2.60	-2.60	-4.92	-4.92	0.06	0.06	-221.38	-221.38
49	0.00	3.34	-4.12	-27.41	-3.06	-1.69	-1.69	-5.54	-5.54	0.03	0.03	-257.46	-257.46
50	0.00	-2.34	8.19	-7.85	-1.72	2.39	2.39	-1.39	-1.39	0.43	0.43	-210.14	-210.14
51	0.00	-3.80	3.40	-67.24	374.33	1.64	1.64	-100.36	-100.36	0.01	0.01	-379.19	-379.19
52	0.00	-5.59	4.59	21.99	-4.37	2.32	2.32	5.99	5.99	-0.20	-0.20	-15.50	-15.50
53	0.00	-6.89	5.56	-20.94	17.55	2.83	2.83	-8.75	-8.75	-0.14	-0.14	-92.04	-92.04

54	0.00	-1.69	2.62	-0.34	-1.76	0.98	0.98	0.32	0.32	0.02	0.02	-83.04	-83.04
72	0.00	-0.01	-0.06	-0.36	12.86	-0.02	-0.02	-4.33	-4.33	0.08	0.08	-64.78	-64.78
73	0.00	0.34	-0.75	11.44	-14.00	-0.36	-0.36	8.34	8.34	0.02	0.02	-67.03	-67.03
74	0.00	0.43	-1.92	13.71	-57.80	-0.53	-0.53	16.25	16.25	0.03	0.03	-43.16	-43.16
79	0.00	51.63	-61.57	0.82	-0.56	-25.73	-25.73	0.31	0.31	-0.01	-0.01	-20.50	-20.50
80	0.00	-66.61	59.21	1.95	-1.21	28.60	28.60	0.72	0.72	-0.08	-0.08	-9.06	-9.06
81	0.00	-78.71	156.13	7.39	-15.98	53.37	53.37	5.31	5.31	0.01	0.01	-42.42	-42.42
82	0.00	0.96	2.26	2.91	-3.95	0.29	0.29	1.56	1.56	0.00	0.00	-33.15	-33.15
83	0.00	31.60	-40.93	-0.36	-1.23	-16.48	-16.48	0.20	0.20	-0.00	-0.00	-19.30	-19.30
84	0.00	78.21	-75.52	-1.10	-0.69	-34.94	-34.94	-0.09	-0.09	-0.00	-0.00	-14.78	-14.78
88	0.00	-2.14	-0.48	-0.03	0.42	0.38	0.38	-0.10	-0.10	0.04	0.04	-27.85	-27.85
89	0.00	9.51	-14.32	4.39	-4.40	-5.42	-5.42	2.00	2.00	0.03	0.03	-31.51	-31.51
90	0.00	-2.39	1.75	0.20	-2.04	0.94	0.94	0.51	0.51	0.01	0.01	-103.58	-103.58

Εντατικά Μεγέθη Υποστυλωμάτων Στάθμης 5, Π.Φ. 11

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
6	0.00	8.62	-8.06	-3.58	0.85	-4.02	-4.02	-1.07	-1.07	0.02	0.02	-25.52	-25.52
7	0.00	10.84	-9.34	-1.39	1.84	-4.86	-4.86	-0.78	-0.78	0.06	0.06	-31.68	-31.68
16	0.00	46.15	-30.98	322.66	-416.03	-18.59	-18.59	178.00	178.00	0.44	0.44	-192.40	-192.40
18	0.00	31.87	-25.81	-33.95	11.84	-13.90	-13.90	-11.03	-11.03	0.46	0.46	-52.00	-52.00
19	0.00	6.85	-3.54	-14.42	8.20	-2.50	-2.50	-5.45	-5.45	0.20	0.20	-36.67	-36.67
30	0.00	1.16	13.49	-8.59	8.48	2.97	2.97	-4.11	-4.11	0.07	0.07	-186.88	-186.88
31	0.00	3.60	-4.90	-7.62	3.64	-2.05	-2.05	-2.71	-2.71	0.15	0.15	-39.33	-39.33
41	0.00	-6.10	32.55	-137.37	115.82	9.31	9.31	-61.01	-61.01	0.34	0.34	-214.24	-214.24
42	0.00	1.62	-3.29	1.23	2.14	-1.19	-1.19	-0.22	-0.22	0.08	0.08	-15.39	-15.39
51	0.00	-7.66	9.38	-187.11	203.69	4.11	4.11	-94.17	-94.17	0.14	0.14	-114.66	-114.66
53	0.00	-1.58	0.40	-5.94	7.37	0.48	0.48	-3.21	-3.21	0.03	0.03	-32.86	-32.86
54	0.00	-1.49	1.04	6.87	-15.67	0.61	0.61	5.43	5.43	0.06	0.06	-37.33	-37.33
90	0.00	-4.94	8.22	-2.26	4.63	3.17	3.17	-1.66	-1.66	0.04	0.04	-80.17	-80.17

Εντατικά Μεγέθη Υποστυλωμάτων Στάθμης 6, Π.Φ. 11

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
6	0.00	2.44	-4.10	0.69	2.59	-2.97	-2.97	-0.86	-0.86	0.05	0.05	-15.77	-15.77
7	0.00	1.17	-3.97	-2.86	1.31	-2.34	-2.34	-1.90	-1.90	0.02	0.02	-8.94	-8.94
18	0.00	-2.15	-1.02	19.98	-3.57	0.51	0.51	10.70	10.70	-0.04	-0.04	-34.97	-34.97
19	0.00	-3.21	-0.94	-7.36	4.45	1.03	1.03	-5.37	-5.37	0.04	0.04	-13.01	-13.01
30	0.00	-13.34	0.06	-0.49	-1.52	6.09	6.09	0.47	0.47	-0.01	-0.01	-45.70	-45.70
31	0.00	5.07	-0.14	-1.41	1.66	-2.37	-2.37	-1.40	-1.40	0.00	0.00	-19.47	-19.47
41	0.00	-18.78	0.24	2.33	1.87	8.64	8.64	0.21	0.21	0.00	0.00	-29.67	-29.67
42	0.00	13.06	-5.86	-3.89	0.18	-8.60	-8.60	-1.85	-1.85	0.01	0.01	-17.16	-17.16

Εντατικά Μεγέθη Δοκών Στάθμης 1, Π.Φ. 1

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	-162.04	35.00	129.20	95.61	4.06	-173.65	196.54	18.31	18.31	3.87	-21.08	45.79	45.79
2	-91.68	151.68	171.74	23.21	95.23	-183.35	200.98	-14.40	-14.40	18.20	-13.79	53.21	53.21
3	-96.07	182.13	232.95	-79.67	136.19	-212.23	245.06	-43.17	-43.17	14.73	-15.03	-1.81	-1.81
4	-90.56	226.18	286.59	-70.71	77.92	-245.55	274.17	-29.73	-29.73	9.54	-33.28	-28.03	-28.03
5	-142.27	310.32	79.83	-72.70	7.06	-295.97	199.44	-15.95	-15.95	35.33	-2.63	-31.50	-31.50
6	-191.81	71.75	57.19	42.47	184.99	-221.88	242.21	-33.93	-33.93	25.26	32.19	12.56	12.56
7	-54.84	-34.38	143.36	-83.58	-5.87	-55.06	172.36	-25.49	-25.49	-9.75	-5.21	-53.42	-53.42

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

8	-110.65	193.58	-110.65	84.29	-27.26	-210.13	8.93	36.59	36.59	10.09	5.74	-111.17	-111.17
9	-278.95	306.23	-278.95	-73.30	50.48	-316.51	-118.50	-45.72	-45.72	-43.44	-31.06	-61.21	-61.21
10	-45.39	-35.18	139.66	46.86	20.88	-39.92	170.52	9.60	9.60	43.55	31.15	-127.28	-127.28
11	-300.80	313.91	-300.80	-59.15	94.82	-357.39	-162.76	-64.76	-64.76	9.70	8.63	-7.69	-7.69
12	-253.42	-253.42	395.99	58.21	8.43	169.17	378.93	20.94	20.94	-10.53	-9.76	-46.92	-46.92
13	-63.72	35.96	-44.58	-23.27	76.63	-139.79	60.64	-66.60	-66.60	60.52	57.65	-3.57	-3.57
14	-116.03	-104.90	288.16	38.00	10.09	-47.64	290.15	9.30	9.30	-11.68	2.91	-18.53	-18.53
15	-46.13	116.37	14.31	-26.88	26.86	-187.98	116.52	-23.37	-23.37	-2.21	8.13	-16.35	-16.35
16	-176.31	-176.31	95.60	-14.43	5.68	123.62	260.56	-17.87	-17.87	28.95	35.64	-5.88	-5.88
17	-13.98	231.88	-13.98	-14.32	-5.58	-246.06	-112.28	-7.77	-7.77	22.50	11.33	-3.50	-3.50
18	0.10	213.49	142.56	34.87	41.05	-127.86	27.13	-5.61	-5.61	-47.63	-32.19	-139.73	-139.73
19	-200.22	-200.22	86.68	-3.34	-40.81	136.44	288.48	34.07	34.07	-77.48	-82.96	-74.15	-74.15
20	-265.71	-198.07	-178.27	-33.40	34.70	-123.65	143.60	-32.82	-32.82	27.54	32.69	-36.78	-36.78
21	0.10	126.13	106.23	-96.59	-36.81	-156.83	137.39	-28.81	-28.81	-27.73	-36.53	-141.12	-141.12
22	-29.01	43.72	82.48	79.30	40.18	-123.20	151.75	17.78	17.78	-51.67	-73.80	-124.90	-124.90
23	0.10	341.07	123.84	-78.68	-32.83	-234.33	-11.49	-59.17	-59.17	3.45	7.87	68.43	68.43
24	0.10	160.03	106.28	18.99	32.76	-137.45	80.92	-17.77	-17.77	17.64	10.31	51.98	51.98
25	-200.89	73.24	-172.14	4.06	7.03	-247.46	77.80	-1.17	-1.17	-16.03	-5.06	-24.97	-24.97
26	-274.05	153.72	-271.68	-2.01	-6.95	-303.04	24.72	1.94	1.94	4.03	-3.49	-15.16	-15.16
27	0.10	63.77	90.31	-4.34	-6.11	-115.15	141.35	0.96	0.96	-11.46	-7.79	-46.27	-46.27
28	-287.75	119.85	-287.75	1.26	6.05	-321.39	-49.17	-2.59	-2.59	-22.29	-19.65	38.96	38.96
29	-371.35	-371.35	153.32	-22.20	14.81	151.42	345.28	-23.13	-23.13	30.47	2.14	-4.37	-4.37
30	-204.67	-180.58	-52.25	5.16	1.38	-56.78	115.51	1.18	1.18	13.35	51.54	2.37	2.37
31	-33.44	-13.69	15.99	-5.95	8.83	-39.40	58.81	-5.91	-5.91	-29.40	14.43	-3.63	-3.63
32	-36.07	33.96	-16.52	-1.11	6.58	-67.62	34.31	-3.20	-3.20	-27.78	17.29	-3.95	-3.95
33	-23.79	0.78	-12.66	4.24	1.75	-38.42	26.11	2.08	2.08	-14.28	15.42	-24.60	-24.60
34	-23.66	-16.28	40.41	2.85	-12.57	-21.50	65.18	6.71	6.71	-10.67	29.53	-29.43	-29.43
35	-32.07	32.51	-20.71	-28.31	-10.69	-67.15	29.47	-6.91	-6.91	-36.03	1.06	-60.61	-60.61
36	-37.91	-37.91	141.35	-83.38	-73.95	11.72	124.24	-3.77	-3.77	-39.17	-20.39	-108.73	-108.73
37	-228.25	-176.52	-186.91	-403.02	396.24	-68.83	70.22	-319.71	-319.71	12.59	27.64	-154.57	-154.57
38	-293.50	-293.50	535.29	91.60	71.56	194.28	438.10	8.35	8.35	-4.19	14.84	-41.24	-41.24
39	-111.32	464.44	37.61	-1.47	7.87	-369.91	198.51	-2.22	-2.22	-16.93	12.52	-8.20	-8.20
40	-119.68	-119.68	195.61	-15.57	12.99	57.94	257.27	-17.85	-17.85	-70.47	-71.03	-6.88	-6.88
41	-135.49	-23.85	-72.59	15.93	-4.63	-125.52	80.23	6.43	6.43	12.45	-42.80	-1.06	-1.06
42	-50.80	-26.90	10.57	-2.64	-0.09	-47.98	72.73	-1.00	-1.00	31.54	-18.68	0.20	0.20
43	-35.75	27.05	6.88	-3.00	-3.26	-71.74	57.55	0.11	0.11	30.84	-22.82	-1.24	-1.24
44	-22.41	7.04	-6.22	0.40	8.90	-47.76	35.55	-7.08	-7.08	15.80	-20.86	-20.68	-20.68
45	-30.65	-10.69	27.43	5.31	5.68	-39.87	69.81	-0.15	-0.15	21.22	-25.27	-28.69	-28.69
46	-17.52	16.71	30.89	13.58	48.54	-54.58	67.39	-13.99	-13.99	28.46	-16.50	-55.97	-55.97
47	0.10	18.26	85.33	140.05	79.02	-41.94	93.65	24.41	24.41	55.41	29.13	-108.99	-108.99
48	-267.10	-203.62	-221.60	467.46	-497.84	-82.40	79.48	386.12	386.12	-11.97	-30.02	-142.73	-142.73
49	-362.21	-362.21	648.83	-76.51	-139.79	239.74	518.27	26.37	26.37	42.08	16.16	-30.21	-30.21
50	-101.78	566.07	15.20	-44.47	-4.21	-414.34	174.98	-9.59	-9.59	7.90	-12.33	-5.41	-5.41
51	0.10	206.18	276.41	44.44	-4.51	-15.46	118.31	35.72	35.72	-123.79	-121.43	-14.25	-14.25
52	0.10	250.96	273.07	-12.65	65.90	-54.62	85.62	-55.37	-55.37	145.44	140.20	46.77	46.77
53	0.10	190.73	162.47	12.08	18.96	-90.70	51.51	-4.93	-4.93	-12.33	3.44	-7.28	-7.28
54	-502.85	-502.85	124.77	19.23	-18.87	378.86	522.00	27.32	27.32	-58.85	-68.78	-49.52	-49.52
55	-563.67	-563.67	191.07	-71.77	-4.24	469.43	614.23	-48.42	-48.42	71.68	82.19	-49.20	-49.20
56	0.10	99.78	91.14	-23.57	4.33	-79.02	67.55	-20.00	-20.00	30.78	11.13	-37.42	-37.42
57	-20.09	-4.30	25.51	-23.41	16.41	-59.42	101.69	-34.62	-34.62	0.36	-5.85	21.45	21.45
58	0.10	3.12	196.12	13.60	-16.09	59.79	217.36	25.82	25.82	2.85	9.35	-8.40	-8.40
59	-78.91	-63.39	-36.77	-20.70	17.27	-59.47	98.09	-33.02	-33.02	5.85	0.01	13.19	13.19
60	-13.59	-13.59	143.29	5.16	-17.03	33.63	191.69	19.30	19.30	-29.33	-21.28	-17.21	-17.21
61	-18.11	-9.50	38.82	-11.20	16.40	-44.82	115.04	-24.00	-24.00	24.45	16.61	0.18	0.18
62	-44.88	-44.88	110.65	17.44	-16.20	30.12	192.89	29.25	29.25	-12.71	-4.80	-8.41	-8.41
63	-57.98	-57.98	134.45	-26.96	22.31	55.46	221.60	-42.85	-42.85	-1.31	-9.23	11.32	11.32
64	-15.08	-15.08	210.17	-21.56	-22.09	77.31	245.99	0.46	0.46	-19.65	-9.10	8.69	8.69
65	-18.72	-18.72	158.07	53.36	96.53	41.73	212.90	-37.54	-37.54	19.85	10.22	15.20	15.20
66	-136.15	-136.15	189.91	-15.90	-96.37	147.01	320.79	69.97	69.97	34.05	40.20	30.10	30.10
67	-311.14	-311.14	40.07	344.14	-134.57	164.83	339.35	416.26	416.26	-34.20	-40.26	-88.00	-88.00
68	-55.54	-55.54	165.28	229.23	134.63	71.43	245.86	82.26	82.26	-40.83	-28.57	-40.24	-40.24
69	-32.80	-32.80	87.73	-48.99	-19.16	-4.14	175.38	-20.83	-20.83	39.87	28.11	-62.42	-62.42
70	0.10	449.40	223.84	-16.44	-9.35	-271.07	-130.43	-6.30	-6.30	-22.98	-21.80	-29.08	-29.08

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

71	0.10	147.98	169.25	-6.62	9.66	-70.81	101.06	-17.36	-17.36	32.76	33.15	-8.13	-8.13
72	0.10	181.93	41.57	10.39	-4.10	-206.14	-89.81	15.45	15.45	57.73	63.11	-12.07	-12.07
73	-16.12	-16.12	346.80	-84.30	25.05	64.95	240.52	-47.54	-47.54	39.26	30.45	254.21	254.21
74	-544.22	10.40	-544.22	-26.17	-31.00	-505.23	-412.86	4.03	4.03	-7.49	-6.69	228.36	228.36
75	-362.58	51.41	-362.58	-4.90	-26.31	-313.03	-175.70	17.84	17.84	-20.92	-16.81	175.00	175.00
76	-77.65	-77.65	-17.37	-2.35	7.73	11.30	109.07	-10.04	-10.04	-27.73	-29.43	6.35	6.35
77	0.10	11.14	17.50	2.15	-7.67	-42.82	55.57	9.78	9.78	-45.07	-39.72	3.49	3.49
78	-47.36	-47.36	231.04	7.90	17.89	74.61	248.72	-5.77	-5.77	40.41	34.13	-4.47	-4.47
79	-58.30	-58.30	145.12	24.80	-17.75	2.93	206.10	24.93	24.93	-13.10	-10.81	26.55	26.55
80	-81.50	-65.69	-18.68	-18.60	10.07	-58.20	117.69	-17.75	-17.75	-3.50	-7.28	48.59	48.59
81	-9.85	-9.85	128.40	18.37	-9.78	13.55	175.74	19.24	19.24	-6.48	-0.01	16.10	16.10
82	-83.42	-83.42	346.64	16.52	25.74	66.26	268.09	-4.08	-4.08	2.47	1.71	230.73	230.73
83	-60.80	-60.80	316.53	187.00	-115.91	31.68	261.49	125.53	125.53	-2.58	0.04	279.60	279.60
84	-52.56	-52.56	307.13	217.00	-152.07	16.86	273.50	157.05	157.05	-6.57	-2.11	321.71	321.71
85	-849.20	1252.41	-849.20	95.00	-6.17	-894.59	-625.12	44.41	44.41	0.30	-1.65	214.75	214.75
86	0.10	56.23	39.77	32.85	22.47	-108.39	87.75	6.76	6.76	53.41	58.25	-14.32	-14.32
87	-104.81	-104.81	521.59	154.19	-88.05	109.32	395.62	98.01	98.01	12.42	10.71	248.35	248.35
88	-148.05	-54.57	556.87	-17.45	-58.43	-133.97	417.80	8.72	8.72	-8.85	-1.64	110.72	110.72
89	-254.26	11.15	605.17	171.96	-256.26	-256.94	492.09	95.16	95.16	-53.65	-4.65	52.29	52.29
90	-538.80	439.34	-538.80	56.97	0.42	-525.70	-269.24	22.86	22.86	-5.34	-5.67	180.47	180.47
91	-423.78	712.29	-423.78	34.62	-41.47	-499.14	-158.51	32.58	32.58	1.39	-0.24	139.19	139.19
92	-109.52	-109.52	668.68	25.53	-55.80	131.54	426.76	32.39	32.39	-19.04	-11.60	-1.77	-1.77
93	-206.44	652.20	-206.44	-17.61	-8.38	-390.83	-61.58	-3.18	-3.18	-10.05	-14.62	24.79	24.79
94	-64.73	215.53	43.55	23.43	-7.87	-225.22	126.24	10.79	10.79	-33.35	-71.73	-12.23	-12.23
95	-164.06	613.88	-164.06	-10.62	-12.48	-377.48	-4.54	0.43	0.43	-7.47	-8.36	1.38	1.38
96	-155.12	424.20	-146.14	-26.01	-9.74	-326.29	25.01	-3.78	-3.78	-4.35	2.29	-1.71	-1.71
97	-144.14	321.68	-108.14	-0.44	-7.66	-298.33	51.74	1.68	1.68	-8.90	-0.21	5.42	5.42
98	-201.80	682.54	-201.80	-50.21	-17.50	-412.95	-18.79	-7.61	-7.61	-2.12	3.82	56.71	56.71
99	-167.11	200.10	-69.04	16.44	-30.82	-273.78	95.06	10.99	10.99	-0.41	8.13	-7.57	-7.57
100	-519.12	862.15	-519.12	167.60	-145.01	-520.06	-109.03	72.70	72.70	-2.52	1.27	33.41	33.41
101	-175.82	132.98	61.07	105.02	-125.80	-265.97	184.37	53.68	53.68	17.02	57.99	-31.76	-31.76
102	-55.50	356.20	291.43	-23.19	-29.68	-328.24	285.74	1.78	1.78	12.42	40.43	9.46	9.46
103	-837.14	-837.14	213.35	-352.25	80.21	664.99	817.47	-304.80	-304.80	81.37	90.98	-468.33	-468.33
104	-207.44	19.49	175.17	4.79	-6.55	-176.45	219.43	2.06	2.06	-35.72	54.43	2.28	2.28
105	-36.40	-14.00	250.97	1.24	9.83	-60.18	247.30	-3.43	-3.43	66.56	46.66	-6.78	-6.78
106	-226.25	-133.08	-85.99	0.16	6.37	-74.23	99.27	-1.00	-1.00	8.51	-12.68	-10.50	-10.50
107	-182.25	-182.25	704.66	4.58	25.65	31.09	431.29	-6.48	-6.48	17.61	10.05	-60.64	-60.64
108	-198.55	-114.86	-90.08	-1.59	2.50	-64.46	81.10	-0.68	-0.68	5.06	-4.76	-19.94	-19.94
109	-185.32	-185.32	671.86	5.32	-0.21	3.05	427.49	1.29	1.29	7.63	5.80	-53.10	-53.10
110	-179.63	-103.41	-82.12	-6.35	-4.47	-57.82	74.08	-0.30	-0.30	0.42	-0.44	-20.40	-20.40
111	-229.08	-229.08	717.98	12.18	-8.12	13.34	448.94	4.72	4.72	-4.67	-0.05	-45.86	-45.86
112	-183.67	-98.46	-93.91	-10.41	2.91	-61.17	71.73	-2.22	-2.22	-2.53	1.77	-11.27	-11.27
113	-171.10	-166.55	598.68	8.19	0.28	-19.79	409.66	1.80	1.80	-1.02	3.53	-40.49	-40.49
114	-205.73	-143.11	-70.79	-0.99	14.20	-56.75	89.74	-2.45	-2.45	-3.55	5.54	-3.23	-3.23
115	-181.20	-179.97	668.75	7.69	-3.77	-14.86	439.82	2.60	2.60	-3.98	6.15	-51.12	-51.12
116	-182.56	-37.80	-55.70	41.77	72.56	-93.50	97.84	-5.13	-5.13	-7.41	5.61	-24.09	-24.09
117	-177.65	-162.03	588.92	-17.14	22.31	-42.10	426.40	-9.17	-9.17	-5.71	3.55	-33.74	-33.74
118	-103.16	77.74	143.83	204.59	286.15	-123.69	153.39	-13.59	-13.59	-1.79	1.58	-212.60	-212.60
119	-606.32	-606.32	1012.77	-119.64	331.72	126.57	612.45	-104.97	-104.97	-1.90	-0.03	-95.39	-95.39
120	-187.82	51.67	148.00	201.38	265.77	-167.89	210.66	-10.73	-10.73	-42.90	53.87	167.91	167.91
121	-168.30	-9.14	349.82	-178.45	170.21	-162.16	366.91	-81.09	-81.09	-66.73	-18.21	-66.99	-66.99
122	-242.92	82.84	463.50	29.75	57.94	-264.82	406.19	-5.75	-5.75	-30.35	31.34	13.85	13.85
123	-124.09	59.26	231.45	-42.43	7.76	-215.22	315.40	-15.93	-15.93	-44.21	-20.28	10.21	10.21
124	0.10	187.73	145.95	-214.26	-80.27	-107.40	49.16	-94.44	-94.44	13.29	-5.99	-142.29	-142.29
125	-148.94	-148.94	595.23	39.51	3.68	132.76	393.11	12.52	12.52	-5.73	-19.84	19.68	19.68
126	-6.91	-6.91	108.22	1.32	-8.10	14.76	174.97	8.56	8.56	-75.12	-74.22	13.45	13.45
127	0.10	120.91	27.11	-6.69	20.66	-159.84	-9.68	-24.86	-24.86	-59.58	-65.72	-9.76	-9.76
128	0.10	127.60	69.47	-14.50	-24.13	-124.82	9.68	9.76	9.76	10.21	15.25	-24.86	-24.86
129	-102.08	-97.61	-69.66	13.81	1.90	-34.65	89.79	12.07	12.07	30.97	29.32	15.45	15.45
130	-131.28	-117.26	174.10	8.98	-3.63	-52.81	240.97	4.05	4.05	-61.12	-25.03	59.48	59.48
131	-172.41	252.02	-172.41	-57.65	178.90	-284.64	-27.31	-86.02	-86.02	18.56	15.23	65.72	65.72
132	-235.09	-235.09	411.29	57.02	69.41	98.85	374.85	-4.51	-4.51	-17.87	-14.28	-21.19	-21.19
133	-396.69	530.47	-396.69	73.96	94.62	-651.14	-479.24	-18.17	-18.17	33.75	36.99	397.98	397.98

134	-372.51	582.98	-372.51	94.53	7.15	-890.57	-770.48	76.81	76.81	-52.95	-50.70	252.86	252.86
135	-145.44	-145.44	365.77	8.08	0.11	88.46	326.73	3.22	3.22	56.67	24.11	-1.01	-1.01
136	-50.53	136.89	92.54	4.20	-0.04	-190.50	167.24	1.54	1.54	-34.58	4.69	18.45	18.45
137	-93.74	-5.22	-37.41	2.28	0.22	-130.56	104.14	0.84	0.84	63.32	78.46	32.24	32.24

Εντατικά Μεγέθη Δοκών Στάθμης 2, Π.Φ. 1

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	7.54	7.54	-15.25	510.99	-84.42	-0.45	-28.03	372.13	372.13	-0.10	-0.10	-124.94	-124.94
2	7.04	-15.44	-7.69	324.53	-223.63	27.34	-22.17	182.72	182.72	-0.08	-0.08	-44.83	-44.83
3	8.36	-13.98	-13.56	264.18	-366.77	38.67	-38.31	274.32	274.32	-0.02	-0.02	34.53	34.53
4	4.26	-8.33	4.26	0.60	0.10	16.73	0.16	0.33	0.33	-0.02	-0.02	-4.83	-4.83
5	10.50	5.13	-10.51	217.48	-230.65	10.75	-21.18	149.38	149.38	-1.16	-1.16	0.36	0.36
6	8.46	5.69	3.95	207.16	-36.46	9.14	-11.65	175.76	175.76	0.15	0.15	56.07	56.07
7	9.02	3.37	-10.09	141.26	-181.66	10.83	-19.81	107.64	107.64	0.68	0.68	-36.92	-36.92
8	8.63	5.86	4.14	334.72	-21.10	9.16	-11.64	256.70	256.70	-1.34	-1.34	63.30	63.30
9	60.76	60.76	-24.05	-97.07	769.03	-19.66	-54.91	-380.70	-380.70	0.04	0.04	-432.74	-432.74
10	16.00	-71.02	16.00	73.70	310.94	56.54	2.46	-80.42	-80.42	-0.12	-0.12	-133.37	-133.37
11	70.57	-112.59	-137.75	-282.69	185.44	132.30	-140.68	-78.02	-78.02	0.05	0.05	-6.73	-6.73
12	60.37	-129.83	60.37	45.96	142.17	102.89	49.27	-38.48	-38.48	0.19	0.19	104.72	104.72
13	61.61	-37.03	61.61	-162.94	114.25	82.29	9.46	-128.92	-128.92	0.33	0.33	-112.72	-112.72
14	4.83	-57.61	9.08	107.31	391.40	56.63	-11.41	-96.30	-96.30	0.44	0.44	191.46	191.46
15	41.68	-68.44	-80.12	-330.68	206.20	75.36	-79.25	-89.48	-89.48	-0.02	-0.02	37.01	37.01
16	29.95	-89.12	41.25	44.92	423.21	82.94	-0.17	-120.09	-120.09	-0.47	-0.47	-77.36	-77.36
17	37.13	-24.41	-70.67	-377.54	-123.22	71.50	-94.63	-63.58	-63.58	0.00	0.00	-250.22	-250.22
18	31.52	-70.33	-72.07	-329.25	377.65	68.19	-68.77	-117.82	-117.82	0.00	0.00	-71.75	-71.75
19	112.33	-92.82	95.69	51.04	768.72	130.20	-35.94	-179.42	-179.42	-0.31	-0.31	168.13	168.13
20	10.19	-12.03	-30.07	-234.74	212.46	33.91	-44.96	-136.90	-136.90	0.00	0.00	-29.90	-29.90
21	13.60	-52.87	9.98	60.17	219.11	58.67	-20.17	-48.68	-48.68	-0.02	-0.02	-276.41	-276.41
22	7.67	-25.00	-14.73	-223.28	371.35	21.52	-18.09	-99.10	-99.10	0.00	0.00	-93.96	-93.96
23	10.39	-26.28	-56.50	-435.15	-6.05	45.66	-59.72	-99.79	-99.79	-0.03	-0.03	-161.82	-161.82
24	24.06	-72.04	-63.83	-118.60	282.74	72.84	-70.10	-66.89	-66.89	0.00	0.00	-276.70	-276.70
25	9.93	-74.16	-3.56	168.96	335.88	69.11	-36.27	-38.82	-38.82	0.02	0.02	-393.28	-393.28
26	10.78	-9.19	-105.19	-204.13	-52.95	34.54	-79.30	-35.24	-35.24	0.07	0.07	-392.04	-392.04
27	-12.68	-111.02	-130.59	-38.83	173.37	76.61	-83.13	-35.37	-35.37	0.02	0.02	-394.68	-394.68
28	135.08	-156.97	163.02	187.58	340.99	131.47	17.36	-35.68	-35.68	-0.19	-0.19	-414.57	-414.57
29	-19.90	-44.94	-155.31	45.29	109.99	41.84	-93.18	-15.05	-15.05	0.32	0.32	-253.98	-253.98
30	-34.47	-161.59	-159.57	116.08	208.47	94.54	-93.86	-15.40	-15.40	-0.02	-0.02	-256.73	-256.73
31	94.14	-174.95	123.09	214.70	282.10	136.82	1.80	-15.68	-15.68	-0.27	-0.27	-267.06	-267.06
32	33.45	21.20	-125.06	209.76	156.43	28.12	-96.15	12.40	12.40	0.01	0.01	-180.93	-180.93
33	-8.04	-132.15	-113.64	151.49	77.57	89.78	-83.62	12.32	12.32	-0.05	-0.05	-183.32	-183.32
34	21.21	-125.94	25.95	72.65	19.66	97.46	-26.81	12.32	12.32	-0.02	-0.02	-188.61	-188.61
35	19.22	4.29	-150.77	102.79	34.68	32.52	-104.65	15.84	15.84	0.27	0.27	66.57	66.57
36	-12.44	-157.78	-123.83	28.51	-61.79	101.36	-90.04	15.05	15.05	-0.02	-0.02	64.33	64.33
37	6.99	-135.19	1.30	-67.65	-128.82	100.33	-36.84	14.23	14.23	-0.23	-0.23	59.45	59.45
38	34.12	-123.62	43.22	28.73	58.90	99.32	-1.89	-8.81	-8.81	0.82	0.82	40.97	40.97
39	68.16	-164.66	74.65	54.53	-13.07	124.25	-19.66	14.77	14.77	-0.02	-0.02	152.57	152.57
40	68.08	-94.74	76.45	-51.41	-155.66	103.88	4.85	33.11	33.11	-0.72	-0.72	126.62	126.62
41	4.26	-8.16	4.26	0.40	-0.10	16.61	-0.16	0.33	0.33	-0.02	-0.02	-4.83	-4.83
42	3.96	-9.85	3.96	197.08	36.46	18.55	11.65	175.75	175.75	0.15	0.15	56.07	56.07
43	-12.50	-47.57	-12.03	-335.16	-234.74	62.99	33.91	-136.90	-136.90	0.00	0.00	-29.90	-29.90
44	4.14	-9.65	4.14	255.69	21.10	18.52	11.64	256.70	256.70	-1.34	-1.34	63.30	63.30
45	9.51	-15.57	9.98	-254.91	-219.11	49.32	20.17	-48.68	-48.68	-0.02	-0.02	-276.41	-276.41

Εντατικά Μεγέθη Δοκών Στάθμης 3, Π.Φ. 1

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

1	40.63	-1.32	-59.41	207.67	-453.53	42.71	-65.94	132.24	132.24	1.19	1.19	94.50	94.50
2	20.19	-61.39	-36.41	-96.35	-662.98	60.27	-50.28	113.33	113.33	-1.28	-1.28	282.93	282.93
3	20.64	-47.04	-36.22	-477.31	-548.29	51.98	-47.65	14.20	14.20	-0.36	-0.36	324.93	324.93
4	23.58	-44.34	-36.00	-593.22	-167.12	52.67	-49.33	-85.22	-85.22	0.52	0.52	389.22	389.22
5	14.49	-40.06	-32.15	-664.21	297.11	42.05	-38.89	-192.27	-192.27	-0.14	-0.14	162.17	162.17
6	18.43	-35.70	-6.34	-169.57	316.43	43.22	-29.23	-115.71	-115.71	-0.59	-0.59	27.63	27.63
7	0.57	-0.79	-37.84	278.10	33.79	11.11	-57.42	152.69	152.69	-0.38	-0.38	-66.66	-66.66
8	15.18	-38.23	-0.40	-10.23	-441.35	55.26	-30.04	143.71	143.71	-0.01	-0.01	-66.67	-66.67
9	13.20	-2.44	-31.90	38.87	-324.70	36.88	-62.50	158.07	158.07	-0.10	-0.10	-247.12	-247.12
10	17.11	-29.68	13.05	-347.64	-400.31	53.99	-16.01	23.41	23.41	-0.03	-0.03	-220.27	-220.27
11	15.98	-31.30	10.14	-43.96	662.81	55.84	-19.80	-307.30	-307.30	0.42	0.42	-30.33	-30.33
12	-0.53	-1.75	-12.85	-284.51	-66.50	5.20	-16.30	-109.00	-109.00	0.02	0.02	-81.99	-81.99
13	40.21	-5.28	-65.09	-208.19	235.23	49.87	-75.88	-96.39	-96.39	0.65	0.65	127.31	127.31
14	134.56	-20.39	-196.53	-368.40	501.61	165.88	-242.46	-189.13	-189.13	-0.26	-0.26	-34.38	-34.38
15	137.53	-18.79	137.53	-204.20	-128.18	123.02	19.09	-34.56	-34.56	-6.13	-6.13	-105.04	-105.04
16	146.11	-73.66	146.11	-239.82	48.67	144.12	39.02	-120.21	-120.21	6.33	6.33	-64.48	-64.48
17	118.88	-17.55	118.88	72.28	217.20	90.69	33.34	-65.87	-65.87	6.64	6.64	-102.71	-102.71
18	127.87	-68.32	127.87	129.80	81.34	134.48	25.67	19.78	19.78	-8.25	-8.25	-143.27	-143.27
19	77.12	-50.48	-82.12	529.41	-559.23	115.33	-128.79	231.63	231.63	0.10	0.10	-107.63	-107.63
20	67.70	-46.00	-111.92	514.58	-124.02	110.15	-138.20	135.87	135.87	0.21	0.21	80.24	80.24
21	12.72	-147.88	-21.15	506.50	268.12	136.94	-62.94	69.60	69.60	0.41	0.41	282.82	282.82
22	75.87	-167.80	-8.08	180.20	-36.54	169.55	-99.73	47.37	47.37	-0.03	-0.03	109.92	109.92
23	52.06	-75.14	18.29	-100.76	-204.13	123.13	-63.79	32.83	32.83	-0.28	-0.28	74.52	74.52
24	39.68	-42.73	-27.85	326.30	211.78	69.95	-63.34	25.45	25.45	-0.19	-0.19	124.03	124.03
25	18.40	-42.32	18.40	168.75	141.51	64.29	14.06	17.57	17.57	-0.02	-0.02	48.15	48.15
26	39.77	-91.77	-54.38	117.18	41.97	95.84	-81.17	14.75	14.75	0.02	0.02	31.40	31.40
27	24.84	-69.22	-4.48	29.03	-16.68	79.67	-44.68	12.36	12.36	-0.08	-0.08	12.73	12.73
28	71.24	-0.84	-3.09	-100.47	-303.27	58.11	-59.01	40.56	40.56	-0.14	-0.14	85.65	85.65
29	21.72	-29.37	17.34	-314.18	82.43	61.60	-18.16	-184.47	-184.47	-0.02	-0.02	-162.07	-162.07

Εντατικά Μεγέθη Δοκών Στάθμης 4, Π.Φ. 1

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	51.00	-14.39	-54.80	23.24	-21.36	59.88	-76.04	8.92	8.92	0.57	0.57	0.27	0.27
2	11.21	-55.40	-42.14	-21.96	-99.80	50.64	-45.33	15.57	15.57	-0.09	-0.09	1.13	1.13
3	31.74	-49.00	-30.12	-97.02	45.16	60.81	-53.26	-28.44	-28.44	-0.11	-0.11	3.44	3.44
4	17.44	-46.73	3.26	-5.15	5.17	44.98	-21.17	-2.46	-2.46	-0.20	-0.20	1.69	1.69
5	29.45	-32.15	-34.34	135.03	-335.77	50.74	-51.64	96.10	96.10	0.69	0.69	8.95	8.95
6	-1.68	-34.55	-3.16	20.13	-89.50	34.75	-7.45	47.67	47.67	1.14	1.14	49.72	49.72
7	5.93	-15.27	0.46	59.52	-107.02	27.94	-14.27	72.41	72.41	-0.21	-0.21	60.93	60.93
8	426.37	-222.21	117.93	-116.52	-57.35	186.37	-13.31	-15.05	-15.05	-0.02	-0.02	-64.99	-64.99
9	354.89	-229.43	117.93	5.48	57.35	188.33	13.31	-15.05	-15.05	-0.02	-0.02	-64.99	-64.99
11	74.12	-95.47	74.12	57.21	-187.80	106.28	41.62	106.84	106.84	-1.16	-1.16	-100.97	-100.97
13	38.17	-89.17	38.17	-38.67	79.45	87.93	22.80	-51.36	-51.36	-2.36	-2.36	-11.33	-11.33
16	-1.10	-13.45	-14.01	84.87	-123.20	21.72	-22.21	90.46	90.46	-0.29	-0.29	-89.44	-89.44
17	3.57	-0.86	-21.46	27.55	-88.04	13.01	-30.92	50.26	50.26	-1.48	-1.48	-100.53	-100.53
18	6.64	2.24	-18.43	-7.76	-69.73	12.98	-30.95	26.94	26.94	-0.32	-0.32	-104.35	-104.35
19	4.31	2.88	-30.39	-68.39	-31.07	7.50	-36.43	-16.23	-16.23	-0.03	-0.03	-104.32	-104.32
20	12.46	-20.03	8.45	-125.32	89.37	38.37	-13.61	-93.34	-93.34	0.41	0.41	-104.27	-104.27
21	45.84	45.84	-81.46	19.95	58.40	-28.32	-82.37	-16.71	-16.71	0.71	0.71	-106.82	-106.82
23	64.14	-64.32	-11.78	17.67	0.47	108.67	-83.66	4.10	4.10	-0.37	-0.37	-7.70	-7.70
26	1088.00	-532.38	-383.30	-290.00	274.10	511.08	-487.88	-43.89	-43.89	-1.36	-1.36	-134.29	-134.29
27	846.55	-636.87	-680.37	-158.97	209.66	348.87	-354.75	-24.91	-24.91	0.25	0.25	-142.30	-142.30
28	42.12	4.12	-188.15	-23.23	18.54	57.25	-140.84	-9.08	-9.08	1.07	1.07	4.27	4.27
29	328.02	-600.24	-561.66	-101.81	161.68	282.56	-277.35	-17.80	-17.80	0.04	0.04	-129.51	-129.51
30	629.68	-681.66	-568.29	-64.87	81.75	324.26	-309.54	-9.52	-9.52	-0.03	-0.03	-149.58	-149.58
31	89.53	6.50	-326.16	-4.27	-4.14	116.96	-261.60	-0.03	-0.03	-0.39	-0.39	0.66	0.66
32	623.97	-807.65	-590.46	-70.73	-5.53	359.98	-331.77	-4.23	-4.23	-0.03	-0.03	-134.54	-134.54
33	636.24	-684.09	-592.23	-100.86	-120.20	336.61	-324.68	1.26	1.26	-0.30	-0.30	-89.76	-89.76

34	71.86	-13.88	-255.01	0.43	27.66	108.86	-211.47	-5.79	-5.79	0.45	0.45	-55.43	-55.43
35	457.87	-1063.00	457.87	76.76	23.74	488.69	290.52	13.58	13.58	0.09	0.09	-63.76	-63.76
36	738.73	662.13	267.16	76.93	-23.57	88.29	-218.88	16.61	16.61	-2.31	-2.31	25.89	25.89
37	832.17	832.17	-846.52	-77.08	-96.49	-169.81	-446.43	3.56	3.56	1.54	1.54	-53.20	-53.20
38	638.66	-634.10	-626.78	198.83	-195.21	330.11	-329.16	25.59	25.59	-0.56	-0.56	-85.12	-85.12
39	43.78	-38.71	-93.53	55.73	13.31	80.91	-104.24	9.03	9.03	-0.46	-0.46	19.31	19.31
40	54.07	-71.80	-6.45	140.92	1.04	116.81	-81.01	38.32	38.32	-0.57	-0.57	18.81	18.81
41	63.20	-169.97	-65.62	-22.12	-109.14	169.81	-126.33	18.13	18.13	-0.55	-0.55	-5.26	-5.26
42	96.27	82.43	-76.83	-111.59	-62.17	40.11	-141.26	-15.69	-15.69	1.87	1.87	-153.40	-153.40
43	40.42	-53.69	-73.60	2.61	-47.61	88.08	-96.93	11.16	11.16	0.08	0.08	1.44	1.44
44	-6.19	-19.25	-11.27	19.10	28.57	27.41	-17.12	-6.11	-6.11	-0.67	-0.67	10.52	10.52
45	35.56	-79.57	-59.00	32.84	31.86	83.80	-75.97	0.19	0.19	-0.15	-0.15	-2.14	-2.14
46	22.60	-50.62	-24.79	30.44	20.60	71.98	-58.01	2.66	2.66	0.88	0.88	-1.07	-1.07
47	20.96	-26.67	1.51	-53.00	50.39	37.18	-23.77	-24.62	-24.62	-0.65	-0.65	-35.68	-35.68

Εντατικά Μεγέθη Δοκών Στάθμης 5, Π.Φ. 1

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	49.74	-66.19	-18.05	155.33	-141.15	82.17	-62.91	59.30	59.30	-1.80	-1.80	-5.32	-5.32
2	130.57	-328.17	55.16	112.58	-89.05	248.08	-100.65	38.77	38.77	1.37	1.37	-11.30	-11.30
3	-7.33	-157.21	-10.96	-103.88	-97.57	83.12	-13.48	-1.50	-1.50	-0.12	-0.12	5.88	5.88
4	136.82	-257.30	-11.55	205.56	-192.94	244.86	-150.36	76.62	76.62	-2.73	-2.73	0.41	0.41
5	28.99	-204.74	28.99	-58.02	9.66	92.13	19.17	-16.11	-16.11	-0.07	-0.07	-7.48	-7.48
6	39.94	-81.49	7.76	-26.44	12.56	73.99	-38.29	-7.80	-7.80	1.96	1.96	-3.25	-3.25
7	2.84	-12.30	-69.10	-4.63	-21.05	22.96	-50.00	3.91	3.91	0.30	0.30	-12.96	-12.96
8	19.61	8.19	-53.27	0.30	-0.48	16.15	-40.73	0.15	0.15	2.34	2.34	-0.03	-0.03
9	7.63	-49.75	1.91	0.91	-0.58	36.19	-11.59	0.35	0.35	1.13	1.13	0.88	0.88
10	387.65	-626.68	387.65	-167.30	-32.00	303.54	216.19	-34.66	-34.66	0.99	0.99	-271.99	-271.99
11	494.54	203.48	438.26	-224.76	7.04	137.48	-60.46	-38.02	-38.02	2.04	2.04	-285.03	-285.03
12	596.66	596.66	-5.53	-83.34	-21.18	-79.59	-185.11	-13.66	-13.66	-2.18	-2.18	-167.17	-167.17
13	-9.31	-324.18	-9.31	-6.51	7.55	242.98	223.41	-10.41	-10.41	-2.28	-2.28	-174.97	-174.97
14	37.19	-53.47	32.57	-142.41	-83.68	60.94	-13.80	-16.09	-16.09	2.78	2.78	-10.22	-10.22
15	57.43	31.04	-138.41	-191.29	-37.34	36.37	-98.54	-28.24	-28.24	-0.32	-0.32	-51.58	-51.58
16	36.55	-51.28	3.69	-54.86	-12.26	92.97	-56.92	-13.97	-13.97	-1.53	-1.53	-21.82	-21.82
17	7.17	-12.27	7.17	-1.07	2.29	18.96	6.95	-2.24	-2.24	-2.25	-2.25	-6.95	-6.95
18	47.84	-43.38	-79.44	9.34	48.88	89.10	-105.12	-8.79	-8.79	-45.93	44.07	19.68	19.68
19	2.57	-5.65	-14.58	68.24	83.84	25.94	-37.47	-10.06	-10.06	-44.18	45.82	-4.25	-4.25
20	17.75	-38.24	-31.93	0.17	-0.22	42.67	-40.20	0.08	0.08	0.01	0.01	22.56	22.56
21	14.68	-26.01	-31.08	8.36	-1.43	45.36	-48.10	2.64	2.64	0.23	0.23	0.41	0.41
22	2.87	-29.69	2.87	-0.87	0.76	23.61	11.59	-0.88	-0.88	-0.17	-0.17	0.35	0.35
23	17.25	-27.13	-32.53	-0.01	6.25	43.55	-46.12	-1.49	-1.49	0.34	0.34	7.84	7.84

Εντατικά Μεγέθη Δοκών Στάθμης 6, Π.Φ. 1

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	18.70	-14.49	-13.88	50.93	-13.91	29.05	-28.76	15.44	15.44	-0.54	-0.54	-8.69	-8.69
2	15.81	-20.06	-16.24	0.30	-0.27	30.60	-28.78	0.14	0.14	0.03	0.03	9.50	9.50
3	37.86	-11.86	3.01	-0.28	-52.33	40.08	-33.00	12.39	12.39	0.75	0.75	22.24	22.24
4	32.77	-20.76	-47.06	-53.45	-17.62	46.76	-57.96	-7.62	-7.62	-0.21	-0.21	7.78	7.78
5	17.71	-51.64	-42.69	-12.61	57.21	64.57	-60.16	-17.24	-17.24	0.13	0.13	-23.09	-23.09
6	51.51	-78.90	-61.82	58.71	6.82	88.55	-82.40	9.35	9.35	0.01	0.01	-55.64	-55.64
7	24.60	-29.98	-38.00	-17.22	-19.79	46.10	-49.66	0.57	0.57	0.39	0.39	-49.07	-49.07
8	4.37	-6.27	-24.66	-23.45	-18.88	24.29	-41.39	-2.13	-2.13	-0.44	-0.44	17.91	17.91
9	47.98	-72.21	-53.02	-13.16	41.93	81.66	-74.13	-10.80	-10.80	0.19	0.19	-27.18	-27.18

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Εντατικά Μεγέθη Δοκών Στάθμης 1, Π.Φ. 2

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	12.38	11.18	6.43	-93.31	28.52	37.25	17.02	23.69	23.69	6.04	4.02	10.06	10.06
2	19.37	3.83	19.82	-43.11	16.86	9.00	17.76	10.93	10.93	4.50	2.00	15.35	15.35
3	18.17	14.47	18.06	-10.80	18.23	16.44	18.29	3.22	3.22	1.86	4.68	9.86	9.86
4	22.87	12.97	22.44	-23.87	43.09	16.27	20.99	13.09	13.09	4.66	4.55	4.02	4.02
5	25.33	20.19	41.69	-10.21	97.60	21.72	34.93	18.60	18.60	4.39	7.54	3.86	3.86
6	40.19	42.82	38.00	-70.00	86.93	39.60	77.23	10.07	10.07	7.23	24.99	7.94	7.94
7	143.00	112.52	129.24	-34.37	33.13	59.19	99.12	4.88	4.88	2.80	1.94	34.58	34.58
8	96.17	110.64	96.80	-34.62	18.00	77.27	59.66	15.15	15.15	2.65	1.20	27.97	27.97
9	120.55	138.02	61.06	-9.58	29.26	82.02	65.71	12.58	12.58	6.72	3.07	50.05	50.05
10	76.14	113.55	52.46	-9.65	5.53	54.04	68.28	5.16	5.16	6.48	2.70	22.90	22.90
11	92.85	104.26	21.84	-3.38	20.60	44.50	29.66	9.89	9.89	4.57	2.67	24.23	24.23
12	71.41	138.79	25.48	-3.35	26.28	64.88	70.39	9.72	9.72	4.50	2.34	15.83	15.83
13	36.71	36.66	24.61	-10.31	41.65	52.06	11.51	32.46	32.46	14.48	17.81	8.86	8.86
14	9.70	20.00	6.33	-6.95	16.80	13.38	13.99	6.19	6.19	13.98	8.05	14.03	14.03
15	26.26	25.53	29.21	-13.81	8.01	9.60	37.03	8.53	8.53	10.57	2.83	13.46	13.46
16	91.79	33.65	118.16	-7.21	1.64	95.35	118.60	5.13	5.13	7.20	8.70	14.43	14.43
17	79.52	89.52	65.79	-5.63	1.72	125.68	101.07	5.96	5.96	4.03	7.31	12.86	12.86
18	135.48	107.74	133.66	-5.42	14.67	171.82	174.70	11.03	11.03	5.31	11.34	40.65	40.65
19	68.90	63.17	84.65	-20.88	13.92	111.28	103.64	7.45	7.45	22.08	28.95	14.48	14.48
20	16.49	42.03	34.88	-59.47	14.13	20.66	25.25	25.35	25.35	9.07	17.47	30.17	30.17
21	127.88	106.75	98.16	-102.13	13.10	101.01	73.69	51.41	51.41	13.80	17.74	29.78	29.78
22	137.36	141.67	123.05	-9.52	13.54	97.05	106.14	3.02	3.02	1.58	5.92	28.98	28.98
23	494.84	497.84	31.55	-32.60	21.40	308.64	282.03	14.72	14.72	12.69	10.72	204.62	204.62
24	69.09	506.71	27.40	-18.79	21.28	292.77	265.37	7.02	7.02	17.57	9.67	142.10	142.10
25	229.44	350.44	229.80	-10.58	3.27	229.30	160.44	2.96	2.96	13.76	2.82	131.34	131.34
26	145.25	146.61	288.55	-3.44	3.23	128.60	162.14	2.50	2.50	5.77	5.37	33.62	33.62
27	141.52	108.83	140.99	-5.52	4.09	26.10	23.09	0.85	0.85	10.08	8.20	10.04	10.04
28	25.43	18.91	41.16	-1.35	3.51	34.40	23.95	2.22	2.22	6.93	2.62	39.11	39.11
29	23.90	24.95	23.21	-23.92	18.65	16.78	28.61	26.59	26.59	4.67	12.52	4.88	4.88
30	5.18	14.24	6.34	-0.84	9.64	2.05	3.31	3.16	3.16	0.84	1.71	1.53	1.53
31	2.27	6.94	4.74	-3.36	2.60	4.40	5.02	1.13	1.13	1.29	3.11	3.24	3.24
32	17.82	4.79	26.28	-2.66	1.84	7.21	11.70	1.54	1.54	2.23	3.63	4.44	4.44
33	18.23	21.45	3.10	-1.52	1.99	10.28	9.53	2.80	2.80	3.73	0.30	4.53	4.53
34	4.62	4.40	2.40	-2.90	4.18	2.81	4.64	3.05	3.05	2.53	1.36	3.25	3.25
35	1.93	1.31	9.87	-3.36	2.98	1.50	10.53	2.46	2.46	0.82	2.22	2.00	2.00
36	3.08	8.04	6.32	-6.39	9.92	9.20	7.79	6.35	6.35	2.38	1.08	2.42	2.42
37	13.73	14.13	34.35	-11.02	7.41	9.14	27.04	7.31	7.31	1.20	2.88	10.38	10.38
38	44.60	42.02	45.61	-8.42	21.24	37.76	29.93	12.14	12.14	13.78	31.17	6.20	6.20
39	52.41	52.79	35.04	-47.73	26.32	12.04	57.60	17.55	17.55	26.59	11.23	3.96	3.96
40	67.71	67.83	27.60	-22.62	20.32	28.31	71.69	26.84	26.84	2.97	14.03	4.16	4.16
41	37.43	37.54	10.02	-6.39	9.02	1.60	9.05	1.64	1.64	11.77	1.25	2.00	2.00
42	10.23	10.25	2.73	-5.76	1.53	5.70	3.31	2.00	2.00	3.90	0.55	3.57	3.57
43	9.34	5.29	21.13	-3.49	2.21	8.09	8.17	2.31	2.31	1.13	0.68	5.34	5.34
44	21.17	23.06	1.44	-1.39	3.36	11.63	8.69	3.90	3.90	0.97	0.47	4.52	4.52
45	3.77	3.94	3.00	-3.95	4.08	3.99	2.96	3.20	3.20	0.26	1.09	3.17	3.17
46	4.30	1.00	4.36	-7.79	3.15	0.92	4.38	4.26	4.26	0.48	1.74	3.97	3.97
47	3.39	3.30	2.40	-23.33	10.93	4.54	1.36	13.64	13.64	1.43	1.47	3.88	3.88
48	6.72	42.49	8.01	-49.24	39.05	12.90	25.91	35.28	35.28	0.92	2.83	21.62	21.62
49	82.25	21.34	82.87	-23.67	4.23	17.94	63.43	11.22	11.22	5.92	19.31	13.92	13.92
50	85.07	85.65	16.48	-13.10	10.72	58.34	12.10	5.67	5.67	20.04	16.12	3.00	3.00
51	125.13	73.58	142.41	-6.91	2.89	43.30	66.40	5.34	5.34	11.04	11.38	9.53	9.53
52	49.13	25.31	49.57	-2.94	14.17	24.26	36.54	11.37	11.37	14.10	15.90	20.66	20.66
53	59.05	20.15	66.14	-4.32	2.11	32.67	45.53	4.42	4.42	0.64	5.13	9.27	9.27
54	29.73	31.84	41.21	-12.10	2.11	24.53	26.20	7.20	7.20	2.48	4.50	5.18	5.18
55	42.97	29.80	45.14	-5.89	2.54	49.91	49.60	2.64	2.64	7.84	8.04	9.86	9.86
56	70.91	103.59	106.34	-2.03	2.56	17.84	21.63	2.70	2.70	10.10	10.40	12.64	12.64
57	51.02	35.87	47.29	-4.70	1.05	54.63	54.52	3.44	3.44	13.28	8.29	23.31	23.31

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

58	116.18	28.42	141.21	-5.57	1.09	91.24	95.24	5.66	5.66	10.74	9.40	16.81	16.81
59	75.15	42.53	119.61	-4.69	1.20	112.30	116.46	4.75	4.75	7.13	2.08	32.40	32.40
60	108.28	17.07	119.58	-5.93	1.19	93.60	89.45	4.76	4.76	6.97	2.17	15.37	15.37
61	60.81	29.74	122.79	-6.65	0.95	101.83	112.67	6.22	6.22	5.42	2.06	32.71	32.71
62	131.69	17.34	139.44	-7.10	0.92	114.25	101.11	5.90	5.90	11.10	4.14	16.69	16.69
63	60.52	36.44	156.04	-9.30	1.08	125.44	147.05	7.31	7.31	4.07	5.97	38.17	38.17
64	134.75	12.63	142.44	-6.52	1.18	111.66	87.35	6.47	6.47	13.28	3.19	22.30	22.30
65	58.91	42.29	181.44	-30.27	20.44	142.70	178.45	9.07	9.07	5.62	5.98	59.07	59.07
66	77.33	92.05	82.77	-11.38	20.58	138.65	100.65	27.23	27.23	15.56	22.84	66.00	66.00
67	279.68	277.47	107.30	-136.93	35.01	234.40	281.22	149.42	149.42	15.96	22.57	193.81	193.81
68	72.81	17.20	74.24	-63.69	34.79	81.38	40.92	25.22	25.22	34.05	17.80	75.02	75.02
69	35.79	36.30	113.14	-28.41	11.19	70.07	130.35	12.51	12.51	3.57	25.11	57.00	57.00
70	217.30	215.45	196.90	-2.81	4.79	21.74	27.54	3.11	3.11	13.15	8.09	2.93	2.93
71	46.27	43.49	53.78	-7.32	2.78	44.73	103.81	10.47	10.47	3.21	24.40	10.24	10.24
72	17.95	57.80	2.82	-2.97	4.99	90.50	33.56	8.29	8.29	13.59	22.45	5.20	5.20
73	129.81	11.92	129.81	-90.13	29.57	33.28	87.17	51.90	51.90	11.87	5.36	66.59	66.59
74	184.68	184.65	61.32	-31.86	17.10	208.87	179.94	30.03	30.03	3.60	2.88	65.01	65.01
75	61.86	61.79	117.32	-18.38	31.88	124.38	85.55	12.69	12.69	13.98	8.12	80.14	80.14
76	44.21	18.25	44.29	-9.35	6.51	78.80	46.54	15.71	15.71	3.22	5.96	3.25	3.25
77	43.97	44.03	47.28	-4.63	6.53	69.96	101.87	3.09	3.09	7.51	2.99	6.56	6.56
78	73.31	22.06	70.97	-3.80	3.05	53.07	25.58	0.81	0.81	21.09	19.66	13.12	13.12
79	85.54	45.74	96.02	-9.59	3.11	66.37	75.83	5.18	5.18	17.61	20.16	15.74	15.74
80	63.49	16.25	85.98	-6.87	2.98	62.70	67.34	6.05	6.05	13.55	16.16	12.99	12.99
81	45.01	43.69	78.04	-3.69	2.96	49.63	72.25	4.44	4.44	7.46	10.84	18.35	18.35
82	47.05	20.40	47.05	-66.19	36.72	17.30	36.60	45.36	45.36	1.97	1.70	16.37	16.37
83	18.43	13.26	19.95	-18.14	6.63	4.63	22.38	10.13	10.13	1.26	1.14	37.63	37.63
84	11.83	8.31	17.17	-36.28	30.20	10.98	10.73	28.22	28.22	1.42	1.84	13.88	13.88
85	38.67	38.02	27.35	-21.88	13.20	22.52	15.57	15.20	15.20	9.25	4.97	9.64	9.64
86	29.59	8.76	30.59	-5.93	13.73	38.92	34.58	11.68	11.68	30.21	6.21	14.73	14.73
87	42.92	20.28	45.19	-43.79	24.14	15.84	38.09	26.99	26.99	2.66	2.14	18.13	18.13
88	66.56	19.26	67.96	-38.92	127.39	22.57	52.18	34.51	34.51	4.93	6.04	52.96	52.96
89	173.07	22.98	173.25	-56.74	182.93	65.46	124.96	43.25	43.25	24.93	9.61	333.23	333.23
90	93.25	82.98	100.41	-14.75	18.49	91.85	60.06	13.38	13.38	12.63	6.06	32.56	32.56
91	57.15	57.12	7.75	-40.18	12.23	30.60	2.65	20.07	20.07	7.14	0.44	8.43	8.43
92	95.31	18.75	102.16	-17.06	23.39	24.47	64.60	16.10	16.10	7.38	9.34	7.57	7.57
93	5.40	46.14	5.55	-19.23	6.80	16.72	6.37	5.06	5.06	6.19	0.33	3.78	3.78
94	1.63	36.79	1.64	-22.56	7.93	5.27	14.88	9.99	9.99	10.15	4.08	5.14	5.14
95	38.55	58.20	15.19	-11.35	8.91	43.19	1.32	0.89	0.89	7.88	0.76	1.40	1.40
96	49.19	67.60	18.55	-4.28	7.31	53.63	2.69	0.77	0.77	0.99	3.87	5.43	5.43
97	19.55	28.14	14.48	-4.32	6.95	27.58	2.42	2.62	2.62	8.86	0.49	3.63	3.63
98	9.03	15.98	8.03	-11.96	10.67	9.27	5.04	0.73	0.73	10.79	1.35	3.85	3.85
99	11.27	48.28	7.74	-4.97	10.08	31.09	8.67	3.31	3.31	3.90	1.55	3.22	3.22
100	28.56	33.67	29.23	-46.46	13.10	23.51	17.39	13.47	13.47	1.02	0.20	5.28	5.28
101	25.05	94.72	8.36	-26.29	7.38	40.31	4.10	4.63	4.63	8.83	2.45	3.58	3.58
102	117.14	29.13	115.12	-42.88	26.43	24.68	46.71	6.05	6.05	6.75	3.59	39.85	39.85
103	98.55	104.68	104.01	-69.58	15.31	125.37	130.89	59.64	59.64	11.11	15.20	113.39	113.39
104	26.06	24.50	9.13	-19.55	12.63	6.65	7.30	5.82	5.82	15.35	5.66	4.99	4.99
105	27.32	9.60	5.12	-0.58	3.85	22.46	42.94	1.59	1.59	10.16	15.57	12.93	12.93
106	25.45	9.78	25.47	-6.37	7.19	5.30	10.41	2.06	2.06	0.84	1.32	3.38	3.38
107	27.35	23.75	13.54	-5.28	9.94	2.18	36.97	4.03	4.03	0.84	11.07	12.44	12.44
108	15.40	15.02	15.16	-4.52	4.54	6.08	7.37	1.12	1.12	1.17	0.69	1.32	1.32
109	26.92	10.94	16.76	-8.77	6.09	5.29	18.51	2.29	2.29	1.69	10.02	2.92	2.92
110	13.43	20.38	12.60	-2.49	3.10	6.68	5.95	0.46	0.46	4.27	3.55	1.02	1.02
111	28.70	4.78	26.09	-10.20	1.22	6.68	10.65	2.54	2.54	3.93	4.82	1.39	1.39
112	11.78	16.00	10.66	-2.45	4.69	7.12	5.83	0.65	0.65	1.08	0.43	1.18	1.18
113	23.86	6.98	19.10	-12.55	0.88	4.68	11.51	3.05	3.05	0.62	5.60	1.82	1.82
114	13.88	14.85	13.88	-3.41	4.72	8.99	6.13	0.74	0.74	2.05	0.59	0.72	0.72
115	28.15	10.49	17.52	-16.03	2.56	4.49	20.49	4.21	4.21	1.12	8.78	1.93	1.93
116	19.66	17.18	19.66	-3.83	5.42	13.07	7.76	0.82	0.82	1.34	0.16	2.30	2.30
117	36.44	17.61	14.97	-23.26	14.52	6.11	35.25	8.66	8.66	1.09	11.52	2.17	2.17
118	23.78	30.18	23.78	-8.07	16.94	19.01	8.92	2.20	2.20	0.14	0.23	19.08	19.08
119	87.23	84.80	145.81	-41.46	119.00	23.49	107.36	37.11	37.11	0.44	2.39	36.40	36.40
120	58.18	31.11	58.21	-9.18	29.18	17.24	32.38	4.34	4.34	2.70	9.77	10.16	10.16

121	63.92	42.92	35.56	-15.56	60.14	5.31	46.97	10.74	10.74	11.11	15.55	1.77	1.77
122	212.75	192.02	212.76	-8.01	4.16	64.52	107.93	1.92	1.92	3.00	2.93	3.14	3.14
123	201.65	80.57	201.56	-5.11	4.77	44.01	81.21	0.66	0.66	1.71	7.87	29.61	29.61
124	58.01	80.35	107.51	-42.53	15.18	19.07	25.08	20.00	20.00	16.29	9.09	24.95	24.95
125	259.92	42.48	259.97	-29.15	5.36	70.38	139.06	8.54	8.54	10.84	1.58	13.35	13.35
126	39.17	5.72	40.11	-6.88	11.32	31.96	31.42	4.79	4.79	30.48	39.96	16.77	16.77
127	14.82	33.58	6.92	-10.08	5.96	35.07	30.60	5.62	5.62	40.27	63.27	7.36	7.36
128	79.95	77.75	63.16	-5.22	5.56	32.30	30.59	7.36	7.36	11.84	7.88	5.62	5.62
129	8.80	34.81	22.02	-5.23	5.11	43.40	33.56	5.20	5.20	4.01	5.24	8.29	8.29
130	31.89	31.87	108.74	-9.64	5.37	59.96	24.32	4.60	4.60	5.91	1.83	38.98	38.98
131	147.75	162.61	75.70	-5.10	14.53	92.43	81.18	7.00	7.00	6.23	2.75	9.11	9.11
132	117.95	170.81	99.34	-4.50	27.64	91.04	104.48	8.81	8.81	6.25	2.81	9.79	9.79
133	23.21	70.66	111.26	-14.05	25.72	53.35	43.88	12.07	12.07	9.99	13.39	69.94	69.94
134	210.15	208.22	68.18	-25.88	8.59	143.04	133.89	26.22	26.22	19.52	17.04	14.03	14.03
135	147.65	39.71	147.62	-11.69	1.32	70.30	78.16	5.24	5.24	7.96	4.64	20.62	20.62
136	141.28	140.48	144.94	-11.66	1.35	58.99	96.14	3.75	3.75	15.81	3.20	24.39	24.39
137	31.89	30.74	126.99	-9.37	1.11	46.23	97.57	4.27	4.27	8.61	9.26	41.32	41.32

Εντατικά Μεγέθη Δοκών Στάθμης 2, Π.Φ. 2

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	0.00	6.88	-5.73	-56.41	-42.28	-7.87	-7.87	-35.23	-35.23	0.08	0.08	52.34	52.34
2	0.00	4.22	-4.75	-64.76	21.27	-2.99	-2.99	-24.48	-24.48	0.03	0.03	31.90	31.90
3	0.00	7.01	-6.91	155.54	-99.33	-6.05	-6.05	107.86	107.86	0.02	0.02	34.48	34.48
4	0.00	0.43	-0.03	-0.12	-0.06	-0.31	-0.31	-0.04	-0.04	0.01	0.01	5.63	5.63
5	0.00	1.16	-1.22	52.93	-58.46	-0.79	-0.79	36.78	36.78	-0.03	-0.03	7.13	7.13
6	0.00	2.92	-0.76	105.35	-24.59	-2.65	-2.65	89.57	89.57	0.30	0.30	32.54	32.54
7	0.00	-1.26	1.31	63.61	-63.94	0.84	0.84	42.47	42.47	-0.05	-0.05	-4.27	-4.27
8	0.00	-2.88	0.72	99.31	-3.67	2.59	2.59	73.40	73.40	0.24	0.24	22.06	22.06
9	0.00	-25.69	7.32	387.58	-237.13	14.51	14.51	272.44	272.44	-0.06	-0.06	73.00	73.00
10	0.00	-4.17	6.42	15.36	60.50	3.59	3.59	-18.15	-18.15	0.04	0.04	-24.95	-24.95
11	0.00	-0.39	-0.59	-58.31	83.53	-0.16	-0.16	-23.42	-23.42	0.01	0.01	15.75	15.75
12	0.00	2.13	-8.80	21.92	73.98	-4.35	-4.35	-21.64	-21.64	0.08	0.08	59.20	59.20
13	0.00	193.40	-192.01	-129.32	48.00	-179.17	-179.17	-81.45	-81.45	0.34	0.34	241.11	241.11
14	0.00	-6.00	10.05	-17.74	109.89	5.44	5.44	-32.96	-32.96	0.09	0.09	39.24	39.24
15	0.00	-0.30	0.35	-67.69	98.91	0.11	0.11	-27.57	-27.57	0.02	0.02	-10.15	-10.15
16	0.00	5.38	-15.83	38.32	131.88	-6.73	-6.73	-29.88	-29.88	0.09	0.09	-36.61	-36.61
17	0.00	68.28	-4.89	-105.23	-60.41	-18.27	-18.27	27.17	27.17	0.33	0.33	-118.92	-118.92
18	0.00	-0.97	0.60	-141.18	80.90	0.26	0.26	-36.62	-36.62	-0.02	-0.02	-27.46	-27.46
19	0.00	3.89	-36.54	-24.88	211.44	-10.09	-10.09	-57.39	-57.39	0.21	0.21	51.69	51.69
20	0.00	8.77	-7.09	-38.24	78.88	-4.85	-4.85	-35.17	-35.17	0.02	0.02	42.40	42.40
21	0.00	3.95	-3.70	-17.96	52.35	-2.34	-2.34	-20.71	-20.71	-0.02	-0.02	-57.37	-57.37
22	0.00	1.88	-2.04	-79.26	82.67	-0.65	-0.65	-26.43	-26.43	0.01	0.01	-17.08	-17.08
23	0.00	7.59	-4.01	-145.80	24.31	-2.70	-2.70	-39.16	-39.16	0.03	0.03	-27.10	-27.10
24	0.00	0.59	-1.15	-25.91	66.40	-0.29	-0.29	-14.86	-14.86	0.03	0.03	-49.38	-49.38
25	0.00	1.71	-1.86	33.15	57.35	-0.83	-0.83	-6.38	-6.38	-0.03	-0.03	-73.53	-73.53
26	0.00	75.62	-15.28	-194.42	-120.66	-21.19	-21.19	-17.22	-17.22	-0.15	-0.15	-39.97	-39.97
27	0.00	-12.73	-1.79	-113.91	-16.09	2.04	2.04	-16.65	-16.65	0.12	0.12	-36.78	-36.78
28	0.00	3.37	-14.30	-11.01	64.40	-4.07	-4.07	-16.52	-16.52	-0.16	-0.16	-34.64	-34.64
29	0.00	160.01	-23.73	144.01	66.84	-42.59	-42.59	18.29	18.29	0.11	0.11	-79.73	-79.73
30	0.00	-25.10	-6.80	59.81	-56.58	3.25	3.25	18.41	18.41	0.10	0.10	-77.12	-77.12
31	0.00	-4.55	-48.13	-63.58	-140.97	-10.65	-10.65	18.35	18.35	-0.15	-0.15	-75.32	-75.32
32	0.00	136.85	-21.96	213.17	82.43	-36.91	-36.91	30.59	30.59	-0.08	-0.08	-71.07	-71.07
33	0.00	-20.98	5.72	70.39	-116.46	4.37	4.37	30.73	30.73	0.08	0.08	-68.54	-68.54
34	0.00	8.03	-75.75	-128.68	-260.41	-19.39	-19.39	30.73	30.73	-0.12	-0.12	-66.56	-66.56
35	0.00	334.22	-32.88	249.63	25.90	-85.12	-85.12	54.46	54.46	-0.16	-0.16	66.61	66.61
36	0.00	-36.72	-10.12	-22.61	-336.41	4.70	4.70	54.75	54.75	0.10	0.10	70.39	70.39
37	0.00	-8.48	-204.31	-358.34	-594.65	-45.78	-45.78	55.02	55.02	0.27	0.27	73.62	73.62
38	0.00	189.02	-156.81	13.50	24.87	-100.97	-100.97	7.09	7.09	0.58	0.58	-41.71	-41.71

39	0.00	205.08	-198.82	-35.87	-128.65	-88.26	-88.26	22.81	22.81	0.59	0.59	-186.98	-186.98
40	0.00	177.29	-274.67	-189.99	-376.81	-143.52	-143.52	62.27	62.27	-0.99	-0.99	-383.26	-383.26
41	0.00	-0.49	-0.03	-0.04	0.06	0.31	0.31	-0.04	-0.04	0.01	0.01	5.63	5.63
42	0.00	-3.18	-0.76	102.71	24.59	2.65	2.65	89.57	89.57	0.30	0.30	32.54	32.54
43	0.00	12.33	8.77	-63.43	-38.24	-4.85	-4.85	-35.17	-35.17	0.02	0.02	42.40	42.40
44	0.00	3.08	0.72	69.60	3.67	-2.59	-2.59	73.40	73.40	0.24	0.24	22.06	22.06
45	0.00	-5.42	-3.70	-67.43	-52.35	2.34	2.34	-20.71	-20.71	-0.02	-0.02	-57.37	-57.37

Εντατικά Μεγέθη Δοκών Στάθμης 3, Π.Φ. 2

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	0.00	3.66	-3.07	-75.02	182.24	-1.33	-1.33	-51.28	-51.28	-0.10	-0.10	-38.73	-38.73
2	0.00	6.07	-7.79	83.82	198.06	-2.77	-2.77	-23.76	-23.76	-0.07	-0.07	-100.10	-100.10
3	0.00	8.13	-8.19	171.95	119.73	-3.26	-3.26	13.20	13.20	0.05	0.05	-89.55	-89.55
4	0.00	8.44	-8.77	178.04	-182.25	-3.44	-3.44	61.58	61.58	0.20	0.20	-76.68	-76.68
5	0.00	8.51	-6.70	-124.71	-268.80	-3.00	-3.00	49.51	49.51	0.18	0.18	40.86	40.86
6	0.00	16.99	-20.96	-396.97	323.79	-9.03	-9.03	-166.14	-166.14	-0.17	-0.17	41.03	41.03
7	0.00	17.70	-7.24	-107.65	-16.60	-14.63	-14.63	-59.25	-59.25	0.24	0.24	31.29	31.29
8	0.00	6.91	-11.96	-14.82	193.89	-6.23	-6.23	-62.91	-62.91	0.09	0.09	33.92	33.92
9	0.00	18.84	-19.28	54.99	89.94	-16.57	-16.57	-17.00	-17.00	0.11	0.11	87.50	87.50
10	0.00	26.64	-26.80	92.99	118.05	-23.75	-23.75	16.80	16.80	0.04	0.04	-86.78	-86.78
11	0.00	47.06	-58.21	-79.77	-125.66	-45.76	-45.76	-27.98	-27.98	-0.57	-0.57	-90.13	-90.13
12	0.00	-12.42	7.98	603.05	38.89	9.96	9.96	287.92	287.92	-0.04	-0.04	51.30	51.30
13	0.00	6.34	-10.84	75.46	-91.56	-3.73	-3.73	36.15	36.15	-0.08	-0.08	-59.98	-59.98
14	0.00	11.34	-29.94	104.67	-146.50	-8.96	-8.96	54.55	54.55	-0.10	-0.10	27.68	27.68
15	0.00	27.15	-29.62	-40.26	58.99	-25.79	-25.79	-21.93	-21.93	0.21	0.21	16.95	16.95
16	0.00	-84.46	-29.56	-44.87	25.95	22.95	22.95	-16.50	-16.50	-0.30	-0.30	30.22	30.22
17	0.00	29.25	-59.05	-77.31	32.83	-40.13	-40.13	-29.04	-29.04	0.17	0.17	33.07	33.07
18	0.00	-152.53	-59.11	-101.96	45.61	38.17	38.17	-56.70	-56.70	-0.19	-0.19	21.23	21.23
19	0.00	36.08	-61.46	-190.20	181.10	-20.72	-20.72	-78.85	-78.85	-0.08	-0.08	-52.58	-52.58
20	0.00	32.69	-37.98	220.70	155.83	-15.03	-15.03	-37.90	-37.90	-0.38	-0.38	-216.75	-216.75
21	0.00	197.66	-151.26	200.25	146.91	-101.86	-101.86	24.75	24.75	0.70	0.70	-196.63	-196.63
22	0.00	238.01	-256.19	141.78	244.89	-108.00	-108.00	-38.29	-38.29	0.55	0.55	-134.76	-134.76
23	0.00	222.61	-288.56	325.85	569.08	-162.30	-162.30	-84.54	-84.54	0.97	0.97	-103.54	-103.54
24	0.00	87.91	-135.55	338.28	230.82	-49.66	-49.66	34.82	34.82	-0.24	-0.24	147.91	147.91
25	0.00	159.61	-154.59	199.48	179.31	-202.72	-202.72	27.49	27.49	0.44	0.44	-51.28	-51.28
26	0.00	84.21	-84.36	159.30	-117.55	-33.05	-33.05	25.37	25.37	0.21	0.21	-134.61	-134.61
27	0.00	88.48	-89.90	-118.73	-171.01	-48.21	-48.21	33.75	33.75	-0.45	-0.45	-196.07	-196.07
28	0.00	0.58	-0.69	86.43	-53.42	-0.13	-0.13	19.45	19.45	0.08	0.08	-27.86	-27.86
29	0.00	35.76	-39.09	-47.12	-128.17	-34.79	-34.79	50.06	50.06	0.12	0.12	-124.05	-124.05

Εντατικά Μεγέθη Δοκών Στάθμης 4, Π.Φ. 2

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	0.00	8.34	-6.33	163.09	-177.16	-2.92	-2.92	67.71	67.71	0.12	0.12	94.49	94.49
2	0.00	4.25	8.52	98.88	-260.66	-2.44	-2.44	62.93	62.93	0.30	0.30	158.95	158.95
3	0.00	12.12	-28.20	-182.31	-245.24	-7.98	-7.98	52.91	52.91	0.74	0.74	199.47	199.47
4	0.00	32.74	-44.00	-31.66	30.66	-18.26	-18.26	-14.84	-14.84	0.52	0.52	216.11	216.11
5	0.00	8.71	-7.15	-379.44	767.38	-3.23	-3.23	-233.47	-233.47	0.06	0.06	-74.24	-74.24
6	0.00	12.57	-10.70	-147.12	316.44	-10.10	-10.10	-196.65	-196.65	0.08	0.08	-179.14	-179.14
7	0.00	20.82	-24.82	-110.64	-318.05	-19.82	-19.82	-173.30	-173.30	0.07	0.07	-226.56	-226.56
8	0.00	-19.90	-5.64	269.22	130.45	3.70	3.70	-39.13	-39.13	12.22	12.22	44.09	44.09
9	0.00	-12.48	-6.69	-40.15	-130.45	2.23	2.23	-40.77	-40.77	-13.94	-13.94	62.93	62.93
11	0.00	44.49	-46.21	-250.78	-242.11	-39.52	-39.52	-194.27	-194.27	-0.81	-0.81	-75.56	-75.56
13	0.00	50.98	-43.90	-374.50	-224.27	-40.08	-40.08	-150.47	-150.47	0.31	0.31	-133.42	-133.42
16	0.00	-32.49	18.67	-152.86	140.64	22.21	22.21	-126.29	-126.29	0.56	0.56	-281.28	-281.28

17	0.00	-9.43	15.73	-175.04	169.46	10.80	10.80	-142.23	-142.23	0.11	0.11	-280.66	-280.66
18	0.00	-22.01	20.49	-186.61	189.68	18.43	18.43	-158.13	-158.13	0.13	0.13	-280.92	-280.92
19	0.00	-20.78	20.33	-212.16	217.52	17.23	17.23	-179.10	-179.10	0.14	0.14	-273.16	-273.16
20	0.00	-34.31	80.94	-232.43	206.11	49.06	49.06	-178.43	-178.43	-0.77	-0.77	-277.29	-277.29
21	0.00	-97.47	65.14	-183.60	250.55	69.56	69.56	-174.05	-174.05	-0.67	-0.67	217.36	217.36
23	0.00	68.28	-60.63	113.03	5.41	-30.62	-30.62	25.64	25.64	-0.65	-0.65	18.55	18.55
26	0.00	267.39	-234.06	760.63	-448.24	-38.92	-38.92	93.94	93.94	0.20	0.20	15.66	15.66
27	0.00	102.86	-123.15	413.30	-268.58	-15.25	-15.25	45.77	45.77	0.20	0.20	25.48	25.48
28	0.00	13.84	-20.57	-158.63	304.64	-7.47	-7.47	-96.55	-96.55	0.03	0.03	83.20	83.20
29	0.00	85.16	-113.61	252.61	-295.85	-13.42	-13.42	36.67	36.67	0.06	0.06	33.38	33.38
30	0.00	103.40	-133.62	249.24	-342.29	-15.38	-15.38	38.39	38.39	0.13	0.13	-33.62	-33.62
31	0.00	15.99	-21.99	-205.99	204.04	-8.25	-8.25	-84.45	-84.45	-0.06	-0.06	15.78	15.78
32	0.00	115.15	-148.37	340.09	-393.10	-17.10	-17.10	47.28	47.28	0.10	0.10	-34.19	-34.19
33	0.00	126.82	-159.62	401.88	-433.67	-18.58	-18.58	54.20	54.20	0.10	0.10	-53.73	-53.73
34	0.00	24.31	-57.18	-190.55	219.12	-17.03	-17.03	-86.54	-86.54	-0.16	-0.16	-49.56	-49.56
35	0.00	236.40	130.17	201.66	104.10	-73.45	-73.45	28.96	28.96	3.40	3.40	36.32	36.32
36	0.00	198.10	223.70	-72.30	-104.53	55.23	55.23	25.49	25.49	4.69	4.69	-55.03	-55.03
37	0.00	214.30	-333.45	72.54	-264.37	-94.00	-94.00	42.07	42.07	-5.13	-5.13	-154.38	-154.38
38	0.00	157.40	-159.51	468.98	-372.11	-20.57	-20.57	53.54	53.54	0.25	0.25	-68.79	-68.79
39	0.00	43.36	-44.64	-221.50	157.90	-18.72	-18.72	-76.31	-76.31	0.23	0.23	-88.79	-88.79
40	0.00	375.94	-125.56	313.57	276.03	-136.79	-136.79	-24.45	-24.45	1.07	1.07	-260.77	-260.77
41	0.00	251.02	-424.63	262.30	198.48	-140.55	-140.55	23.98	23.98	2.41	2.41	-160.96	-160.96
42	0.00	536.60	-431.50	143.18	-189.77	-305.95	-305.95	82.76	82.76	-4.13	-4.13	-339.09	-339.09
43	0.00	70.72	-71.54	-35.82	-843.38	-31.61	-31.61	180.60	180.60	0.53	0.53	-23.30	-23.30
44	0.00	280.09	-242.89	-661.02	-571.60	-337.49	-337.49	-60.45	-60.45	0.68	0.68	80.19	80.19
45	0.00	86.28	-83.61	-486.26	-212.99	-32.36	-32.36	-57.37	-57.37	0.53	0.53	78.42	78.42
46	0.00	176.16	-176.83	-185.25	117.05	-95.40	-95.40	-34.92	-34.92	-0.57	-0.57	57.62	57.62
47	0.00	24.95	-22.36	-307.42	283.39	-11.26	-11.26	-140.56	-140.56	1.40	1.40	-232.36	-232.36

Εντατικά Μεγέθη Δοκών Στάθμης 5, Π.Φ. 2

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	0.00	83.02	-90.01	76.36	-58.54	-34.57	-34.57	26.64	26.64	0.92	0.92	42.47	42.47
2	0.00	65.39	-61.39	186.56	-131.39	-24.16	-24.16	61.08	61.08	1.20	1.20	-16.18	-16.18
3	0.00	-46.85	36.95	-318.17	-824.99	19.64	19.64	137.73	137.73	1.85	1.85	109.07	109.07
4	0.00	-33.85	-25.60	264.37	-183.90	11.04	11.04	85.92	85.92	-0.79	-0.79	49.74	49.74
5	0.00	-60.38	41.52	-168.92	91.85	23.59	23.59	-61.06	-61.06	0.40	0.40	-28.55	-28.55
6	0.00	16.25	-7.38	43.72	35.14	-4.61	-4.61	-12.06	-12.06	-0.49	-0.49	-29.68	-29.68
7	0.00	32.57	-28.83	-36.04	62.97	-14.56	-14.56	-23.12	-23.12	0.61	0.61	-24.89	-24.89
8	0.00	-190.58	70.95	-15.60	13.71	52.15	52.15	-5.86	-5.86	0.59	0.59	-33.63	-33.63
9	0.00	-19.97	-0.47	-11.46	8.91	4.73	4.73	-4.85	-4.85	0.36	0.36	-22.46	-22.46
10	0.00	301.01	87.86	-72.13	-48.02	76.98	76.98	-19.88	-19.88	1.74	1.74	-124.43	-124.43
11	0.00	174.47	-159.43	-210.63	139.91	-47.75	-47.75	-55.28	-55.28	1.08	1.08	55.57	55.57
12	0.00	-151.08	-92.52	29.08	52.11	45.68	45.68	-13.04	-13.04	-1.53	-1.53	47.00	47.00
13	0.00	-143.66	-92.26	10.60	-58.72	-47.77	-47.77	51.26	51.26	7.00	7.00	65.01	65.01
14	0.00	259.29	-18.30	-70.49	-148.07	-73.96	-73.96	30.67	30.67	1.57	1.57	67.16	67.16
15	0.00	120.89	-475.77	-178.77	124.45	-109.38	-109.38	-54.41	-54.41	1.16	1.16	-142.05	-142.05
16	0.00	103.29	-38.87	54.70	-25.25	-46.33	-46.33	19.84	19.84	-0.45	-0.45	55.98	55.98
17	0.00	-22.65	-25.41	20.45	-34.45	7.25	7.25	36.60	36.60	-0.76	-0.76	7.64	7.64
18	0.00	128.16	-192.81	-25.23	369.08	-71.33	-71.33	-77.25	-77.25	-0.24	-0.24	-82.88	-82.88
19	0.00	88.94	-91.78	551.75	710.79	-116.60	-116.60	-102.88	-102.88	1.53	1.53	-74.17	-74.17
20	0.00	37.02	-36.41	1.19	-0.56	-14.40	-14.40	0.34	0.34	0.12	0.12	-62.88	-62.88
21	0.00	89.55	-75.40	87.52	-12.31	-44.58	-44.58	24.36	24.36	0.24	0.24	-37.86	-37.86
22	0.00	7.51	-0.75	14.21	-12.18	-4.35	-4.35	14.27	14.27	-0.48	-0.48	6.41	6.41
23	0.00	80.25	-82.18	-0.29	-9.54	-38.67	-38.67	2.27	2.27	-1.08	-1.08	-24.41	-24.41

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Εντατικά Μεγέθη Δοκών Στάθμης 6, Π.Φ. 2

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	0.00	40.61	-43.18	65.61	-60.17	-19.95	-19.95	29.56	29.56	0.76	0.76	3.82	3.82
2	0.00	16.78	-13.77	0.26	-0.25	-7.27	-7.27	0.12	0.12	0.14	0.14	5.99	5.99
3	0.00	-26.46	24.64	58.91	-78.86	12.12	12.12	32.67	32.67	0.71	0.71	8.75	8.75
4	0.00	13.77	-24.85	-71.02	-43.56	-8.06	-8.06	-7.70	-7.70	-0.75	-0.75	22.09	22.09
5	0.00	29.48	-26.23	-40.04	22.67	-13.75	-13.75	-11.43	-11.43	0.68	0.68	-17.99	-17.99
6	0.00	29.62	-33.00	24.00	63.83	-11.28	-11.28	-10.13	-10.13	0.83	0.83	-14.42	-14.42
7	0.00	34.38	-34.52	-62.26	-55.51	-15.31	-15.31	-9.34	-9.34	-0.08	-0.08	-13.07	-13.07
8	0.00	29.83	-22.19	-46.01	-21.82	-24.17	-24.17	-13.74	-13.74	0.29	0.29	10.76	10.76
9	0.00	58.89	-62.11	15.59	74.20	-23.72	-23.72	-15.18	-15.18	0.73	0.73	21.34	21.34

Εντατικά Μεγέθη Δοκών Στάθμης 1, Π.Φ. 3

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	15.92	13.19	12.42	-105.68	58.24	24.86	7.75	32.60	32.60	4.50	4.08	7.23	7.23
2	23.16	6.29	23.17	-90.04	34.06	3.86	15.39	24.74	24.74	3.58	6.07	20.78	20.78
3	12.38	12.26	4.79	-27.43	10.19	10.23	5.75	5.22	5.22	6.47	2.80	11.49	11.49
4	6.59	18.76	10.02	-40.23	17.66	12.46	14.12	10.35	10.35	1.79	10.41	10.17	10.17
5	95.51	28.03	96.40	-38.42	46.39	18.36	61.02	8.14	8.14	9.43	18.75	14.36	14.36
6	90.98	93.08	30.92	-88.55	201.83	38.54	59.12	29.31	29.31	21.09	19.11	27.82	27.82
7	287.35	284.27	190.85	-26.77	59.96	146.59	168.32	12.01	12.01	5.72	3.15	20.92	20.92
8	161.85	277.19	163.41	-26.96	44.29	149.60	143.64	22.64	22.64	4.90	1.98	12.17	12.17
9	309.40	309.48	147.83	-20.71	59.52	179.86	160.54	29.49	29.49	18.45	8.57	46.13	46.13
10	126.89	257.05	126.83	-19.05	6.53	132.74	151.79	5.66	5.66	17.76	7.42	31.36	31.36
11	189.88	190.02	74.44	-6.54	49.68	56.17	39.88	23.53	23.53	1.21	1.05	17.24	17.24
12	16.45	270.41	14.13	-6.76	45.16	121.07	113.30	16.24	16.24	1.18	0.72	24.49	24.49
13	14.84	26.46	35.20	-16.22	35.58	27.17	20.30	17.03	17.03	13.94	18.80	20.59	20.59
14	0.90	42.85	9.85	-12.82	38.37	19.79	13.43	16.96	16.96	14.25	7.77	34.97	34.97
15	84.79	74.59	84.81	-29.88	20.51	32.27	95.88	21.84	21.84	11.68	8.54	14.68	14.68
16	314.33	77.34	314.41	-15.14	2.93	250.51	302.96	10.88	10.88	20.82	19.28	23.52	23.52
17	256.39	256.42	175.31	-6.88	3.07	343.75	286.32	8.75	8.75	11.94	13.47	38.69	38.69
18	159.95	191.79	159.92	-15.96	12.10	267.98	235.06	5.42	5.42	13.50	17.02	30.33	30.33
19	89.56	89.74	194.03	-14.67	12.35	185.26	219.01	4.86	4.86	13.36	16.63	8.03	8.03
20	154.89	136.45	130.70	-21.15	42.86	33.10	42.26	16.75	16.75	34.40	62.81	117.87	117.87
21	165.80	165.71	347.68	-95.02	41.49	175.84	261.07	25.84	25.84	39.42	69.23	35.18	35.18
22	331.15	331.15	260.79	-15.48	5.27	209.31	245.29	4.77	4.77	3.26	9.75	11.10	11.10
23	22.35	108.64	13.80	-68.79	41.78	89.20	52.41	34.93	34.93	13.00	8.88	41.50	41.50
24	46.77	71.84	46.78	-23.94	41.70	49.50	49.39	23.00	23.00	12.65	8.14	31.52	31.52
25	122.85	52.24	122.84	-5.10	1.33	85.04	31.63	2.44	2.44	8.36	3.06	14.86	14.86
26	50.57	44.26	16.23	-0.77	1.13	31.27	36.40	0.57	0.57	12.38	2.03	32.56	32.56
27	73.18	54.03	49.57	-3.12	2.88	40.00	33.82	0.16	0.16	11.88	4.06	26.58	26.58
28	115.88	30.91	115.87	-1.72	2.55	118.91	25.13	2.27	2.27	15.58	3.04	5.36	5.36
29	10.78	34.11	12.82	-13.13	11.81	12.21	27.76	15.52	15.52	7.06	14.22	2.64	2.64
30	2.38	25.35	3.66	-1.92	4.85	4.16	11.18	1.89	1.89	3.11	5.40	3.45	3.45
31	17.69	11.45	17.69	-3.36	4.67	4.85	19.18	3.07	3.07	1.82	7.23	10.24	10.24
32	80.20	2.17	80.20	-5.73	0.85	10.77	36.93	2.67	2.67	6.25	7.01	14.19	14.19
33	0.54	72.10	4.72	-2.69	2.05	30.06	30.81	3.88	3.88	7.19	1.21	15.44	15.44
34	8.07	12.31	8.06	-5.77	8.44	9.69	5.48	6.17	6.17	6.60	3.81	10.63	10.63
35	0.72	0.95	8.50	-0.90	3.24	0.49	6.07	1.51	1.51	0.53	3.14	6.24	6.24
36	14.14	12.64	14.17	-4.54	3.86	12.28	8.44	0.58	0.58	3.45	0.68	6.70	6.70
37	21.08	21.07	15.34	-19.73	14.11	11.31	16.87	13.52	13.52	1.56	5.73	5.92	5.92
38	16.92	16.65	18.37	-4.96	2.34	16.36	10.12	2.34	2.34	5.18	3.97	3.64	3.64
39	28.27	15.10	21.99	-5.73	13.76	17.32	46.08	2.40	2.40	3.74	8.21	14.72	14.72
40	65.09	139.35	63.85	-11.71	10.60	60.65	151.96	13.95	13.95	4.28	9.68	4.67	4.67
41	6.49	81.80	22.18	-3.33	7.20	2.61	20.41	1.96	1.96	20.49	0.56	4.69	4.69

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

42	7.20	28.24	7.13	-3.24	3.01	15.40	11.69	0.99	0.99	5.14	1.47	9.94	9.94
43	67.23	12.57	67.23	-4.83	3.27	23.02	25.77	3.37	3.37	0.71	0.44	14.44	14.44
44	0.29	75.36	4.09	-1.63	5.78	37.15	28.39	6.16	6.16	0.69	0.80	15.17	15.17
45	10.25	14.32	10.25	-4.83	5.07	13.61	6.24	3.95	3.95	0.47	0.67	7.88	7.88
46	4.95	0.91	4.91	-7.66	4.28	2.09	2.40	4.63	4.63	0.46	0.80	4.85	4.85
47	3.20	1.18	3.19	-9.19	4.68	1.60	2.73	4.88	4.88	0.99	0.29	2.80	2.80
48	12.89	12.31	12.77	-7.57	11.36	5.44	10.91	7.48	7.48	0.79	1.32	6.23	6.23
49	38.11	15.11	44.19	-6.80	3.74	13.26	29.45	4.06	4.06	2.54	8.15	2.34	2.34
50	37.48	44.79	27.95	-3.46	3.03	19.84	46.25	1.49	1.49	6.35	10.72	0.83	0.83
51	291.53	212.39	291.60	-9.83	1.71	32.34	84.88	7.61	7.61	18.44	24.20	15.82	15.82
52	91.80	85.59	77.87	-3.92	30.57	45.60	34.99	24.19	24.19	27.73	36.87	57.68	57.68
53	113.52	76.48	113.58	-12.06	4.57	26.17	40.76	11.90	11.90	2.46	2.62	9.88	9.88
54	12.71	23.04	109.66	-25.11	4.62	76.52	76.81	14.70	14.70	2.21	2.01	13.76	13.76
55	55.14	33.43	54.63	-7.71	1.73	30.90	22.83	4.51	4.51	28.01	32.15	13.58	13.58
56	5.47	210.88	299.43	-1.83	1.67	47.55	80.14	1.91	1.91	20.88	31.83	42.63	42.63
57	76.35	57.48	76.35	-9.91	1.30	89.52	94.49	7.49	7.49	23.41	18.90	48.09	48.09
58	3.84	26.47	279.42	-8.56	1.28	182.19	183.48	8.56	8.56	16.20	16.93	7.61	7.61
59	224.28	62.01	224.28	-9.46	1.62	205.28	205.41	9.57	9.57	4.11	1.26	53.51	53.51
60	24.90	24.90	226.12	-10.89	1.65	180.18	179.40	8.14	8.14	3.95	1.89	25.82	25.82
61	225.58	27.75	225.58	-11.20	0.55	180.05	183.52	9.97	9.97	2.20	2.37	35.65	35.65
62	36.85	36.85	232.48	-10.39	0.58	195.34	190.71	8.79	8.79	4.36	1.96	43.59	43.59
63	248.28	20.28	248.28	-12.57	0.95	188.85	196.43	10.51	10.51	3.99	6.84	16.70	16.70
64	15.90	16.16	209.26	-9.15	0.92	161.22	153.62	8.29	8.29	1.72	3.31	73.18	73.18
65	189.30	24.50	189.34	-11.61	4.51	147.16	155.69	7.35	7.35	2.56	5.31	29.77	29.77
66	25.69	27.50	147.68	-6.34	4.47	119.57	113.58	7.54	7.54	5.99	7.83	77.07	77.07
67	216.96	111.21	215.91	-15.63	7.38	103.39	107.73	19.19	19.19	20.45	26.39	66.30	66.30
68	49.83	49.25	54.92	-15.69	7.48	46.01	49.73	7.62	7.62	31.31	31.24	70.87	70.87
69	88.54	78.12	54.16	-12.60	6.01	39.75	56.29	12.84	12.84	6.79	10.26	22.14	22.14
70	13.85	46.79	23.81	-0.66	10.12	48.81	16.88	8.54	8.54	20.44	11.79	3.97	3.97
71	45.47	4.86	44.20	-5.31	5.43	54.72	28.67	11.21	11.21	1.44	3.11	20.94	20.94
72	4.57	94.55	7.27	-5.00	1.58	123.50	69.59	6.01	6.01	21.35	28.13	11.58	11.58
73	50.02	10.83	84.09	-105.67	25.65	23.12	57.41	57.00	57.00	6.48	2.53	53.83	53.83
74	126.15	170.71	108.11	-46.87	37.79	237.15	219.18	69.50	69.50	6.61	6.88	63.47	63.47
75	149.46	92.84	155.43	-37.07	46.79	159.25	133.15	8.93	8.93	8.84	6.21	76.97	76.97
76	31.52	24.78	25.44	-5.01	3.49	77.36	29.37	8.12	8.12	7.68	8.17	2.24	2.24
77	22.68	70.78	29.32	-3.32	3.50	64.19	123.89	3.58	3.58	10.09	4.43	5.39	5.39
78	30.43	34.08	49.35	-2.06	3.43	45.87	32.60	1.92	1.92	15.24	18.66	10.73	10.73
79	22.16	27.27	147.13	-14.70	3.50	96.95	62.15	6.78	6.78	12.35	33.07	21.55	21.55
80	123.33	25.30	123.33	-8.85	6.32	76.30	108.89	9.38	9.38	7.50	18.29	32.05	32.05
81	3.71	59.12	111.89	-6.96	6.27	47.73	40.85	9.02	9.02	7.57	12.80	8.97	8.97
82	26.48	8.88	26.25	-137.39	68.51	8.51	19.46	90.97	90.97	2.60	4.40	33.70	33.70
83	40.43	12.78	40.44	-25.13	3.23	11.02	32.38	11.33	11.33	4.05	2.97	95.71	95.71
84	9.77	9.05	24.07	-37.94	31.89	8.28	19.42	29.69	29.69	3.75	3.35	29.29	29.29
85	68.19	95.93	68.14	-33.97	30.13	67.96	51.50	28.04	28.04	22.68	11.37	18.10	18.10
86	1.66	26.57	51.69	-8.31	5.09	17.24	39.51	2.53	2.53	11.08	7.06	16.59	16.59
87	23.83	21.72	82.94	-51.87	15.58	32.91	55.76	19.68	19.68	3.70	1.12	16.48	16.48
88	41.38	39.45	132.41	-106.85	107.53	34.05	83.56	45.47	45.47	6.41	3.92	29.49	29.49
89	53.24	31.18	109.68	-187.55	150.16	72.83	98.35	75.00	75.00	36.10	15.40	61.88	61.88
90	168.37	168.28	250.09	-28.43	42.81	204.00	145.19	28.78	28.78	33.78	15.67	81.42	81.42
91	18.22	24.12	10.85	-92.58	22.67	17.36	7.47	49.18	49.18	19.04	0.70	7.94	7.94
92	179.97	42.09	179.97	-39.40	55.91	48.35	121.97	37.95	37.95	15.54	26.64	11.21	11.21
93	89.16	90.57	17.04	-42.22	19.80	45.92	9.70	7.87	7.87	17.31	0.21	8.46	8.46
94	33.44	36.04	3.55	-28.90	9.61	2.92	9.51	7.77	7.77	7.73	5.80	11.30	11.30
95	174.71	174.86	32.11	-25.80	25.36	116.79	4.71	0.46	0.46	21.22	0.81	2.45	2.45
96	205.19	205.27	55.71	-12.28	20.79	144.56	3.86	2.07	2.07	2.00	13.21	9.62	9.62
97	95.87	95.91	39.24	-12.26	17.75	72.38	9.01	6.97	6.97	23.78	1.07	7.75	7.75
98	7.43	25.92	5.56	-16.68	22.54	21.32	3.60	1.60	1.60	27.64	1.96	8.68	8.68
99	24.90	40.43	15.20	-4.33	14.50	52.74	8.78	2.42	2.42	9.83	0.38	1.21	1.21
100	24.89	45.42	22.93	-32.83	14.35	34.47	5.53	5.63	5.63	0.67	0.14	13.33	13.33
101	25.63	102.68	23.84	-19.94	12.71	75.40	3.27	1.93	1.93	10.78	1.91	2.20	2.20
102	51.48	123.00	51.12	-62.95	15.14	90.25	10.43	19.39	19.39	4.25	2.68	14.97	14.97
103	226.05	226.05	188.86	-60.45	19.03	34.42	51.17	55.72	55.72	13.25	16.33	40.30	40.30
104	26.68	29.09	25.40	-9.81	12.87	19.52	20.64	3.69	3.69	32.60	4.63	9.64	9.64

105	18.84	5.74	17.22	-0.80	4.04	44.74	77.76	1.67	1.67	21.38	34.94	11.01	11.01
106	6.85	4.60	28.93	-12.62	5.87	3.98	11.84	1.64	1.64	2.85	2.09	6.47	6.47
107	13.14	28.35	11.33	-9.15	15.23	2.40	43.27	2.66	2.66	0.34	15.08	13.33	13.33
108	6.14	11.41	6.91	-14.32	9.69	7.80	4.50	0.95	0.95	2.70	2.19	1.82	1.82
109	9.73	7.75	33.90	-17.14	6.79	10.24	8.15	2.60	2.60	4.25	18.66	0.56	0.56
110	4.56	25.96	4.74	-9.67	7.83	4.37	2.11	0.39	0.39	14.05	10.88	1.61	1.61
111	14.92	13.29	36.86	-19.84	1.40	5.60	15.29	4.93	4.93	11.73	4.79	3.13	3.13
112	2.13	27.57	10.70	-9.48	11.53	13.53	10.43	0.42	0.42	1.34	1.75	2.23	2.23
113	5.68	9.80	16.54	-23.25	1.56	7.45	6.55	5.64	5.64	1.34	4.87	1.31	1.31
114	5.03	5.45	5.71	-12.55	11.49	3.39	4.32	0.32	0.32	0.89	1.90	1.05	1.05
115	5.72	4.25	16.47	-24.38	3.36	1.24	10.52	6.31	6.31	1.44	5.18	1.39	1.39
116	9.54	9.35	2.59	-15.12	8.30	2.71	1.71	1.30	1.30	0.63	0.61	1.32	1.32
117	7.92	3.40	16.95	-20.29	3.12	4.83	15.41	5.39	5.39	0.43	2.82	1.24	1.24
118	5.80	4.67	5.50	-22.80	8.49	2.64	3.85	3.44	3.44	0.12	0.14	7.14	7.14
119	31.73	14.25	33.26	-12.39	13.51	2.61	25.30	5.16	5.16	0.22	0.94	3.27	3.27
120	19.80	11.95	17.54	-22.20	10.24	2.99	11.13	2.11	2.11	2.22	3.55	4.46	4.46
121	15.60	13.75	9.97	-23.07	4.99	6.78	14.62	5.70	5.70	4.77	25.90	0.89	0.89
122	57.08	38.04	58.36	-16.03	6.37	19.27	29.28	2.06	2.06	2.86	5.56	4.71	4.71
123	35.20	28.55	24.48	-9.47	10.08	11.42	41.29	0.35	0.35	3.20	14.05	4.98	4.98
124	9.86	169.31	169.73	-27.89	19.10	51.65	53.50	7.56	7.56	7.83	11.06	26.93	26.93
125	105.80	24.89	250.20	-34.87	11.75	66.72	116.21	8.21	8.21	5.98	1.49	15.50	15.50
126	1.50	14.49	61.42	-5.62	4.06	16.66	68.76	1.66	1.66	8.53	9.01	14.10	14.10
127	32.06	31.20	11.79	-4.16	6.64	37.13	29.53	8.95	8.95	4.79	15.05	4.06	4.06
128	16.13	31.90	16.65	-10.32	7.97	66.70	29.53	4.06	4.06	3.80	9.40	8.95	8.95
129	15.09	15.10	27.78	-10.14	2.02	23.64	69.60	11.58	11.58	3.93	8.53	6.01	6.01
130	97.00	49.15	106.08	-6.11	11.60	49.43	43.05	5.38	5.38	5.43	1.98	38.80	38.80
131	298.78	298.92	98.94	-5.75	12.71	140.32	148.13	6.46	6.46	1.83	1.01	22.62	22.62
132	87.25	288.62	86.87	-5.33	20.14	145.56	122.26	5.96	5.96	1.77	0.85	26.63	26.63
133	35.58	39.69	44.76	-3.90	19.03	51.40	48.69	15.95	15.95	3.66	4.67	29.37	29.37
134	44.06	51.13	66.51	-19.43	28.01	85.77	87.04	40.35	40.35	7.07	6.53	15.11	15.11
135	65.24	25.43	101.04	-7.81	0.90	54.60	48.23	3.19	3.19	4.46	6.18	16.11	16.11
136	121.27	87.89	119.85	-6.04	0.86	68.35	110.36	2.04	2.04	34.53	3.89	26.68	26.68
137	66.52	26.36	83.78	-5.03	0.81	86.71	104.14	2.33	2.33	17.98	20.95	21.91	21.91

Εντατικά Μεγέθη Δοκών Στάθμης 2, Π.Φ. 3

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	0.00	18.34	-15.44	-165.85	24.38	-21.11	-21.11	-109.64	-109.64	-0.06	-0.06	133.24	133.24
2	0.00	11.48	-12.97	-159.26	33.92	-8.15	-8.15	-62.77	-62.77	0.01	0.01	78.01	78.01
3	0.00	20.95	-20.27	-127.13	147.34	-17.92	-17.92	-118.94	-118.94	0.03	0.03	49.30	49.30
4	0.00	1.34	-0.08	-0.30	-0.13	-0.95	-0.95	-0.11	-0.11	0.00	0.00	12.96	12.96
5	0.00	4.34	-4.65	-91.95	66.65	-2.99	-2.99	-52.81	-52.81	0.04	0.04	5.43	5.43
6	0.00	9.42	-2.50	-110.44	-26.86	-8.60	-8.60	-63.51	-63.51	-0.27	-0.27	60.22	60.22
7	0.00	3.03	-3.78	-103.58	83.93	-2.27	-2.27	-62.48	-62.48	0.04	0.04	-10.08	-10.08
8	0.00	9.17	-2.37	-59.78	-7.89	-8.33	-8.33	-38.71	-38.71	-0.14	-0.14	-43.84	-43.84
9	0.00	-6.29	1.82	868.00	-432.43	3.52	3.52	571.47	571.47	-0.15	-0.15	65.62	65.62
10	0.00	3.09	-4.87	15.53	-86.31	-2.70	-2.70	33.06	33.06	0.09	0.09	43.45	43.45
11	0.00	-0.43	0.86	76.05	-112.29	0.21	0.21	31.29	31.29	-0.01	-0.01	-12.39	-12.39
12	0.00	1.21	5.07	-13.38	-117.75	2.18	2.18	42.79	42.79	-0.11	-0.11	-74.64	-74.64
13	0.00	457.55	-507.74	-77.93	64.59	-448.94	-448.94	-65.50	-65.50	-0.30	-0.30	374.90	374.90
14	0.00	5.05	-7.91	-41.69	-136.02	-4.39	-4.39	32.23	32.23	0.21	0.21	-48.92	-48.92
15	0.00	-0.15	0.53	104.12	-135.19	0.11	0.11	39.84	39.84	-0.02	-0.02	-5.84	-5.84
16	0.00	-2.94	8.08	-53.61	-157.09	3.50	3.50	32.94	32.94	0.08	0.08	62.21	62.21
17	0.00	-55.68	6.18	128.28	-95.08	15.45	15.45	55.20	55.20	0.79	0.79	88.55	88.55
18	0.00	1.43	-0.78	-37.81	31.23	-0.37	-0.37	-10.49	-10.49	0.01	0.01	22.03	22.03
19	0.00	-3.37	22.74	62.97	-144.27	6.52	6.52	50.83	50.83	-0.47	-0.47	-21.76	-21.76
20	0.00	-9.11	8.21	-52.56	76.78	5.30	5.30	-39.30	-39.30	-0.02	-0.02	-49.27	-49.27
21	0.00	-3.68	3.70	43.73	-21.32	2.26	2.26	18.83	18.83	0.06	0.06	23.80	23.80
22	0.00	-0.87	1.01	132.84	-34.77	0.31	0.31	26.71	26.71	0.01	0.01	-5.87	-5.87

23	0.00	-4.74	3.20	-166.74	33.19	1.85	1.85	-46.35	-46.35	-0.02	-0.02	-19.24	-19.24
24	0.00	0.25	0.43	40.14	47.86	-0.08	-0.08	-4.14	-4.14	0.02	0.02	-18.17	-18.17
25	0.00	-1.07	1.24	29.28	-24.15	0.54	0.54	10.58	10.58	0.11	0.11	-18.86	-18.86
26	0.00	18.42	-3.79	-373.90	-226.58	-5.11	-5.11	-34.35	-34.35	-0.51	-0.51	30.94	30.94
27	0.00	-3.92	2.76	-213.22	-19.27	1.07	1.07	-32.47	-32.47	0.11	0.11	29.80	29.80
28	0.00	2.96	-7.90	-8.25	127.38	-2.47	-2.47	-30.90	-30.90	0.60	0.60	28.67	28.67
29	0.00	75.34	-29.42	32.38	33.71	-24.10	-24.10	2.20	2.20	-0.39	-0.39	35.50	35.50
30	0.00	-32.05	6.73	33.79	35.32	6.15	6.15	2.25	2.25	0.10	0.10	35.34	35.34
31	0.00	6.95	-22.42	35.48	-37.76	-6.06	-6.06	2.56	2.56	0.53	0.53	34.67	34.67
32	0.00	-59.63	14.51	30.33	-8.47	17.14	17.14	5.66	5.66	-0.20	-0.20	45.18	45.18
33	0.00	15.58	3.78	-7.38	-31.96	-2.52	-2.52	5.60	5.60	0.11	0.11	44.58	44.58
34	0.00	4.02	-18.71	-34.17	-58.31	-5.22	-5.22	5.65	5.65	0.43	0.43	44.42	44.42
35	0.00	103.05	-37.55	109.70	87.99	-31.93	-31.93	9.33	9.33	-0.14	-0.14	31.06	31.06
36	0.00	-39.71	3.80	86.48	81.99	7.21	7.21	9.55	9.55	0.18	0.18	31.79	31.79
37	0.00	3.69	-54.13	83.01	-102.58	-13.26	-13.26	9.81	9.81	0.42	0.42	32.03	32.03
38	0.00	52.24	-49.01	-18.77	-118.32	-29.52	-29.52	29.57	29.57	0.62	0.62	-32.00	-32.00
39	0.00	39.33	-54.14	-135.68	-125.11	-20.35	-20.35	-11.91	-11.91	0.72	0.72	-76.67	-76.67
40	0.00	-26.10	32.85	-106.30	-45.11	18.34	18.34	-26.44	-26.44	-0.97	-0.97	-80.11	-80.11
41	0.00	-1.51	-0.08	-0.05	0.13	0.95	0.95	-0.11	-0.11	0.00	0.00	12.96	12.96
42	0.00	-10.36	-2.50	-40.44	26.87	8.60	8.60	-63.51	-63.51	-0.27	-0.27	60.21	60.21
43	0.00	-13.00	-9.11	-81.19	-52.56	5.30	5.30	-39.30	-39.30	-0.02	-0.02	-49.27	-49.27
44	0.00	-9.99	-2.37	-29.94	7.89	8.33	8.33	-38.71	-38.71	-0.14	-0.14	-43.84	-43.84
45	0.00	5.36	3.70	34.19	21.32	-2.26	-2.26	18.83	18.83	0.06	0.06	23.80	23.80

Εντατικά Μεγέθη Δοκών Στάθμης 3, Π.Φ. 3

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	0.00	7.86	-7.15	-30.86	118.69	-3.00	-3.00	-28.35	-28.35	-0.03	-0.03	-15.65	-15.65
2	0.00	10.84	-15.26	-88.00	157.56	-5.22	-5.22	-19.55	-19.55	-0.20	-0.20	-46.28	-46.28
3	0.00	15.48	-14.98	79.77	-67.47	-6.09	-6.09	4.79	4.79	0.20	0.20	-43.85	-43.85
4	0.00	17.87	-17.20	-98.37	-176.75	-7.01	-7.01	24.85	24.85	-0.09	-0.09	-85.24	-85.24
5	0.00	20.76	-22.05	-64.58	-113.76	-8.54	-8.54	22.32	22.32	0.24	0.24	-66.76	-66.76
6	0.00	-20.89	28.13	252.76	-193.17	11.65	11.65	63.32	63.32	-0.26	-0.26	-82.18	-82.18
7	0.00	48.65	-16.60	-45.41	-20.27	-40.65	-40.65	-27.11	-27.11	-0.17	-0.17	-49.15	-49.15
8	0.00	10.95	-25.28	-32.98	91.11	-12.04	-12.04	-24.69	-24.69	0.05	0.05	-63.10	-63.10
9	0.00	55.71	-55.61	-75.81	-69.71	-48.40	-48.40	-17.76	-17.76	0.02	0.02	-141.80	-141.80
10	0.00	72.48	-73.43	-82.11	108.83	-64.85	-64.85	-21.79	-21.79	-0.02	-0.02	-164.46	-164.46
11	0.00	104.96	-122.21	-111.33	-267.42	-98.70	-98.70	69.72	69.72	-0.13	-0.13	-252.61	-252.61
12	0.00	24.86	-21.80	70.14	-16.02	-23.32	-23.32	32.97	32.97	0.10	0.10	-57.97	-57.97
13	0.00	-5.59	9.90	31.13	59.85	3.37	3.37	18.36	18.36	-0.20	-0.20	-33.50	-33.50
14	0.00	-6.55	15.12	56.46	-81.75	4.71	4.71	29.70	29.70	-0.25	-0.25	-10.41	-10.41
15	0.00	8.09	-8.66	82.39	-23.53	-7.59	-7.59	43.56	43.56	0.23	0.23	16.62	16.62
16	0.00	-24.44	-8.61	67.75	-47.28	6.78	6.78	47.28	47.28	-0.45	-0.45	23.62	23.62
17	0.00	7.53	-15.00	61.97	-37.87	-10.23	-10.23	43.63	43.63	0.16	0.16	24.19	24.19
18	0.00	-37.50	-14.98	68.89	-88.88	9.21	9.21	62.88	62.88	-0.45	-0.45	22.17	22.17
19	0.00	9.17	-16.19	-182.56	145.42	-5.38	-5.38	-69.73	-69.73	-0.36	-0.36	-15.31	-15.31
20	0.00	-4.46	10.08	-349.93	-183.59	3.03	3.03	-100.01	-100.01	-0.78	-0.78	48.11	48.11
21	0.00	64.53	-54.04	-204.03	135.48	-34.53	-34.53	-91.73	-91.73	1.02	1.02	-36.32	-36.32
22	0.00	45.82	-68.22	210.06	289.81	-24.86	-24.86	-20.41	-20.41	0.83	0.83	19.83	19.83
23	0.00	29.39	-37.92	255.49	88.46	-21.31	-21.31	64.75	64.75	-2.04	-2.04	-48.90	-48.90
24	0.00	16.38	-24.58	-180.66	-143.71	-9.10	-9.10	-59.98	-59.98	-0.49	-0.49	-63.74	-63.74
25	0.00	26.21	-25.21	-216.33	251.78	-33.18	-33.18	-27.38	-27.38	0.85	0.85	-36.70	-36.70
26	0.00	8.50	-8.67	259.57	192.59	-3.36	-3.36	13.64	13.64	-0.30	-0.30	-30.76	-30.76
27	0.00	10.16	-10.93	-164.95	-21.40	-5.69	-5.69	44.70	44.70	0.56	0.56	-32.71	-32.71
28	0.00	0.46	-0.49	-60.00	101.50	-0.17	-0.17	-30.89	-30.89	0.12	0.12	-38.72	-38.72
29	0.00	118.34	-126.37	-89.51	-152.37	-113.81	-113.81	31.47	31.47	-0.03	-0.03	-344.02	-344.02

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Εντατικά Μεγέθη Δοκών Στάθμης 4, Π.Φ. 3

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	0.00	15.80	-12.79	177.81	-141.81	-5.69	-5.69	62.34	62.34	0.22	0.22	87.33	87.33
2	0.00	7.04	12.71	162.65	214.72	3.35	3.35	-28.22	-28.22	-0.10	-0.10	177.21	177.21
3	0.00	30.91	-71.20	75.01	408.42	-20.37	-20.37	-72.87	-72.87	0.25	0.25	110.61	110.61
4	0.00	72.32	-101.23	-7.95	8.50	-41.32	-41.32	-3.91	-3.91	-0.08	-0.08	-136.54	-136.54
5	0.00	25.73	-20.63	240.11	-680.56	-9.46	-9.46	181.37	181.37	0.05	0.05	74.53	74.53
6	0.00	31.69	-28.63	131.31	-245.67	-26.22	-26.22	161.40	161.40	0.07	0.07	136.02	136.02
7	0.00	59.64	-73.17	107.72	-244.01	-57.73	-57.73	149.97	149.97	-0.07	-0.07	177.73	177.73
8	0.00	16.85	5.11	-277.43	-153.37	-3.07	-3.07	-73.49	-73.49	-39.05	-39.05	-86.34	-86.34
9	0.00	5.80	4.83	-122.47	153.37	1.24	1.24	-60.47	-60.47	44.49	44.49	-99.33	-99.33
11	0.00	133.95	-155.06	143.05	171.74	-125.95	-125.95	-67.47	-67.47	-0.35	-0.35	656.41	656.41
13	0.00	147.46	-217.49	351.29	483.09	-157.68	-157.68	-86.40	-86.40	-0.18	-0.18	652.95	652.95
16	0.00	61.21	-32.02	140.49	-81.76	-40.53	-40.53	95.17	95.17	0.19	0.19	262.89	262.89
17	0.00	22.70	-35.98	117.07	-94.52	-25.51	-25.51	88.74	88.74	-0.07	-0.07	269.17	269.17
18	0.00	41.01	-41.20	118.84	-84.94	-35.73	-35.73	83.33	83.33	0.06	0.06	283.24	283.24
19	0.00	40.11	-34.97	118.18	-128.48	-31.61	-31.61	103.14	103.14	-0.14	-0.14	304.91	304.91
20	0.00	66.91	-148.95	112.02	-240.48	-92.77	-92.77	142.22	142.22	0.55	0.55	330.07	330.07
21	0.00	169.23	-123.02	152.00	-270.02	-125.52	-125.52	182.91	182.91	-0.40	-0.40	182.02	182.02
23	0.00	-128.67	116.00	-72.10	-4.88	58.22	58.22	-16.02	-16.02	0.17	0.17	-27.69	-27.69
26	0.00	-136.99	161.23	-740.93	508.34	23.07	23.07	-97.02	-97.02	0.12	0.12	-18.74	-18.74
27	0.00	-40.99	59.71	-371.78	277.79	6.79	6.79	-43.78	-43.78	-0.37	-0.37	-14.83	-14.83
28	0.00	5.37	-10.29	-170.76	282.68	-3.39	-3.39	-97.75	-97.75	-0.06	-0.06	72.03	72.03
29	0.00	-35.40	43.11	-111.71	193.51	5.29	5.29	-19.90	-19.90	0.19	0.19	-18.07	-18.07
30	0.00	24.72	-36.91	-108.32	207.31	-3.97	-3.97	-20.27	-20.27	0.11	0.11	-20.59	-20.59
31	0.00	3.70	-4.96	-270.76	268.71	-1.88	-1.88	-116.82	-116.82	-0.15	-0.15	-56.90	-56.90
32	0.00	24.94	-33.82	129.56	202.01	-3.78	-3.78	-15.18	-15.18	0.08	0.08	-34.76	-34.76
33	0.00	39.24	-27.97	-138.18	248.76	-4.22	-4.22	-23.74	-23.74	0.25	0.25	-61.21	-61.21
34	0.00	6.94	-11.97	187.10	-193.81	-3.72	-3.72	80.97	80.97	-0.90	-0.90	-64.02	-64.02
35	0.00	160.54	-71.83	-131.05	-204.03	-58.22	-58.22	49.78	49.78	-23.41	-23.41	-52.11	-52.11
36	0.00	-127.17	-65.46	103.63	204.03	18.89	18.89	-23.51	-23.51	-0.93	-0.93	-63.45	-63.45
37	0.00	-147.37	120.33	-103.42	363.48	48.73	48.73	-81.79	-81.79	17.65	17.65	-61.25	-61.25
38	0.00	51.38	-49.85	-332.93	215.25	-6.55	-6.55	-35.32	-35.32	0.13	0.13	-31.09	-31.09
39	0.00	-10.28	13.20	412.26	-300.42	4.98	4.98	151.31	151.31	-0.70	-0.70	70.67	70.67
40	0.00	66.27	-54.53	-126.66	-557.30	-32.20	-32.20	126.74	126.74	-5.30	-5.30	109.48	109.48
41	0.00	31.56	-60.16	-583.41	-475.30	-18.72	-18.72	-24.48	-24.48	-0.89	-0.89	145.48	145.48
42	0.00	52.85	-91.76	-302.60	317.26	-37.83	-37.83	-195.30	-195.30	13.15	13.15	209.18	209.18
43	0.00	15.00	-15.62	67.18	1061.00	-6.81	-6.81	-220.94	-220.94	0.60	0.60	-5.21	-5.21
44	0.00	33.17	-29.52	1015.80	781.49	-40.45	-40.45	153.45	153.45	-5.29	-5.29	-16.45	-16.45
45	0.00	8.45	-8.00	603.86	152.10	-3.13	-3.13	88.82	88.82	0.12	0.12	-13.48	-13.48
46	0.00	24.03	-26.60	111.22	-59.56	-13.66	-13.66	38.28	38.28	2.35	2.35	-11.44	-11.44
47	0.00	122.24	-115.04	-90.34	119.36	-56.49	-56.49	-49.48	-49.48	0.39	0.39	440.39	440.39

Εντατικά Μεγέθη Δοκών Στάθμης 5, Π.Φ. 3

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	0.00	379.20	-372.83	-222.06	278.11	-150.40	-150.40	-100.02	-100.02	0.22	0.22	78.97	78.97
2	0.00	-136.02	153.11	159.97	-87.66	55.58	55.58	47.57	47.57	-0.27	-0.27	19.03	19.03
3	0.00	152.71	-162.93	-734.79	-827.23	-75.14	-75.14	46.58	46.58	0.41	0.41	149.02	149.02
4	0.00	-126.80	159.35	82.54	143.95	55.00	55.00	-30.74	-30.74	0.32	0.32	88.56	88.56
5	0.00	193.33	-161.91	-264.22	-19.20	-84.54	-84.54	-60.09	-60.09	0.24	0.24	95.72	95.72
6	0.00	-26.67	13.51	189.72	-179.11	8.01	8.01	73.70	73.70	-0.27	-0.27	8.78	8.78
7	0.00	-60.64	54.73	79.73	29.62	27.46	27.46	13.63	13.63	-0.09	-0.09	-21.14	-21.14
8	0.00	316.19	-132.88	32.24	-27.93	-89.79	-89.79	12.04	12.04	0.28	0.28	51.55	51.55
9	0.00	6.78	-0.70	21.30	-16.13	-1.60	-1.60	8.91	8.91	-0.37	-0.37	33.57	33.57
10	0.00	116.42	-58.90	199.99	-315.82	-42.34	-42.34	131.93	131.93	5.45	5.45	-89.67	-89.67

11	0.00	-48.47	-82.97	-190.07	-154.85	-12.52	-12.52	-14.41	-14.41	0.37	0.37	-98.32	-98.32
12	0.00	-100.46	22.54	-231.92	75.83	24.48	24.48	-67.41	-67.41	4.43	4.43	-65.36	-65.36
13	0.00	59.43	22.81	-18.34	119.01	-33.12	-33.12	-101.72	-101.72	-10.92	-10.92	20.54	20.54
14	0.00	-48.66	-11.64	186.23	-528.65	15.62	15.62	195.36	195.36	5.91	5.91	139.80	139.80
15	0.00	-22.33	-73.28	131.51	-353.51	16.74	16.74	87.61	87.61	-0.59	-0.59	184.59	184.59
16	0.00	-18.93	-7.16	-177.43	82.13	7.58	7.58	-84.96	-84.96	1.32	1.32	82.09	82.09
17	0.00	6.68	-24.05	-40.51	67.60	-18.96	-18.96	-72.06	-72.06	1.31	1.31	8.32	8.32
18	0.00	39.27	-60.83	17.64	366.42	-22.24	-22.24	-77.56	-77.56	-1.72	-1.72	-19.43	-19.43
19	0.00	22.41	-24.66	540.57	690.61	-30.36	-30.36	-96.85	-96.85	4.89	4.89	-29.09	-29.09
20	0.00	6.59	-6.72	2.35	-1.70	-2.61	-2.61	0.79	0.79	0.14	0.14	-38.60	-38.60
21	0.00	24.29	-18.65	29.92	48.78	-11.60	-11.60	-6.79	-6.79	0.16	0.16	21.80	21.80
22	0.00	-4.03	-0.40	-26.00	22.59	2.22	2.22	-26.26	-26.26	0.68	0.68	9.59	9.59
23	0.00	180.74	-187.45	-0.16	-3.03	-87.66	-87.66	0.69	0.69	0.20	0.20	-22.61	-22.61

Εντατικά Μεγέθη Δοκών Στάθμης 6, Π.Φ. 3

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	0.00	85.86	-90.53	18.04	27.67	-42.00	-42.00	-5.94	-5.94	-0.19	-0.19	9.50	9.50
2	0.00	35.92	-31.02	0.19	-0.17	-15.94	-15.94	0.09	0.09	0.08	0.08	11.04	11.04
3	0.00	90.36	-89.25	102.27	-147.87	-42.76	-42.76	59.54	59.54	0.66	0.66	4.27	4.27
4	0.00	-6.96	13.81	-19.80	-125.13	4.41	4.41	23.21	23.21	-1.46	-1.46	-8.02	-8.02
5	0.00	-9.14	7.72	-131.80	-88.96	4.16	4.16	-10.93	-10.93	-0.41	-0.41	-26.77	-26.77
6	0.00	-9.92	12.89	-80.46	106.47	4.10	4.10	-33.59	-33.59	2.19	2.19	-40.94	-40.94
7	0.00	10.98	-11.30	19.72	-169.19	-4.95	-4.95	40.85	40.85	-0.19	-0.19	20.77	20.77
8	0.00	9.22	-8.07	-186.14	-123.53	-8.04	-8.04	-29.26	-29.26	-1.85	-1.85	52.64	52.64
9	0.00	10.71	-12.94	-90.82	135.14	-4.64	-4.64	-44.25	-44.25	1.89	1.89	58.72	58.72

Εντατικά Μεγέθη Δοκών Στάθμης 1, Π.Φ. 8

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	-15.17	2.75	14.69	-3.70	7.49	-15.96	20.08	-2.24	-2.24	-0.07	-3.71	6.78	6.78
2	-10.11	18.18	15.55	-13.71	16.91	-20.15	20.48	-6.12	-6.12	2.19	-5.10	4.07	4.07
3	-10.83	20.26	25.72	-11.87	16.98	-23.44	27.58	-5.77	-5.77	4.33	-4.79	-6.11	-6.11
4	-10.87	25.14	36.15	3.52	7.52	-28.19	33.76	-0.80	-0.80	4.62	-4.91	-3.01	-3.01
5	-21.92	39.60	3.43	-8.04	16.08	-38.53	24.85	-4.82	-4.82	6.23	-0.16	-0.68	-0.68
6	-33.31	0.41	12.38	10.07	59.17	-30.03	42.32	-11.69	-11.69	4.63	6.89	5.19	5.19
7	-14.23	6.92	-12.90	-6.75	5.87	-17.62	4.31	-4.14	-4.14	-0.36	-0.14	-0.88	-0.88
8	0.10	21.04	4.74	6.75	1.93	-17.19	6.71	1.58	1.58	0.40	0.14	-15.47	-15.47
9	-63.18	47.33	-63.18	-10.13	11.52	-52.85	-29.48	-8.00	-8.00	-7.79	-5.64	3.59	3.59
10	0.10	1.28	32.84	9.44	-4.39	-1.62	25.35	5.11	5.11	7.61	5.38	-11.48	-11.48
11	-38.02	21.49	-38.02	-12.18	17.47	-38.03	-12.48	-12.47	-12.47	0.46	0.59	10.75	10.75
12	-15.03	-15.03	55.97	12.20	-8.94	15.91	44.13	8.89	8.89	-0.63	-0.84	-0.37	-0.37
13	-5.12	-0.94	0.30	-3.01	4.22	-8.53	10.00	-4.82	-4.82	2.51	2.87	-1.08	-1.08
14	-11.56	-5.40	15.46	2.87	4.28	-10.88	25.07	-0.47	-0.47	-1.62	-1.75	-2.43	-2.43
15	-10.27	-7.47	20.98	-4.39	3.38	-8.42	30.30	-3.38	-3.38	0.60	-1.27	-0.30	-0.30
16	-15.87	-15.87	28.56	-2.22	0.80	21.67	41.26	-2.68	-2.68	7.50	7.51	0.07	0.07
17	0.10	50.64	5.63	-1.65	-0.80	-42.98	-22.82	-0.76	-0.76	-0.70	-1.68	2.42	2.42
18	0.10	21.48	12.88	3.08	3.87	-17.04	4.82	-0.71	-0.71	-4.76	-3.45	-14.83	-14.83
19	-26.13	-26.13	4.21	0.48	-3.78	11.71	33.19	3.88	3.88	-7.50	-7.86	-13.74	-13.74
20	-44.35	-35.93	-30.09	-11.97	10.14	-16.45	22.09	-10.66	-10.66	1.70	1.62	-10.83	-10.83
21	0.10	44.99	0.44	-31.63	-10.32	-41.50	3.17	-10.27	-10.27	-1.47	-2.27	-34.48	-34.48
22	-35.49	-35.49	27.03	5.86	-4.21	3.76	43.78	4.57	4.57	-4.92	-6.63	-10.17	-10.17
23	0.10	50.22	21.80	-24.82	-11.55	-33.55	1.40	-17.13	-17.13	-0.69	0.46	24.35	24.35
24	0.10	43.85	24.50	6.02	11.53	-27.58	6.77	-7.11	-7.11	1.76	0.44	16.54	16.54
25	-47.08	31.47	-47.08	0.15	1.31	-51.70	-2.10	-0.45	-0.45	-2.97	-1.41	4.53	4.53
26	-30.22	25.75	-29.13	-0.74	-1.37	-41.20	5.79	0.25	0.25	-0.99	-1.34	-2.71	-2.71
27	-10.53	17.01	-9.68	-0.39	0.12	-29.02	5.31	-0.27	-0.27	-0.55	-0.75	-3.36	-3.36

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

28	-32.18	7.19	-32.18	-0.67	-0.13	-35.31	-0.42	-0.29	-0.29	-0.57	-0.16	1.18	1.18
29	-9.85	-8.79	2.22	-1.51	0.82	-4.26	14.43	-1.45	-1.45	2.07	1.37	-0.34	-0.34
30	-10.56	-8.48	21.62	0.74	-0.59	-5.98	24.23	0.42	0.42	1.03	4.34	1.33	1.33
31	-1.96	25.73	-1.76	-1.37	1.48	-22.67	1.98	-1.14	-1.14	-1.37	2.93	-0.33	-0.33
32	-13.62	3.36	-7.29	-0.20	1.10	-17.07	10.48	-0.54	-0.54	-2.82	2.46	-0.42	-0.42
33	-10.64	-10.64	18.17	1.33	-0.44	3.64	23.61	1.47	1.47	-0.87	3.03	-3.37	-3.37
34	0.10	14.63	10.64	0.66	-2.62	-15.17	12.45	1.43	1.43	-1.86	3.60	-2.81	-2.81
35	-4.14	10.78	0.95	-3.36	0.09	-17.63	10.29	-1.35	-1.35	-5.20	-0.50	-5.32	-5.32
36	-4.23	0.57	11.47	-5.13	-10.08	-9.98	18.19	1.98	1.98	-4.85	-2.73	-9.26	-9.26
37	-28.98	-16.64	-20.54	-39.60	41.03	-16.26	14.42	-32.25	-32.25	1.26	2.68	-13.77	-13.77
38	-33.19	-33.19	71.82	10.47	5.56	18.42	61.48	2.05	2.05	-0.55	1.03	-3.07	-3.07
39	-21.44	63.79	4.70	-2.55	-1.97	-56.97	32.92	-0.14	-0.14	-0.30	3.65	1.06	1.06
40	0.10	4.90	5.23	-1.81	1.46	-9.19	9.46	-2.04	-2.04	-4.90	-3.88	-1.01	-1.01
41	-3.38	0.76	25.05	1.91	-0.85	-8.82	23.78	0.86	0.86	-0.13	-4.36	0.55	0.55
42	-5.57	30.43	-5.57	0.90	-0.92	-26.57	-0.66	0.71	0.71	1.82	-2.95	0.39	0.39
43	-14.76	1.06	-7.45	1.05	-0.94	-16.63	11.26	0.83	0.83	2.79	-3.13	0.41	0.41
44	-9.57	-9.57	17.95	0.25	1.52	3.03	22.99	-1.06	-1.06	1.13	-3.36	-2.27	-2.27
45	-0.68	14.84	3.93	1.55	1.43	-17.62	9.79	0.05	0.05	3.14	-2.60	-2.97	-2.97
46	-5.84	2.38	5.52	2.50	7.50	-13.14	15.79	-2.00	-2.00	3.68	-1.56	-6.76	-6.76
47	-1.29	1.95	20.26	19.42	9.29	-8.65	22.60	4.05	4.05	6.11	3.07	-14.24	-14.24
48	-31.47	-18.50	-21.21	52.98	-62.81	-17.71	16.86	46.32	46.32	-0.77	-2.71	-19.10	-19.10
49	-37.39	-37.39	87.98	-8.56	-17.04	22.91	70.68	3.53	3.53	4.72	2.22	-3.55	-3.55
50	-17.20	80.99	-0.50	-5.37	-0.89	-62.08	24.68	-1.07	-1.07	1.08	0.25	-0.94	-0.94
51	0.10	47.26	39.69	7.58	-3.79	-15.82	4.81	8.30	8.30	-19.22	-20.14	3.17	3.17
52	0.10	43.50	54.45	-3.90	12.04	-3.33	18.62	-11.23	-11.23	20.29	20.89	10.87	10.87
53	0.10	36.38	19.28	2.83	3.49	-23.36	-1.05	-0.48	-0.48	0.22	1.26	3.92	3.92
54	-83.23	-83.23	37.19	7.37	-3.50	75.23	97.55	7.80	7.80	-10.91	-11.05	-7.38	-7.38
55	-88.67	-88.67	23.49	-12.11	1.52	69.30	91.60	-9.77	-9.77	12.79	13.12	-5.04	-5.04
56	0.10	24.65	36.85	-6.32	-1.52	-2.29	19.92	-3.44	-3.44	2.01	0.44	-4.99	-4.99
57	-11.51	-11.51	37.31	-0.36	1.17	21.49	46.85	-1.33	-1.33	-3.47	-5.40	1.14	1.14
58	-11.02	15.44	-11.02	1.71	-1.18	-32.10	-5.91	2.51	2.51	-1.41	1.49	10.27	10.27
59	0.10	0.32	35.47	-0.33	1.38	11.63	39.16	-1.49	-1.49	-3.05	-5.85	6.85	6.85
60	0.10	14.06	17.55	0.18	-1.37	-11.65	16.75	1.35	1.35	-0.53	2.84	10.50	10.50
61	0.10	12.10	22.15	-0.47	1.36	-7.15	21.85	-1.58	-1.58	-0.97	-4.25	11.34	11.34
62	0.10	4.94	38.21	-0.05	-1.35	9.36	38.57	1.13	1.13	1.96	5.24	9.21	9.21
63	0.10	9.72	4.46	-2.71	2.90	-18.18	10.78	-4.88	-4.88	-0.36	-3.60	14.94	14.94
64	0.02	0.02	51.78	-6.10	-2.89	23.06	51.49	-2.80	-2.80	2.19	5.13	10.95	10.95
65	-17.14	10.40	-17.14	9.38	16.03	-33.48	-6.01	-5.78	-5.78	10.21	7.99	21.21	21.21
66	-74.10	-74.10	13.34	-7.53	-16.02	49.20	76.32	7.38	7.38	4.57	5.47	32.20	32.20
67	-5.17	4.24	-3.65	57.07	-26.55	-19.07	7.76	72.72	72.72	-6.87	-8.03	37.14	37.14
68	-7.00	-7.00	29.87	42.77	26.56	13.44	39.65	14.09	14.09	-4.29	-2.41	20.50	20.50
69	-6.39	-1.12	-2.35	-3.12	-5.94	-13.93	12.26	1.96	1.96	6.42	4.53	5.20	5.20
70	0.10	26.56	10.07	-2.38	-1.95	-24.58	-4.81	-0.38	-0.38	-3.16	-2.78	0.77	0.77
71	-9.14	15.11	-9.14	-2.92	0.85	-29.76	-5.58	-4.02	-4.02	3.19	2.78	6.84	6.84
72	-1.17	19.74	-1.17	0.68	0.90	-30.22	-13.89	-0.23	-0.23	-1.38	-1.44	-2.49	-2.49
73	-1.14	-1.14	36.52	5.06	-2.78	7.81	23.87	3.41	3.41	3.16	2.55	18.44	18.44
74	-27.36	11.78	-27.36	1.52	-3.47	-36.60	-28.19	4.15	4.15	1.04	0.94	14.33	14.33
75	-14.40	4.49	-14.40	2.50	1.52	-17.23	-5.06	0.82	0.82	0.50	0.23	11.29	11.29
76	-6.67	-6.67	6.67	-0.51	1.09	9.24	17.48	-1.59	-1.59	-0.94	-0.87	-2.27	-2.27
77	-11.69	0.60	-11.69	0.26	-1.10	-16.82	-7.79	1.36	1.36	-3.75	-3.13	-0.33	-0.33
78	-8.96	-8.96	32.57	1.48	1.09	15.36	33.15	0.22	0.22	-4.43	-5.62	-6.04	-6.04
79	-17.44	4.04	-17.44	2.93	-1.12	-23.52	0.50	2.37	2.37	3.19	4.06	3.52	3.52
80	-15.73	-15.73	27.35	-1.79	0.94	14.95	39.03	-1.69	-1.69	-4.63	-5.20	-2.21	-2.21
81	-26.72	5.23	-26.72	1.47	-0.95	-33.81	-9.98	1.65	1.65	-3.07	-0.75	7.48	7.48
82	-11.52	-11.52	50.83	23.68	-8.20	13.18	35.37	14.09	14.09	0.57	0.59	32.27	32.27
83	-16.09	-16.09	73.84	33.64	-15.42	20.96	49.05	20.33	20.33	0.69	0.72	63.01	63.01
84	-15.16	-15.16	76.95	20.52	-10.70	20.91	53.60	13.29	13.29	-1.29	-0.69	77.82	77.82
85	-198.00	185.05	-198.00	10.08	-0.46	-158.29	-119.50	4.63	4.63	-0.31	-0.41	53.71	53.71
86	-0.20	3.80	6.70	0.78	5.68	-11.97	15.97	-3.19	-3.19	6.42	7.07	2.79	2.79
87	-17.98	-17.98	84.58	16.62	-9.58	22.97	59.78	10.60	10.60	1.11	0.99	49.27	49.27
88	-21.55	-9.19	78.33	9.79	-23.01	-18.17	59.10	6.98	6.98	-3.13	-0.25	31.94	31.94
89	-42.11	6.61	86.08	55.76	-72.98	-45.47	75.61	28.61	28.61	-11.45	0.01	19.32	19.32
90	-125.91	70.33	-125.91	7.28	2.39	-98.04	-61.92	1.97	1.97	-1.11	-1.05	40.88	40.88

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

91	-43.45	65.95	-43.45	12.67	-2.12	-51.12	-12.59	6.33	6.33	4.27	1.93	17.51	17.51
92	-22.08	-22.08	91.84	0.69	-9.99	21.66	60.62	4.25	4.25	-1.21	2.62	3.50	3.50
93	0.10	45.63	17.17	-5.56	-2.04	-32.03	16.49	-1.21	-1.21	-3.87	-1.24	0.05	0.05
94	-5.27	8.36	23.64	0.46	-1.06	-15.94	22.55	0.53	0.53	-2.46	-1.22	-1.64	-1.64
95	-8.97	82.08	-2.06	-3.76	-2.72	-51.32	11.36	-0.24	-0.24	-5.02	-2.80	0.77	0.77
96	-16.57	72.07	-7.81	-5.64	-1.60	-52.78	12.98	-0.94	-0.94	-0.83	1.80	2.67	2.67
97	-12.10	57.90	9.34	0.94	-0.23	-48.75	21.80	0.27	0.27	-1.06	1.17	1.97	1.97
98	-11.83	111.09	-6.87	-4.52	-0.70	-65.67	10.62	-0.89	-0.89	0.14	0.06	13.11	13.11
99	-19.27	37.64	10.03	-2.07	-1.95	-43.41	25.52	-0.03	-0.03	1.52	0.63	-1.36	-1.36
100	-35.35	93.88	-33.90	-2.23	-14.31	-63.43	5.57	2.81	2.81	-0.16	0.14	10.72	10.72
101	-22.55	21.22	25.08	-2.04	-15.25	-38.50	35.76	3.07	3.07	1.83	6.81	-5.44	-5.44
102	-11.96	38.80	52.28	-10.39	-7.54	-43.68	48.98	-0.78	-0.78	0.60	4.12	7.02	7.02
103	-103.72	-103.72	25.79	-7.64	0.69	80.64	102.10	-5.87	-5.87	8.54	9.35	-29.19	-29.19
104	-19.83	15.39	20.83	1.87	0.67	-24.12	25.45	0.22	0.22	1.21	0.43	0.61	0.61
105	-2.96	12.87	6.87	-1.07	1.36	-17.25	14.52	-0.97	-0.97	1.81	4.59	-0.48	-0.48
106	-28.34	8.18	10.77	-0.94	-0.69	-24.66	26.24	-0.04	-0.04	-0.46	-0.11	1.01	1.01
107	-7.73	12.03	38.05	-2.43	2.90	-20.79	37.17	-1.64	-1.64	2.32	5.68	-5.64	-5.64
108	-28.67	4.74	3.27	-0.83	-0.93	-22.36	22.12	0.02	0.02	0.84	-1.45	-0.92	-0.92
109	-19.57	-4.07	51.96	-2.84	1.09	-17.52	49.52	-0.91	-0.91	3.46	5.36	-3.65	-3.65
110	-28.79	7.56	-0.29	-1.40	-1.15	-23.15	20.60	-0.04	-0.04	-1.36	1.24	-1.51	-1.51
111	-28.67	-17.39	65.30	-1.32	-0.07	-14.84	59.69	-0.29	-0.29	-0.85	3.66	-2.28	-2.28
112	-32.80	8.45	-0.83	-1.90	0.22	-26.27	23.15	-0.35	-0.35	-1.35	1.12	0.98	0.98
113	-27.21	-1.97	48.55	0.45	0.02	-23.85	55.98	0.10	0.10	-1.03	0.98	-3.02	-3.02
114	-33.97	3.53	5.22	0.05	3.20	-25.87	26.42	-0.51	-0.51	0.12	0.65	2.39	2.39
115	-27.38	-2.79	52.51	2.30	-1.10	-24.15	58.04	0.77	0.77	-0.90	-0.88	-2.95	-2.95
116	-29.83	14.93	11.04	3.52	13.01	-28.74	28.31	-1.58	-1.58	0.15	1.28	-1.42	-1.42
117	-27.11	2.24	46.22	1.35	4.77	-26.85	54.75	-0.79	-0.79	-2.20	-2.97	-0.46	-0.46
118	-20.49	25.90	36.17	18.45	41.99	-30.85	35.65	-3.92	-3.92	-0.15	0.22	-23.14	-23.14
119	-52.81	-52.81	121.30	-3.02	59.98	-2.25	82.19	-14.65	-14.65	-0.40	-0.46	-15.28	-15.28
120	-29.03	23.86	39.41	18.15	31.03	-35.95	42.75	-2.15	-2.15	-5.18	5.92	19.24	19.24
121	-27.65	24.09	25.49	-25.26	29.00	-39.68	46.07	-12.62	-12.62	-8.03	-3.78	-4.55	-4.55
122	-33.56	32.49	68.39	0.44	7.11	-48.45	61.93	-1.36	-1.36	-3.58	2.07	4.60	4.60
123	-17.70	34.71	10.45	-4.69	1.75	-45.50	33.68	-2.04	-2.04	-3.83	-2.58	1.70	1.70
124	0.10	18.53	18.97	-7.60	-0.68	-10.69	11.34	-4.88	-4.88	0.55	-1.25	-14.03	-14.03
125	-5.02	-5.02	34.57	1.08	-0.27	3.14	24.71	0.47	0.47	-0.86	-0.57	0.86	0.86
126	-0.01	-0.01	14.43	0.74	0.13	1.84	21.90	0.55	0.55	-1.95	-1.49	0.29	0.29
127	-0.35	13.63	-0.35	0.16	1.48	-21.90	-3.46	-1.20	-1.20	-2.77	-2.54	-0.41	-0.41
128	0.10	7.42	2.45	-1.25	-1.65	-13.44	3.46	0.41	0.41	-1.02	-0.79	-1.20	-1.20
129	-4.02	-3.79	1.63	1.19	-1.26	-2.91	13.89	2.49	2.49	-0.57	-0.89	-0.23	-0.23
130	-7.35	-2.11	6.27	0.59	0.28	-8.89	14.41	0.10	0.10	-0.87	-0.64	2.57	2.57
131	-13.72	-7.69	5.51	-14.07	27.79	-12.37	21.78	-15.22	-15.22	0.72	0.90	8.28	8.28
132	-11.83	-11.83	46.46	13.94	4.87	3.21	39.65	3.30	3.30	-0.54	-0.65	-5.87	-5.87
133	-44.24	105.61	-44.24	3.02	7.14	-103.38	-79.51	-3.62	-3.62	2.26	2.46	40.66	40.66
134	-89.90	33.63	-89.90	7.16	1.77	-115.39	-99.43	4.73	4.73	-3.46	-3.36	45.97	45.97
135	-9.42	-9.42	23.37	0.35	-0.33	4.05	22.52	0.27	0.27	1.11	0.94	-1.80	-1.80
136	-6.99	18.55	-2.80	1.05	0.33	-19.63	8.01	0.26	0.26	0.25	0.04	0.26	0.26
137	-13.22	2.89	-12.73	0.52	0.51	-15.73	2.84	0.00	0.00	3.87	2.85	3.12	3.12

Εντατικά Μεγέθη Δοκών Στάθμης 2, Π.Φ. 8

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	0.73	0.10	-3.40	1.90	1.43	2.81	-7.18	0.30	0.30	-0.01	-0.01	2.05	2.05
2	2.65	-4.35	-4.02	4.03	-13.96	9.22	-9.00	6.00	6.00	-0.02	-0.02	1.19	1.19
3	1.50	-3.98	-1.24	-33.01	-6.99	8.14	-5.77	-11.31	-11.31	0.00	0.00	-5.33	-5.33
4	1.01	-1.84	1.01	0.01	-0.01	3.84	-0.01	0.01	0.01	-0.00	-0.00	-0.63	-0.63
5	3.62	-1.44	-2.01	-2.59	3.62	6.93	-7.31	-2.07	-2.07	0.28	0.28	-3.19	-3.19
6	1.15	1.15	0.06	-1.68	0.72	-0.54	-1.04	-1.73	-1.73	-0.16	-0.16	-5.79	-5.79
7	3.17	-1.97	-1.68	-12.97	10.93	6.75	-6.56	-7.97	-7.97	-0.15	-0.15	-3.10	-3.10
8	1.35	1.35	0.04	-3.43	0.83	-0.70	-1.20	-3.07	-3.07	0.13	0.13	-5.14	-5.14

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

9	8.67	8.67	-2.79	-18.21	12.69	-4.87	-5.19	-13.58	-13.58	0.02	0.02	-2.50	-2.50
10	2.35	-15.75	-4.64	7.36	4.80	19.92	-12.39	0.87	0.87	-0.08	-0.08	13.09	13.09
11	15.22	-22.90	-26.03	-5.70	-21.34	25.94	-26.98	2.61	2.61	0.01	0.01	7.49	7.49
12	2.89	-22.47	2.72	-8.19	-19.26	22.02	-1.87	4.43	4.43	0.13	0.13	1.35	1.35
13	3.31	3.23	-0.99	14.48	5.68	0.65	-4.57	4.10	4.10	-0.04	-0.04	-19.67	-19.67
14	-3.69	-30.79	-0.44	7.87	-6.67	30.38	-9.80	4.93	4.93	0.09	0.09	22.89	22.89
15	29.69	-44.20	-50.82	-5.46	-24.65	50.36	-52.57	3.20	3.20	-0.01	-0.01	18.04	18.04
16	-2.80	-44.21	3.51	-13.04	-17.34	38.26	-7.96	1.37	1.37	-0.12	-0.12	29.65	29.65
17	3.69	-15.04	-26.29	-0.89	15.59	21.24	-26.86	-4.12	-4.12	0.04	0.04	26.82	26.82
18	13.24	-26.30	-26.75	17.99	4.43	26.44	-26.59	2.26	2.26	0.00	0.00	25.36	25.36
19	10.22	-26.83	-4.10	6.40	-25.89	29.73	-18.37	8.07	8.07	-0.11	-0.11	21.76	21.76
20	6.56	-11.08	-13.50	2.39	-3.52	22.76	-24.24	1.81	1.81	0.00	0.00	11.84	11.84
21	6.65	-14.23	-10.13	-1.81	-0.48	24.75	-22.24	-0.41	-0.41	-0.01	-0.01	15.69	15.69
22	2.27	-5.97	-6.12	12.90	9.29	5.55	-5.60	0.60	0.60	0.00	0.00	16.42	16.42
23	9.53	-17.69	-31.74	12.30	1.23	28.22	-34.76	2.57	2.57	-0.03	-0.03	25.30	25.30
24	24.22	-39.32	-39.86	6.83	6.10	42.39	-42.57	0.12	0.12	-0.00	-0.00	24.19	24.19
25	10.26	-32.65	-16.24	3.12	9.50	35.31	-27.68	-1.48	-1.48	0.03	0.03	25.72	25.72
26	6.15	-12.21	-33.39	11.70	11.05	21.16	-31.04	0.15	0.15	-0.00	-0.00	17.85	17.85
27	19.49	-32.06	-38.99	10.98	9.95	35.54	-37.85	0.17	0.17	0.00	0.00	18.29	18.29
28	11.87	-40.17	0.61	9.88	9.15	35.65	-16.68	0.17	0.17	0.01	0.01	17.76	17.76
29	6.45	-13.72	-38.18	-14.72	-3.32	23.34	-34.71	-2.65	-2.65	-0.01	-0.01	20.48	20.48
30	21.65	-37.07	-41.12	-2.27	13.52	39.83	-41.17	-2.63	-2.63	0.01	0.01	20.59	20.59
31	12.31	-42.21	-1.77	14.58	25.96	38.43	-19.62	-2.65	-2.65	0.01	0.01	20.30	20.30
32	1.69	-25.00	-34.03	-19.38	-8.22	26.93	-31.12	-2.60	-2.60	-0.02	-0.02	17.50	17.50
33	25.31	-33.17	-37.70	-7.18	8.32	39.74	-41.26	-2.58	-2.58	0.00	0.00	17.26	17.26
34	11.92	-38.50	-4.39	9.35	20.41	36.96	-21.09	-2.57	-2.57	0.02	0.02	17.24	17.24
35	-4.35	-38.82	-32.29	-20.38	-2.75	30.54	-27.51	-4.10	-4.10	0.04	0.04	17.54	17.54
36	29.17	-30.66	-32.50	-1.09	24.07	40.19	-40.81	-4.19	-4.19	0.01	0.01	17.29	17.29
37	13.06	-33.80	-5.62	25.76	44.24	35.58	-22.47	-4.30	-4.30	-0.03	-0.03	17.15	17.15
38	6.96	-21.96	6.22	2.11	15.65	19.79	-3.33	-3.95	-3.95	0.12	0.12	12.24	12.24
39	11.37	-19.88	3.56	18.68	19.27	20.57	-10.32	-0.13	-0.13	-0.03	-0.03	45.07	45.07
40	6.02	-6.15	0.75	18.80	16.67	12.82	-8.44	0.68	0.68	-0.01	-0.01	41.32	41.32
41	1.01	-1.95	1.01	0.03	0.01	3.91	0.01	0.01	0.01	-0.00	-0.00	-0.63	-0.63
42	0.06	-1.06	0.06	-2.31	-0.72	1.39	1.04	-1.73	-1.73	-0.16	-0.16	-5.79	-5.79
43	-11.15	-31.65	-11.08	3.71	2.39	33.32	22.76	1.81	1.81	0.00	0.00	11.84	11.84
44	0.04	-1.21	0.04	-3.63	-0.83	1.54	1.20	-3.07	-3.07	0.13	0.13	-5.14	-5.14
45	-10.20	-30.38	-10.13	0.18	0.48	32.82	22.24	-0.41	-0.41	-0.01	-0.01	15.69	15.69

Εντατικά Μεγέθη Δοκών Στάθμης 3, Π.Φ. 8

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	3.44	-0.17	-4.26	36.18	-70.54	3.55	-5.19	21.34	21.34	0.14	0.14	13.28	13.28
2	1.22	-4.38	-4.37	15.37	-173.77	4.48	-4.47	37.83	37.83	-0.05	-0.05	57.55	57.55
3	2.85	-4.86	-5.38	-118.55	-131.84	6.27	-6.48	2.66	2.66	-0.02	-0.02	73.84	73.84
4	3.13	-6.56	-3.96	-169.23	22.38	7.23	-6.19	-38.32	-38.32	0.14	0.14	72.71	72.71
5	1.03	-4.31	-3.87	-102.43	90.49	4.19	-4.01	-38.58	-38.58	-0.06	-0.06	12.86	12.86
6	2.82	-5.83	-0.24	35.07	42.59	6.58	-3.92	-1.79	-1.79	-0.24	-0.24	2.93	2.93
7	-0.82	-1.58	-1.21	33.72	10.91	1.63	-1.16	14.26	14.26	-0.05	-0.05	-9.77	-9.77
8	0.92	-1.70	-0.48	5.77	-47.13	3.03	-2.21	17.63	17.63	0.01	0.01	-10.20	-10.20
9	1.56	-3.54	1.56	63.94	-55.40	4.27	0.16	51.89	51.89	-0.05	-0.05	-51.71	-51.71
10	7.09	-4.78	7.09	-69.94	-128.10	7.29	3.26	25.85	25.85	-0.02	-0.02	-47.83	-47.83
11	1.26	-1.56	1.09	29.46	105.57	3.04	-0.73	-33.09	-33.09	0.10	0.10	7.63	7.63
12	1.86	1.86	-3.10	-49.25	-4.46	-2.48	-2.48	-22.39	-22.39	0.02	0.02	1.88	1.88
13	3.69	-0.49	-6.16	-36.69	25.22	4.60	-7.07	-13.46	-13.46	0.05	0.05	20.87	20.87
14	13.82	-2.63	-19.89	-88.86	115.02	17.40	-24.90	-44.32	-44.32	-0.05	-0.05	14.63	14.63
15	20.53	-2.98	20.53	-60.10	-24.83	13.97	7.41	-16.03	-16.03	-0.61	-0.61	-38.13	-38.13
16	21.60	12.98	21.45	-84.14	4.15	8.13	-1.07	-36.79	-36.79	0.78	0.78	-32.11	-32.11
17	27.12	-1.53	27.12	44.23	41.12	17.85	8.19	1.42	1.42	0.73	0.73	-44.02	-44.02
18	28.40	16.75	28.12	66.41	12.09	11.06	-1.78	22.17	22.17	-0.88	-0.88	-50.05	-50.05

19	21.13	-10.60	-23.25	134.12	-150.64	29.70	-35.08	60.59	60.59	0.02	0.02	-0.96	-0.96
20	18.13	-8.68	-30.75	62.37	10.37	26.90	-36.29	11.06	11.06	0.04	0.04	36.95	36.95
21	6.27	-39.83	3.20	107.18	59.97	33.87	-8.74	13.78	13.78	0.05	0.05	55.13	55.13
22	16.38	-26.12	-7.36	42.71	0.37	32.56	-24.35	9.25	9.25	-0.03	-0.03	22.05	22.05
23	7.70	-10.07	-5.36	-13.91	-41.08	21.08	-18.09	8.63	8.63	0.07	0.07	23.75	23.75
24	5.04	-5.34	-6.87	42.23	31.05	9.57	-10.25	2.49	2.49	0.01	0.01	5.16	5.16
25	0.06	-2.73	-0.81	26.46	23.24	5.65	-3.17	2.08	2.08	-0.01	-0.01	0.85	0.85
26	6.46	-13.00	-11.07	20.12	9.53	14.88	-14.12	2.08	2.08	-0.01	-0.01	5.60	5.60
27	3.51	-7.93	-4.51	7.59	0.22	11.45	-9.60	1.99	1.99	-0.00	-0.00	4.47	4.47
28	7.74	-0.13	-0.33	-25.00	-55.11	6.34	-6.41	6.02	6.02	-0.03	-0.03	20.76	20.76
29	4.44	4.44	-2.86	-60.26	65.73	-0.51	-6.28	-58.60	-58.60	0.04	0.04	-45.88	-45.88

Εντατικά Μεγέθη Δοκών Στάθμης 4, Π.Φ. 8

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	1.62	-0.69	-1.64	-1.08	0.23	2.03	-2.41	-0.26	-0.26	-0.00	-0.00	-4.32	-4.32
2	0.47	-2.29	-0.42	7.68	-22.51	1.74	-0.99	6.04	6.04	0.16	0.16	-0.90	-0.90
3	0.34	-1.37	-3.80	-15.25	3.53	1.75	-2.73	-3.76	-3.76	-0.02	-0.02	4.05	4.05
4	5.47	-9.77	-2.00	-1.13	1.12	12.35	-8.65	-0.53	-0.53	0.17	0.17	2.64	2.64
5	1.24	-2.52	-1.05	11.30	-47.55	2.75	-2.15	12.01	12.01	0.07	0.07	0.25	0.25
6	0.84	-4.03	0.73	-35.97	10.10	4.94	-0.81	-20.03	-20.03	0.40	0.40	1.10	1.10
7	0.45	-1.42	-4.69	-12.75	22.89	4.33	-7.17	-15.50	-15.50	0.23	0.23	-1.58	-1.58
8	55.08	-23.82	12.59	-6.83	-5.25	20.07	-1.55	-0.40	-0.40	-0.01	-0.01	-3.85	-3.85
9	45.23	-25.39	12.59	3.88	5.25	20.50	1.55	-0.40	-0.40	-0.01	-0.01	-3.85	-3.85
11	9.65	-12.01	9.65	19.75	-43.09	10.07	8.82	27.40	27.40	-0.60	-0.60	-10.13	-10.13
13	6.82	-10.68	6.82	-12.78	8.88	8.64	6.58	-9.42	-9.42	-0.33	-0.33	-6.48	-6.48
16	-0.05	-1.79	-5.38	18.02	-33.11	4.19	-7.31	22.23	22.23	-0.51	-0.51	-27.96	-27.96
17	0.42	-3.42	-2.36	-6.38	-16.87	6.21	-5.29	4.56	4.56	-0.37	-0.37	-28.60	-28.60
18	3.61	3.43	-6.72	-6.92	-14.48	1.34	-10.16	3.29	3.29	-0.17	-0.17	-28.35	-28.35
19	0.75	0.29	-7.97	-23.81	-3.60	2.16	-9.34	-8.78	-8.78	0.28	0.28	-26.79	-26.79
20	3.94	-4.51	3.41	-32.80	23.47	9.19	-2.31	-24.46	-24.46	0.72	0.72	-26.17	-26.17
21	8.95	8.95	-12.92	8.17	16.90	-7.21	-11.81	-3.80	-3.80	-0.02	-0.02	-25.76	-25.76
23	14.69	-13.39	-4.37	2.81	0.09	24.60	-20.30	0.65	0.65	-0.08	-0.08	-0.88	-0.88
26	77.17	-13.53	-12.60	-5.92	30.18	33.35	-33.21	-2.81	-2.81	-0.13	-0.13	-12.28	-12.28
27	218.72	-144.52	-151.87	27.20	37.28	79.14	-80.13	-0.68	-0.68	0.05	0.05	-34.26	-34.26
28	3.13	3.13	-29.85	0.35	-17.48	-3.77	-10.56	3.88	3.88	-0.00	-0.00	0.69	0.69
29	125.76	-220.97	-202.25	8.55	30.69	103.69	-101.16	-1.50	-1.50	0.03	0.03	-42.55	-42.55
30	203.16	-220.26	-177.45	-1.66	8.53	104.27	-98.71	-0.66	-0.66	-0.01	-0.01	-53.36	-53.36
31	4.05	4.05	-47.63	-7.86	9.10	-0.84	-21.63	-3.69	-3.69	-0.00	-0.00	7.36	7.36
32	214.69	-266.58	-202.68	-10.59	-12.33	121.58	-113.29	0.11	0.11	-0.01	-0.01	-50.50	-50.50
33	178.38	-186.41	-167.33	-31.54	-36.99	93.39	-90.91	0.35	0.35	-0.09	-0.09	-34.44	-34.44
34	2.90	-1.79	-21.09	-7.17	18.08	6.51	-14.72	-5.37	-5.37	0.02	0.02	-11.56	-11.56
35	41.86	-109.88	41.86	10.25	-3.05	57.39	20.36	3.41	3.41	-0.10	-0.10	-17.95	-17.95
36	87.40	62.58	20.43	18.80	3.07	21.74	-35.68	2.60	2.60	-0.22	-0.22	-7.88	-7.88
37	82.56	82.56	-91.68	-18.79	-21.05	-6.13	-57.83	0.42	0.42	0.26	0.26	-17.23	-17.23
38	100.83	-99.43	-98.64	24.77	-32.37	51.96	-51.86	3.71	3.71	-0.07	-0.07	-16.14	-16.14
39	0.80	-2.26	-4.38	5.25	-8.37	3.02	-3.92	2.90	2.90	0.02	0.02	1.50	1.50
40	17.96	-18.02	-10.75	14.34	6.52	37.43	-33.45	2.14	2.14	0.02	0.02	1.49	1.49
41	22.17	-36.20	-31.30	3.80	-10.55	47.62	-45.58	2.99	2.99	-0.11	-0.11	-6.43	-6.43
42	18.75	-3.64	-7.01	-12.91	-12.50	29.51	-31.64	-0.13	-0.13	0.21	0.21	-28.26	-28.26
43	12.52	-15.19	-24.31	0.40	-12.67	26.66	-30.72	2.90	2.90	-0.05	-0.05	1.69	1.69
44	-1.58	-7.50	-2.44	-2.45	-2.64	10.57	-4.04	0.13	0.13	-0.06	-0.06	0.66	0.66
45	11.24	-21.88	-20.63	-2.34	0.63	25.00	-24.52	-0.57	-0.57	0.01	0.01	1.76	1.76
46	6.02	-11.34	-8.92	1.03	2.81	18.10	-16.80	-0.48	-0.48	0.22	0.22	-0.00	-0.00
47	1.34	-2.14	1.02	-11.17	10.80	2.17	-0.66	-5.23	-5.23	-0.20	-0.20	-3.40	-3.40

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Εντατικά Μεγέθη Δοκών Στάθμης 5, Π.Φ. 8

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	3.40	-6.02	2.15	18.65	-17.11	5.16	-1.89	7.15	7.15	-0.20	-0.20	0.27	0.27
2	10.71	-28.56	9.09	15.49	-11.87	18.23	-3.75	5.26	5.26	0.17	0.17	-0.69	-0.69
3	9.89	-23.34	-3.24	-9.54	-4.72	25.79	-16.21	-1.15	-1.15	-0.01	-0.01	2.11	2.11
4	8.10	-26.62	3.63	24.40	-23.21	18.22	-6.58	9.15	9.15	-0.31	-0.31	1.26	1.26
5	2.39	-16.35	2.39	-8.42	1.17	5.89	3.04	-2.28	-2.28	-0.04	-0.04	-0.77	-0.77
6	1.89	-4.39	0.59	-2.43	0.86	3.66	-1.67	-0.66	-0.66	0.20	0.20	-0.27	-0.27
7	-1.60	-2.50	-3.84	0.44	-2.47	1.10	-1.74	0.69	0.69	0.04	0.04	-2.15	-2.15
8	1.63	1.63	-0.92	0.13	-0.14	-0.51	-0.51	0.05	0.05	0.24	0.24	0.06	0.06
9	0.06	0.06	-0.03	0.17	-0.11	-0.02	-0.02	0.07	0.07	0.03	0.03	0.17	0.17
10	50.21	-73.35	50.21	-19.86	-3.40	32.64	30.67	-4.22	-4.22	0.31	0.31	-33.75	-33.75
11	60.91	29.56	60.91	-26.59	1.76	8.76	1.52	-4.65	-4.65	0.15	0.15	-34.65	-34.65
12	78.96	78.96	-8.27	-10.27	-2.18	-17.84	-20.50	-1.78	-1.78	-0.29	-0.29	-20.05	-20.05
13	-8.32	-38.25	-8.32	-0.82	1.23	22.17	22.17	-1.51	-1.51	-0.54	-0.54	-20.70	-20.70
14	15.92	-13.18	15.92	-17.35	-8.64	8.89	7.05	-2.39	-2.39	0.01	0.01	-3.33	-3.33
15	14.67	14.67	-17.75	-23.79	-3.48	-3.79	-8.11	-3.73	-3.73	0.21	0.21	-8.56	-8.56
16	3.75	0.98	-0.52	-6.28	-0.97	4.11	-5.10	-1.74	-1.74	-0.12	-0.12	-2.86	-2.86
17	0.09	-1.76	0.09	-0.25	0.47	1.23	1.23	-0.48	-0.48	-0.21	-0.21	-1.07	-1.07
18	14.56	-10.28	-25.64	0.86	-0.10	25.28	-32.10	0.21	0.21	-0.04	-0.04	0.16	0.16
19	0.64	-4.21	-2.26	0.99	2.89	11.14	-8.62	-1.23	-1.23	0.12	0.12	1.40	1.40
20	5.58	-10.98	-10.37	0.01	-0.02	12.87	-12.63	0.01	0.01	-0.04	-0.04	3.28	3.28
21	0.59	-0.96	-2.31	1.21	0.82	1.98	-2.72	0.10	0.10	0.00	0.00	-1.02	-1.02
22	0.03	-0.01	0.03	-0.17	0.15	0.02	0.02	-0.17	-0.17	0.04	0.04	0.07	0.07
23	5.47	-8.33	-2.97	-0.00	0.92	11.78	-9.22	-0.22	-0.22	0.05	0.05	1.22	1.22

Εντατικά Μεγέθη Δοκών Στάθμης 6, Π.Φ. 8

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	1.00	-2.93	0.25	6.19	-6.72	2.69	-1.17	3.08	3.08	-0.07	-0.07	-2.49	-2.49
2	0.79	-1.57	-0.90	0.05	-0.05	2.09	-1.77	0.02	0.02	-0.00	-0.00	-0.72	-0.72
3	3.73	-1.32	-0.04	5.79	-3.63	4.51	-3.89	2.24	2.24	0.11	0.11	0.59	0.59
4	1.92	-1.11	-3.44	-6.76	-0.37	3.01	-4.01	-1.36	-1.36	-0.01	-0.01	2.72	2.72
5	2.54	-7.30	-6.28	0.36	3.74	9.47	-8.96	-0.83	-0.83	0.04	0.04	-4.22	-4.22
6	7.14	-11.49	-9.28	3.98	6.20	13.03	-12.23	-0.40	-0.40	-0.04	-0.04	-8.83	-8.83
7	1.27	-2.46	-2.55	-6.83	-0.39	3.34	-3.38	-1.43	-1.43	0.03	0.03	-7.87	-7.87
8	0.46	-1.85	-2.49	2.53	5.11	4.59	-5.19	-1.20	-1.20	-0.04	-0.04	1.65	1.65
9	5.44	-10.20	-8.51	5.51	3.92	11.94	-11.27	0.31	0.31	0.06	0.06	-7.40	-7.40

Εντατικά Μεγέθη Δοκών Στάθμης 1, Π.Φ. 11

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	-70.15	1.68	194.99	-25.96	-19.00	-76.44	159.16	-1.39	-1.39	5.46	14.96	-1.87	-1.87
2	-59.25	178.17	41.24	-12.98	32.99	-152.07	93.49	-9.19	-9.19	-15.21	-6.32	9.39	9.39
3	-70.18	45.69	155.07	-1.26	23.26	-100.11	151.45	-4.90	-4.90	5.31	11.81	-3.55	-3.55
4	-37.48	143.15	177.00	-37.08	-5.42	-140.43	154.15	-6.33	-6.33	-10.18	0.19	-21.49	-21.49
5	-49.88	188.77	33.74	-33.71	-162.06	-155.86	77.28	25.67	25.67	-4.77	-5.29	-38.95	-38.95
6	-46.28	44.95	0.23	76.55	-169.31	-74.52	47.43	58.54	58.54	4.54	1.78	-0.37	-0.37
7	-76.71	118.50	-76.71	-2.00	31.94	-120.05	-8.85	-11.13	-11.13	-2.86	-1.71	10.81	10.81
8	-19.09	87.02	-10.69	1.95	5.36	-89.35	25.06	-1.12	-1.12	3.18	2.10	1.20	1.20
9	-71.24	101.38	-71.24	-10.31	2.54	-115.69	-12.61	-4.75	-4.75	-12.91	-9.48	-0.94	-0.94
10	-42.47	94.62	-42.47	8.15	1.31	-103.17	1.76	2.53	2.53	12.71	9.20	-29.65	-29.65
11	-140.99	138.69	-140.99	-7.61	27.47	-165.30	-71.26	-14.75	-14.75	-1.65	-1.12	-5.99	-5.99
12	0.10	15.10	59.25	7.67	22.24	-30.67	68.24	-6.13	-6.13	1.93	1.43	-13.24	-13.24

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

13	-22.81	-3.47	6.64	-9.74	7.29	-41.38	51.96	-11.35	-11.35	10.91	10.59	-0.27	-0.27
14	-32.36	-17.29	130.37	3.55	4.22	-37.67	130.43	-0.22	-0.22	-2.75	-3.11	-1.86	-1.86
15	-5.78	74.42	24.15	-2.68	5.34	-93.43	57.25	-3.49	-3.49	3.72	2.60	2.78	2.78
16	-19.75	-18.56	11.84	-0.60	-0.57	-11.00	53.82	-0.03	-0.03	15.16	16.62	5.65	5.65
17	0.10	52.73	51.78	-0.91	0.60	-31.14	30.20	-1.34	-1.34	5.50	2.77	-4.15	-4.15
18	0.10	117.27	15.67	15.44	-10.34	-103.96	-42.36	23.44	23.44	-14.60	-10.36	2.29	2.29
19	-157.23	-157.23	64.36	63.50	10.46	136.83	192.07	48.22	48.22	-15.75	-16.61	56.75	56.75
20	-46.29	14.42	-41.70	63.29	-9.36	-67.90	18.00	35.01	35.01	17.13	20.94	17.65	17.65
21	-140.84	-140.84	107.14	94.35	8.81	67.88	143.05	41.23	41.23	-16.98	-19.28	51.34	51.34
22	-8.22	102.77	-4.11	20.04	14.95	-101.97	20.25	2.31	2.31	-12.30	-17.64	-41.24	-41.24
23	0.10	63.48	1.90	66.83	36.58	-59.93	-9.55	39.03	39.03	3.80	0.69	-14.39	-14.39
24	-4.35	-1.51	21.72	-19.33	-36.55	-12.60	38.25	22.22	22.22	-0.59	2.18	-9.88	-9.88
25	-51.71	-7.06	-32.50	5.46	-1.45	-49.63	33.00	2.71	2.71	3.97	0.59	-10.27	-10.27
26	-50.40	-22.32	-4.94	-1.23	1.54	-42.36	51.21	-1.09	-1.09	-1.30	1.34	-15.89	-15.89
27	-42.25	-39.46	16.97	0.13	0.68	-13.87	66.21	-0.30	-0.30	-0.38	-2.68	-18.85	-18.85
28	-84.08	17.84	-84.08	-0.86	-0.71	-94.39	-0.18	-0.08	-0.08	-3.80	-0.85	6.97	6.97
29	-78.07	-78.07	34.71	-1.86	1.07	4.74	102.62	-1.83	-1.83	16.65	9.47	-0.55	-0.55
30	-60.04	-20.67	0.64	0.40	0.07	-54.70	62.12	0.10	0.10	5.29	20.74	0.39	0.39
31	-10.10	12.48	21.57	-0.42	0.13	-37.11	42.66	-0.22	-0.22	-12.30	5.18	-0.11	-0.11
32	-26.00	32.71	-9.01	-0.20	0.05	-56.81	29.58	-0.10	-0.10	-12.38	4.29	-1.91	-1.91
33	-10.56	-0.55	9.76	0.63	0.42	-22.69	32.35	0.18	0.18	-5.15	4.98	-10.04	-10.04
34	-14.86	7.36	10.22	0.25	0.27	-34.01	36.64	-0.01	-0.01	-4.81	8.24	-10.99	-10.99
35	-16.16	6.08	12.49	-2.47	-5.52	-34.82	40.70	1.20	1.20	-10.37	1.66	-20.18	-20.18
36	-1.27	5.31	62.49	-23.31	-29.75	-19.84	63.44	2.57	2.57	-13.60	-7.32	-33.66	-33.66
37	-48.91	-20.07	-18.05	-135.51	120.95	-43.30	46.56	-102.58	-102.58	4.37	9.25	-40.35	-40.35
38	-41.02	-41.02	175.79	30.18	15.00	26.93	136.21	6.33	6.33	-6.58	-1.82	-19.36	-19.36
39	-32.49	171.43	-3.72	13.41	14.33	-130.19	44.33	-0.22	-0.22	-2.82	1.08	-7.69	-7.69
40	-29.96	-29.96	68.32	1.36	-0.83	-2.80	102.06	1.37	1.37	-21.27	-19.15	-1.76	-1.76
41	-57.86	10.76	-21.13	2.29	-4.42	-74.36	48.67	2.10	2.10	6.58	-14.97	-1.02	-1.02
42	-24.80	-4.82	9.81	-1.51	-1.95	-35.00	44.49	0.17	0.17	11.93	-6.83	-1.10	-1.10
43	-24.42	20.16	3.77	0.96	-1.06	-49.75	39.05	0.84	0.84	10.50	-10.19	-1.86	-1.86
44	-10.28	0.62	11.41	1.85	1.33	-24.43	34.80	0.43	0.43	6.09	-8.64	-7.07	-7.07
45	-17.34	7.64	9.90	3.37	5.64	-37.78	40.43	-0.91	-0.91	8.43	-10.38	-9.20	-9.20
46	-14.97	1.84	28.47	13.42	24.86	-32.41	53.83	-4.58	-4.58	11.44	-6.86	-20.17	-20.17
47	0.10	16.90	62.96	76.65	32.67	-30.17	65.56	17.59	17.59	21.74	10.57	-40.45	-40.45
48	-61.63	-14.88	-37.64	212.25	-239.42	-58.77	43.88	180.67	180.67	-5.01	-13.51	-38.20	-38.20
49	-69.26	-69.26	198.43	-37.57	-63.73	36.52	161.82	10.90	10.90	13.44	2.22	0.20	0.20
50	-38.97	186.16	0.11	-18.84	-3.64	-145.80	55.73	-3.62	-3.62	5.99	-5.92	3.20	3.20
51	0.10	49.73	15.92	9.80	-1.64	-54.50	4.98	8.35	8.35	-36.19	-35.37	-1.97	-1.97
52	0.10	48.01	63.86	-5.29	18.19	-19.24	41.65	-16.55	-16.55	37.54	36.64	4.80	4.80
53	0.10	36.65	33.36	2.23	0.78	-32.43	27.98	1.04	1.04	-6.81	-3.31	-6.90	-6.90
54	-113.61	-113.61	18.57	-6.19	-0.79	64.52	125.18	-3.87	-3.87	-8.78	-11.02	-12.49	-12.49
55	-133.06	-133.06	65.89	-5.55	-4.80	112.08	173.63	-0.54	-0.54	12.93	15.21	-17.19	-17.19
56	-7.57	7.62	-0.29	-3.60	4.80	-37.01	25.70	-6.03	-6.03	11.26	6.62	-11.19	-11.19
57	-22.68	-22.68	58.03	-2.40	3.39	13.77	99.48	-5.04	-5.04	2.24	-4.87	-10.39	-10.39
58	-56.09	35.27	-56.09	2.87	-3.39	-108.46	-22.47	5.44	5.44	-13.89	-4.95	12.33	12.33
59	-10.96	-10.96	91.57	1.32	3.21	29.55	118.55	-1.64	-1.64	-2.07	-11.31	0.73	0.73
60	-7.98	36.07	-6.39	3.57	-3.20	-75.97	15.36	5.89	5.89	-11.86	-0.76	19.68	19.68
61	0.10	17.11	99.12	-0.43	3.59	12.45	106.24	-3.49	-3.49	2.09	-8.96	13.85	13.85
62	0.10	29.24	33.71	1.55	-3.57	-44.27	51.21	4.46	4.46	-2.09	9.50	29.08	29.08
63	0.10	22.80	86.12	-4.05	9.92	-2.42	94.08	-12.15	-12.15	-0.71	-12.16	34.09	34.09
64	0.10	19.21	84.60	-17.69	-9.91	-0.95	95.57	-6.77	-6.77	2.94	14.21	49.83	49.83
65	0.10	35.26	32.24	42.58	59.92	-49.63	45.76	-15.08	-15.08	29.04	20.18	64.18	64.18
66	-205.89	-205.89	41.87	-20.19	-59.90	130.07	225.62	34.54	34.54	26.75	31.10	101.99	101.99
67	-38.91	-38.91	25.45	231.73	-98.02	-1.26	93.67	286.74	286.74	-34.39	-39.53	80.06	80.06
68	-2.46	-2.46	106.47	160.09	98.03	32.37	124.81	53.96	53.96	-18.73	-10.06	53.97	53.97
69	-6.89	10.03	8.59	-17.40	-23.01	-46.86	45.14	3.92	3.92	14.72	4.79	7.43	7.43
70	0.10	95.63	28.36	-7.73	-5.99	-92.14	-28.35	-1.55	-1.55	-11.46	-9.33	-4.89	-4.89
71	-22.11	43.60	-22.11	-10.57	1.90	-88.45	-7.00	-13.30	-13.30	14.07	8.83	17.83	17.83
72	-3.60	67.43	-3.60	1.45	1.07	-102.75	-47.12	0.41	0.41	-3.41	-6.36	-7.77	-7.77
73	-8.59	-4.20	53.72	23.62	-27.27	-17.48	66.16	22.13	22.13	3.30	2.87	54.47	54.47
74	-131.87	-36.74	-131.87	9.33	-3.77	-100.21	-57.31	10.92	10.92	0.38	0.21	43.50	43.50
75	-38.90	-21.47	-29.36	11.39	9.33	-35.98	26.24	1.72	1.72	0.66	0.35	24.62	24.62

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

76	-26.38	-22.38	-17.04	1.37	0.96	-20.38	31.05	0.41	0.41	-10.39	-12.19	-1.00	-1.00
77	-8.68	-7.34	6.45	2.09	-0.97	-11.61	39.28	3.05	3.05	-19.80	-17.00	-2.22	-2.22
78	-26.87	-26.87	62.09	1.66	2.33	7.64	95.64	-0.39	-0.39	11.00	5.75	-5.66	-5.66
79	-38.60	-36.65	34.82	10.05	-2.35	-14.90	87.79	7.27	7.27	-10.96	-5.63	-0.63	-0.63
80	-38.19	-36.05	11.29	-6.32	4.03	-15.81	75.51	-6.40	-6.40	3.53	-1.63	-2.86	-2.86
81	-32.36	3.66	-28.86	7.23	-4.03	-64.37	20.27	7.70	7.70	-17.84	-10.87	2.89	2.89
82	-96.19	38.13	-95.57	0.73	1.48	-113.22	8.54	-0.33	-0.33	-5.86	-3.94	15.60	15.60
83	-21.09	-15.29	77.31	37.40	-27.17	-22.58	93.98	26.76	26.76	0.69	0.87	62.63	62.63
84	-70.31	24.88	-61.65	52.45	-47.87	-99.80	29.33	42.69	42.69	-8.53	-5.38	19.94	19.94
85	-130.49	256.05	-130.49	19.99	1.63	-199.19	-80.03	8.06	8.06	1.30	0.51	16.79	16.79
86	-1.21	3.18	39.98	7.13	22.64	-23.03	72.63	-10.10	-10.10	20.48	26.02	3.57	3.57
87	-32.57	4.70	16.89	20.34	-9.07	-63.81	73.02	11.90	11.90	10.74	7.77	48.82	48.82
88	-50.89	-10.54	184.82	-237.39	248.88	-52.36	142.95	-103.46	-103.46	8.63	-5.71	56.81	56.81
89	-47.52	1.93	145.38	-153.90	178.09	-48.66	109.59	-73.78	-73.78	-0.75	-9.07	13.61	13.61
90	-107.73	97.99	-107.73	15.62	-1.56	-142.94	-24.48	6.94	6.94	-4.79	-3.81	40.56	40.56
91	-136.42	232.26	-136.42	9.58	-9.01	-193.69	-20.98	7.96	7.96	4.19	2.05	10.07	10.07
92	-34.17	-34.17	187.74	2.18	-12.74	8.28	151.78	5.94	5.94	-6.37	-4.83	3.34	3.34
93	-38.00	290.64	-37.06	-4.20	-1.68	-180.19	9.58	-0.87	-0.87	-5.60	-6.07	-3.67	-3.67
94	-18.85	101.91	61.81	3.04	-1.62	-104.79	81.43	1.61	1.61	-15.27	-22.52	-5.22	-5.22
95	-35.69	267.72	-12.48	-6.94	-1.89	-173.22	37.61	-1.17	-1.17	-0.38	-3.76	-3.64	-3.64
96	-47.53	168.50	-3.52	-6.52	-1.08	-140.93	49.51	-1.26	-1.26	4.00	2.43	0.86	0.86
97	-43.13	142.11	12.16	2.60	-1.43	-129.71	56.36	0.94	0.94	-0.93	0.30	-2.33	-2.33
98	-37.01	220.83	-8.39	-10.63	-3.91	-155.15	41.56	-1.56	-1.56	-1.33	1.84	-1.71	-1.71
99	-55.67	113.60	23.80	4.20	-7.95	-127.05	70.97	2.83	2.83	-2.81	3.16	-8.70	-8.70
100	-120.39	298.85	-118.54	48.05	-47.95	-202.18	12.26	22.33	22.33	-1.26	0.13	-8.15	-8.15
101	-59.19	90.87	54.44	16.83	-22.76	-122.00	92.62	9.21	9.21	14.58	14.71	-5.17	-5.17
102	-34.60	114.01	88.90	106.51	44.73	-116.56	104.01	16.93	16.93	9.80	3.49	19.78	19.78
103	-193.34	-193.34	119.50	-75.59	14.21	186.74	254.65	-63.29	-63.29	35.06	38.78	-151.20	-151.20
104	-102.39	43.72	108.85	-1.59	-0.21	-106.77	124.85	-0.25	-0.25	-15.71	13.92	-2.68	-2.68
105	-21.54	25.75	61.01	-1.43	3.62	-65.62	96.14	-2.02	-2.02	23.97	14.52	-4.21	-4.21
106	-108.61	5.27	-1.52	-0.98	0.19	-76.92	74.98	-0.19	-0.19	2.78	-5.77	-6.55	-6.55
107	-55.51	-35.26	209.82	-2.80	1.08	-36.93	173.34	-1.19	-1.19	6.81	2.14	-15.60	-15.60
108	-97.49	14.88	-5.46	-1.33	-2.63	-72.95	66.18	0.22	0.22	3.37	-1.88	-6.22	-6.22
109	-73.06	-29.90	181.33	-5.51	-1.68	-52.00	172.13	-0.89	-0.89	4.97	7.03	-11.37	-11.37
110	-89.83	28.43	-11.85	-1.19	-2.72	-71.49	59.87	0.25	0.25	0.61	1.09	-5.10	-5.10
111	-90.35	-47.61	196.68	-4.35	-0.28	-50.99	187.86	-0.95	-0.95	0.42	10.19	-5.95	-5.95
112	-91.94	28.48	-12.23	-1.44	-0.35	-72.46	61.47	-0.18	-0.18	-0.26	1.80	-4.23	-4.23
113	-97.31	-35.65	159.30	-2.26	1.20	-63.18	182.78	-0.79	-0.79	0.10	5.60	-9.18	-9.18
114	-96.77	18.55	-2.31	-0.79	7.49	-72.65	69.28	-1.34	-1.34	-1.60	3.68	-3.95	-3.95
115	-97.86	-32.17	172.17	0.34	-2.00	-67.49	191.55	0.53	0.53	-3.47	1.16	-11.26	-11.26
116	-93.55	43.05	18.71	10.01	42.95	-84.40	81.11	-5.49	-5.49	-3.35	4.35	-9.93	-9.93
117	-97.53	-14.45	158.03	-7.66	22.11	-79.82	187.84	-6.92	-6.92	-6.45	-4.68	-2.68	-2.68
118	-64.23	76.85	105.40	66.11	149.23	-93.41	107.69	-13.85	-13.85	-0.45	0.45	-97.28	-97.28
119	-241.17	-241.17	471.07	-34.78	236.60	21.14	305.52	-63.11	-63.11	-0.87	-1.02	-62.55	-62.55
120	-89.41	66.48	79.72	77.38	125.35	-102.39	112.17	-7.99	-7.99	-7.85	10.97	72.57	72.57
121	-102.01	38.03	91.39	-84.92	111.74	-111.62	161.98	-45.74	-45.74	-15.46	-9.78	-19.37	-19.37
122	-84.58	99.38	122.30	28.80	27.44	-124.49	137.99	0.28	0.28	0.43	2.58	5.69	5.69
123	-69.17	49.87	29.89	-13.68	5.38	-109.79	109.50	-6.05	-6.05	-6.29	-8.66	-2.47	-2.47
124	0.10	90.00	134.44	-41.94	-14.19	-1.79	65.23	-19.56	-19.56	-13.99	-19.33	-43.62	-43.62
125	-36.22	-35.87	102.25	0.86	-0.65	-7.09	105.51	0.53	0.53	-4.91	-5.96	5.51	5.51
126	-4.25	-4.25	46.70	-0.42	-1.72	12.72	71.35	1.19	1.19	-4.70	-0.78	-3.75	-3.75
127	-1.30	22.87	-0.92	-1.71	4.09	-49.18	6.33	-5.28	-5.28	-5.15	-1.60	0.70	0.70
128	0.10	33.92	1.43	-5.60	-4.90	-59.36	-6.32	-0.70	-0.70	-2.36	-1.18	-5.28	-5.28
129	-12.48	-11.87	6.90	5.43	-2.24	-8.56	47.10	7.77	7.77	-0.53	-2.39	0.41	0.41
130	-45.88	-41.55	101.07	0.69	0.64	-19.92	110.80	0.01	0.01	-16.72	-8.77	4.66	4.66
131	-91.65	117.73	-91.65	0.16	25.69	-136.17	-17.54	-9.28	-9.28	-0.80	-0.49	21.39	21.39
132	0.10	23.02	71.65	-0.43	4.26	-44.25	80.21	-1.71	-1.71	0.75	0.42	2.17	2.17
133	-23.35	179.55	-23.35	6.14	18.64	-162.30	-85.25	-10.99	-10.99	4.13	4.19	71.91	71.91
134	-154.76	51.97	-154.76	18.68	2.68	-206.25	-153.24	14.07	14.07	-3.57	-3.45	50.52	50.52
135	-37.90	-37.90	89.03	0.51	0.23	-3.01	107.00	0.11	0.11	12.82	4.59	2.38	2.38
136	-34.10	11.24	89.76	-0.95	-0.23	-66.59	107.61	-0.26	-0.26	-14.95	-2.08	0.32	0.32
137	-30.14	-14.86	38.55	-1.35	1.54	-39.46	82.27	-1.19	-1.19	19.07	25.59	-0.96	-0.96

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Εντατικά Μεγέθη Δοκών Στάθμης 2, Π.Φ. 11

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	0.05	0.05	-1.32	0.41	4.64	-0.86	-0.86	-2.64	-2.64	0.00	0.00	-7.42	-7.42
2	3.09	-1.87	3.09	-2.58	10.03	1.65	1.65	-4.20	-4.20	-0.01	-0.01	-7.45	-7.45
3	1.81	-1.87	1.81	-17.40	-10.54	1.60	1.60	-2.98	-2.98	-0.01	-0.01	-14.38	-14.38
4	7.05	-7.21	7.05	-0.00	0.01	9.57	9.57	-0.01	-0.01	-2.34	-2.34	-1.78	-1.78
5	2.72	2.72	-2.11	-6.27	8.45	-1.61	-1.61	-4.91	-4.91	-0.10	-0.10	-2.53	-2.53
6	4.03	4.03	4.00	9.70	-1.47	-0.02	-0.02	8.06	8.06	0.19	0.19	-6.08	-6.08
7	3.02	3.02	-2.47	-23.03	19.77	-1.83	-1.83	-14.27	-14.27	0.13	0.13	-4.28	-4.28
8	4.14	3.74	4.14	0.72	2.34	0.29	0.29	-1.17	-1.17	-0.16	-0.16	-2.77	-2.77
9	1.37	1.37	-0.74	-95.09	25.33	-0.93	-0.93	-52.93	-52.93	0.02	0.02	5.45	5.45
10	0.57	0.57	-1.21	-3.75	-8.43	-0.61	-0.61	1.59	1.59	0.07	0.07	22.34	22.34
11	0.69	0.69	0.27	8.35	-28.14	-0.07	-0.07	6.08	6.08	0.00	0.00	17.96	17.96
12	0.39	0.39	-3.29	-5.98	-37.28	-1.47	-1.47	12.52	12.52	-0.04	-0.04	3.32	3.32
13	77.96	-52.81	77.96	22.12	12.71	60.82	60.82	4.38	4.38	0.05	0.05	-42.52	-42.52
14	5.41	-4.39	5.41	5.58	-12.49	3.32	3.32	6.12	6.12	0.02	0.02	18.94	18.94
15	0.12	0.12	-1.25	1.67	-26.91	-0.23	-0.23	4.76	4.76	-0.00	-0.00	26.98	26.98
16	8.93	-4.74	8.93	-5.62	-11.59	4.34	4.34	1.90	1.90	-0.10	-0.10	38.84	38.84
17	29.03	29.03	-4.99	-0.38	24.98	-8.50	-8.50	-6.34	-6.34	0.21	0.21	18.85	18.85
18	-0.24	-0.24	-1.44	14.65	5.99	-0.20	-0.20	1.44	1.44	-0.01	-0.01	30.42	30.42
19	36.03	-4.73	36.03	4.07	-18.79	10.19	10.19	5.72	5.72	-0.27	-0.27	26.58	26.58
20	10.08	10.08	-8.76	9.04	7.53	-5.77	-5.77	0.46	0.46	0.01	0.01	22.48	22.48
21	11.73	-9.99	11.73	1.93	-2.59	6.65	6.65	1.39	1.39	-0.02	-0.02	15.84	15.84
22	0.45	0.45	-0.82	15.95	15.58	-0.21	-0.21	0.06	0.06	0.00	0.00	20.38	20.38
23	3.59	3.59	-2.72	16.05	13.00	-1.47	-1.47	0.71	0.71	-0.05	-0.05	32.82	32.82
24	0.51	0.51	-1.64	15.37	9.31	-0.36	-0.36	1.01	1.01	-0.00	-0.00	36.19	36.19
25	7.28	-5.21	7.28	4.92	0.74	2.90	2.90	0.97	0.97	0.03	0.03	33.14	33.14
26	24.21	24.21	-7.58	30.38	21.77	-7.41	-7.41	2.01	2.01	0.07	0.07	25.92	25.92
27	-4.75	-4.75	-30.65	21.01	9.97	-4.32	-4.32	1.84	1.84	0.00	0.00	28.86	28.86
28	64.34	-32.62	64.34	9.28	2.30	22.55	22.55	1.62	1.62	-0.07	-0.07	25.89	25.89
29	18.40	18.40	-6.51	-0.90	10.64	-5.79	-5.79	-2.68	-2.68	0.12	0.12	17.95	17.95
30	-6.23	-6.23	-35.91	11.74	28.67	-4.95	-4.95	-2.82	-2.82	0.01	0.01	19.09	19.09
31	72.03	-35.10	72.03	29.83	42.63	24.91	24.91	-2.98	-2.98	-0.08	-0.08	17.72	17.72
32	24.02	24.02	-8.35	-24.09	0.76	-7.53	-7.53	-5.78	-5.78	-0.02	-0.02	9.85	9.85
33	-8.37	-8.37	-11.44	3.07	37.82	-0.51	-0.51	-5.79	-5.79	0.00	0.00	10.39	10.39
34	9.99	-11.47	9.99	40.14	65.10	4.99	4.99	-5.81	-5.81	0.02	0.02	10.12	10.12
35	2.05	-16.74	2.05	-38.00	-7.23	4.37	4.37	-7.15	-7.15	0.03	0.03	4.94	4.94
36	3.03	3.03	-10.40	-4.34	39.58	-2.24	-2.24	-7.32	-7.32	0.01	0.01	5.24	5.24
37	22.75	-10.22	22.75	42.55	74.93	7.67	7.67	-7.53	-7.53	-0.04	-0.04	4.86	4.86
38	13.87	-13.57	13.87	0.94	-3.19	8.01	8.01	1.20	1.20	0.05	0.05	7.82	7.82
39	1.54	1.26	1.54	-3.41	0.20	0.06	0.06	-0.79	-0.79	0.05	0.05	32.03	32.03
40	26.67	-18.18	26.67	2.48	8.74	14.24	14.24	-1.99	-1.99	0.10	0.10	44.08	44.08
41	7.05	-6.60	7.05	-0.02	-0.01	9.04	9.04	-0.01	-0.01	2.31	2.31	-1.78	-1.78
42	4.00	-8.87	4.00	8.84	1.47	14.08	14.08	8.06	8.06	0.19	0.19	-6.08	-6.08
43	10.08	-35.84	10.08	9.38	9.04	62.60	62.60	0.46	0.46	0.01	0.01	22.48	22.48
44	4.14	-8.44	4.14	-3.41	-2.34	13.76	13.76	-1.17	-1.17	-0.16	-0.16	-2.77	-2.77
45	11.73	-33.67	11.73	3.61	2.59	61.74	61.74	1.39	1.39	-0.02	-0.02	15.84	15.84

Εντατικά Μεγέθη Δοκών Στάθμης 3, Π.Φ. 11

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	11.47	-2.18	11.47	-0.70	6.63	2.73	2.73	-1.47	-1.47	-0.13	-0.13	-1.79	-1.79
2	10.90	10.90	-10.71	9.07	1.40	-4.32	-4.32	1.53	1.53	0.44	0.44	-1.93	-1.93
3	8.86	-11.64	8.86	9.30	-21.16	4.10	4.10	6.09	6.09	-0.32	-0.32	6.56	6.56
4	2.84	1.99	2.84	3.14	-68.49	0.17	0.17	14.33	14.33	0.07	0.07	27.15	27.15
5	6.70	6.70	-5.29	-86.55	24.74	-2.40	-2.40	-22.26	-22.26	-0.00	-0.00	17.89	17.89

6	1.44	1.44	-4.11	-6.83	13.93	-1.32	-1.32	-4.94	-4.94	0.04	0.04	3.24	3.24
7	-3.26	-3.27	-3.26	-3.50	2.55	0.01	0.01	-3.78	-3.78	-0.02	-0.02	2.34	2.34
8	9.68	-7.38	9.68	1.17	4.59	5.69	5.69	-1.14	-1.14	-0.00	-0.00	0.31	0.31
9	2.42	2.42	-0.82	4.65	1.94	-1.41	-1.41	1.18	1.18	-0.00	-0.00	2.64	2.64
10	1.52	1.52	1.25	1.35	0.50	-0.12	-0.12	0.38	0.38	-0.11	-0.11	2.07	2.07
11	6.38	6.38	-9.18	-0.16	40.41	-6.77	-6.77	-17.64	-17.64	0.06	0.06	-25.54	-25.54
12	6.15	6.15	-8.11	-36.01	11.78	-7.13	-7.13	-23.89	-23.89	0.05	0.05	-5.26	-5.26
13	1.10	1.10	-3.16	0.70	-4.42	-0.93	-0.93	1.11	1.11	0.20	0.20	-1.02	-1.02
14	4.86	4.86	-12.50	-2.45	-2.40	-3.77	-3.77	-0.01	-0.01	-0.05	-0.05	4.67	4.67
15	82.81	-1.84	82.81	-8.07	6.78	38.48	38.48	-6.75	-6.75	-1.98	-1.98	4.08	4.08
16	82.46	-77.77	82.46	-6.28	11.87	66.76	66.76	-7.56	-7.56	1.94	1.94	13.92	13.92
17	31.47	11.13	31.47	-24.44	18.91	9.25	9.25	-19.71	-19.71	1.86	1.86	5.17	5.17
18	31.83	-102.22	31.83	-30.70	15.59	54.72	54.72	-18.89	-18.89	-2.10	-2.10	-4.67	-4.67
19	7.30	7.30	-1.57	18.81	-20.63	-1.89	-1.89	8.39	8.39	0.00	0.00	-41.20	-41.20
20	0.84	0.84	-2.03	35.68	-26.40	-0.61	-0.61	13.21	13.21	-0.17	-0.17	16.95	16.95
21	19.05	-25.16	19.05	19.04	14.40	12.91	12.91	1.35	1.35	0.05	0.05	32.01	32.01
22	2.70	1.79	2.70	11.28	-0.97	0.20	0.20	2.68	2.68	0.07	0.07	10.62	10.62
23	29.36	-19.05	29.36	-7.31	-23.46	15.37	15.37	5.13	5.13	0.16	0.16	7.85	7.85
24	0.30	-0.11	0.30	14.12	7.11	0.09	0.09	1.56	1.56	-0.08	-0.08	4.95	4.95
25	0.98	0.98	-0.89	4.44	2.58	-1.21	-1.21	1.20	1.20	-0.03	-0.03	4.60	4.60
26	2.03	-2.07	2.03	1.34	-0.66	0.80	0.80	0.39	0.39	0.02	0.02	2.34	2.34
27	5.56	-5.34	5.56	-0.81	-0.44	2.95	2.95	-0.10	-0.10	0.02	0.02	1.10	1.10
28	17.13	17.13	8.84	16.55	-32.65	-1.66	-1.66	9.84	9.84	-0.10	-0.10	0.81	0.81
29	27.61	-22.25	27.61	-21.38	-64.71	23.19	23.19	20.16	20.16	-0.13	-0.13	-9.43	-9.43

Εντατικά Μεγέθη Δοκών Στάθμης 4, Π.Φ. 11

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	9.02	-5.24	9.02	6.53	-15.21	2.85	2.85	4.35	4.35	-0.27	-0.27	3.71	3.71
2	5.49	5.49	2.50	-29.53	-36.57	-0.60	-0.60	1.41	1.41	-0.19	-0.19	-1.51	-1.51
3	5.61	5.61	-2.92	-53.32	28.97	-1.71	-1.71	-16.46	-16.46	0.59	0.59	-2.38	-2.38
4	5.12	-5.56	5.12	-1.45	1.50	2.54	2.54	-0.70	-0.70	0.05	0.05	-5.30	-5.30
5	6.97	-6.20	6.97	20.60	-53.50	2.69	2.69	15.13	15.13	-0.02	-0.02	0.75	0.75
6	3.20	1.56	3.20	4.72	-21.43	0.71	0.71	11.37	11.37	0.01	0.01	3.82	3.82
7	6.94	6.94	-7.65	3.82	-26.72	-6.34	-6.34	13.28	13.28	0.04	0.04	7.91	7.91
8	191.25	-176.46	191.25	-10.22	-2.48	93.54	93.54	-1.97	-1.97	-0.00	-0.00	-36.35	-36.35
9	191.25	-196.55	191.25	-4.30	2.48	112.56	112.56	-1.97	-1.97	-0.00	-0.00	-36.35	-36.35
11	18.94	-15.47	18.94	-22.33	-20.93	15.00	15.00	-0.61	-0.61	0.96	0.96	-58.66	-58.66
13	12.02	-5.14	12.02	-73.50	64.05	7.46	7.46	-59.80	-59.80	0.01	0.01	-21.03	-21.03
16	8.49	-13.00	8.49	10.48	-15.66	9.34	9.34	11.36	11.36	0.06	0.06	-47.15	-47.15
17	3.06	1.78	3.06	-9.04	-10.07	0.56	0.56	0.45	0.45	0.03	0.03	-51.26	-51.26
18	2.88	-2.28	2.88	-17.49	-4.58	2.25	2.25	-5.61	-5.61	0.00	0.00	-53.13	-53.13
19	10.25	0.06	10.25	-31.82	4.47	4.43	4.43	-15.78	-15.78	-0.10	-0.10	-52.43	-52.43
20	16.05	16.05	-22.19	-60.29	1.69	-16.63	-16.63	-26.95	-26.95	-1.96	-1.96	-44.32	-44.32
21	6.37	-6.05	6.37	-17.63	78.58	5.40	5.40	-41.83	-41.83	1.93	1.93	-51.42	-51.42
23	6.13	-5.50	6.13	9.47	0.35	2.77	2.77	2.17	2.17	-0.08	-0.08	-2.23	-2.23
26	14.92	14.92	-10.09	-53.31	21.30	-1.95	-1.95	-5.80	-5.80	-0.04	-0.04	0.76	0.76
27	1.48	1.48	-1.83	-26.30	13.82	-0.22	-0.22	-2.71	-2.71	-0.13	-0.13	1.24	1.24
28	0.19	0.19	-6.60	-6.28	19.36	-1.48	-1.48	-5.57	-5.57	0.28	0.28	3.57	3.57
29	0.54	0.54	-0.89	-1.33	6.57	-0.10	-0.10	-0.53	-0.53	-0.09	-0.09	1.95	1.95
30	0.93	-3.50	0.93	2.49	-8.75	0.29	0.29	0.73	0.73	-0.04	-0.04	1.14	1.14
31	9.19	9.19	-24.18	12.46	-3.80	-7.25	-7.25	3.54	3.54	0.10	0.10	0.95	0.95
32	2.16	-5.24	2.16	7.06	-29.87	0.48	0.48	2.40	2.40	-0.02	-0.02	4.63	4.63
33	10.37	-7.50	10.37	20.44	-67.55	1.16	1.16	5.71	5.71	0.11	0.11	9.78	9.78
34	13.18	13.18	-59.39	19.53	8.91	-15.44	-15.44	2.26	2.26	-0.12	-0.12	-13.08	-13.08
35	326.77	-604.30	326.77	94.27	9.07	238.52	238.52	21.83	21.83	-0.80	-0.80	6.70	6.70
36	481.33	481.33	223.24	66.53	-8.98	-42.67	-42.67	12.48	12.48	-1.18	-1.18	55.24	55.24
37	581.24	581.24	-499.65	-66.73	-41.53	-198.40	-198.40	-4.63	-4.63	1.81	1.81	8.70	8.70
38	9.88	9.88	6.38	151.85	-132.20	-0.23	-0.23	18.44	18.44	-0.02	-0.02	3.22	3.22

39	3.71	3.71	-6.40	32.90	-10.71	-2.15	-2.15	9.28	9.28	-0.06	-0.06	15.04	15.04
40	50.21	-9.52	50.21	76.42	28.34	16.36	16.36	13.17	13.17	-0.36	-0.36	40.74	40.74
41	1.99	1.99	-19.26	16.88	-33.15	-4.43	-4.43	10.42	10.42	-0.35	-0.35	33.59	33.59
42	51.17	51.17	-23.76	-41.57	-40.66	-23.79	-23.79	-0.29	-0.29	0.51	0.51	-43.88	-43.88
43	1.28	1.28	-1.30	1.39	-5.42	-0.57	-0.57	1.51	1.51	-0.04	-0.04	-0.07	-0.07
44	4.68	4.68	-4.30	14.26	18.43	-5.79	-5.79	-2.69	-2.69	0.11	0.11	1.32	1.32
45	0.29	-0.90	0.29	20.14	18.95	0.22	0.22	0.23	0.23	-0.06	-0.06	-0.80	-0.80
46	6.69	-5.56	6.69	17.92	11.05	3.31	3.31	1.86	1.86	-0.04	-0.04	-2.94	-2.94
47	3.80	-4.25	3.80	-14.08	13.99	1.92	1.92	-6.69	-6.69	-0.21	-0.21	-7.37	-7.37

Εντατικά Μεγέθη Δοκών Στάθμης 5, Π.Φ. 11

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	22.68	-23.44	22.68	86.92	-78.75	9.22	9.22	33.13	33.13	-1.03	-1.03	2.56	2.56
2	71.80	-105.04	71.80	52.19	-41.92	34.01	34.01	18.10	18.10	0.83	0.83	1.47	1.47
3	8.78	-32.05	8.78	-59.19	-49.90	9.72	9.72	-2.21	-2.21	0.04	0.04	6.82	6.82
4	40.21	-57.82	40.21	110.71	-101.52	18.85	18.85	40.81	40.81	-1.60	-1.60	7.51	7.51
5	13.91	-56.45	13.91	-17.92	3.72	16.75	16.75	-5.15	-5.15	-0.06	-0.06	-5.14	-5.14
6	5.99	-16.70	5.99	-16.75	13.87	4.54	4.54	-6.12	-6.12	1.21	1.21	0.51	0.51
7	-1.52	-1.52	-8.75	-8.18	-11.13	-1.72	-1.72	0.70	0.70	0.16	0.16	-3.11	-3.11
8	-1.10	-1.10	-16.10	-0.31	0.14	-3.00	-3.00	-0.09	-0.09	1.30	1.30	-0.08	-0.08
9	1.70	-16.34	1.70	0.22	-0.12	4.29	4.29	0.08	0.08	0.96	0.96	0.19	0.19
10	261.82	-342.43	261.82	-90.67	-7.96	154.80	154.80	-21.19	-21.19	2.40	2.40	-144.86	-144.86
11	308.76	162.29	308.76	-109.38	8.50	24.02	24.02	-19.33	-19.33	0.93	0.93	-152.59	-152.59
12	396.42	396.42	-27.71	-34.26	-17.54	-93.22	-93.22	-3.67	-3.67	-2.43	-2.43	-87.96	-87.96
13	-25.82	-179.08	-25.82	-3.28	2.37	113.51	113.51	-4.18	-4.18	-4.36	-4.36	-94.08	-94.08
14	37.47	-5.45	37.47	-79.62	-36.37	11.76	11.76	-11.85	-11.85	0.86	0.86	-11.40	-11.40
15	47.13	47.13	-70.33	-89.91	-12.06	-21.55	-21.55	-14.28	-14.28	0.10	0.10	-49.84	-49.84
16	10.50	-2.68	10.50	-29.99	-8.66	4.32	4.32	-7.00	-7.00	-0.61	-0.61	-11.87	-11.87
17	12.86	-5.11	12.86	-0.01	0.29	11.98	11.98	-0.21	-0.21	-0.90	-0.90	-3.38	-3.38
18	4.49	4.49	-6.37	1.84	17.89	-2.41	-2.41	-3.57	-3.57	0.03	0.03	-0.92	-0.92
19	2.94	2.94	-3.01	28.73	39.74	-3.84	-3.84	-7.11	-7.11	-0.30	-0.30	-0.83	-0.83
20	0.37	-0.28	0.37	0.08	-0.09	0.13	0.13	0.03	0.03	-0.04	-0.04	2.70	2.70
21	0.34	0.34	-5.41	1.69	-6.84	-1.55	-1.55	2.31	2.31	0.04	0.04	6.22	6.22
22	0.31	-18.42	0.31	-0.20	0.16	10.12	10.12	-0.19	-0.19	-0.18	-0.18	0.08	0.08
23	10.19	-9.56	10.19	0.01	0.87	4.70	4.70	-0.20	-0.20	-0.16	-0.16	-1.05	-1.05

Εντατικά Μεγέθη Δοκών Στάθμης 6, Π.Φ. 11

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	3.82	-3.72	3.82	16.21	-11.13	1.80	1.80	6.51	6.51	-0.01	-0.01	-0.16	-0.16
2	0.98	-0.88	0.98	0.08	-0.07	0.44	0.44	0.03	0.03	0.01	0.01	2.03	2.03
3	5.71	0.48	5.71	3.59	-13.07	1.25	1.25	3.97	3.97	0.03	0.03	10.41	10.41
4	2.40	2.40	-1.83	-17.19	-3.98	-0.90	-0.90	-2.81	-2.81	-0.02	-0.02	7.37	7.37
5	3.86	-4.92	3.86	-2.37	15.16	2.17	2.17	-4.33	-4.33	-0.07	-0.07	-3.29	-3.29
6	2.62	2.62	-1.83	15.66	5.86	-0.80	-0.80	1.77	1.77	-0.01	-0.01	-3.76	-3.76
7	1.35	1.35	-1.32	-11.36	-0.09	-0.59	-0.59	-2.50	-2.50	-0.00	-0.00	-4.61	-4.61
8	1.44	1.44	-1.39	0.81	-0.38	-1.32	-1.32	0.55	0.55	0.10	0.10	0.72	0.72
9	0.21	-0.29	0.21	0.19	9.42	0.10	0.10	-1.81	-1.81	-0.03	-0.03	2.12	2.12

Δυσμενή Δοκών Στάθμης 2

A/A	M+		M-		Q+		Q-	
	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]	
	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	1.12	1.09	-2.43	-3.22	6.63	1.42	-2.15	-6.92
2	0.69	0.99	-4.80	-5.18	9.55	0.65	-0.47	-9.79

3	1.02	1.71	-4.63	-3.57	8.57	1.75	-0.86	-7.95
4	0.17	1.04	-2.05	-0.03	3.96	0.84	-0.09	-0.82
5	1.26	1.36	-3.36	-2.84	8.05	0.92	-0.72	-7.84
6	2.60	0.84	-1.41	-0.80	1.81	1.51	-2.39	-2.59
7	0.77	1.38	-3.25	-2.58	7.59	0.93	-0.51	-7.16
8	2.52	0.83	-1.33	-0.77	1.74	1.45	-2.31	-2.51
9	4.34	0.33	-2.85	-1.26	1.55	1.36	-2.46	-2.59
10	0.44	6.41	-16.43	-10.59	20.44	6.47	-0.28	-18.62
11	0.51	1.21	-23.57	-26.93	26.23	0.57	-0.22	-27.47
12	1.06	8.49	-22.52	-7.98	21.76	12.34	-1.03	-15.50
13	16.73	66.17	-66.66	-18.11	64.03	61.42	-15.85	-18.45
14	0.77	13.95	-31.51	-13.83	31.04	14.13	-0.49	-23.75
15	0.88	1.28	-45.29	-51.55	50.96	0.64	-0.47	-53.08
16	1.30	18.89	-43.58	-18.80	37.45	19.41	-0.89	-29.07
17	9.91	2.72	-21.72	-27.88	30.12	1.02	-9.41	-28.41
18	0.35	0.34	-26.64	-26.61	26.70	0.16	-0.18	-26.67
19	2.54	12.02	-27.54	-23.24	28.48	9.83	-0.99	-30.43
20	2.27	0.66	-13.40	-13.53	24.51	0.34	-1.54	-24.37
21	0.67	2.23	-13.49	-13.46	24.32	1.52	-0.34	-24.53
22	0.89	0.89	-6.95	-6.94	5.97	0.40	-0.40	-5.97
23	10.84	1.73	-28.27	-33.09	35.59	0.63	-7.34	-35.36
24	2.61	2.59	-42.07	-42.17	44.02	1.54	-1.56	-44.04
25	1.72	11.04	-33.36	-28.09	35.52	7.42	-0.63	-35.52
26	14.44	2.41	-23.30	-33.54	31.27	1.22	-10.36	-32.52
27	2.11	1.76	-32.81	-35.50	38.50	1.75	-2.31	-38.95
28	2.07	17.58	-36.25	-21.00	34.54	11.59	-1.22	-30.60
29	23.47	5.08	-43.77	-36.33	38.31	2.33	-11.83	-33.90
30	3.76	3.03	-33.80	-37.85	41.51	1.01	-1.81	-42.31
31	3.94	31.60	-39.79	-40.58	37.37	14.61	-2.10	-37.39
32	28.82	2.01	-38.29	-38.78	37.99	1.23	-15.32	-36.60
33	1.82	1.56	-37.95	-37.01	42.40	1.89	-1.79	-42.28
34	1.64	24.90	-37.58	-32.15	36.77	13.90	-1.08	-36.26
35	38.35	7.97	-49.61	-42.07	39.30	2.57	-15.59	-36.91
36	5.18	2.62	-38.10	-35.24	42.65	2.17	-2.10	-42.62
37	5.37	29.92	-39.02	-46.12	34.82	13.02	-1.74	-37.99
38	35.48	21.91	-23.39	-45.09	23.20	11.76	-21.94	-33.62
39	31.17	13.31	-27.39	-39.24	21.69	6.13	-12.74	-28.06
40	19.28	17.57	-25.11	-28.55	21.72	12.31	-12.73	-24.58
41	0.15	1.04	-2.05	-0.03	3.97	0.82	-0.09	-0.84
42	2.01	0.84	-3.12	-0.80	2.91	2.59	-1.47	-1.51
43	2.90	2.27	-34.74	-13.40	34.88	24.51	-1.36	-1.54
44	1.94	0.83	-3.01	-0.77	2.82	2.51	-1.41	-1.45
45	2.83	2.23	-34.88	-13.46	34.93	24.53	-1.34	-1.52

Δυσμενή Δοκών Στάθμης 3

A/A	M+		M-		Q+		Q-	
	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]	
	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	0.16	1.29	-0.34	-5.60	4.12	0.29	-0.58	-5.48
2	1.44	2.11	-5.60	-6.39	5.47	1.10	-1.01	-5.60
3	1.98	1.94	-6.59	-7.99	7.28	0.92	-1.19	-7.58
4	2.15	4.75	-9.56	-8.85	8.78	2.08	-1.41	-8.13
5	4.50	8.30	-10.97	-8.28	7.46	3.37	-2.07	-6.17
6	6.88	2.98	-8.39	-6.75	7.48	2.07	-2.76	-7.86
7	1.04	2.29	-2.81	-2.48	4.29	2.77	-1.90	-3.18
8	1.46	2.60	-3.00	-2.80	4.06	1.61	-0.99	-3.78
9	3.86	3.10	-4.14	-4.50	4.86	2.85	-3.29	-5.39
10	2.43	4.86	-4.84	-3.43	5.92	4.06	-2.21	-4.37
11	6.78	20.99	-22.45	-7.53	20.54	18.55	-5.99	-7.77
12	2.65	0.89	-1.06	-2.92	0.97	0.97	-2.78	-2.78
13	0.24	0.24	-0.36	-7.02	4.51	0.07	-0.12	-7.36

14	0.32	1.52	-1.24	-24.54	16.58	0.42	-0.24	-26.37
15	1.00	11.68	-1.84	-0.69	9.26	5.03	-0.60	-2.93
16	5.30	12.61	-14.56	-0.69	14.86	7.13	-1.43	-2.90
17	1.38	14.95	-1.90	-1.46	12.25	6.24	-1.05	-4.71
18	8.42	15.92	-21.67	-1.46	19.87	9.05	-2.13	-4.16
19	0.77	11.95	-28.19	-33.66	34.01	7.01	-0.41	-38.19
20	1.91	19.36	-39.05	-36.58	37.06	10.93	-1.23	-38.29
21	55.60	19.28	-46.91	-54.46	37.65	16.38	-29.15	-50.49
22	37.95	14.34	-40.65	-51.83	36.02	7.77	-15.17	-43.83
23	16.68	16.70	-29.12	-28.84	30.34	12.03	-10.66	-31.52
24	7.14	7.48	-6.89	-18.43	10.88	2.75	-3.46	-15.15
25	9.20	12.86	-13.24	-11.55	20.81	16.14	-12.95	-17.09
26	3.89	1.14	-13.65	-16.52	15.28	0.45	-1.88	-16.06
27	8.36	2.36	-9.47	-11.75	12.26	1.64	-3.98	-14.41
28	0.23	0.26	-0.31	-0.59	6.39	0.06	-0.06	-6.48
29	5.65	17.28	-16.71	-6.04	18.23	15.37	-4.97	-7.88

Δυσμενή Δοκών Στάθμης 4

A/A	M+		M-		Q+		Q-	
	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]	
	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	1.67	1.70	-1.38	-4.22	2.56	0.52	-0.90	-3.31
2	2.04	3.74	-5.07	-5.78	2.97	1.61	-1.41	-2.78
3	7.19	6.08	-7.74	-9.95	4.72	2.50	-3.15	-5.40
4	8.36	3.84	-11.36	-10.94	12.94	2.22	-3.42	-13.70
5	0.82	1.77	-2.69	-3.58	2.98	0.62	-0.52	-3.06
6	4.25	2.20	-4.01	-4.86	5.15	2.35	-3.54	-6.49
7	3.07	3.32	-4.61	-5.31	8.14	2.93	-2.59	-8.88
8	1.73	12.08	-25.44	-1.08	20.35	4.25	-0.71	-6.23
9	0.92	14.38	-26.54	-0.54	21.35	6.23	-0.42	-4.25
11	2.22	30.69	-27.26	-2.54	25.78	25.15	-1.96	-2.59
13	4.93	26.31	-32.71	-6.19	26.22	25.15	-4.36	-5.35
16	1.39	2.01	-5.07	-3.22	7.86	2.11	-1.04	-6.79
17	1.20	1.18	-3.26	-7.93	6.75	1.01	-3.04	-8.80
18	9.23	2.69	-4.70	-5.92	7.96	2.21	-5.58	-11.33
19	2.83	6.14	-6.91	-7.06	10.44	4.69	-3.32	-9.07
20	5.80	3.87	-5.47	-10.98	9.14	3.56	-6.62	-12.54
21	3.32	6.55	-5.21	-3.37	6.86	5.08	-2.36	-5.17
23	0.96	2.16	-18.30	-18.06	23.22	0.89	-0.43	-23.00
26	14.47	7.60	-79.67	-84.86	34.36	1.37	-2.02	-35.59
27	3.13	2.66	-199.19	-199.84	79.96	0.42	-0.40	-80.13
28	0.40	1.80	-3.06	-4.24	3.76	0.59	-0.31	-3.93
29	3.15	2.45	-255.15	-254.99	102.75	0.33	-0.37	-102.79
30	2.42	2.38	-260.88	-263.42	101.61	0.30	-0.29	-101.95
31	2.56	1.43	-8.93	-11.22	10.87	0.48	-1.23	-11.62
32	5.37	2.21	-303.81	-304.65	117.73	0.30	-0.56	-117.99
33	2.04	4.87	-225.69	-219.02	93.07	0.63	-0.30	-92.17
34	173.35	1.67	-2.30	-100.18	0.76	0.76	-47.49	-68.73
35	9.03	261.04	-318.36	-9.51	164.90	144.56	-2.70	-19.40
36	23.17	16.10	-101.20	-125.34	27.34	6.36	-3.79	-40.22
37	537.90	12.35	-8.99	-145.59	3.84	3.84	-99.53	-151.23
38	6.43	4.53	-137.81	-135.06	52.66	0.69	-0.69	-52.54
39	162.25	1.87	-2.36	-85.24	0.86	0.86	-49.15	-56.09
40	95.46	104.49	-176.02	-20.45	94.51	59.94	-13.98	-50.29
41	35.95	35.75	-146.93	-61.09	76.70	30.55	-12.25	-59.32
42	38.94	10.58	-28.32	-36.84	38.06	8.44	-19.20	-50.72
43	3.11	4.44	-32.25	-22.18	32.61	1.88	-1.39	-28.03
44	18.89	14.99	-12.66	-37.99	24.83	13.13	-36.39	-39.30
45	2.80	1.82	-25.30	-14.71	27.73	0.76	-1.14	-23.69
46	8.01	7.98	-44.13	-17.53	28.90	11.18	-4.27	-21.45
47	10.83	2.44	-4.03	-7.19	2.73	1.28	-4.07	-5.44

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Δυσμενή Δοκών Στάθμης 5

A/A	M+		M-		Q+		Q-	
	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]	
	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	4.86	10.23	-10.51	-6.78	7.17	3.74	-1.83	-5.45
2	5.88	29.08	-56.45	-6.97	26.74	14.44	-1.77	-11.46
3	9.10	7.72	-32.75	-11.27	29.15	6.91	-3.37	-23.12
4	10.25	15.98	-38.70	-11.00	21.93	8.65	-3.10	-14.62
5	5.89	10.55	-35.62	-3.96	12.24	10.70	-2.17	-3.47
6	1.12	1.31	-10.79	-0.16	5.07	2.03	-0.24	-2.53
7	1.06	1.38	-0.71	-8.14	1.72	0.41	-1.99	-3.52
8	1.11	3.52	-4.07	-1.49	1.46	1.46	-0.46	-0.46
9	3.72	0.11	-1.37	-0.07	0.32	0.32	-0.87	-0.87
10	48.70	40.60	-124.56	-55.39	36.98	35.72	-20.35	-21.06
11	29.64	187.69	-75.76	-3.55	44.01	40.14	-2.61	-5.99
12	176.61	6.02	-2.21	-20.03	2.86	1.41	-42.94	-44.15
13	3.60	5.62	-75.61	-19.25	44.19	44.19	-0.95	-0.95
14	43.79	35.87	-38.36	-31.67	20.78	19.83	-20.19	-21.09
15	41.09	18.73	-30.20	-39.63	10.58	8.59	-14.25	-16.59
16	5.45	3.87	-11.06	-2.98	9.36	3.86	-2.63	-6.33
17	0.62	3.05	-0.84	-2.59	1.82	1.82	-1.37	-1.37
18	9.32	10.47	-13.19	-41.34	27.28	4.02	-4.60	-38.71
19	6.06	11.02	-13.49	-9.77	24.64	13.95	-9.15	-18.23
20	1.98	0.62	-11.79	-12.48	13.11	0.29	-0.76	-13.44
21	10.03	1.87	-4.58	-7.47	3.81	1.24	-4.44	-6.58
22	0.54	0.14	-1.48	-0.07	0.87	0.87	-0.32	-0.32
23	4.65	3.77	-8.80	-11.42	12.02	1.81	-2.36	-13.14

Δυσμενή Δοκών Στάθμης 6

A/A	M+		M-		Q+		Q-	
	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]	
	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	3.50	3.07	-4.25	-5.05	3.29	1.43	-1.66	-3.65
2	1.23	0.70	-2.00	-2.41	2.27	0.34	-0.57	-2.49
3	6.02	4.42	-6.25	-4.11	6.41	2.13	-2.08	-6.20
4	6.87	2.26	-3.72	-7.88	4.16	0.89	-2.52	-6.26
5	3.64	2.03	-8.24	-10.63	10.63	1.03	-2.41	-11.23
6	2.19	1.36	-12.11	-12.76	13.17	0.68	-0.81	-13.58
7	2.08	2.21	-4.21	-5.24	4.11	0.99	-0.95	-4.55
8	4.74	5.24	-7.58	-6.72	10.32	5.07	-4.80	-9.32
9	2.72	1.72	-11.01	-12.04	12.32	0.63	-1.12	-12.63

Εντατικά Μεγέθη Ειδικών Συνδέσμων Στάθμης 0, Π.Φ. 1

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	0.00	4.11	-3.21	168.77	457.94	-2.43	-2.43	-95.78	-95.78	0.30	0.30	-392.46	-392.46
2	0.00	-2.13	1.56	96.27	-134.93	1.72	1.72	107.54	107.54	-0.92	-0.92	28.77	28.77
3	0.00	-1.83	1.36	85.90	-145.89	1.48	1.48	107.81	107.81	2.04	2.04	33.47	33.47
4	0.00	4.78	104.11	-14.25	3.85	70.17	70.17	-12.78	-12.78	24.18	24.18	70.80	70.80
5	0.00	-404.49	-181.15	28.62	-3.78	157.35	157.35	22.83	22.83	55.66	55.66	-9.53	-9.53
6	0.00	-389.83	-25.97	33.52	8.44	260.90	260.90	17.99	17.99	-17.73	-17.73	5.71	5.71
7	0.00	-65.17	-105.36	18.37	-8.49	-28.81	-28.81	19.27	19.27	-6.17	-6.17	-46.34	-46.34
8	0.00	-59.16	120.06	43.79	15.24	128.50	128.50	20.47	20.47	-6.11	-6.11	-35.93	-35.93
9	0.00	-160.01	-0.08	-18.45	-15.42	114.67	114.67	-2.17	-2.17	70.67	70.67	-99.83	-99.83
10	0.00	-175.11	20.09	1.10	-102.97	173.49	173.49	92.49	92.49	-14.82	-14.82	-20.67	-20.67
11	0.00	93.11	164.13	122.84	300.44	50.05	50.05	-125.17	-125.17	-34.15	-34.15	-116.96	-116.96
12	0.00	99.73	-17.82	15.17	26.33	-72.78	-72.78	-6.91	-6.91	-1.53	-1.53	12.97	12.97

13	0.00	16.97	257.11	-46.02	59.27	156.27	156.27	-68.51	-68.51	57.83	57.83	-23.96	-23.96
14	0.00	-27.95	-12.00	-34.62	0.41	11.24	11.24	-24.69	-24.69	0.70	0.70	-136.76	-136.76
15	0.00	81.99	-368.70	-485.09	-280.11	-317.64	-317.64	-144.47	-144.47	51.83	51.83	29.75	29.75
16	0.00	291.45	-149.24	228.33	104.27	-227.61	-227.61	64.08	64.08	-72.23	-72.23	-90.11	-90.11
17	0.00	-83.04	-91.86	127.90	-104.97	-3.60	-3.60	95.05	95.05	-0.17	-0.17	-33.53	-33.53
18	0.00	-17.29	-67.78	226.34	127.56	-42.27	-42.27	82.69	82.69	-18.44	-18.44	-56.47	-56.47
19	0.00	332.39	1.76	-105.68	-65.84	-135.45	-135.45	-16.32	-16.32	-3.93	-3.93	-28.37	-28.37
20	0.00	120.23	-9.20	-65.50	-10.28	-35.10	-35.10	-14.97	-14.97	-1.34	-1.34	30.24	30.24
21	0.00	272.54	114.07	-18.78	9.94	-64.09	-64.09	-11.62	-11.62	3.88	3.88	102.00	102.00
22	0.00	94.00	-256.95	24.74	103.55	-112.78	-112.78	-25.32	-25.32	-0.85	-0.85	46.27	46.27
23	0.00	-21.79	-65.69	-151.37	-104.00	-15.34	-15.34	-16.55	-16.55	15.51	15.51	95.20	95.20
24	0.00	66.37	-211.20	23.29	-235.76	-195.99	-195.99	182.92	182.92	56.84	56.84	-289.48	-289.48
25	0.00	263.47	-182.92	246.58	235.66	-314.61	-314.61	7.70	7.70	-35.72	-35.72	-235.35	-235.35
26	0.00	241.95	12.43	-246.50	-275.04	-164.57	-164.57	20.46	20.46	0.17	0.17	-224.09	-224.09
27	0.00	351.59	-107.70	148.27	275.10	-329.35	-329.35	-90.95	-90.95	-9.01	-9.01	-174.23	-174.23
28	0.00	330.88	-31.33	-287.16	-356.93	-259.68	-259.68	50.02	50.02	18.61	18.61	-162.41	-162.41
29	0.00	8.28	-282.00	303.04	357.20	-208.13	-208.13	-38.83	-38.83	-43.07	-43.07	-145.85	-145.85
30	0.00	88.05	-142.44	-222.22	-26.25	-162.45	-162.45	-138.12	-138.12	21.63	21.63	-104.64	-104.64
31	0.00	201.43	197.95	93.58	31.09	-2.16	-2.16	38.69	38.69	50.36	50.36	-148.80	-148.80
32	0.00	-146.07	121.12	-41.56	-7.42	93.35	93.35	-11.93	-11.93	-3.76	-3.76	262.99	262.99
33	0.00	74.03	-360.19	-2.80	8.02	-139.54	-139.54	-3.48	-3.48	-1.78	-1.78	83.65	83.65
34	0.00	8.41	272.06	2.58	6.30	106.62	106.62	-1.51	-1.51	-1.37	-1.37	73.11	73.11
35	0.00	207.29	-64.65	2.92	-5.86	-73.73	-73.73	2.38	2.38	-2.36	-2.36	43.11	43.11
36	0.00	14.60	-73.95	11.74	3.34	-36.28	-36.28	3.44	3.44	-3.44	-3.44	8.86	8.86
37	0.00	-5.19	-5.67	-12.13	-8.68	-0.47	-0.47	-3.43	-3.43	2.67	2.67	4.77	4.77
38	0.00	-11.00	18.74	4.17	9.22	29.62	29.62	-5.03	-5.03	0.98	0.98	0.71	0.71
39	0.00	-10.44	113.62	-4.41	1.24	71.69	71.69	-3.27	-3.27	-3.86	-3.86	2.97	2.97
40	0.00	101.75	50.50	-16.42	-0.05	-26.47	-26.47	-8.45	-8.45	5.24	5.24	5.39	5.39
41	0.00	-128.73	113.93	174.21	-31.16	165.85	165.85	140.37	140.37	-116.28	-116.28	-36.21	-36.21
42	0.00	21.63	36.89	665.94	237.75	9.45	9.45	265.10	265.10	3.42	3.42	-380.76	-380.76
43	0.00	-32.21	-5.25	415.83	-238.17	18.43	18.43	446.99	446.99	-9.38	-9.38	81.74	81.74
44	0.00	109.46	-1.07	73.50	-11.84	-72.00	-72.00	55.59	55.59	-26.62	-26.62	-103.51	-103.51
45	0.00	50.42	-92.67	239.97	-59.58	-101.03	-101.03	211.52	211.52	4.58	4.58	283.23	283.23
46	0.00	31.40	-76.52	515.58	59.42	-76.06	-76.06	321.49	321.49	-13.27	-13.27	42.22	42.22
47	0.00	15.24	12.18	-30.43	-60.88	-2.20	-2.20	21.83	21.83	-2.68	-2.68	227.82	227.82
48	0.00	12.39	-51.18	235.42	60.79	-45.59	-45.59	125.22	125.22	-5.85	-5.85	188.32	188.32
49	0.00	1.91	17.30	252.60	16.95	11.04	11.04	168.97	168.97	4.32	4.32	-92.15	-92.15
50	0.00	-48.24	-162.17	139.76	-29.35	-65.26	-65.26	96.87	96.87	-10.50	-10.50	-260.60	-260.60
51	0.00	255.87	7.42	-25.86	-26.13	-169.81	-169.81	0.19	0.19	8.91	8.91	-56.75	-56.75
52	0.00	65.59	-50.09	-181.43	3.54	-64.43	-64.43	-103.03	-103.03	5.61	5.61	-225.40	-225.40
53	0.00	180.23	771.10	-33.89	-7.63	206.43	206.43	-9.18	-9.18	0.68	0.68	-113.10	-113.10
54	0.00	128.87	-165.98	-24.06	7.43	-94.75	-94.75	-10.12	-10.12	-4.02	-4.02	-42.95	-42.95
55	0.00	29.20	317.19	24.15	37.08	116.47	116.47	-5.23	-5.23	1.12	1.12	-54.94	-54.94
56	0.00	233.09	-67.04	-42.56	-37.25	-81.38	-81.38	-1.44	-1.44	0.12	0.12	-42.33	-42.33
57	0.00	35.21	-88.45	-13.29	-42.78	-50.66	-50.66	12.08	12.08	9.15	9.15	-38.02	-38.02
58	0.00	6.49	19.07	13.50	-35.39	12.53	12.53	48.70	48.70	4.86	4.86	-5.13	-5.13
59	0.00	-6.76	12.61	78.39	35.18	19.29	19.29	43.04	43.04	0.78	0.78	30.42	30.42
60	0.00	-9.01	91.46	82.35	88.04	58.05	58.05	-3.29	-3.29	1.10	1.10	-24.72	-24.72
61	0.00	29.60	14.05	-112.59	-88.67	-8.03	-8.03	-12.36	-12.36	-3.19	-3.19	-42.13	-42.13
62	0.00	136.40	-154.52	-1.22	9.66	-205.08	-205.08	-7.66	-7.66	-44.88	-44.88	-82.33	-82.33
63	0.00	-9.38	-179.47	92.94	280.75	-119.88	-119.88	-132.37	-132.37	-51.35	-51.35	35.59	35.59
64	0.00	-133.42	-129.56	-180.43	-58.58	2.72	2.72	-85.83	-85.83	166.03	166.03	-60.74	-60.74
65	0.00	-65.08	152.32	-266.56	-348.66	123.91	123.91	46.79	46.79	-13.15	-13.15	-172.23	-172.23
66	0.00	-164.46	54.24	-170.25	25.89	154.14	154.14	-138.24	-138.24	49.59	49.59	42.85	42.85
67	0.00	-43.13	0.82	32.20	-0.01	39.06	39.06	28.63	28.63	-12.70	-12.70	-14.90	-14.90

Εντατικά Μεγέθη Ειδικών Συνδέσμων Στάθμης 0, Π.Φ. 2

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	0.00	-2.41	1.74	75.06	-34.08	1.37	1.37	32.23	32.23	-0.28	-0.28	64.66	64.66

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

2	0.00	-0.94	0.89	22.74	-37.52	0.85	0.85	26.73	26.73	-0.23	-0.23	9.65	9.65
3	0.00	0.96	-0.95	-4.70	-56.56	-0.89	-0.89	26.87	26.87	-0.36	-0.36	24.99	24.99
4	0.00	-16.27	-93.90	94.86	-14.88	-56.52	-56.52	70.20	70.20	5.19	5.19	-213.71	-213.71
5	0.00	54.89	150.98	-163.80	14.95	79.83	79.83	-115.40	-115.40	4.04	4.04	-118.60	-118.60
6	0.00	71.02	-104.48	-143.00	-48.07	-120.14	-120.14	-89.46	-89.46	-1.88	-1.88	-172.10	-172.10
7	0.00	29.45	158.80	166.93	48.18	108.11	108.11	-112.24	-112.24	4.67	4.67	115.95	115.95
8	0.00	44.00	-130.67	-192.77	25.01	-118.56	-118.56	-125.66	-125.66	8.92	8.92	-125.47	-125.47
9	0.00	33.49	119.99	-164.00	-24.97	63.13	63.13	-127.37	-127.37	-6.32	-6.32	88.95	88.95
10	0.00	-572.59	-289.93	-49.99	91.22	252.68	252.68	-124.26	-124.26	-24.45	-24.45	188.81	188.81
11	0.00	-82.67	156.52	-446.69	82.29	150.76	150.76	-370.63	-370.63	-4.58	-4.58	49.75	49.75
12	0.00	44.51	185.23	20.86	-54.91	93.20	93.20	29.47	29.47	17.64	17.64	55.25	55.25
13	0.00	120.38	-253.83	-256.53	-157.95	-219.83	-219.83	113.34	113.34	-16.51	-16.51	-183.10	-183.10
14	0.00	50.12	-274.66	-253.58	50.26	-200.53	-200.53	-211.03	-211.03	13.71	13.71	158.88	158.88
15	0.00	-20.54	-179.30	135.12	-39.93	-131.07	-131.07	93.52	93.52	-12.92	-12.92	-156.40	-156.40
16	0.00	68.89	-73.86	-486.47	281.63	-69.46	-69.46	-113.10	-113.10	-17.85	-17.85	-208.47	-208.47
17	0.00	-35.68	197.23	-218.49	-281.68	85.62	85.62	-200.42	-200.42	8.88	8.88	-84.32	-84.32
18	0.00	-20.03	96.11	-437.17	-218.46	81.09	81.09	-186.66	-186.66	20.50	20.50	113.20	113.20
19	0.00	-213.37	-66.81	161.32	121.84	-96.17	-96.17	25.52	25.52	-3.98	-3.98	-184.99	-184.99
20	0.00	-338.69	-153.60	121.88	-70.92	131.20	131.20	22.08	22.08	2.60	2.60	-13.55	-13.55
21	0.00	179.63	-195.38	47.19	70.85	-149.61	-149.61	22.53	22.53	-3.36	-3.36	-172.10	-172.10
22	0.00	-117.90	327.83	81.47	-230.03	142.55	142.55	63.59	63.59	8.54	8.54	-106.78	-106.78
23	0.00	26.93	-106.56	401.67	230.45	-46.57	-46.57	66.28	66.28	3.52	3.52	-238.87	-238.87
24	0.00	-7.87	-159.53	40.26	84.22	-107.92	-107.92	41.56	41.56	3.64	3.64	-92.60	-92.60
25	0.00	-62.84	275.67	-59.67	-84.28	221.92	221.92	-24.47	-24.47	12.88	12.88	-84.11	-84.11
26	0.00	-53.29	-218.74	59.83	-73.84	-167.48	-167.48	27.11	27.11	-7.39	-7.39	-85.29	-85.29
27	0.00	-20.55	289.86	31.07	73.92	216.47	216.47	32.55	32.55	3.92	3.92	-86.10	-86.10
28	0.00	38.19	-203.48	146.17	90.55	-167.58	-167.58	55.92	55.92	10.80	10.80	-103.49	-103.49
29	0.00	-26.51	251.91	-25.31	-90.69	195.41	195.41	51.23	51.23	26.59	26.59	-127.58	-127.58
30	0.00	165.90	-149.36	206.72	74.09	-95.08	-95.08	115.99	115.99	40.65	40.65	-152.72	-152.72
31	0.00	-41.00	136.54	-87.90	57.83	74.37	74.37	-50.18	-50.18	22.18	22.18	-260.80	-260.80
32	0.00	62.96	-331.49	23.63	-9.38	-137.63	-137.63	9.21	9.21	-3.44	-3.44	-120.19	-120.19
33	0.00	-51.34	587.55	8.25	9.59	203.47	203.47	3.99	3.99	3.22	3.22	-28.43	-28.43
34	0.00	-78.44	-426.43	-8.11	-11.87	-202.22	-202.22	-3.13	-3.13	3.79	3.79	-34.01	-34.01
35	0.00	-445.64	-277.85	-7.35	11.77	194.69	194.69	-2.25	-2.25	4.74	4.74	-11.76	-11.76
36	0.00	-53.77	-295.56	19.44	-7.93	-141.16	-141.16	9.79	9.79	5.85	5.85	10.50	10.50
37	0.00	-20.61	115.71	-19.39	-14.29	134.97	134.97	-6.80	-6.80	8.80	8.80	14.71	14.71
38	0.00	38.72	-79.36	-9.32	14.78	-115.80	-115.80	-22.60	-22.60	13.44	13.44	27.52	27.52
39	0.00	27.37	216.57	9.20	21.43	109.89	109.89	-8.49	-8.49	23.42	23.42	33.84	33.84
40	0.00	100.44	-77.86	-20.34	-21.56	-89.06	-89.06	11.44	11.44	-25.84	-25.84	57.40	57.40
41	0.00	-16.71	-144.36	250.83	-58.12	-88.20	-88.20	209.27	209.27	20.54	20.54	-218.58	-218.58
42	0.00	13.51	126.54	159.49	-35.53	70.99	70.99	108.90	108.90	14.71	14.71	-72.34	-72.34
43	0.00	-37.23	-132.70	167.53	35.52	-72.38	-72.38	106.87	106.87	-7.04	-7.04	88.47	88.47
44	0.00	115.07	-264.20	-51.99	-15.06	-238.26	-238.26	-29.81	-29.81	8.17	8.17	138.29	138.29
45	0.00	-14.75	-120.07	-42.80	34.76	-81.33	-81.33	-30.25	-30.25	3.86	3.86	129.61	129.61
46	0.00	-20.20	181.27	39.69	-34.85	127.67	127.67	51.19	51.19	3.10	3.10	63.71	63.71
47	0.00	34.62	-140.97	131.20	136.72	-121.75	-121.75	-27.28	-27.28	-5.82	-5.82	113.59	113.59
48	0.00	32.72	186.30	-123.17	-136.87	112.61	112.61	57.83	57.83	4.39	4.39	43.42	43.42
49	0.00	64.61	-113.13	-213.07	-49.42	-126.13	-126.13	-119.66	-119.66	9.30	9.30	293.08	293.08
50	0.00	190.85	182.03	101.25	57.16	-22.83	-22.83	33.33	33.33	-7.15	-7.15	331.24	331.24
51	0.00	-90.91	-242.31	-49.81	55.46	-136.06	-136.06	-52.89	-52.89	18.11	18.11	115.20	115.20
52	0.00	25.62	101.69	-284.74	-62.60	51.39	51.39	-128.36	-128.36	3.39	3.39	259.95	259.95
53	0.00	-111.02	-641.32	-41.68	-37.12	-185.59	-185.59	5.67	5.67	-4.48	-4.48	246.58	246.58
54	0.00	-109.89	429.11	22.56	37.11	172.23	172.23	-6.85	-6.85	2.37	2.37	88.89	88.89
55	0.00	-45.27	-413.94	-22.55	-18.11	-182.13	-182.13	-7.50	-7.50	2.29	2.29	97.12	97.12
56	0.00	-408.67	-247.86	-38.95	17.88	177.22	177.22	-9.75	-9.75	2.99	2.99	38.68	38.68
57	0.00	-54.90	-273.99	-56.11	-39.20	-134.40	-134.40	-8.67	-8.67	5.99	5.99	-54.92	-54.92
58	0.00	-20.53	90.66	56.33	15.02	110.52	110.52	49.79	49.79	2.87	2.87	-23.05	-23.05
59	0.00	33.41	-57.03	43.31	-15.13	-88.47	-88.47	46.58	46.58	10.16	10.16	35.57	35.57
60	0.00	-20.83	168.32	46.46	44.70	88.07	88.07	-6.41	-6.41	18.17	18.17	9.15	9.15
61	0.00	69.40	-68.78	15.42	-44.97	-70.54	-70.54	28.55	28.55	-19.11	-19.11	52.91	52.91
62	0.00	208.53	369.16	35.02	14.76	122.38	122.38	21.27	21.27	-16.42	-16.42	-101.68	-101.68
63	0.00	-31.48	257.89	55.79	39.94	203.58	203.58	51.26	51.26	22.32	22.32	-144.86	-144.86
64	0.00	47.91	321.04	245.69	157.91	199.75	199.75	-186.41	-186.41	-28.08	-28.08	192.25	192.25

65	0.00	-50.89	-55.87	-534.88	-89.77	-34.27	-34.27	-255.81	-255.81	8.13	8.13	-315.78	-315.78
66	0.00	47.54	123.18	-149.34	-73.94	56.20	56.20	-120.31	-120.31	34.51	34.51	-108.93	-108.93
67	0.00	-41.05	6.00	14.52	0.31	41.40	41.40	12.70	12.70	-7.36	-7.36	-2.10	-2.10

Εντατικά Μεγέθη Ειδικών Συνδέσμων Στάθμης 0, Π.Φ. 3

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	0.00	-1.40	1.71	177.92	-28.44	1.02	1.02	67.43	67.43	-0.34	-0.34	-112.23	-112.23
2	0.00	3.16	-3.01	-35.82	-17.61	-2.87	-2.87	-11.91	-11.91	0.12	0.12	9.25	9.25
3	0.00	3.41	-3.29	-14.31	-15.68	-3.12	-3.12	-9.73	-9.73	0.22	0.22	42.42	42.42
4	0.00	-51.36	-258.26	141.72	59.98	-147.16	-147.16	109.18	109.18	2.89	2.89	211.30	211.30
5	0.00	26.19	402.77	97.50	-59.93	267.77	267.77	91.18	91.18	9.48	9.48	225.35	225.35
6	0.00	83.03	-326.54	-63.89	50.14	-293.11	-293.11	-69.59	-69.59	-7.59	-7.59	260.37	260.37
7	0.00	-52.82	390.30	192.54	-50.12	316.34	316.34	147.37	147.37	5.85	5.85	462.58	462.58
8	0.00	24.17	-372.81	93.22	120.86	-281.18	-281.18	-81.23	-81.23	8.12	8.12	384.68	384.68
9	0.00	93.77	371.59	162.66	-120.74	199.97	199.97	200.75	200.75	9.76	9.76	612.27	612.27
10	0.00	112.51	35.40	-17.58	-46.54	-80.36	-80.36	41.74	41.74	24.48	24.48	-44.19	-44.19
11	0.00	-174.73	-216.93	-101.51	-68.63	59.22	59.22	-54.41	-54.41	4.25	4.25	92.10	92.10
12	0.00	-80.95	-366.23	-10.73	96.66	-176.99	-176.99	-63.47	-63.47	-17.07	-17.07	-125.07	-125.07
13	0.00	-204.96	277.60	504.16	406.64	282.64	282.64	75.62	75.62	25.23	25.23	334.98	334.98
14	0.00	-242.62	-638.39	-55.68	97.61	-311.06	-311.06	-106.31	-106.31	26.12	26.12	327.49	327.49
15	0.00	-66.15	-505.40	129.00	-72.75	-331.64	-331.64	129.35	129.35	-10.04	-10.04	-371.38	-371.38
16	0.00	-124.03	177.25	495.71	172.17	155.01	155.01	181.52	181.52	42.62	42.62	151.05	151.05
17	0.00	104.03	-287.89	334.12	-172.23	-156.51	-156.51	196.24	196.24	-13.88	-13.88	111.66	111.66
18	0.00	68.16	-89.59	520.70	334.42	-67.55	-67.55	161.75	161.75	-28.21	-28.21	-195.60	-195.60
19	0.00	149.65	172.08	-240.94	-99.44	58.98	58.98	-65.54	-65.54	8.97	8.97	-139.42	-139.42
20	0.00	341.02	86.09	-98.90	-112.59	-96.70	-96.70	-45.25	-45.25	-4.45	-4.45	-37.08	-37.08
21	0.00	-101.40	263.65	143.62	112.63	140.22	140.22	-18.89	-18.89	-7.58	-7.58	123.57	123.57
22	0.00	164.57	-273.75	250.54	280.31	-139.17	-139.17	-44.70	-44.70	8.55	8.55	55.97	55.97
23	0.00	-24.36	148.78	-267.89	-279.43	60.32	60.32	-60.62	-60.62	-3.72	-3.72	179.83	179.83
24	0.00	-16.67	-498.83	-58.41	-58.83	-340.55	-340.55	77.16	77.16	6.02	6.02	-197.37	-197.37
25	0.00	44.27	717.16	-24.41	58.84	477.89	477.89	-43.82	-43.82	7.17	7.17	-173.37	-173.37
26	0.00	147.49	-600.54	24.51	-73.41	-535.51	-535.51	57.63	57.63	-6.00	-6.00	-178.94	-178.94
27	0.00	-78.51	667.72	-44.13	73.47	534.95	534.95	-47.22	-47.22	8.35	8.35	-220.31	-220.31
28	0.00	44.89	-673.73	69.01	-76.65	-514.90	-514.90	80.92	80.92	12.45	12.45	-262.40	-262.40
29	0.00	11.26	579.66	-40.87	76.84	408.26	408.26	-81.24	-81.24	9.00	9.00	-339.65	-339.65
30	0.00	535.62	296.91	-216.88	-38.36	-300.26	-300.26	-132.26	-132.26	-49.64	-49.64	420.91	420.91
31	0.00	-31.05	-293.57	130.57	-68.33	-165.93	-165.93	103.42	103.42	-33.21	-33.21	202.30	202.30
32	0.00	-49.95	394.14	41.48	-19.09	154.80	154.80	19.16	19.16	-12.64	-12.64	-59.34	-59.34
33	0.00	112.26	-471.77	18.94	18.68	-184.45	-184.45	6.69	6.69	-0.89	-0.89	-59.61	-59.61
34	0.00	47.70	430.11	-18.79	-23.07	172.72	172.72	5.44	5.44	2.47	2.47	-63.53	-63.53
35	0.00	413.54	145.52	-8.90	23.32	-142.35	-142.35	-6.12	-6.12	4.40	4.40	-31.87	-31.87
36	0.00	41.45	192.50	-52.91	-9.20	80.77	80.77	-22.47	-22.47	13.90	13.90	-31.78	-31.78
37	0.00	40.92	-122.37	52.94	32.35	-161.44	-161.44	21.24	21.24	-5.17	-5.17	-37.04	-37.04
38	0.00	-47.97	127.68	22.62	-33.35	174.85	174.85	53.41	53.41	-14.64	-14.64	-54.16	-54.16
39	0.00	-25.22	-384.86	-22.42	-54.59	-208.46	-208.46	19.17	19.17	-37.68	-37.68	-72.07	-72.07
40	0.00	-191.66	128.72	-9.38	55.02	165.30	165.30	-26.28	-26.28	44.78	44.78	-124.84	-124.84
41	0.00	26.74	314.48	137.31	68.49	196.72	196.72	-125.68	-125.68	28.30	28.30	289.21	289.21
42	0.00	8.74	-195.17	-134.49	81.55	-123.16	-123.16	-130.33	-130.33	-9.51	-9.51	-65.21	-65.21
43	0.00	52.79	242.45	-118.41	-81.59	130.04	130.04	-41.72	-41.72	10.85	10.85	-157.27	-157.27
44	0.00	91.70	306.66	37.72	-29.88	151.24	151.24	40.93	40.93	-17.88	-17.88	-137.82	-137.82
45	0.00	-10.65	-340.62	-83.00	42.68	-237.49	-237.49	-87.36	-87.36	7.32	7.32	233.07	233.07
46	0.00	31.64	454.29	-19.27	-42.74	298.36	298.36	21.48	21.48	-1.56	-1.56	82.10	82.10
47	0.00	97.85	-347.74	205.41	284.88	-319.38	-319.38	-58.81	-58.81	-5.45	-5.45	108.50	108.50
48	0.00	61.16	414.33	-348.07	-285.08	257.62	257.62	-48.13	-48.13	10.87	10.87	-60.47	-60.47
49	0.00	140.00	-245.75	-412.68	-142.15	-272.13	-272.13	-195.95	-195.95	10.31	10.31	496.40	496.40
50	0.00	442.17	545.98	231.58	173.04	60.37	60.37	37.81	37.81	-7.01	-7.01	553.17	553.17
51	0.00	168.95	507.10	82.02	-96.72	232.86	232.86	120.99	120.99	10.62	10.62	-278.98	-278.98
52	0.00	32.53	174.58	-129.90	-131.34	114.65	114.65	-26.37	-26.37	-9.98	-9.98	244.87	244.87
53	0.00	148.38	634.72	47.24	-18.23	170.80	170.80	17.59	17.59	-4.23	-4.23	-305.72	-305.72

54	0.00	148.79	-283.49	39.54	18.31	-134.98	-134.98	11.17	11.17	-3.10	-3.10	-132.29	-132.29
55	0.00	66.16	358.12	-39.45	-54.85	130.37	130.37	7.53	7.53	2.39	2.39	-129.94	-129.94
56	0.00	307.32	126.63	51.91	54.21	-110.28	-110.28	4.95	4.95	6.64	6.64	-53.73	-53.73
57	0.00	-29.66	151.17	36.73	50.97	71.38	71.38	-10.60	-10.60	7.16	7.16	51.96	51.96
58	0.00	18.65	-53.84	-36.75	29.66	-70.33	-70.33	-58.60	-58.60	1.77	1.77	12.78	12.78
59	0.00	18.74	66.58	-64.59	-29.52	69.34	69.34	-39.61	-39.61	-9.81	-9.81	-71.48	-71.48
60	0.00	28.04	-139.44	-75.10	-76.09	-90.33	-90.33	-5.06	-5.06	-24.94	-24.94	-20.56	-20.56
61	0.00	-71.45	132.09	-60.58	75.88	104.22	104.22	-70.19	-70.19	29.39	29.39	-134.91	-134.91
62	0.00	-205.43	-550.99	29.86	30.30	-245.80	-245.80	10.01	10.01	-4.29	-4.29	124.92	124.92
63	0.00	-54.52	489.25	28.23	72.83	382.70	382.70	-53.75	-53.75	7.38	7.38	-334.27	-334.27
64	0.00	-92.56	-496.89	-138.32	-406.35	-290.66	-290.66	219.16	219.16	-25.42	-25.42	-221.79	-221.79
65	0.00	44.63	68.63	-65.91	76.04	57.50	57.50	-46.21	-46.21	-5.94	-5.94	-75.98	-75.98
66	0.00	113.41	452.03	222.01	38.39	239.92	239.92	134.35	134.35	67.55	67.55	618.36	618.36
67	0.00	16.60	-1.02	30.56	0.16	-15.08	-15.08	27.04	27.04	-9.00	-9.00	1.22	1.22

Εντατικά Μεγέθη Ειδικών Συνδέσμων Στάθμης 0, Π.Φ. 8

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	0.00	0.68	-0.70	1.45	5.20	-0.46	-0.46	-1.24	-1.24	0.02	0.02	-4.37	-4.37
2	0.00	-1.23	0.97	-0.67	-3.25	1.02	1.02	1.20	1.20	-1.47	-1.47	-1.19	-1.19
3	0.00	-1.24	0.98	2.25	6.13	1.04	1.04	-1.81	-1.81	1.51	1.51	-2.02	-2.02
4	0.00	-8.97	34.46	-0.83	5.76	30.68	30.68	-4.65	-4.65	-1.35	-1.35	2.32	2.32
5	0.00	-111.52	-25.99	-7.72	-5.74	60.26	60.26	-1.40	-1.40	18.71	18.71	-7.86	-7.86
6	0.00	-102.62	-18.64	7.05	4.21	60.22	60.22	2.04	2.04	-1.12	-1.12	-7.40	-7.40
7	0.00	-82.01	-29.18	-1.69	-4.23	37.88	37.88	1.82	1.82	3.96	3.96	-12.43	-12.43
8	0.00	-77.59	0.31	20.70	8.65	55.86	55.86	8.64	8.64	-11.81	-11.81	-13.60	-13.60
9	0.00	-26.13	27.77	0.80	-8.71	38.65	38.65	6.82	6.82	12.03	12.03	-12.29	-12.29
10	0.00	-27.25	-6.10	-1.69	-11.68	18.80	18.80	8.88	8.88	-2.97	-2.97	3.58	3.58
11	0.00	8.12	-13.04	42.10	17.05	-14.91	-14.91	17.66	17.66	-0.51	-0.51	-1.58	-1.58
12	0.00	0.89	26.02	-6.34	0.31	15.56	15.56	-4.11	-4.11	1.86	1.86	7.63	7.63
13	0.00	-0.03	46.07	-12.88	2.13	30.00	30.00	-9.77	-9.77	6.96	6.96	-6.33	-6.33
14	0.00	-15.25	-16.22	34.20	-1.01	-0.68	-0.68	24.82	24.82	1.06	1.06	-13.08	-13.08
15	0.00	10.02	-71.09	-84.71	-25.94	-57.17	-57.17	-41.42	-41.42	11.94	11.94	4.56	4.56
16	0.00	41.06	-23.07	9.55	8.91	-33.12	-33.12	0.33	0.33	-8.39	-8.39	-21.58	-21.58
17	0.00	-16.35	7.28	13.62	-9.00	9.64	9.64	9.23	9.23	0.92	0.92	-8.73	-8.73
18	0.00	-6.16	-4.95	22.79	13.58	1.02	1.02	7.71	7.71	-0.64	-0.64	-6.29	-6.29
19	0.00	37.71	-7.39	-15.94	-8.25	-18.48	-18.48	-3.15	-3.15	-0.96	-0.96	-4.94	-4.94
20	0.00	11.80	-9.56	-8.22	1.79	-5.79	-5.79	-2.71	-2.71	-0.26	-0.26	5.03	5.03
21	0.00	22.25	5.61	-7.12	-1.86	-6.73	-6.73	-2.13	-2.13	0.77	0.77	13.18	13.18
22	0.00	3.28	-26.42	3.57	10.62	-9.54	-9.54	-2.27	-2.27	-1.22	-1.22	10.16	10.16
23	0.00	-0.81	-10.35	-13.67	-10.69	-3.33	-3.33	-1.04	-1.04	0.76	0.76	12.18	12.18
24	0.00	20.75	-66.71	-1.22	-72.25	-61.76	-61.76	50.16	50.16	12.91	12.91	-69.97	-69.97
25	0.00	104.68	-35.18	78.32	72.20	-98.57	-98.57	4.31	4.31	-10.50	-10.50	-65.79	-65.79
26	0.00	101.41	-12.64	-78.30	-76.93	-81.78	-81.78	-0.98	-0.98	0.61	0.61	-64.64	-64.64
27	0.00	101.56	-19.28	28.87	76.95	-86.65	-86.65	-34.48	-34.48	-0.67	-0.67	-50.78	-50.78
28	0.00	101.73	-49.96	-105.33	-97.93	-108.75	-108.75	-5.31	-5.31	4.51	4.51	-38.23	-38.23
29	0.00	16.13	-60.31	58.62	98.02	-54.81	-54.81	-28.25	-28.25	-15.60	-15.60	-37.36	-37.36
30	0.00	11.95	-0.40	-35.14	-11.93	-8.70	-8.70	-16.36	-16.36	2.27	2.27	-17.41	-17.41
31	0.00	33.46	54.44	23.91	15.55	12.99	12.99	5.18	5.18	0.29	0.29	-31.97	-31.97
32	0.00	-13.20	2.42	-6.89	-1.67	5.46	5.46	-1.82	-1.82	0.20	0.20	33.44	33.44
33	0.00	1.94	-39.14	-0.40	1.78	-13.20	-13.20	-0.70	-0.70	0.01	0.01	13.52	13.52
34	0.00	-4.80	20.62	0.35	1.20	10.28	10.28	-0.34	-0.34	-0.08	-0.08	12.19	12.19
35	0.00	22.47	-20.17	-0.08	-1.11	-11.56	-11.56	0.28	0.28	-0.48	-0.48	7.45	7.45
36	0.00	3.01	-26.96	1.46	-0.06	-12.28	-12.28	0.62	0.62	-0.96	-0.96	1.23	1.23
37	0.00	-2.52	7.77	-1.48	-1.26	10.25	10.25	-0.22	-0.22	-0.05	-0.05	0.74	0.74
38	0.00	-1.12	-8.39	0.20	1.33	-7.24	-7.24	-1.13	-1.13	0.69	0.69	1.85	1.85
39	0.00	-2.76	21.38	-0.21	-1.88	13.95	13.95	0.97	0.97	2.75	2.75	1.59	1.59
40	0.00	11.76	-16.39	5.88	2.02	-14.53	-14.53	2.00	2.00	-4.03	-4.03	3.08	3.08
41	0.00	-27.17	0.24	31.25	-15.72	18.74	18.74	32.10	32.10	-31.97	-31.97	-20.16	-20.16
42	0.00	4.31	41.62	-2.82	20.98	23.10	23.10	-14.73	-14.73	2.32	2.32	1.09	1.09

43	0.00	0.09	-56.02	-35.65	-21.09	-38.34	-38.34	-9.95	-9.95	-1.47	-1.47	-6.34	-6.34
44	0.00	17.15	10.68	11.03	-1.78	-4.21	-4.21	8.34	8.34	-3.54	-3.54	-12.44	-12.44
45	0.00	11.16	-24.31	-5.31	-4.57	-25.04	-25.04	-0.52	-0.52	0.59	0.59	-12.24	-12.24
46	0.00	5.36	-5.98	-9.93	4.61	-7.99	-7.99	-10.25	-10.25	-1.69	-1.69	-17.83	-17.83
47	0.00	4.14	-7.09	-3.69	-9.31	-8.05	-8.05	4.03	4.03	-1.34	-1.34	-22.34	-22.34
48	0.00	3.16	4.04	-1.82	9.32	0.63	0.63	-7.99	-7.99	0.08	0.08	-15.55	-15.55
49	0.00	4.52	-3.08	14.93	-0.81	-5.45	-5.45	11.28	11.28	0.61	0.61	-28.34	-28.34
50	0.00	6.00	-3.43	-7.36	1.41	-5.40	-5.40	-5.02	-5.02	0.57	0.57	-34.87	-34.87
51	0.00	35.61	-36.90	-5.36	-0.02	-49.56	-49.56	-3.65	-3.65	1.09	1.09	-15.36	-15.36
52	0.00	3.24	-7.38	18.15	0.71	-5.91	-5.91	9.71	9.71	-0.51	-0.51	-43.66	-43.66
53	0.00	5.33	40.46	0.10	-2.88	12.27	12.27	1.04	1.04	0.06	0.06	-12.34	-12.34
54	0.00	6.51	-29.39	4.69	2.83	-11.53	-11.53	0.60	0.60	0.06	0.06	0.46	0.46
55	0.00	-2.54	19.53	-4.67	-6.27	8.93	8.93	0.65	0.65	0.20	0.20	0.22	0.22
56	0.00	23.51	-24.34	9.25	6.24	-12.97	-12.97	0.81	0.81	0.03	0.03	4.59	4.59
57	0.00	5.52	-30.85	11.48	9.27	-14.90	-14.90	0.90	0.90	-0.05	-0.05	9.46	9.46
58	0.00	-2.18	10.49	-11.48	-3.48	12.62	12.62	-7.97	-7.97	-0.33	-0.33	3.41	3.41
59	0.00	0.37	-11.04	-3.71	3.48	-11.36	-11.36	-7.16	-7.16	0.28	0.28	-5.53	-5.53
60	0.00	-3.04	22.90	-17.65	-3.91	14.99	14.99	-7.94	-7.94	4.18	4.18	2.44	2.44
61	0.00	16.45	-19.12	-15.84	3.90	-18.37	-18.37	-10.20	-10.20	-3.58	-3.58	-3.46	-3.46
62	0.00	26.64	-35.44	0.95	1.55	-43.76	-43.76	-0.42	-0.42	-4.88	-4.88	-11.20	-11.20
63	0.00	3.77	-38.46	-20.58	26.14	-29.77	-29.77	-32.93	-32.93	-9.48	-9.48	21.51	21.51
64	0.00	-19.62	-27.08	-24.91	-2.03	-5.26	-5.26	-16.11	-16.11	25.42	25.42	-18.03	-18.03
65	0.00	-8.37	20.92	17.80	-20.10	16.70	16.70	21.60	21.60	-1.48	-1.48	11.65	11.65
66	0.00	-22.70	16.25	-14.91	11.85	27.45	27.45	-18.86	-18.86	12.54	12.54	0.76	0.76
67	0.00	-1.14	0.90	-0.64	-0.02	1.81	1.81	-0.56	-0.56	-0.06	-0.06	-2.09	-2.09

Εντατικά Μεγέθη Ειδικών Συνδέσμων Στάθμης 0, Π.Φ. 11

A/A	Mmax	My		Mz		Qz		Qy		Mx		N	
	[kNm]	[kNm]		[kNm]		[kN]		[kN]		[kNm]		[kN]	
		Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ	Αρχ	Τέλ
1	0.00	-0.20	-0.33	-11.35	-0.99	-0.04	-0.04	-3.43	-3.43	-0.07	-0.07	17.57	17.57
2	0.00	-2.40	1.91	-2.25	-3.99	2.00	2.00	0.81	0.81	0.12	0.12	0.82	0.82
3	0.00	-2.27	1.81	0.16	2.71	1.89	1.89	-1.19	-1.19	-0.09	-0.09	1.08	1.08
4	0.00	-2.30	-33.39	-8.67	-2.29	-21.97	-21.97	-4.50	-4.50	7.62	7.62	3.41	3.41
5	0.00	-17.14	-30.52	2.07	2.29	-9.43	-9.43	-0.15	-0.15	-8.50	-8.50	5.28	5.28
6	0.00	-21.14	3.63	-4.87	-3.66	17.76	17.76	-0.87	-0.87	3.68	3.68	2.96	2.96
7	0.00	10.82	-38.54	-0.90	3.66	-35.40	-35.40	-3.27	-3.27	-4.10	-4.10	-13.00	-13.00
8	0.00	5.24	27.03	-12.70	-7.22	15.62	15.62	-3.93	-3.93	3.45	3.45	-16.19	-16.19
9	0.00	-10.93	-51.33	-20.88	7.23	-28.97	-28.97	-20.15	-20.15	-2.13	-2.13	-46.04	-46.04
10	0.00	-1.46	31.23	-2.79	-17.05	29.05	29.05	12.67	12.67	-2.39	-2.39	-14.50	-14.50
11	0.00	55.03	-9.68	92.27	41.12	-45.60	-45.60	36.05	36.05	1.60	1.60	-7.82	-7.82
12	0.00	-0.72	44.04	0.91	0.53	27.71	27.71	0.24	0.24	1.75	1.75	0.53	0.53
13	0.00	-9.01	29.71	-40.84	8.36	25.19	25.19	-32.02	-32.02	-0.25	-0.25	-21.20	-21.20
14	0.00	61.83	-0.10	55.42	-5.87	-43.65	-43.65	43.20	43.20	-4.79	-4.79	-31.67	-31.67
15	0.00	56.45	-128.44	-89.22	-49.64	-130.30	-130.30	-27.90	-27.90	17.80	17.80	-6.74	-6.74
16	0.00	30.49	-32.78	17.90	9.03	-32.68	-32.68	4.58	4.58	-7.09	-7.09	-11.85	-11.85
17	0.00	-28.65	-17.86	9.80	-9.05	4.41	4.41	7.70	7.70	5.05	5.05	-2.80	-2.80
18	0.00	-2.13	-28.60	17.71	9.76	-22.15	-22.15	6.65	6.65	-2.35	-2.35	-5.17	-5.17
19	0.00	164.53	34.05	-8.34	-3.86	-53.45	-53.45	-1.84	-1.84	-0.80	-0.80	27.89	27.89
20	0.00	21.21	35.87	-3.78	0.82	3.97	3.97	-1.25	-1.25	-0.04	-0.04	23.59	23.59
21	0.00	207.82	49.86	-3.04	-0.84	-63.88	-63.88	-0.89	-0.89	0.71	0.71	31.93	31.93
22	0.00	-5.37	-77.68	8.81	17.53	-23.24	-23.24	-2.80	-2.80	0.75	0.75	-2.13	-2.13
23	0.00	-3.58	-19.93	-23.34	-17.56	-5.71	-5.71	-2.02	-2.02	2.33	2.33	14.15	14.15
24	0.00	19.06	-50.29	10.61	4.79	-48.97	-48.97	4.11	4.11	17.95	17.95	-5.35	-5.35
25	0.00	-14.12	-47.04	-4.92	-4.81	-23.20	-23.20	-0.07	-0.07	-7.37	-7.37	-6.85	-6.85
26	0.00	-20.99	10.15	4.96	-4.44	22.33	22.33	6.74	6.74	-1.65	-1.65	-4.59	-4.59
27	0.00	83.75	-37.79	12.23	4.42	-87.16	-87.16	5.60	5.60	-9.08	-9.08	-0.45	-0.45
28	0.00	71.69	65.38	27.01	2.60	-4.52	-4.52	17.50	17.50	7.00	7.00	-13.19	-13.19
29	0.00	-12.78	-81.23	13.10	-2.64	-49.08	-49.08	11.29	11.29	1.16	1.16	-11.13	-11.13
30	0.00	-17.77	-128.20	-97.16	-14.10	-77.83	-77.83	-58.54	-58.54	-42.40	-42.40	-73.53	-73.53
31	0.00	21.78	26.74	9.63	10.05	3.07	3.07	-0.26	-0.26	1.38	1.38	-19.42	-19.42

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

32	0.00	-6.95	7.33	0.05	0.37	4.99	4.99	-0.11	-0.11	0.45	0.45	-4.42	-4.42
33	0.00	34.30	-33.53	0.22	-0.39	-21.80	-21.80	0.20	0.20	-0.14	-0.14	0.13	0.13
34	0.00	28.21	37.70	-0.20	-0.42	3.84	3.84	0.09	0.09	-0.18	-0.18	1.36	1.36
35	0.00	8.05	20.36	0.98	0.41	3.34	3.34	0.16	0.16	-0.45	-0.45	6.79	6.79
36	0.00	-0.71	9.02	0.27	1.06	3.99	3.99	-0.32	-0.32	-0.92	-0.92	1.75	1.75
37	0.00	-0.77	-10.54	-0.31	0.81	-9.73	-9.73	-1.12	-1.12	-0.05	-0.05	0.05	0.05
38	0.00	-13.78	-1.95	-1.41	-0.80	11.78	11.78	-0.61	-0.61	4.06	4.06	-1.56	-1.56
39	0.00	-15.71	-11.63	1.42	1.00	2.36	2.36	0.24	0.24	2.31	2.31	-1.63	-1.63
40	0.00	13.00	-36.49	-0.85	-1.00	-25.56	-25.56	0.08	0.08	-5.86	-5.86	0.07	0.07
41	0.00	-8.64	-41.16	26.26	-10.05	-22.22	-22.22	24.82	24.82	0.49	0.49	-35.46	-35.46
42	0.00	-14.76	42.25	14.17	9.96	35.30	35.30	2.61	2.61	2.57	2.57	27.97	27.97
43	0.00	-3.76	-45.77	-37.91	-9.92	-28.71	-28.71	-19.13	-19.13	-3.18	-3.18	15.55	15.55
44	0.00	34.19	45.48	10.22	-10.22	7.35	7.35	13.32	13.32	-6.67	-6.67	-44.20	-44.20
45	0.00	-1.72	-16.89	0.64	4.04	-10.72	-10.72	-2.40	-2.40	-4.15	-4.15	-5.15	-5.15
46	0.00	-8.51	-5.86	-7.64	-4.00	1.87	1.87	-2.57	-2.57	-4.31	-4.31	3.91	3.91
47	0.00	-12.85	5.59	-8.81	-12.88	13.22	13.22	2.92	2.92	0.65	0.65	3.16	3.16
48	0.00	-19.12	-30.93	17.80	12.92	-8.47	-8.47	3.50	3.50	-5.91	-5.91	6.73	6.73
49	0.00	-28.70	2.46	72.56	35.69	22.35	22.35	26.44	26.44	1.20	1.20	-42.70	-42.70
50	0.00	-48.44	-105.71	-46.13	-45.78	-32.81	-32.81	-0.20	-0.20	-1.53	-1.53	-86.98	-86.98
51	0.00	-8.46	-57.28	-6.06	-0.56	-33.36	-33.36	-3.76	-3.76	-2.44	-2.44	10.49	10.49
52	0.00	2.66	45.96	35.53	7.74	24.12	24.12	15.48	15.48	0.46	0.46	-57.94	-57.94
53	0.00	-4.09	29.62	-4.29	1.70	11.78	11.78	-2.09	-2.09	-0.86	-0.86	13.49	13.49
54	0.00	28.37	-18.85	-3.86	-1.64	-15.18	-15.18	-0.71	-0.71	-1.34	-1.34	20.65	20.65
55	0.00	24.28	21.54	3.84	1.07	-1.11	-1.11	1.12	1.12	-0.16	-0.16	20.60	20.60
56	0.00	2.46	22.17	10.65	-1.05	5.34	5.34	3.17	3.17	-0.20	-0.20	25.57	25.57
57	0.00	4.68	26.34	30.37	10.66	8.87	8.87	8.08	8.08	3.12	3.12	29.40	29.40
58	0.00	5.37	-8.32	-30.38	-6.01	-13.63	-13.63	-24.27	-24.27	-3.16	-3.16	17.96	17.96
59	0.00	-26.67	-7.91	-25.24	6.02	18.68	18.68	-31.13	-31.13	2.07	2.07	3.19	3.19
60	0.00	-28.86	-45.64	-18.01	11.55	-9.70	-9.70	-17.08	-17.08	6.02	6.02	29.36	29.36
61	0.00	-0.35	-57.71	-27.88	-11.50	-29.63	-29.63	-8.46	-8.46	-6.46	-6.46	29.91	29.91
62	0.00	-21.02	-56.09	-20.05	10.17	-24.72	-24.72	-21.30	-21.30	0.57	0.57	-39.25	-39.25
63	0.00	0.36	3.13	-5.39	49.68	1.95	1.95	-38.81	-38.81	-3.90	-3.90	-21.57	-21.57
64	0.00	11.18	-35.81	-72.84	-8.29	-33.10	-33.10	-45.47	-45.47	4.86	4.86	-19.97	-19.97
65	0.00	-23.93	61.41	14.51	-49.28	48.64	48.64	36.36	36.36	-4.20	-4.20	40.28	40.28
66	0.00	2.69	55.03	-82.76	14.09	36.89	36.89	-68.26	-68.26	-44.54	-44.54	13.82	13.82
67	0.00	-7.69	-0.41	-3.39	-0.02	6.47	6.47	-3.00	-3.00	1.37	1.37	-1.36	-1.36

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Πεδίο	Περιγραφή
Ti (sec)	Η ιδιοπερίοδος
Bd(t)	Ο λόγος: q (Συντελεστής σεισμικής συμπεριφοράς) /θ (Δείκτης σχετικής μεταθετότητας)
Rd(t)	Η τεταγμένη του φάσματος σχεδιασμού
TiTi-3	Οι συντελεστές συσχέτισης των ιδιομορφών
TiTi-2	
TiTi-1	
TiTi	
TiTi+1	
TiTi+2	
TiTi+3	
X (%)	
Y (%)	Ο συντελεστής συμμετοχής κατά Y

Ιδιοπερίοδοι και Συντελεστές SRQ

Ti	Bd(t)	Rd(t)	TiTi-3	TiTi-2	TiTi-1	TiTi	TiTi+1	TiTi+2	TiTi+3	X	Y
[sec]										[%]	[%]
0.388	2.500	1.935				1.0000	0.1011	0.0504	0.0244	39.40	0.10
0.289	2.500	1.935			0.1011	1.0000	0.3699	0.0912	0.0606	0.00	43.10
0.253	2.500	1.935		0.0504	0.3699	1.0000	0.2301	0.1296	0.0427	0.70	19.30
0.211	2.500	1.935	0.0244	0.0912	0.2301	1.0000	0.6392	0.1109	0.0765	3.20	0.20
0.196	2.520	1.951	0.0606	0.1296	0.6392	1.0000	0.1897	0.1205	0.0938	25.70	3.60
0.160	2.702	2.092	0.0427	0.1109	0.1897	1.0000	0.7196	0.4895	0.1156	1.20	8.10
0.150	2.751	2.129	0.0765	0.1205	0.7196	1.0000	0.8643	0.1806	0.0819	0.20	3.30
0.144	2.780	2.151	0.0938	0.4895	0.8643	1.0000	0.2505	0.1037	0.0782	2.80	12.10
0.121	2.894	2.240	0.1156	0.1806	0.2505	1.0000	0.4134	0.2630	0.1230	1.60	0.00
0.108	2.962	2.292	0.0819	0.1037	0.4134	1.0000	0.8129	0.3178	0.1206	0.20	0.10
0.103	2.987	2.312	0.0782	0.2630	0.8129	1.0000	0.5085	0.1698	0.1139	0.00	0.30
0.093	3.035	2.349	0.1230	0.3178	0.5085	1.0000	0.4019	0.2378	0.1276	0.10	0.00
0.082	3.088	2.390	0.1206	0.1698	0.4019	1.0000	0.7570	0.3439	0.2523	0.00	0.90
0.078	3.111	2.408	0.1139	0.2378	0.7570	1.0000	0.6023	0.4301	0.3247	0.00	0.50
0.072	3.141	2.431	0.1276	0.3439	0.6023	1.0000	0.8977	0.7177	0.6066	2.80	0.00
0.069	3.153	2.440	0.2523	0.4301	0.8977	1.0000	0.9227	0.8208	0.5605	0.20	0.00
0.067	3.163	2.448	0.3247	0.7177	0.9227	1.0000	0.9694	0.7381	0.4858	0.00	0.10
0.066	3.169	2.453	0.6066	0.8208	0.9694	1.0000	0.8515	0.5803	0.4536	0.00	0.00
0.064	3.182	2.463	0.5605	0.7381	0.8515	1.0000	0.8425	0.6845	0.6693	0.20	1.50
0.061	3.196	2.474	0.4858	0.5803	0.8425	1.0000	0.9428	0.9319	0.8817	0.10	0.20
0.059	3.203	2.479	0.4536	0.6845	0.9428	1.0000	0.9994	0.9858	0.9384	0.30	0.40
0.059	3.204	2.480	0.6693	0.9319	0.9994	1.0000	0.9909	0.9488	0.8818	0.00	0.00
0.059	3.207	2.482	0.8817	0.9858	0.9909	1.0000	0.9818	0.9320	0.8903	0.00	0.10
0.058	3.211	2.485	0.9384	0.9488	0.9818	1.0000	0.9824	0.9559	0.8671	0.00	0.00
0.057	3.215	2.488	0.8818	0.9320	0.9824	1.0000	0.9935	0.9378	0.8617	0.00	0.10
0.057	3.217	2.490	0.8903	0.9559	0.9935	1.0000	0.9697	0.9072	0.8774	0.00	0.10
0.056	3.222	2.494	0.8671	0.9378	0.9697	1.0000	0.9800	0.9626		0.00	0.00
0.055	3.226	2.497	0.8617	0.9072	0.9800	1.0000	0.9971			0.00	0.00
0.055	3.227	2.498	0.8774	0.9626	0.9971	1.0000				0.00	0.00

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Έλεγχοι

Πεδίο	Περιγραφή
A/A	Αύξων αριθμός στάθμης
Σ(G+P)(kN)	Το συνολικό κατακόρυφο φορτίο (μόνιμο και κινητό) της στάθμης
ΣΕΙ(Υ)(kNm2)	Το άθροισμα των αδρανειών των τοιχείων της στάθμης κατά την Υ διεύθυνση
ΣΕΙ(Χ)(kNm2)	Το άθροισμα των αδρανειών των τοιχείων της στάθμης κατά την Χ διεύθυνση
αy	Ο συντελεστής τοιχωμάτων α, κατά την Υ διεύθυνση
αx	Ο συντελεστής τοιχωμάτων α, κατά την Χ διεύθυνση.
ΠΡΟΣΘ.ΤΟΙΧ	Όταν το αy ή το αx είναι μεγαλύτερο από την ισχύουσα τιμή ελέγχου, τότε το πρόγραμμα προτείνει τις διαστάσεις που αντιστοιχούν σε αύξηση δυσκαμψίας των τοιχείων ώστε να επαρκεί ο έλεγχος
0.25 x Dy	Πρόσθετο τοιχείο πάχους 25cm και μήκους ο αναγραφόμενος αριθμός, στην διεύθυνση Υ
Bx x 0.25	Πρόσθετο τοιχείο πάχους 25cm και μήκους ο αναγραφόμενος αριθμός, στην διεύθυνση Χ
FY/ΣF	Λόγος της τέμνουσας διά τη συνολική τέμνουσα κατά Υ στη βάση
FX/ΣF	Λόγος της τέμνουσας διά τη συνολική τέμνουσα κατά Χ στη βάση

Έλεγχος α - Παρ. 14.3 Ε.Κ.Ο.Σ

A/A	Σ(G+P)	ΣΕΙ(Υ)	ΣΕΙ(Χ)	αy	αχ	.25 x Dy	Bx x .25	FY/ΣF	FX/ΣF
	[kN]	[kNm^2]	[kNm^2]						
2	39723.8	408003924.290	762903690.338	0.20	0.15	0	0	0.77	0.90
3	27499.9	237893114.307	149749447.360	0.17	0.21	0	0	0.65	0.69
4	19691.3	213865193.815	80122146.101	0.10	0.17	0	0	0.55	0.71
5	4632.3	13471421.690	0.000	0.12	9.00	0	120	0.47	0.00
6	1096.5	6402354.529	0.000	0.03	9.00	0	44	0.17	0.00

Πεδίο	Περιγραφή
A/A	Αύξων αριθμός στάθμης
W=ΣN(kN)	Το συνολικό κατακόρυφο φορτίο της στάθμης
VY=ΣQY(kN)	Η τέμνουσα της στάθμης κατά τον άξονα Υ-Υ
VX=ΣQX(kN)	Η τέμνουσα της στάθμης κατά τον άξονα Χ-Χ
ΔΕΛΥ (mm)	Η σχετική μετατόπιση της στάθμης κατά Υ-Υ
ΔΕΛΧ (mm)	Η σχετική μετατόπιση της στάθμης κατά Χ-Χ
ΘΥ	Ο συντελεστής ευσταθείας της στάθμης, κατά τον άξονα Υ-Υ
ΘΧ	Ο συντελεστής ευσταθείας της στάθμης, κατά τον άξονα Χ-Χ
ΔΥ/Η	Το σχετικό βέλος κάμψης της στάθμης, κατά τον άξονα Υ-Υ
ΔΧ/Η	Το σχετικό βέλος κάμψης της στάθμης, κατά Χ-Χ
q	Ο συντελεστής σεισμικής συμπεριφοράς
Lx -ΑΡΜΟΥ (mm)	Το εύρος του αντισεισμικού αρμού κατά Χ (Lx =ΣΔΕΛΧ*q)
Ly -ΑΡΜΟΥ (mm)	Το εύρος του αντισεισμικού αρμού κατά Υ (Ly =ΣΔΕΛΥ*q)

Έλεγχος θ - Παρ. 4.1.2.2 Ε.Α.Κ και Παρ. 14.3.1 (α) Ε.Κ.Ο.Σ και ΣΧΟΛΙΑ

A/A	W	VY	VX	ΔELYm	ΔELXm	ΘΥ	ΘΧ	ΔΥ/Η	ΔΧ/Η	γΥ	γΧ	q
	[kN]	[kN]	[kN]	mm	mm							
2	37073	1876	3130	0.70	0.44	0.0105	0.0040	0.0002	0.0001	0.0002	0.0001	3.5
3	26324	2589	3122	0.96	0.88	0.0071	0.0054	0.0002	0.0002	0.0003	0.0003	3.5
4	18821	3068	2875	1.51	2.86	0.0074	0.0149	0.0003	0.0006	0.0005	0.0009	3.5
5	4497	1454	1172	2.30	8.77	0.0060	0.0284	0.0006	0.0021	0.0008	0.0030	3.5
6	1105	414	443	0.89	3.26	0.0038	0.0129	0.0004	0.0015	0.0006	0.0021	3.5

Παρ. 4.1.7.2 [3],[4] Ε.Α.Κ και ΣΧΟΛΙΑ

Lx-JOINT=57 mm,
Ly-JOINT=22 mm,

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Έλεγχος επάρκειας τοιχείων - Παρ. 4.1.4.2 β[2] και 4.1.7.1[4] Ε.Α.Κ και ΣΧΟΛΙΑ

Πεδίο	Περιγραφή
Στ.	Αύξων αριθμός στάθμης
nvx, nvy	Ο λόγος της τέμνουσας των τοιχωμάτων στην βάση δια της συνολικής τέμνουσας στην βάση. nv>0.6
eox, eoy	Στατικές εκκεντρότητες κατά x, y αντίστοιχα
ρmx, ρmy	Ακτίνες δυστρεψίας κατά διεύθυνση x, y αντίστοιχα
Ip	Πολική ακτίνα αδράνειας διαφράγματος
Έλεγχος	ΟΚ: ικανοποιείται ο έλεγχος Κανονικότητας *** : δεν ικανοποιείται ο έλεγχος

Έλεγχος nv

		Έλεγχος
nvx	0.71	**OK**
nvy	0.605	**OK**

Τοιχεία ανά Διεύθυνση - Παρ. 4.1.4.2 β[2] και 4.1.7.1[4] Ε.Α.Κ και ΣΧΟΛΙΑ

στ.	Χα	Χδ	L	LY	X	Υα	Υδ	L	LX	Y
			[m]	[m]				[m]	[m]	
4	K81	K80	17	22	**OK**	K20	K31	32	32	**OK**
5	K81	K80		22	**OK**	K20	K31		10	**OK**

Έλεγχος Στρεπτικής Ευαισθησίας - Παρ. 4.1.4.2 β[3]β Ε.Α.Κ και ΣΧΟΛΙΑ

A/A	eox	eoy	ρmx	ρmy	ip	ix	iy	Έλεγχος
1	-11.47	1.08	13.60	11.83	10.92	6.22	8.98	**OK**
2	-12.82	2.46	14.77	12.04	10.37	5.31	8.90	**OK**
3	-11.45	-0.48	13.59	11.79	11.01	6.32	9.02	**OK**
4	-11.63	1.83	13.74	11.92	10.64	5.91	8.85	**OK**
5	-0.64	1.51	7.35	11.88	6.49	5.81	2.90	**OK**
6	1.82	-2.45	7.54	12.03	4.68	4.49	1.31	**OK**

Αποστάσεις πόλου στροφής από Κ.Β.: Xp = 37.39, Yp = 20.73

στ.	Χκβ	Υκβ	Δκβ-p	ip	Έλεγχος
5	36.68	22.21	1.65	6.49	***

Επάρκεια ανά διεύθυνσηΧ (**OK**), Υ (**OK**)

Στάθμη 4 (nv)
L>LMIN Y-Y 10-19-20-31-41-45-53-72-73-74-
L>LMIN X-X 79-80-81-82-83-84-88-89-

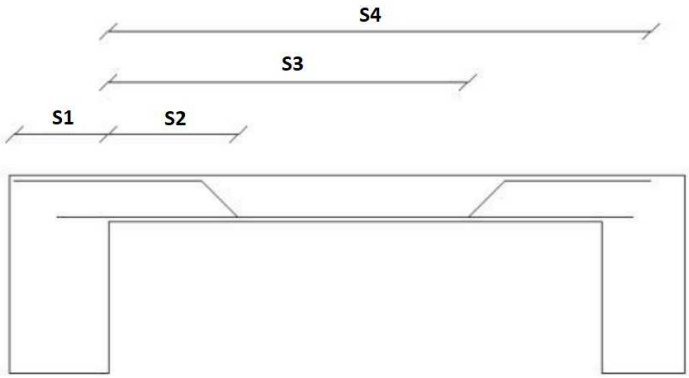
Στάθμη 6
L>LMIN Y-Y 19-

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Σχεδιασμός

Οπλισμοί Δοκών

Πεδίο	Περιγραφή
Fck (Mpa)	Χαρακτηριστική αντοχή σκυροδέματος
fyk (Mpa)	Χαρακτηριστική αντοχή χάλυβα (διαμήκης οπλισμός)
fykv (Mpa)	Χαρακτηριστική αντοχή χάλυβα (εγκάρσιος οπλισμός)
Vrd1 (kN)	Αντοχή σε τέμνουσα χωρίς απαίτηση πρόσθετου οπλισμού
Vrd2 (kN)	Τέμνουσα αντοχής λόγω λοξής θλίψης κορμού
Vcd (kN)	Τέμνουσα δύναμη που λαμβάνεται από το θλιβόμενο πέλμα
As1 (cm^2)	Εφελκυόμενος οπλισμός που λήφθηκε υπόψη για τον υπολογισμό του Vrd1
As2 (cm^2)	Εφελκυόμενος οπλισμός που λήφθηκε υπόψιν για τον υπολογισμό του Vrd1
ζ	Ο λόγος ελάχιστης προς μέγιστης τέμνουσας
As/H (cm)	Λόγος του δισδιαγώνιου οπλισμού προς το μήκος που θα τοποθετηθεί
As/s (cm)	Τιθέμενος οπλισμός ανά απόσταση
Vsd (kN)	Τέμνουσα Σχεδιασμού
ΔΟΚ	Αύξων αριθμός δοκού
ΣΤΗ	Αύξων αριθμός στήριξης
Ισα-Α	Τιθέμενος οπλισμός άνω
L(ολ) (m)	Ολικό μήκος ράβδου
ΑΠΟ (m)	Μήκος αγκύρωσης ράβδου (με σημείο 0.0 την παρειά της στήριξης αριστερά, δηλαδή αρνητική τιμή ισοδυναμεί με συνέχιση της ράβδου στην στήριξη)
Ίσια-Κ	Τιθέμενος οπλισμός κάτω
Κάτω	Τιθέμενος οπλισμός κάτω
As-A (cm^2)	Απαιτούμενος Οπλισμός Άνω
As-K (cm^2)	Απαιτούμενος Οπλισμός Κάτω
Πάνω	Τιθέμενος οπλισμός άνω (Στήριξη)



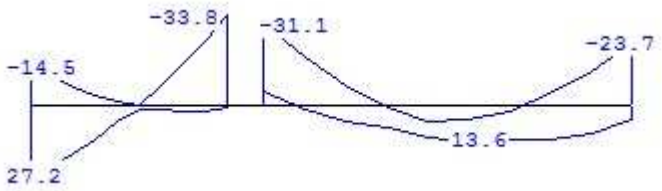
Απαιτούμενος Οπλισμός Στήριξης Άνω [cm^2]	Απαιτούμενος Οπλισμός Ανοίγματος Άνω [cm2]	Απαιτούμενος Οπλισμός Στήριξης Άνω [cm^2]
Πρόσθετα Στήριξης Άνω	Οπλισμός Ανοίγματος Άνω	Πρόσθετα Στήριξης Άνω
Α/Α Στοιχείου Στήριξης	Α/Α Δοκού	Α/Α Στοιχείου Στήριξης
Απαιτούμενος Οπλισμός Στήριξης Κάτω [cm^2]	Απαιτούμενος Οπλισμός Ανοίγματος κάτω [cm^2]	Απαιτούμενος Οπλισμός Στήριξης Κάτω [cm^2]
Πρόσθετα Στήριξης κάτω	Οπλισμός Ανοίγματος κάτω	Πρόσθετα Στήριξης κάτω
	Οπλισμός Ανοίγματος κάτω	
	Οπλισμός Ανοίγματος κάτω	
	Συνδετήρες	
Παραμορφώσεις Σκυροδέματος Στήριξης Άνω (0/00)	Παραμορφώσεις Σκυροδέματος Άνοιγμα Άνω (0/00)	Παραμορφώσεις Σκυροδέματος Στήριξης Άνω (0/00)
	Στρέψη (kNm)	
	Απαιτούμενος εγκάρσιος λόγος στρέψης (cm^2/cm)	
	Απαιτούμενος διαμήκης στρέψης cm^2	
Παραμορφώσεις Σκυροδέματος Στήριξης κάτω (0/00)	Παραμορφώσεις Σκυροδέματος Άνοιγμα κάτω (0/00)	Παραμορφώσεις Σκυροδέματος Στήριξης κάτω (0/00)

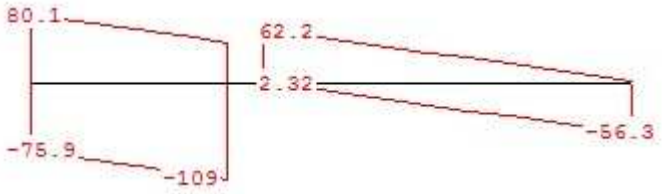
ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Οπλισμοί Δοκών στάθμης 2

ΣΤΑΘΜΗ 2

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 1(Δ1 Δ2) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(3.1)	(1.4)	(3.1)	(.5)	(3.1)
0Φ0	3Φ12	0Φ0	2Φ12	1Φ12
K8	Δ1	K9	Δ2	K10
(2.1)	30x40	(.9)	30x40	(.6)
0Φ0	(3.1)	0Φ0	(3.1)	0Φ0
	2Φ14ι		2Φ14ι	
	1Φ14ι		1Φ14ι	
	17Φ10/10[2]		31Φ10/10[2]	
Ec=-3	Ec=-.6	Ec=-1.1	Ec=-1.6	Ec=-.8
	Trd1=40.25		Trd1=40.25	
	Asw/sw=0		Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0		Διαμηκ=0	
Ec=-.5	Ec=-.4	Ec=-1.3	Ec=-.1	Ec=-.7

(Δ1)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	47,7	452,8	47,7	3,39	3,08
ΜΕΣΗ	49,3	452,8	49,3	4,62	3,39
ΤΕΛΟΣ	50,6	452,8	50,6	5,65	6,16

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,95 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

(Δ2)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	48,2	452,8	48,2	5,65	6,16
ΜΕΣΗ	46,8	452,8	46,8	4,62	2,26
ΤΕΛΟΣ	45,2	452,8	45,2	3,39	3,08

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,06 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

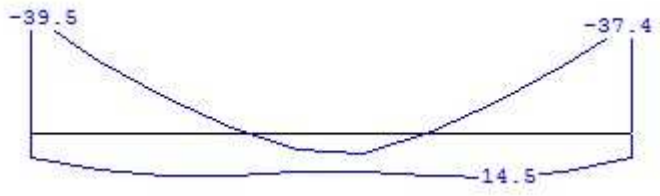
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K

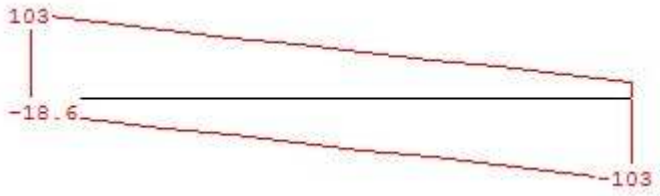
ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

1	3Φ12	3,23	-0,53	2Φ14	3,33	-0,63	1Φ14	0,0	1,61			1,4	3,1
2	2Φ12	4,63	-1,10	2Φ14	4,73	-1,10	1Φ14	0,0	3,01			0,5	3,1
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
10	1Φ12	1,33	0,80	0Φ0	0.0	0,00	3,14	0,7					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
8	καμπυλο .	καμπυλο+αγκιστ.		
10	καμπυλο .	καμπυλο+αγκιστ.	καμπυλο+αγκιστ.	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 2(Δ3) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(3.1)	(.9)	(3.6)
0Φ0	3Φ14	0Φ0
Κ10	Δ3	Κ11
(2.1)	30x40	(.8)
0Φ0	(3.1)	0Φ0
	2Φ14ι	
	1Φ14ι	
	23Φ10/10[2]	
Ec=-.3	Ec=-.4	Ec=-1
	Trd1=40.25	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.1	Ec=-.6	σc=0

(Δ3)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	40,0	452,8	40,0	4,62	3,08
ΜΕΣΗ	40,0	452,8	40,0	4,62	4,62

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

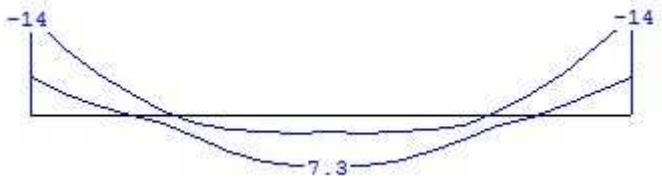
ΤΕΛΟΣ	40,0	452,8	40,0	4,62	3,08

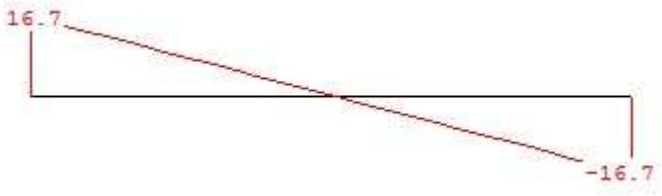
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,19 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
3	3Φ14	3,53	-0,61	2Φ14	3,57	-0,63	1Φ14	0,0	2,31			0,9	3,1
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
10	καμπυλο .	καμπυλο+αγκιστ.		
11	ορθη γωνια .	καμπυλο+αγκιστ.		

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 3(Δ4) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(0)	(1.4)	(0)
0Φ0	4Φ14	0Φ0
Κ9	Δ4	Κ10
(0)	50x20	(0)
0Φ0	(5.0)	0Φ0
	4Φ14ι	
	0Φ0ι	
	31Φ10/10[2]	
Ec=-2	Ec=-1.3	Ec=-1.2
	Trd1=26.83	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
σc=.02	Ec=-1.8	Ec=-1.4

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

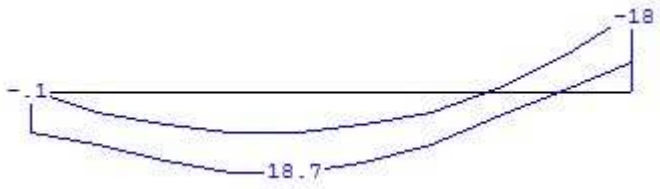
(Δ4)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	45,8	323,4	45,8	6,16	6,16
ΜΕΣΗ	45,8	323,4	45,8	6,16	6,16
ΤΕΛΟΣ	45,8	323,4	45,8	6,16	6,16

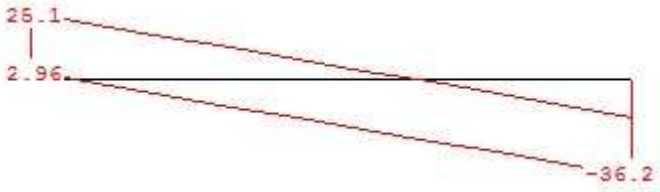
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,50 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
4	4Φ14	4,75	-0,88	4Φ14	4,27	-0,63	0Φ0	0,0	0,00			1,4	5,1
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
9	καμπυλο .	ορθη γωνια .		
10	καμπυλο .	καμπυλο .		

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 4(Δ5) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(4.1)	(.3)	(4.1)
2Φ12	2Φ12	2Φ12
Κ21	Δ5	Κ22
(1.3)	40x40	(.3)
0Φ0	(4.1)	0Φ0
	2Φ14ι	
	1Φ14ι	
	31Φ10/10[2]	
Ec=-.5	σc=0	Ec=-1
	Trd1=60.38	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Ec=-.3	Ec=-.3	Ec=-.2

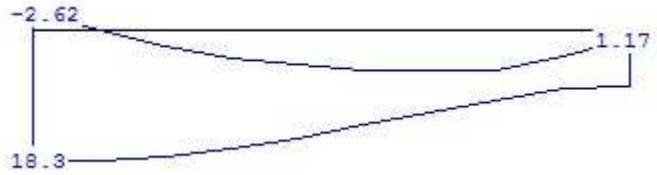
(Δ5)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	67,4	603,8	67,4	4,52	3,08
ΜΕΣΗ	67,5	603,8	67,5	4,62	2,26
ΤΕΛΟΣ	67,4	603,8	67,4	4,52	3,08

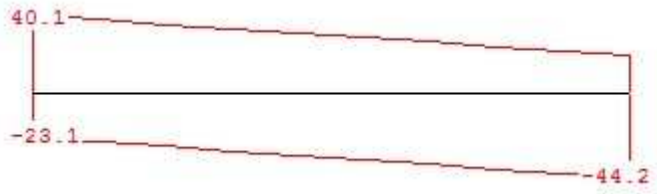
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,12 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
5	2Φ12	4,05	-0,53	2Φ14	4,27	-0,63	1Φ14	0,0	3,01			0,3	4,2
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
21	2Φ12	1,33	0,13	0Φ0	0.0	0,00	4,19	1,3					
22	2Φ12	1,33	0,80	0Φ0	0.0	0,00	4,19	0,4					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
21	καμπυλο .	καμπυλο+αγκιστ.	καμπυλο+αγκιστ.	
22	καμπυλο .	καμπυλο+αγκιστ.	καμπυλο+αγκιστ.	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 5(Δ6) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(13)	(1.0)	(1.3)
6Φ16	2Φ12	0Φ0
Κ23	Δ6	Σ1009
(1.8)	40x115	(1.4)
2Φ16	(1.7)	0Φ0
	2Φ14ι	
	0Φ0ι	
	8Φ12παραπ.	
	14Φ10/10[2]	
Ec=-.2	σc=0	Ec=-1
	Trd1=250.87	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
σc=0	σc=0	σc=0

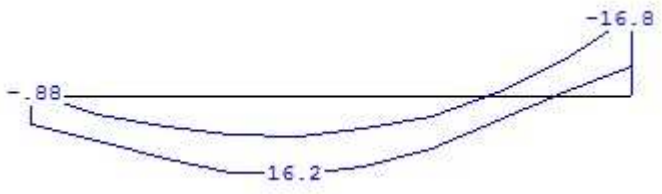
(Δ6)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	156,4	1897,5	156,4	14,33	7,10
ΜΕΣΗ	143,5	1897,5	143,5	3,08	2,26
ΤΕΛΟΣ	140,0	1897,5	140,0	0,00	0,00

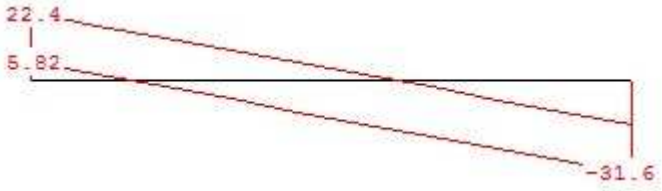
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,57 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
6	2Φ12	2,14	-0,75	2Φ14	2,02	-0,63				1,1	1,8		
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
23	6Φ16	2,39	0,60	2Φ16	1,79	0,00	13,16	1,8					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
23	καμπυλο .	καμπυλο .	καμπυλο .	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 6(Δ7) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(4.1)	(.1)	(4.1)
2Φ12	2Φ12	2Φ12
Κ32	Δ7	Κ33
(.2)	40x40	(.5)
0Φ0	(4.1)	0Φ0
	2Φ14ι	
	1Φ14ι	
	31Φ10/10[2]	
Ec=-.6	Ec=-.7	Ec=-1

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

	Trd1=60.38	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.4	Ec=-.3	Ec=-.3

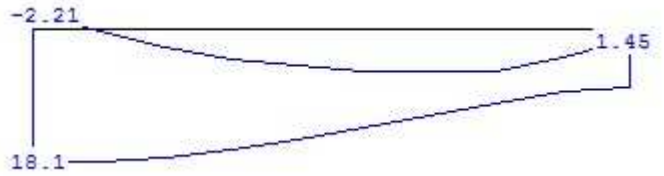
(Δ7)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	73,7	603,8	73,7	4,52	3,08
ΜΕΣΗ	73,8	603,8	73,8	4,62	2,26
ΤΕΛΟΣ	73,7	603,8	73,7	4,52	3,08

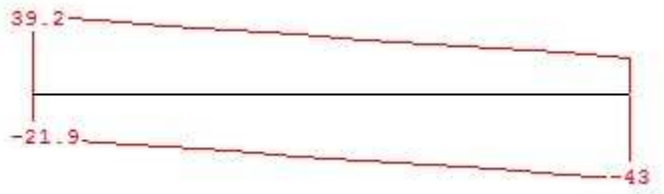
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,26 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
7	2Φ12	4,05	-0,53	2Φ14	4,27	-0,63	1Φ14	0,0	3,01			0,1	4,2
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
32	2Φ12	1,33	0,13	0Φ0	0.0	0,00	4,19	0,2					
33	2Φ12	1,33	0,80	0Φ0	0.0	0,00	4,19	0,6					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
32	καμπυλο .	καμπυλο+αγκιστ.	καμπυλο+αγκιστ.	
33	καμπυλο .	καμπυλο+αγκιστ.	καμπυλο+αγκιστ.	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 7(Δ8) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(13)	(1.1)	(1.0)
6Φ16	2Φ12	0Φ0
Κ34	Δ8	Σ1012
(1.4)	40x115	(1.4)
2Φ16	(1.5)	0Φ0
	2Φ14ι	
	0Φ0ι	
	8Φ12παραπ.	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

	14Φ10/10[2]	
σc=0	σc=0	Ec=-1
	Trd1=250.87	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
σc=0	σc=0	σc=0

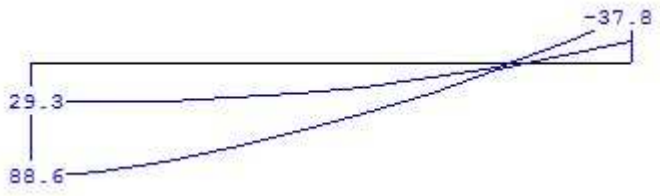
(Δ8)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	158,3	1897,5	158,3	14,33	7,10
ΜΕΣΗ	145,4	1897,5	145,4	3,08	2,26
ΤΕΛΟΣ	141,9	1897,5	141,9	0,00	0,00

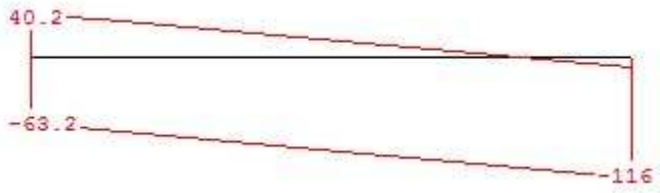
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,56 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
8	2Φ12	2,19	-0,80	2Φ14	2,19	-0,80				1,1	1,5		
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
34	6Φ16	2,39	0,60	2Φ16	1,79	0,00	13,16	1,5					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
34	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 8(Δ9) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(4.9)	(.2)	(4.9)
0Φ0	4Φ14	0Φ0
Κ14	Δ9	Σ1007
(.7)	30x60	(.6)
0Φ0	(4.9)	0Φ0
	4Φ14ι	
	0Φ0ι	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

	2Φ12παραπ.	
	23Φ10/10[2]	
σc=0	σc=0	Ec=-2.7
	Trd1=67.08	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.6	Ec=-.6	Ec=-.6

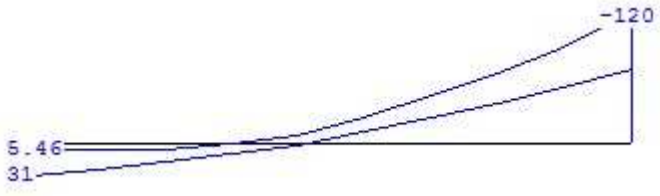
(Δ9)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	120,6	711,6	120,6	6,16	6,16
ΜΕΣΗ	120,6	711,6	120,6	6,16	6,16
ΤΕΛΟΣ	120,6	711,6	120,6	6,16	6,16

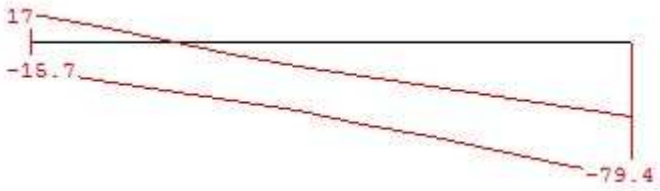
ΘΛΙΒΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,64 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
9	4Φ14	4,03	-0,88	4Φ14	3,54	-0,63	0Φ0	0,0	0,00			0,2	4,9
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
14	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .		
1007	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .		

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 9(Δ10) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(3.1)	(2.6)	(8.6)
0Φ0	3Φ14	3Φ14
Κ9	Δ10	Κ21
(1.0)	30x40	(0)
0Φ0	(3.1)	1Φ14

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

	2Φ14ι	
	1Φ14ι	
	30Φ10/10[2]	
σc=0	Ec=-1.8	Ec=-3.1
	Trd1=40.25	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.5	Ec=-.5	σc=0

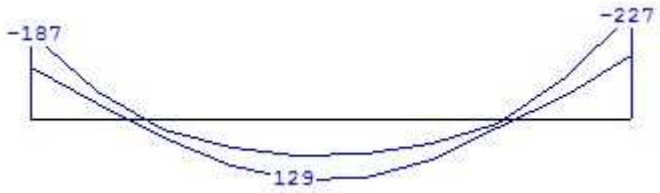
(Δ10)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	64,0	452,8	64,0	4,62	3,08
ΜΕΣΗ	64,0	452,8	64,0	4,62	4,62
ΤΕΛΟΣ	70,1	452,8	70,1	9,24	4,62

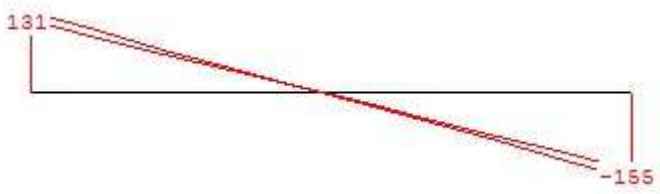
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,92 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
10	3Φ14	4,44	-0,88	2Φ14	4,22	-0,63	1Φ14	0,0	2,96			2,6	3,1
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
21	3Φ14	1,88	1,27	1Φ14	2,00	1,36	8,64	0,0					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
9	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .		
21	καμπυλο .	καμπυλο+αγκιστ.	καμπυλο+αγκιστ.	ορθη γωνια .

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 10(Δ11) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(10)	(3.1)	(12)
3Φ18	2Φ16	3Φ20

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Κ21	Δ11	Κ32
(2.0)	40x60	(.8)
0Φ0	(10)	0Φ0
	3Φ18ι	
	3Φ14ι	
	2Φ12παραπ.	
	61Φ10/10[2]	
Ec=-1.4	σc=0	Ec=-1.6
	Trd1=108.19	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.2	Ec=-.6	Ec=-.1

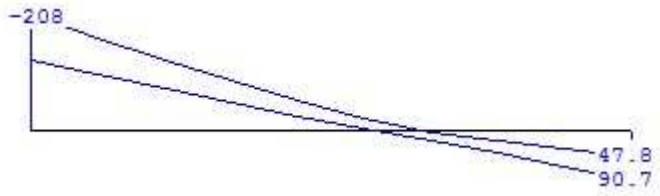
(Δ11)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	93,3	948,8	93,3	11,66	7,63
ΜΕΣΗ	94,0	948,8	94,0	12,25	4,02
ΤΕΛΟΣ	95,4	948,8	95,4	13,45	7,63

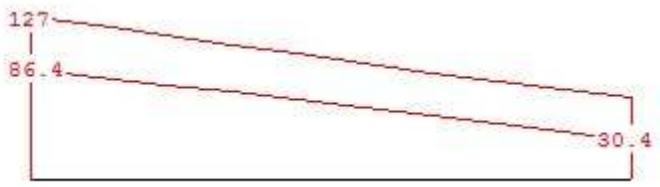
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,90 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
11	2Φ16	8,00	-1,00	3Φ18	7,63	-0,81	3Φ14	0,0	6,01			3,2	10,4
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
21	3Φ18	2,82	0,73	0Φ0	0.0	0,00	10,39	2,0					
32	3Φ20	3,19	1,94	0Φ0	0.0	0,00	12,64	0,9					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
21	καμπυλο .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	
32	καμπυλο .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 11(Δ12) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(13)	(8.7)	(6.5)
1Φ12	4Φ20	0Φ0
Κ32	Δ12	Κ44
(0)	40x60	(6.6)
0Φ0	(6.5)	2Φ14
	2Φ16ι	
	2Φ14ι	
	2Φ12παραπ.	
	26Φ10/10[2]	
Ec=-1.3	Ec=-.8	Ec=-1
	Trd1=108.19	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
σc=0	Ec=-.1	Ec=-.3

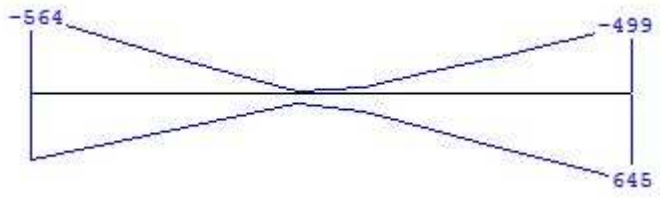
(Δ12)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	70,0	948,8	70,0	13,70	4,02
ΜΕΣΗ	62,4	948,8	62,4	7,10	12,57
ΤΕΛΟΣ	68,7	948,8	68,7	12,57	7,10

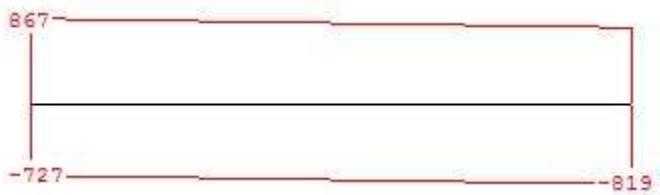
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,47 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
12	4Φ20	5,10	-1,25	2Φ16	3,95	-0,72	2Φ14	0,0	2,51			8,7	6,6
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
32	1Φ12	2,00	0,40	0Φ0	0.0	0,00	13,69	0,0					
44	0Φ0	0.0	0,00	2Φ14	2,40	1,76	6,58	6,7					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
32	καμπυλο .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	
44	ευθυγραμμο .	ορθη γωνια .		ευθυγραμμο .

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 12(Δ13) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(10)	(3.4)	(13)
0Φ0	4Φ20	1Φ12
Κ15	Δ13	Κ16
(13)	30x125	(6.2)
1Φ12	(10)	0Φ0
	4Φ20ι	
	0Φ0ι	
	10Φ12παραπ.	
	22Φ12/10[2]	
Ec=-1.1	Ec=-.9	Ec=-1
	Trd1=164.03	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.5	σc=0	Ec=-1.2

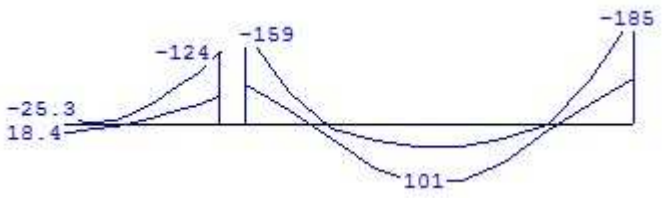
(Δ13)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	95,0	1552,5	95,0	12,57	13,70
ΜΕΣΗ	95,0	1552,5	95,0	12,57	12,57
ΤΕΛΟΣ	96,3	1552,5	96,3	13,70	12,57

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,95 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

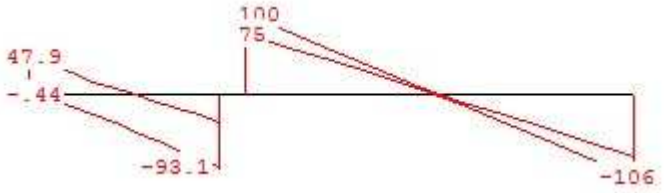
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
13	4Φ20	4,65	-1,25	4Φ20	3,96	-0,91	0Φ0	0,0	0,00			3,4	10,8
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
15	0Φ0	0.0	0,00	1Φ12	3,88	0,40	10,76	13,3					
16	1Φ12	3,40	2,50	0Φ0	0.0	0,00	13,60	6,3					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
15	καμπυλο .	ορθη γωνια .		ορθη γωνια .
16	καμπυλο .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 13(Δ14 Δ15) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)



ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(6.5)	(9.5)	(15)	(4.3)	(17)
0Φ0	4Φ20	3Φ20	3Φ14	5Φ20
K10	Δ14	K22	Δ15	K33
(4.3)	40x40	(3.0)	40x40	(1.8)
0Φ0	(7.7)	0Φ0	(14)	0Φ0
	4Φ20ι		3Φ20ι	
	0Φ0ι		2Φ20ι	
	30Φ10/10[2]		61Φ10/10[2]	
σc=0	Ec=-.4	Ec=-2.3	σc=0	Ec=-2.7
	Trd1=60.38		Trd1=60.38	
	Asw/sw=0		Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0		Διαμηκ=0	
σc=0	σc=0	Ec=-.2	Ec=-.8	σc=0

(Δ14)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	39,1	603,8	39,1	12,57	9,42
ΜΕΣΗ	35,0	603,8	35,0	9,42	12,57
ΤΕΛΟΣ	51,5	603,8	51,5	21,99	9,42

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,01 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

(Δ15)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	82,9	603,8	82,9	21,99	9,42
ΜΕΣΗ	74,6	603,8	74,6	15,71	4,62
ΤΕΛΟΣ	80,7	603,8	80,7	20,33	9,42

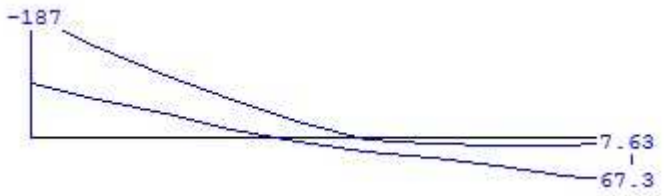
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,74 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

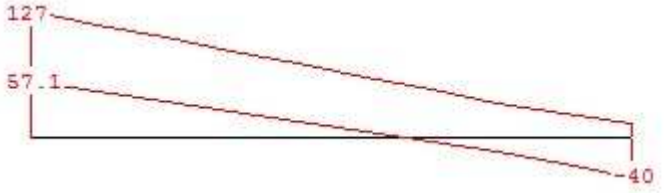
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
14	4Φ20	5,40	-1,25	4Φ20	5,06	-0,91	0Φ0	0,0	0,00			9,5	7,7
15	3Φ14	7,81	-1,20	3Φ20	8,11	-1,20	2Φ20	0,0	6,01			4,4	14,1
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
22	3Φ20	2,95	0,81	0Φ0	0.0	0,00	15,41	3,1					
33	5Φ20	3,15	1,90	0Φ0	0.0	0,00	17,57	1,9					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
10	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .		
33	καμπυλο .	καμπυλο+αγκιστ.	ορθη γωνια .	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 14(Δ16) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(9.2)	(3.4)	(6.5)
1Φ16	3Φ18	0Φ0
K33	Δ16	K45
(0)	40x60	(1.9)
0Φ0	(6.5)	0Φ0
	3Φ16ι	
	2Φ14ι	
	2Φ12παραπ.	
	32Φ10/10[2]	
Ec=-1.4	Ec=-.9	Ec=-2.3
	Trd1=108.19	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
σc=0	Ec=-.4	Ec=-.3

(Δ16)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	91,0	948,8	91,0	9,64	6,03
ΜΕΣΗ	90,3	948,8	90,3	9,11	7,63
ΤΕΛΟΣ	88,6	948,8	88,6	7,63	6,03

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,38 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

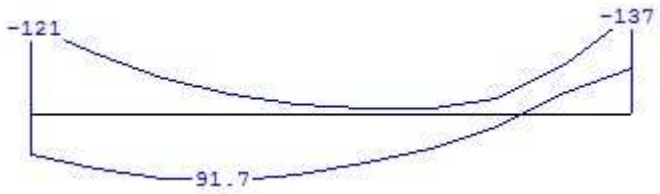
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
16	3Φ18	5,40	-1,13	3Φ16	4,60	-0,72	2Φ14	0,0	3,16			3,5	6,6
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
33	1Φ16	1,90	0,30	0Φ0	0.0	0,00	9,24	0,0					

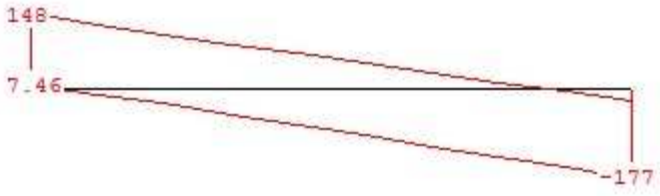
Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

33	καμπυλο .	ορθη γωνια .	καμπυλο+αγκιστ.	
45	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .		

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 15(Δ17) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(10)	(.4)	(10)
3Φ20	2Φ12	3Φ20
Κ11	Δ17	Κ23
(.2)	40x95	(.0)
0Φ0	(10)	0Φ0
	4Φ14ι	
	3Φ14ι	
	6Φ12παραπ.	
	41Φ10/10[2]	
Ec=-.4	Ec=-.5	Ec=-2.3
	Trd1=198.09	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.7	Ec=-.5	Ec=-.6

(Δ17)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	156,6	1552,5	156,6	11,69	6,16
ΜΕΣΗ	155,6	1552,5	155,6	10,78	2,26
ΤΕΛΟΣ	156,6	1552,5	156,6	11,69	6,16

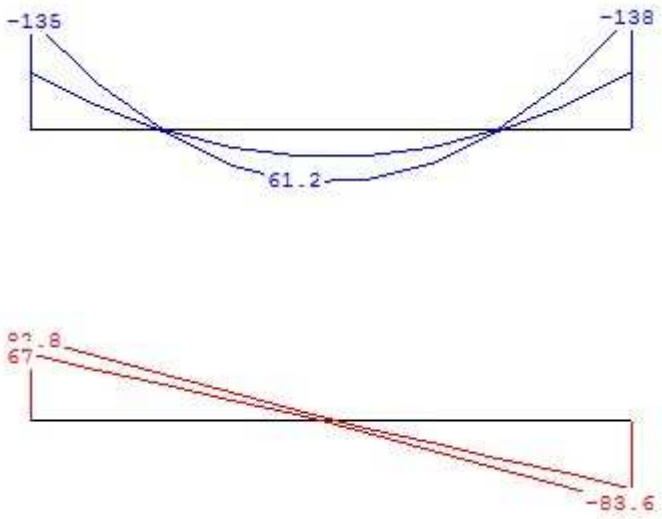
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,05 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
17	2Φ12	5,55	-0,75	4Φ14	5,27	-0,63	3Φ14	0,0	4,01			0,4	10,8
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
11	3Φ20	3,15	-0,05	0Φ0	0.0	0,00	10,76	0,2					
23	3Φ20	3,15	1,90	0Φ0	0.0	0,00	10,76	0,1					

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
11	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	
23	καμπυλο .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 16(Δ18) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)



ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(10)	(2.7)	(11)
3Φ20	2Φ14	3Φ20
Κ23	Δ18	Κ34
(.1)	40x40	(.1)
1Φ12	(8.4)	1Φ12
	3Φ14ι	
	3Φ14ι	
	61Φ10/10[2]	
Ec=-2.3	Ec=-1.1	Ec=-2.3
	Trd1=60.38	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.6	Ec=-1	Ec=-.6

(Δ18)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	82,8	603,8	82,8	12,50	5,75
ΜΕΣΗ	78,5	603,8	78,5	9,24	3,08
ΤΕΛΟΣ	82,8	603,8	82,8	12,50	5,75

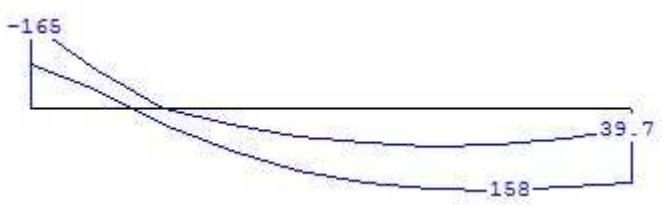
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,81 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

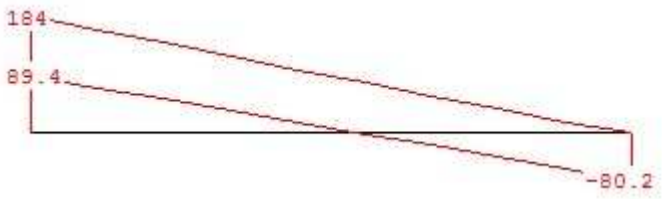
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
18	2Φ14	7,23	-0,61	3Φ14	7,27	-0,63	3Φ14	0,0	6,01			2,8	8,5
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
23	3Φ20	3,02	0,85	1Φ12	1,83	0,14	10,92	0,2					
34	3Φ20	3,05	1,80	1Φ12	1,83	1,28	11,19	0,1					

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
23	καμπυλο .	καμπυλο+αγκιστ.	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .
34	καμπυλο .	καμπυλο+αγκιστ.	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 17(Δ19) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(10)	(2.2)	(10)
3Φ20	2Φ14	3Φ20
Κ34	Δ19	Κ46
(3.6)	40x95	(8.9)
0Φ0	(10)	2Φ14
	4Φ14ι	
	3Φ14ι	
	6Φ12παραπ.	
	41Φ10/10[2]	
Ec=-.2	σc=0	Ec=-2.3
	Trd1=198.09	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
σc=0	Ec=-.2	Ec=-.2

(Δ19)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	109,0	1552,5	109,0	12,50	6,16
ΜΕΣΗ	107,1	1552,5	107,1	10,78	3,08
ΤΕΛΟΣ	109,0	1552,5	109,0	12,50	9,24

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,03 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

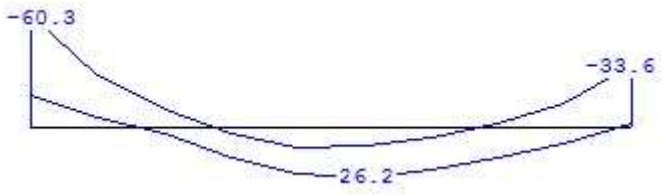
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
19	2Φ14	5,75	-0,88	4Φ14	5,27	-0,63	3Φ14	0,0	4,01			2,3	10,8

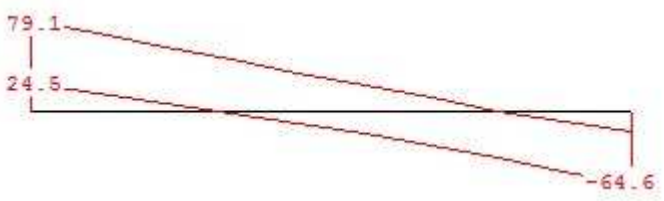
ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K
34	3Φ20	3,35	0,85	0Φ0	0.0	0,00	10,76	3,6
46	3Φ20	3,15	1,90	2Φ14	3,10	2,46	10,76	9,0

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
34	καμπυλο .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	
46	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 18(Δ20) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(4.6)	(1.1)	(4.1)
2Φ14	2Φ12	1Φ16
K24	Δ20	Σ1010
(.2)	40x40	(1.5)
0Φ0	(4.1)	0Φ0
	2Φ14ι	
	1Φ14ι	
	33Φ10/10[2]	
Ec=-1.2	Ec=-.3	Ec=-2.3
	Trd1=60.38	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.7	Ec=-.6	Ec=-.3

(Δ20)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	64,4	603,8	64,4	5,34	3,08
ΜΕΣΗ	63,4	603,8	63,4	4,62	2,26
ΤΕΛΟΣ	63,0	603,8	63,0	4,27	3,08

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,27 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

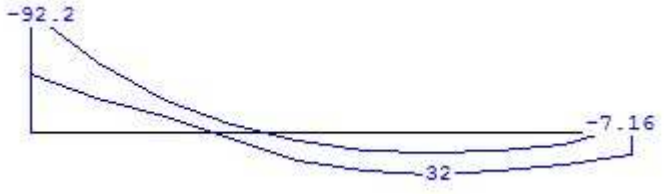
ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

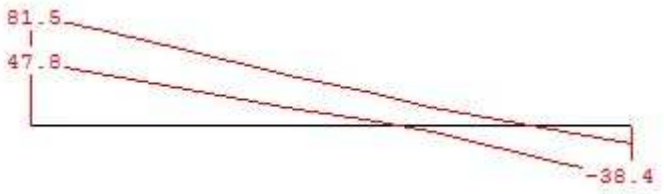
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-Α	As-Κ
20	2Φ12	4,54	-0,53	2Φ14	4,53	-0,63	1Φ14	0,0	3,28			1,2	4,2
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-Α	As-Κ					
24	2Φ14	1,73	0,21	0Φ0	0.0	0,00	4,62	0,3					
1Φ16		1,80	0,80	0Φ0	0.0	0,00	4,19	1,5					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
24	καμπυλο .	καμπυλο+αγκιστ.	καμπυλο+αγκιστ.	
1010	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 19(Δ21) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(4.1)	(.6)	(.5)
2Φ12	2Φ12	0Φ0
Κ35	Δ21	Σ1011
(0)	40x40	(.5)
0Φ0	(.5)	0Φ0
	2Φ14ι	
	0Φ0ι	
	33Φ10/10[2]	
Ec=-3.1	Ec=-2.8	Ec=-2.3
	Trd1=60.38	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
σc=0	Ec=-1.5	Ec=-1.5

(Δ21)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	99,3	603,8	99,3	4,52	3,08
ΜΕΣΗ	97,4	603,8	97,4	3,08	2,26

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

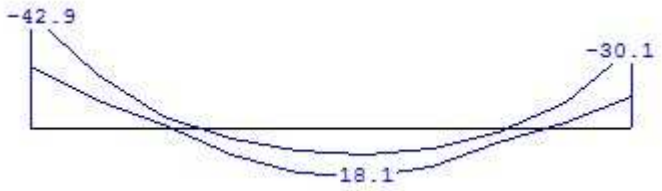
ΤΕΛΟΣ	93,3	603,8	93,3	0,00	0,00

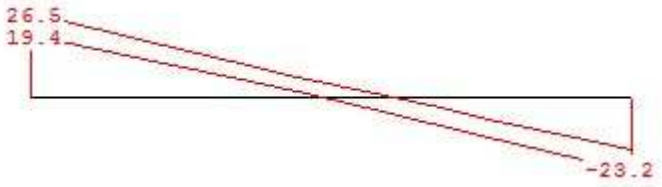
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,00 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
21	2Φ12	3,79	-0,53	2Φ14	3,90	-0,63				0,7	0,6		
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
35	2Φ12	1,47	0,13	0Φ0	0.0	0,00	4,19	0,0					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
35	καμπυλο .	καμπυλο+αγκιστ.	καμπυλο+αγκιστ.	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 20(Δ22) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(4.1)	(.8)	(4.1)
2Φ12	2Φ12	2Φ12
K24	Δ22	K35
(0)	35x40	(.8)
0Φ0	(4.1)	0Φ0
	2Φ14ι	
	1Φ14ι	
	61Φ10/10[2]	
Ec=-1.2	Ec=-1	Ec=-2.3
	Trd1=60.38	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
σc=0	Ec=-.6	Ec=-.6

(Δ22)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

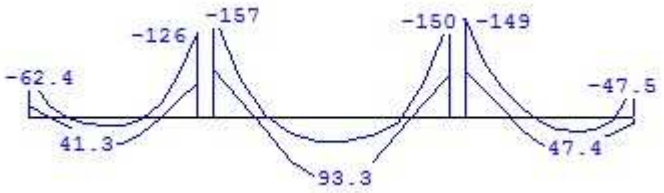
ΑΡΧΗ	78,7	603,8	78,7	4,52	3,08
ΜΕΣΗ	78,9	603,8	78,9	4,62	2,26
ΤΕΛΟΣ	78,7	603,8	78,7	4,52	3,08

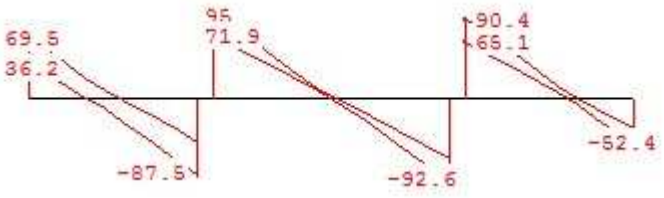
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,68 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
22	2Φ12	7,05	-0,53	2Φ14	7,27	-0,63	1Φ14	0,0	6,01			0,9	4,2
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
24	2Φ12	1,33	0,13	0Φ0	0.0	0,00	4,19	0,0					
35	2Φ12	1,33	0,80	0Φ0	0.0	0,00	4,19	0,8					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
24	καμπυλο .	καμπυλο+αγκιστ.	καμπυλο+αγκιστ.	
35	καμπυλο .	καμπυλο+αγκιστ.	καμπυλο+αγκιστ.	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 21(Δ23 Δ24 Δ25) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(4.1)	(1.9)	(9.1)	(2.2)	(8.0)	(1.7)	(4.1)
1Φ16	2Φ12	4Φ12	2Φ14	3Φ12	2Φ12	1Φ16
Κ13	Δ23	Κ25	Δ24	Κ36	Δ25	Κ48
(.1)	40x40	(1.0)	40x40	(.4)	40x40	(.3)
0Φ0	(4.1)	1Φ14	(5.7)	1Φ12	(4.1)	0Φ0
	2Φ14ι		2Φ16ι		2Φ14ι	
	1Φ14ι		1Φ16ι		1Φ14ι	
	43Φ10/10[2]		61Φ10/10[2]		43Φ10/10[2]	
Ec=-1.5	Ec=-1.4	Ec=-3.1	Ec=-3	Ec=-3.1	Ec=-3.1	Ec=-2.8
	Trd1=60.38		Trd1=60.38		Trd1=60.38	
	Asw/sw=0		Asw/sw=0		Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0		Διαμηκ=0		Διαμηκ=0	
Ec=-.4	Ec=-.5	Ec=-.6	Ec=-.7	Ec=-.5	Ec=-.9	Ec=-.7

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

(Δ23)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	87,2	603,8	87,2	4,27	3,08
ΜΕΣΗ	87,7	603,8	87,7	4,62	2,26
ΤΕΛΟΣ	94,5	603,8	94,5	9,86	4,62

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,52 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

(Δ24)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	106,6	603,8	106,6	9,86	4,62
ΜΕΣΗ	101,6	603,8	101,6	6,03	3,08
ΤΕΛΟΣ	105,1	603,8	105,1	8,73	4,21

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,74 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

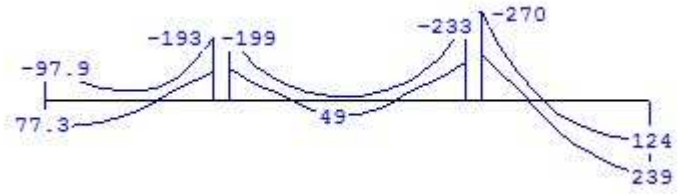
(Δ25)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	118,8	603,8	118,8	8,73	4,21
ΜΕΣΗ	113,4	603,8	113,4	4,62	2,26
ΤΕΛΟΣ	112,9	603,8	112,9	4,27	3,08

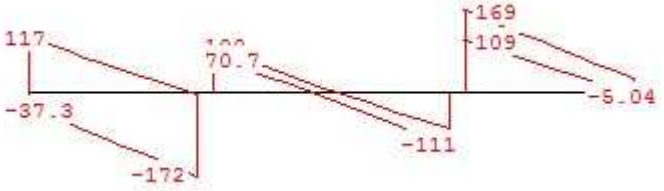
ΘΛΙΒΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,65 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
23	2Φ12	6,25	-0,75	2Φ14	6,13	-0,63	1Φ14	0,0	4,31			2,0	4,2
24	2Φ14	8,40	-1,20	2Φ16	8,40	-1,20	1Φ16	0,0	6,01			2,3	5,8
25	2Φ12	6,25	-1,20	2Φ14	6,13	-1,20	1Φ14	0,0	4,31			1,8	4,2
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
13	1Φ16	1,69	-0,28	0Φ0	0.0	0,00	4,19	0,1					
25	4Φ12	3,01	1,33	1Φ14	3,13	1,36	9,19	1,1					
36	3Φ12	2,85	1,22	1Φ12	2,97	1,28	8,02	0,4					
48	1Φ16	1,52	0,80	0Φ0	0.0	0,00	4,19	0,3					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
13	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο+αγκ.	
48	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο+αγκ.	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 22(Δ26 Δ27 Δ28) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

(10)	(.1)	(10)	(.3)	(10)	(.2)	(10)
3Φ20	2Φ12	2Φ20	2Φ12	2Φ20	2Φ12	3Φ20
Κ14	Δ26	Κ26	Δ27	Κ37	Δ28	Κ49
(.1)	40x95	(0)	40x95	(0)	40x95	(.2)
0Φ0	(10)	0Φ0	(10)	0Φ0	(10)	0Φ0
	4Φ14ι		4Φ14ι		4Φ14ι	
	3Φ14ι		3Φ14ι		3Φ14ι	
	6Φ12παραπ.		6Φ12παραπ.		6Φ12παραπ.	
	43Φ10/10[2]		61Φ10/10[2]		43Φ10/10[2]	
Ec=-.6	Ec=-.7	Ec=-.8	Ec=-.6	Ec=-.8	Ec=-.8	σc=0
	Trd1=198.09		Trd1=198.09		Trd1=198.09	
	Asw/sw=0		Asw/sw=0		Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0		Διαμηκ=0		Διαμηκ=0	
Ec=-.8	Ec=-.8	σc=0	Ec=-.6	σc=0	Ec=-.6	Ec=-.8

(Δ26)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	192,1	1552,5	192,1	11,69	6,16
ΜΕΣΗ	191,1	1552,5	191,1	10,78	2,26
ΤΕΛΟΣ	191,1	1552,5	191,1	10,81	12,32

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,32 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

(Δ27)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	191,9	1552,5	191,9	10,81	12,32
ΜΕΣΗ	191,8	1552,5	191,8	10,78	2,26
ΤΕΛΟΣ	191,9	1552,5	191,9	10,81	12,32

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,67 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

(Δ28)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	195,4	1552,5	195,4	10,81	12,32
ΜΕΣΗ	195,3	1552,5	195,3	10,78	2,26
ΤΕΛΟΣ	196,4	1552,5	196,4	11,69	6,16

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,17 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

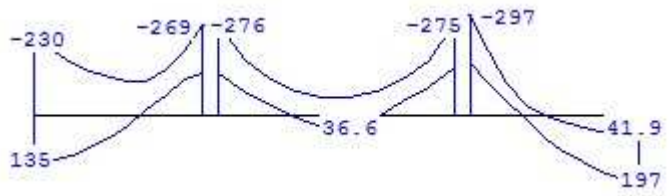
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
26	2Φ12	7,34	-0,75	4Φ14	7,22	-0,63	3Φ14	0,0	4,30			0,1	10,8
27	2Φ12	10,60	-2,30	4Φ14	10,60	-2,30	3Φ14	0,0	6,01			0,4	10,8
28	2Φ12	7,35	-2,30	4Φ14	7,23	-2,30	3Φ14	0,0	4,31			0,2	10,8

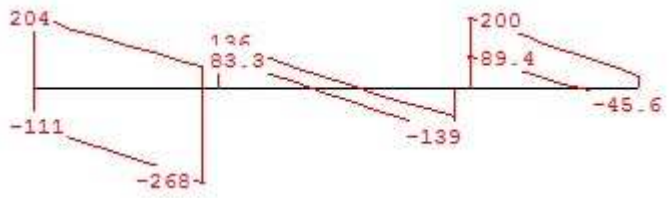
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K
14	3Φ20	2,81	-0,09	0Φ0	0.0	0,00	10,76	0,2
26	2Φ20	4,20	1,90	0Φ0	0.0	0,00	10,76	0,0
37	2Φ20	4,20	1,90	0Φ0	0.0	0,00	10,76	0,0
49	3Φ20	3,30	1,90	0Φ0	0.0	0,00	10,76	0,2

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
14	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο+αγκ.	
49	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ορθη γωνια .	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 23(Δ29 Δ30 Δ31) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(14)	(.7)	(14)	(.4)	(14)	(.5)	(14)
4Φ20	2Φ12	4Φ18	2Φ12	4Φ18	2Φ12	4Φ20
K15	Δ29	K27	Δ30	K38	Δ31	K50
(.0)	40x125	(0)	40x125	(0)	40x125	(.0)
0Φ0	(14)	0Φ0	(14)	0Φ0	(14)	0Φ0
	5Φ20ι		3Φ20ι		5Φ20ι	
	0Φ0ι		2Φ18ι		0Φ0ι	
	10Φ12παραπ.		10Φ12παραπ.		10Φ12παραπ.	
	43Φ10/10[2]		61Φ10/10[2]		43Φ10/10[2]	
Ec=-.4	Ec=-.4	Ec=-.4	Ec=-.5	Ec=-.4	Ec=-.4	σc=0
	Trd1=277.44		Trd1=277.44		Trd1=277.44	
	Asw/sw=0		Asw/sw=0		Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0		Διαμηκ=0		Διαμηκ=0	
Ec=-.5	Ec=-.4	σc=0	Ec=-.5	σc=0	Ec=-.4	Ec=-.4

(Δ29)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	212,3	2070,0	212,3	14,83	15,71
ΜΕΣΗ	213,3	2070,0	213,3	15,71	2,26
ΤΕΛΟΣ	212,1	2070,0	212,1	14,70	25,13

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,54 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

(Δ30)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	212,9	2070,0	212,9	14,70	25,13
ΜΕΣΗ	212,6	2070,0	212,6	14,51	2,26
ΤΕΛΟΣ	212,9	2070,0	212,9	14,70	25,13

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,57 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

(Δ31)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	214,8	2070,0	214,8	14,70	25,13
ΜΕΣΗ	215,9	2070,0	215,9	15,71	2,26
ΤΕΛΟΣ	214,9	2070,0	214,9	14,83	15,71

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,81 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

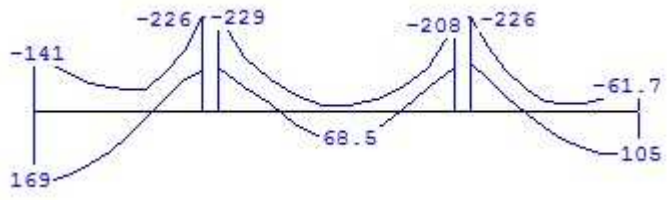
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

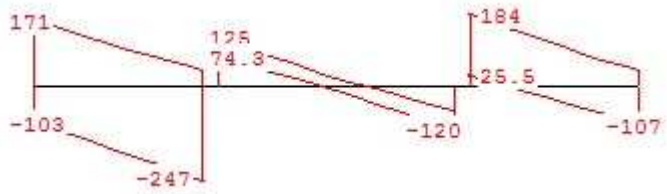
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
29	2Φ12	7,95	-0,75	5Φ20	8,11	-0,91	0Φ0	0,0	0,00			0,7	14,4
30	2Φ12	11,80	-2,90	3Φ20	11,80	-2,90	2Φ18	0,0	6,01			0,5	14,4
31	2Φ12	7,95	-2,90	5Φ20	8,11	-2,90	0Φ0	0,0	0,00			0,6	14,4

ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K
15	4Φ20	3,41	-0,09	0Φ0	0.0	0,00	14,35	0,0
27	4Φ18	5,40	2,50	0Φ0	0.0	0,00	14,35	0,0
38	4Φ18	5,40	2,50	0Φ0	0.0	0,00	14,35	0,0
50	4Φ20	3,90	2,50	0Φ0	0.0	0,00	14,35	0,1

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
15	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο+αγκ.	
50	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ορθη γωνια .	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 24(Δ32 Δ33 Δ34) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(11)	(.8)	(11)	(.9)	(11)	(.8)	(11)
3Φ20	2Φ12	3Φ18	2Φ12	3Φ18	2Φ12	3Φ20
Κ16	Δ32	Κ28	Δ33	Κ39	Δ34	Κ51
(1.2)	40x100	(0)	40x100	(0)	40x100	(1.4)
0Φ0	(11)	0Φ0	(11)	0Φ0	(11)	0Φ0
	2Φ20ι		2Φ20ι		2Φ20ι	
	2Φ18ι		2Φ18ι		2Φ18ι	
	6Φ12παραπ.		6Φ12παραπ.		6Φ12παραπ.	
	43Φ10/10[2]		61Φ10/10[2]		43Φ10/10[2]	
Εc=-.4	Εc=-.4	Εc=-.5	Εc=-.5	Εc=-.5	Εc=-.5	Εc=-.5
	Trd1=211.22		Trd1=211.22		Trd1=211.22	
	Asw/sw=0		Asw/sw=0		Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0		Διαμηκ=0		Διαμηκ=0	
Εc=-.5	Εc=-.5	σc=0	Εc=-.4	σc=0	Εc=-.4	Εc=-.4

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

(Δ32)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	162,6	1638,8	162,6	11,69	6,28
ΜΕΣΗ	162,3	1638,8	162,3	11,37	2,26
ΤΕΛΟΣ	163,1	1638,8	163,1	12,16	12,57

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,59 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

(Δ33)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	163,9	1638,8	163,9	12,16	12,57
ΜΕΣΗ	163,0	1638,8	163,0	11,37	2,26
ΤΕΛΟΣ	163,9	1638,8	163,9	12,16	12,57

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,56 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

(Δ34)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	165,0	1638,8	165,0	12,16	12,57
ΜΕΣΗ	164,1	1638,8	164,1	11,37	2,26
ΤΕΛΟΣ	164,5	1638,8	164,5	11,69	6,28

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,37 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

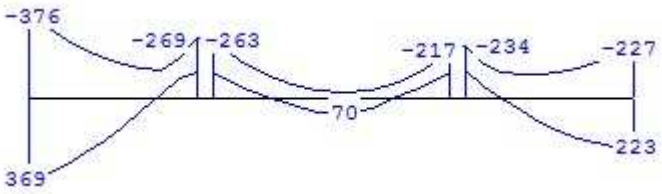
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

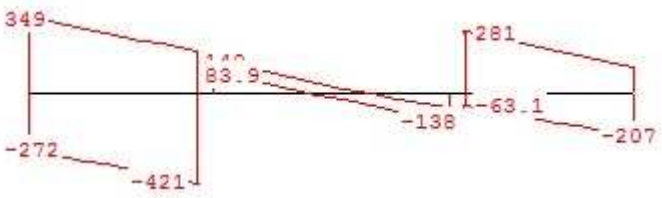
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
32	2Φ12	7,45	-0,75	2Φ20	7,61	-0,91	2Φ18	0,0	4,31			0,9	11,4
33	2Φ12	10,80	-2,40	2Φ20	10,80	-2,40	2Φ18	0,0	6,01			0,9	11,4
34	2Φ12	7,45	-2,40	2Φ20	7,61	-2,40	2Φ18	0,0	4,31			0,9	11,4

ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K
16	3Φ20	2,91	-0,09	0Φ0	0.0	0,00	11,36	1,2
28	3Φ18	4,40	2,00	0Φ0	0.0	0,00	11,36	0,0
39	3Φ18	4,40	2,00	0Φ0	0.0	0,00	11,36	0,0
51	3Φ20	3,40	2,00	0Φ0	0.0	0,00	11,36	1,4

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
16	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο+αγκ.	
51	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ορθη γωνια .	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 25(Δ35 Δ36 Δ37) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(14)	(4.8)	(14)	(2.9)	(14)	(4.3)	(14)
3Φ20	2Φ20	3Φ16	2Φ14	3Φ16	2Φ20	3Φ20

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Κ17	Δ35	Κ29	Δ36	Κ40	Δ37	Κ52
(8.5)	40x130	(0)	40x130	(.1)	40x130	(4.2)
0Φ0	(14)	0Φ0	(14)	0Φ0	(14)	0Φ0
	6Φ18ι		3Φ18ι		6Φ18ι	
	0Φ0ι		3Φ18ι		0Φ0ι	
	10Φ12παραπ.		10Φ12παραπ.		10Φ12παραπ.	
	43Φ10/10[2]		61Φ10/10[2]		43Φ10/10[2]	
Ec=-.5	Ec=-.4	Ec=-.2	σc=0	Ec=-.2	Ec=-.2	Ec=-.3
	Trd1=290.75		Trd1=290.75		Trd1=290.75	
	Asw/sw=0		Asw/sw=0		Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0		Διαμηκ=0		Διαμηκ=0	
Ec=-.4	Ec=-.3	σc=0	Ec=-.1	Ec=-.1	Ec=-.3	Ec=-.3

(Δ35)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	175,6	2156,3	175,6	15,71	15,27
ΜΕΣΗ	175,0	2156,3	175,0	15,27	6,28
ΤΕΛΟΣ	175,2	2156,3	175,2	15,39	22,90

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,78 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

(Δ36)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	174,9	2156,3	174,9	15,39	22,90
ΜΕΣΗ	174,8	2156,3	174,8	15,27	3,08
ΤΕΛΟΣ	174,9	2156,3	174,9	15,39	22,90

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,52 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

(Δ37)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	175,2	2156,3	175,2	15,39	22,90
ΜΕΣΗ	175,1	2156,3	175,1	15,27	6,28
ΤΕΛΟΣ	175,6	2156,3	175,6	15,71	15,27

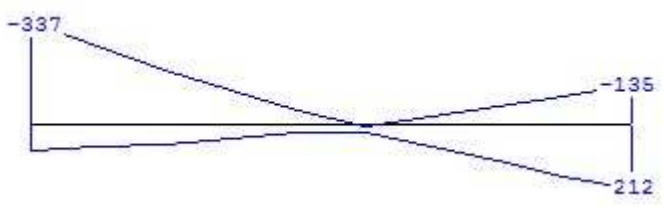
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,59 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
35	2Φ20	8,21	-0,91	6Φ18	8,11	-0,81	0Φ0	0,0	0,00			4,8	15,0
36	2Φ14	12,00	-3,00	3Φ18	12,00	-3,00	3Φ18	0,0	6,01			3,0	15,0
37	2Φ20	8,21	-3,00	6Φ18	8,11	-3,00	0Φ0	0,0	0,00			4,3	15,0

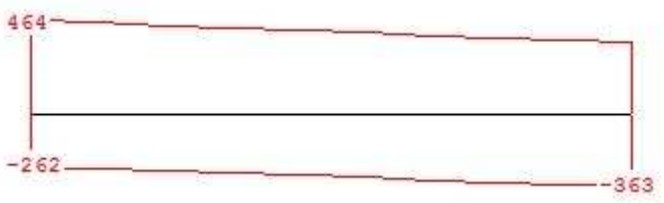
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K
17	3Φ20	3,51	-0,09	0Φ0	0.0	0,00	14,95	8,5
29	3Φ16	5,84	2,60	0Φ0	0.0	0,00	14,95	0,0
40	3Φ16	5,60	2,60	0Φ0	0.0	0,00	14,95	0,2
52	3Φ20	3,51	2,60	0Φ0	0.0	0,00	14,95	4,2

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
17	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο+αγκ.	ευθυγραμμο+αγκ.	
52	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο+αγκ.	ευθυγραμμο+αγκ.	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 26(Δ38) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)



ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(11)	(5.0)	(11)
3Φ16	2Φ20	3Φ16
Κ18	Δ38	Κ30
(1.9)	40x105	(5.7)
0Φ0	(11)	0Φ0
	4Φ20ι	
	0Φ0ι	
	6Φ12παραπ.	
	35Φ10/10[2]	
Ec=-.5	Ec=-.3	Ec=-.3
	Trd1=224.4	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.2	Ec=-.2	Ec=-.4

(Δ38)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	148,0	1725,0	148,0	12,32	12,57
ΜΕΣΗ	148,3	1725,0	148,3	12,57	6,28
ΤΕΛΟΣ	148,0	1725,0	148,0	12,32	12,57

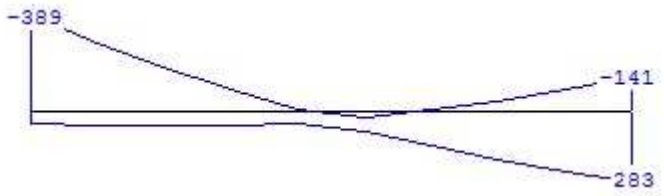
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,97 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

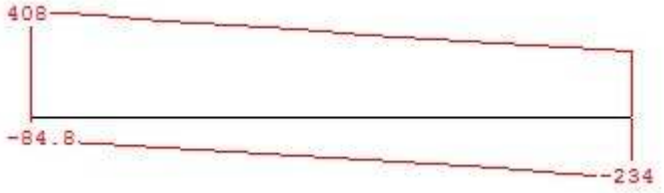
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
38	2Φ20	5,58	-0,91	4Φ20	5,24	-0,91	0Φ0	0,0	0,00			5,0	12,0
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
18	3Φ16	2,82	-0,28	0Φ0	0.0	0,00	11,96	2,0					
30	3Φ16	3,10	2,10	0Φ0	0.0	0,00	11,96	5,8					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
18	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο+αγκ.	ευθυγραμμο+αγκ.	
30	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 27(Δ39) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(12)	(7.9)	(11)
2Φ16	3Φ20	1Φ18
Κ30	Δ39	Κ41
(1.0)	40x105	(10)
0Φ0	(11)	4Φ12
	3Φ16ι	
	3Φ16ι	
	6Φ12παραπ.	
	46Φ10/10[2]	
Ec=-.4	Ec=-.1	Ec=-.3
	Trd1=224.4	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.2	Ec=-.1	Ec=-.3

(Δ39)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	103,7	1725,0	103,7	13,45	6,03
ΜΕΣΗ	102,2	1725,0	102,2	12,06	9,42
ΤΕΛΟΣ	102,1	1725,0	102,1	11,97	10,56

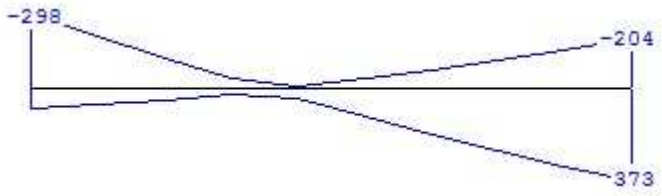
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,92 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

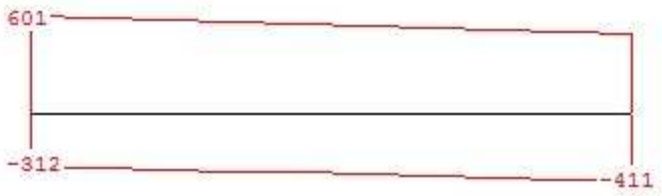
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
39	3Φ20	7,08	-1,25	3Φ16	6,02	-0,72	3Φ16	0,0	4,59			8,0	12,0
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
30	2Φ16	3,10	-0,50	0Φ0	0.0	0,00	12,97	1,0					
41	1Φ18	3,23	2,10	4Φ12	3,13	2,58	11,96	10,5					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω

30	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	
41	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 28(Δ40) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(13)	(9.2)	(11)
1Φ12	4Φ20	0Φ0
Κ41	Δ40	Κ53
(.0)	40x105	(15)
0Φ0	(12)	2Φ14
	4Φ20ι	
	0Φ0ι	
	6Φ12παραπ.	
	32Φ10/10[2]	
Ec=-.1	σc=0	Ec=-.6
	Trd1=224.4	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.5	σc=0	Ec=-.3

(Δ40)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	76,7	1725,0	76,7	13,70	12,57
ΜΕΣΗ	75,4	1725,0	75,4	12,57	12,57
ΤΕΛΟΣ	75,4	1725,0	75,4	12,57	15,65

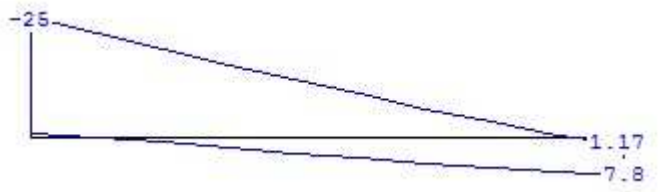
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,83 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

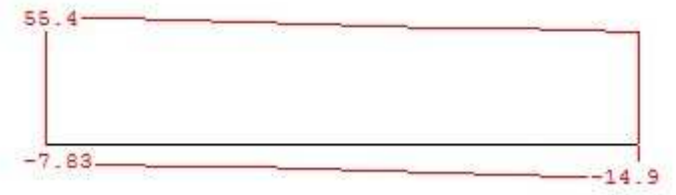
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
40	4Φ20	5,65	-1,25	4Φ20	4,96	-0,91	0Φ0	0,0	0,00			9,2	12,5
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
41	1Φ12	2,85	-0,85	0Φ0	0.0	0,00	13,52	0,0					
53	0Φ0	0.0	0,00	2Φ14	3,30	2,66	11,96	15,3					

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
41	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	
53	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .		ευθυγραμμο .

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 29(Δ42) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(4.1)	(2.8)	(1.6)
1Φ12	2Φ14	0Φ0
K24	Δ42	Σ1009
(.4)	40x40	(1.5)
0Φ0	(1.2)	0Φ0
	2Φ14ι	
	0Φ0ι	
	10Φ10/10[2]	
Ec=-.4	σc=0	Ec=-.2
	Trd1=60.38	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.3	σc=0	σc=0

(Δ42)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	50,1	603,8	50,1	4,21	3,08
ΜΕΣΗ	48,6	603,8	48,6	3,08	3,08
ΤΕΛΟΣ	44,6	603,8	44,6	0,00	0,00

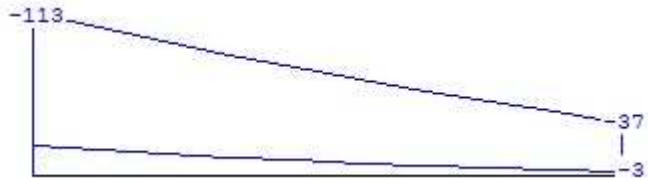
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,14 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

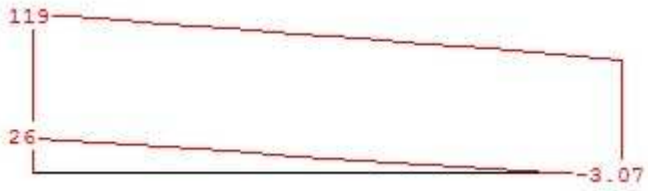
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-Α	As-Κ
42	2Φ14	1,79	-0,88	2Φ14	1,55	-0,63				2,8	1,2		
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-Α	As-Κ					
24	1Φ12	1,66	-0,75	0Φ0	0.0	0,00	4,19	0,5					

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
24	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 30(Δ43) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(13)	(1.8)	(.7)
4Φ20	2Φ12	0Φ0
Κ12	Δ43	Σ1010
(0)	40x115	(.3)
2Φ16	(.2)	0Φ0
	2Φ14ι	
	0Φ0ι	
	8Φ12παραπ.	
	8Φ10/10[2]	
Ec=-.2	Ec=-.2	Ec=-.2
	Trd1=250.87	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
σc=0	Ec=-.1	σc=0

(Δ43)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	169,8	1897,5	169,8	14,83	7,10
ΜΕΣΗ	156,3	1897,5	156,3	3,08	2,26
ΤΕΛΟΣ	152,8	1897,5	152,8	0,00	0,00

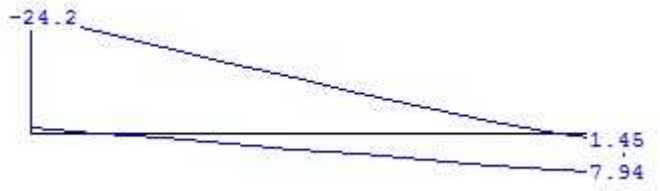
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,00 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

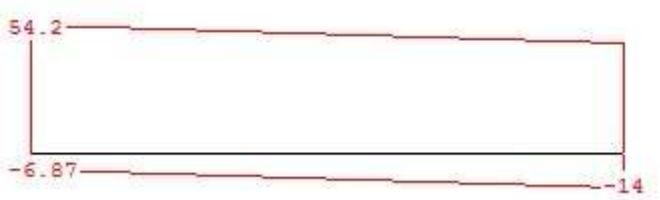
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
43	2Φ12	1,48	-0,75	2Φ14	1,37	-0,63				1,9	0,3		
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					

12	4Φ20	1,98	-0,05	2Φ16	2,03	0,00	13,16	0,0

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
12	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 31(Δ44) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(4.1)	(2.1)	(.6)
1Φ16	2Φ12	0Φ0
K35	Δ44	Σ1012
(1.3)	40x40	(1.8)
0Φ0	(1.7)	0Φ0
	2Φ14ι	
	0Φ0ι	
	10Φ10/10[2]	
Ec=-.2	σc=0	Ec=-.2
	Trd1=60.38	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
σc=0	σc=0	σc=0

(Δ44)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	52,1	603,8	52,1	4,27	3,08
ΜΕΣΗ	50,5	603,8	50,5	3,08	2,26
ΤΕΛΟΣ	46,5	603,8	46,5	0,00	0,00

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,13 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

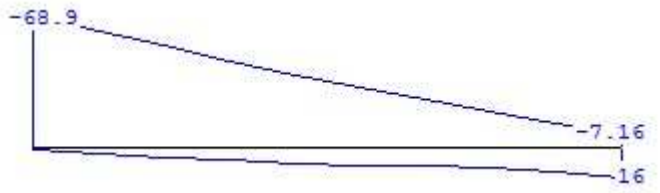
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K

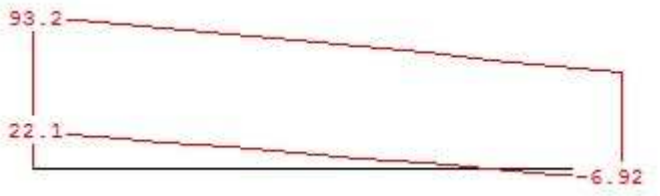
ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

44	2Φ12	1,66	-0,75	2Φ14	1,55	-0,63			2,1	1,7
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K		
35	1Φ16	2,04	-0,50	0Φ0	0.0	0,00	4,19	1,3		

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
35	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 32(Δ45) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(13)	(.2)	(.0)
4Φ20	2Φ12	0Φ0
K47	Δ45	Σ1011
(.0)	40x115	(.2)
2Φ16	(.3)	0Φ0
	2Φ14ι	
	0Φ0ι	
	8Φ12παραπ.	
	8Φ10/10[2]	
Ec=-.6	Ec=-.4	Ec=-.4
	Trd1=250.87	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.4	Ec=-.4	Ec=-.6

(Δ45)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	205,8	1897,5	205,8	14,83	7,10
ΜΕΣΗ	192,3	1897,5	192,3	3,08	2,26
ΤΕΛΟΣ	188,7	1897,5	188,7	0,00	0,00

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,00 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

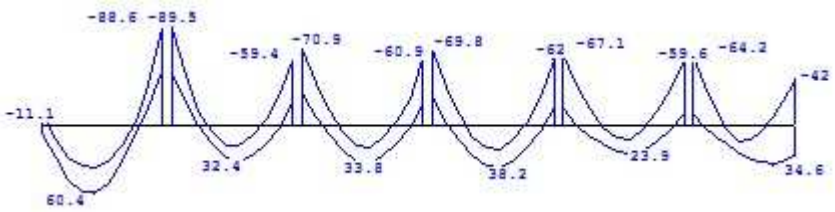
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-Α	As-Κ
45	2Φ12	1,49	-0,75	2Φ14	1,37	-0,63				0,3	0,3		
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-Α	As-Κ					
47	4Φ20	1,99	-0,05	2Φ16	2,04	0,00	13,16	0,1					

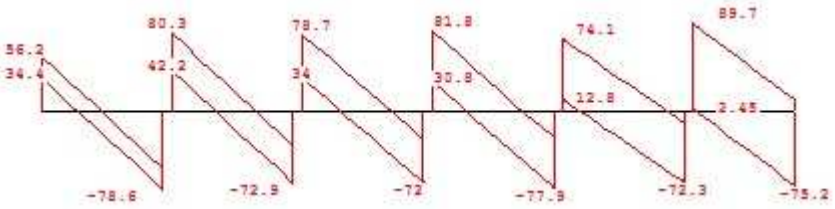
Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
47	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	

Οπλισμοί Δοκών στάθμης 3

ΣΤΑΘΜΗ 3

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 1(Δ1 Δ2 Δ3 Δ4 Δ5 Δ6) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(6.5)	(1.7)	(12)	(7.4)	(12)	(7.7)	(13)	(6.6)	(12)	(3.8)	(6.5)	(.9)	(6.5)
4Φ12	2Φ12	2Φ18	3Φ20	0Φ0	3Φ20	0Φ0	3Φ20	2Φ12	2Φ16	1Φ14	2Φ12	4Φ12
Κ1	Δ1	Κ2	Δ2	Κ3	Δ3	Κ4	Δ4	Κ5	Δ5	Κ6	Δ6	Κ7
(4.9)	40x60	(2.2)	40x60	(7.0)	40x60	(9.0)	40x60	(9.8)	40x60	(3.5)	40x60	(1.8)
1Φ12	(6.5)	0Φ0	(10)	0Φ0	(11)	0Φ0	(12)	0Φ0	(6.5)	0Φ0	(6.5)	0Φ0
	3Φ14ι		3Φ16ι		2Φ20ι		2Φ20ι		2Φ16ι		2Φ16ι	
	2Φ14ι		3Φ14ι		2Φ18ι		2Φ20ι		2Φ14ι		2Φ14ι	
	2Φ12παρα π.		2Φ12παρα π.		2Φ12παρα π.		2Φ12παρα π.		2Φ12παρα π.		2Φ12παρα π.	
	51Φ10/10[2]		51Φ10/10[2]		51Φ10/10[2]		51Φ10/10[2]		50Φ10/10[2]		43Φ10/10[2]	
σc=0	σc=0	Ec=-.6	σc=0	σc=0	σc=0	σc=0	σc=0	Ec=0	σc=0	Ec=-.6	σc=0	Ec=-.3
	Trd1=108.19		Trd1=108.19		Trd1=108.19		Trd1=108.19		Trd1=108.19		Trd1=108.19	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

	Asw/sw=0		Asw/sw=0		Asw/sw=0		Asw/sw=0		Asw/sw=0		Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0		Διαμηκ=0		Διαμηκ=0		Διαμηκ=0		Διαμηκ=0		Διαμηκ=0	
Ec=-.1	Ec=-.1	σc=0	σc=0	σc=0	σc=0	σc=0	σc=0	σc=0	σc=0	σc=0	Ec=-.2	Ec=-.1

(Δ1)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	69,4	948,8	69,4	6,79	5,75
ΜΕΣΗ	70,4	948,8	70,4	7,70	2,26
ΤΕΛΟΣ	80,9	948,8	80,9	16,78	10,65

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,61 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

(Δ2)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	38,8	948,8	38,8	16,78	10,65
ΜΕΣΗ	31,7	948,8	31,7	10,65	9,42
ΤΕΛΟΣ	41,2	948,8	41,2	18,85	12,32

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,48 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

(Δ3)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	34,9	948,8	34,9	18,85	12,32
ΜΕΣΗ	26,3	948,8	26,3	11,37	9,42
ΤΕΛΟΣ	34,9	948,8	34,9	18,85	12,57

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,38 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

(Δ4)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	23,6	948,8	23,6	18,85	12,57
ΜΕΣΗ	16,4	948,8	16,4	12,57	9,42
ΤΕΛΟΣ	20,0	948,8	20,0	15,71	10,30

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,34 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

(Δ5)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	63,3	948,8	63,3	15,71	10,30
ΜΕΣΗ	53,4	948,8	53,4	7,10	4,02
ΤΕΛΟΣ	54,2	948,8	54,2	7,82	8,04

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,15 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

(Δ6)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	73,5	948,8	73,5	7,82	8,04
ΜΕΣΗ	72,7	948,8	72,7	7,10	2,26
ΤΕΛΟΣ	72,3	948,8	72,3	6,79	4,02

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,16 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

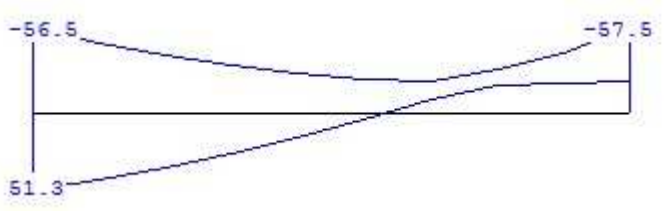
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
1	2Φ12	7,35	-0,75	3Φ14	7,30	-0,70	2Φ14	0,0	5,01			1,8	6,6
2	3Φ20	8,20	-1,60	3Φ16	8,20	-1,60	3Φ14	0,0	5,01			7,5	10,2
3	3Φ20	8,20	-1,60	2Φ20	8,20	-1,60	2Φ18	0,0	5,01			7,8	11,2
4	3Φ20	8,20	-1,60	2Φ20	8,20	-1,60	2Φ20	0,0	5,01			6,7	12,5
5	2Φ16	8,20	-1,60	2Φ16	8,20	-1,60	2Φ14	0,0	5,01			3,8	6,6
6	2Φ12	6,60	-1,60	2Φ16	6,52	-1,60	2Φ14	0,0	4,21			0,9	6,6

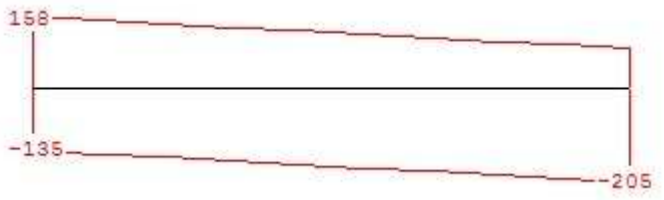
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K
1	4Φ12	1,95	0,45	1Φ12	2,24	0,40	6,58	4,9
2	2Φ18	3,58	1,98	0Φ0	0.0	0,00	12,07	2,2
5	2Φ12	2,94	1,20	0Φ0	0.0	0,00	12,44	9,8
6	1Φ14	3,12	1,32	0Φ0	0.0	0,00	6,58	3,5
7	4Φ12	2,00	1,20	0Φ0	0.0	0,00	6,58	1,8

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
1	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .
7	καμπυλο .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 2(Δ7) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(4.9)	(1.2)	(4.9)
0Φ0	3Φ16	0Φ0
Κ8	Δ7	Κ9
(.9)	30x60	(0)
0Φ0	(4.9)	0Φ0
	3Φ16ι	
	0Φ0ι	
	2Φ12παραπ.	
	17Φ10/10[2]	
Ec=-.5	Ec=-.4	Ec=-.5
	Trd1=67.08	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-1.2	Ec=-.8	σc=0

(Δ7)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	72,5	711,6	72,5	6,03	6,03
ΜΕΣΗ	72,5	711,6	72,5	6,03	6,03
ΤΕΛΟΣ	72,5	711,6	72,5	6,03	6,03

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,85 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

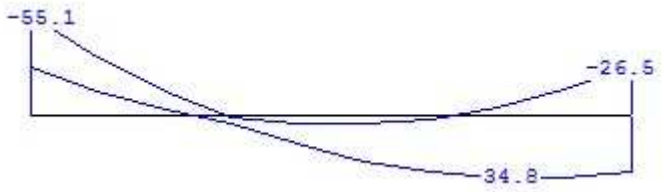
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
7	3Φ16	3,60	-1,00	3Φ16	3,05	-0,72	0Φ0	0,0	0,00			1,3	4,9
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					

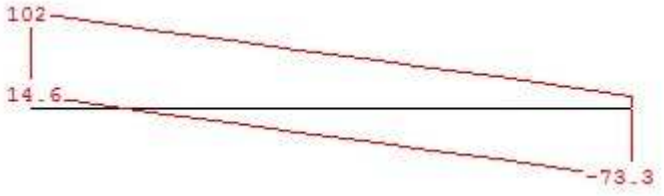
Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος	Οπλισμος Στηριξης

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
8	καμπυλο .	ορθη γωνια .		
9	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .		

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 3(Δ8) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(4.9)	(.4)	(4.9)
2Φ14	2Φ12	2Φ14
Κ9	Δ8	Κ10
(0)	30x60	(1.2)
0Φ0	(4.9)	0Φ0
	2Φ16ι	
	1Φ16ι	
	2Φ12παραπ.	
	31Φ10/10[2]	
Ec=-.9	Ec=-.8	Ec=-.9
	Trd1=67.08	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
σc=0	Ec=-.3	Ec=-.3

(Δ8)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	68,3	711,6	68,3	5,34	4,02
ΜΕΣΗ	69,1	711,6	69,1	6,03	2,26
ΤΕΛΟΣ	68,3	711,6	68,3	5,34	4,02

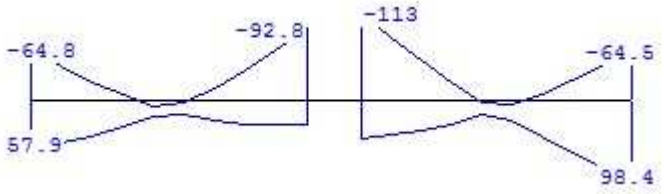
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,20 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

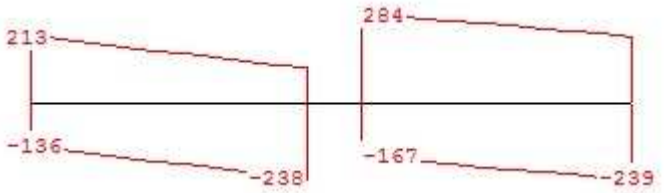
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
8	2Φ12	4,55	-0,75	2Φ16	4,45	-0,72	1Φ16	0,0	3,01			0,5	4,9
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
9	2Φ14	2,08	0,58	0Φ0	0.0	0,00	4,93	0,0					
10	2Φ14	2,08	1,20	0Φ0	0.0	0,00	4,93	1,2					

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
9	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	
10	καμπυλο .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 4(Δ9 Δ10) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(4.9)	(.2)	(4.9)	(1.5)	(4.9)
0Φ0	3Φ16	0Φ0	3Φ16	0Φ0
Κ10	Δ9	Κ11	Δ10	Κ12
(.2)	30x60	(.3)	30x60	(3.7)
0Φ0	(4.9)	0Φ0	(4.9)	0Φ0
	3Φ16ι		3Φ16ι	
	0Φ0ι		0Φ0ι	
	2Φ12παραπ.		2Φ12παραπ.	
	23Φ10/10[2]		23Φ10/10[2]	
Ec=-.7	Ec=-.8	Ec=-.9	Ec=-.5	Ec=-1.2
	Trd1=67.08		Trd1=67.08	
	Asw/sw=0		Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0		Διαμηκ=0	
Ec=-1.8	Ec=-2.5	Ec=-2.8	Ec=-1.2	Ec=-1.5

(Δ9)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	87,0	711,6	87,0	6,03	6,03
ΜΕΣΗ	87,0	711,6	87,0	6,03	6,03
ΤΕΛΟΣ	94,0	711,6	94,0	12,06	12,06

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,64 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

(Δ10)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	84,3	711,6	84,3	12,06	12,06
ΜΕΣΗ	77,3	711,6	77,3	6,03	6,03
ΤΕΛΟΣ	77,3	711,6	77,3	6,03	6,03

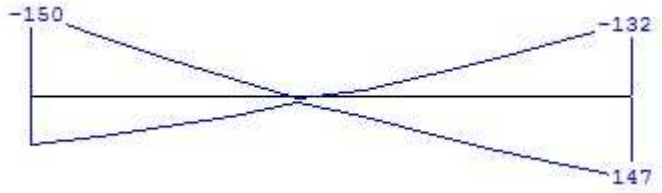
ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

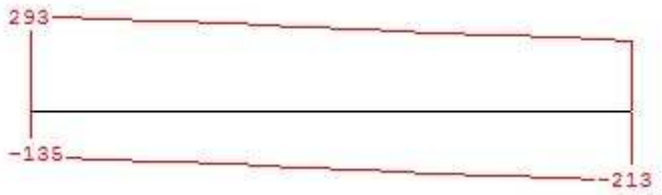
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,89 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
9	3Φ16	4,95	-1,00	3Φ16	4,67	-0,72	0Φ0	0,0	0,00			0,2	4,9
10	3Φ16	4,90	-1,65	3Φ16	4,62	-1,65	0Φ0	0,0	0,00			1,5	4,9
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
10	καμπυλο .	ορθη γωνια .		
12	καμπυλο .	ορθη γωνια .		

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 5(Δ11) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(9.4)	(5.9)	(4.9)
1Φ20	2Φ20	0Φ0
Κ17	Δ11	Κ18
(.3)	30x60	(9.4)
0Φ0	(7.1)	1Φ16
	3Φ18ι	
	0Φ0ι	
	2Φ12παραπ.	
	23Φ10/10[2]	
Ec=-.6	Ec=-.1	Ec=-1
	Trd1=67.08	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-2.1	Ec=-.7	Ec=-2.8

(Δ11)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

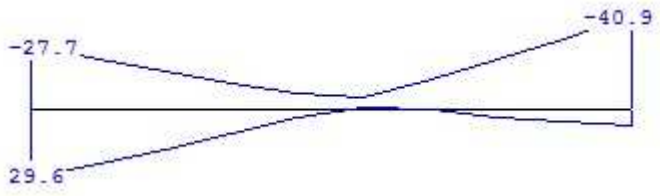
ΑΡΧΗ	36,4	711,6	36,4	9,42	7,63
ΜΕΣΗ	34,4	711,6	34,4	7,63	6,28
ΤΕΛΟΣ	32,8	711,6	32,8	6,28	9,64

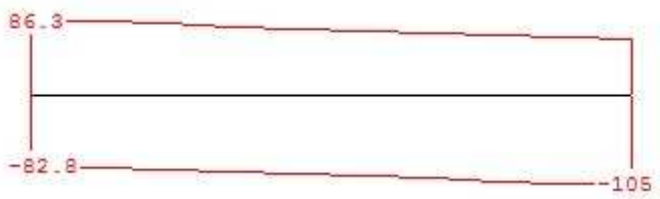
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,98 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
11	2Φ20	4,80	-1,25	3Φ18	3,93	-0,81	0Φ0	0,0	0,00			5,9	7,2
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
17	1Φ20	2,45	0,75	0Φ0	0.0	0,00	9,41	0,4					
18	0Φ0	0.0	0,00	1Φ16	2,74	1,84	4,93	9,4					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
17	καμπυλο .	καμπυλο .	καμπυλο .	
18	καμπυλο .	καμπυλο .		ορθη γωνια .

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 6(Δ12) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(4.0)	(.9)	(4.0)
0Φ0	3Φ14	0Φ0
Κ90	Δ12	Σ1001
(.1)	30x50	(.2)
0Φ0	(4.0)	0Φ0
	2Φ14ι	
	1Φ14ι	
	21Φ10/10[2]	
Ec=-.8	Ec=-1	Ec=-1
	Trd1=53.67	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.7	Ec=-.5	Ec=-2.8

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

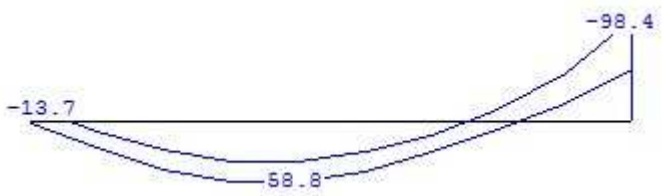
(Δ12)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	63,0	582,2	63,0	4,62	3,08
ΜΕΣΗ	63,0	582,2	63,0	4,62	4,62
ΤΕΛΟΣ	63,0	582,2	63,0	4,62	3,08

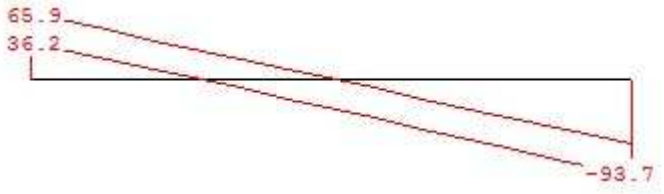
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,96 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
12	3Φ14	3,49	-0,61	2Φ14	3,27	-0,63	1Φ14	0,0	2,01			0,9	4,0
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
90	καμπυλο .	καμπυλο+αγκιστ.		
1001	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .		

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 7(Δ13) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(4.9)	(3.1)	(8.4)
1Φ12	2Φ16	4Φ12
Κ1	Δ13	Κ8
(5.7)	30x60	(2.4)
1Φ16	(6.5)	1Φ12
	2Φ16ι	
	2Φ14ι	
	2Φ12παραπ.	
	46Φ10/10[2]	
σc=0	σc=0	Ec=-.8
	Trd1=67.08	
	Asw/sw=0	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

	Διαμηκ=0	
σc=0	Ec=-.1	Ec=-2.8

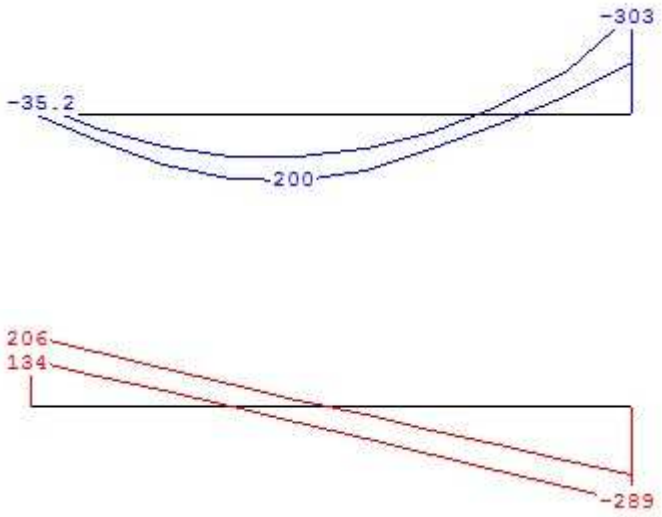
(Δ13)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	40,2	711,6	40,2	5,15	6,03
ΜΕΣΗ	42,5	711,6	42,5	7,10	4,02
ΤΕΛΟΣ	44,1	711,6	44,1	8,55	5,15

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,55 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
13	2Φ16	6,32	-1,00	2Φ16	6,12	-0,80	2Φ14	0,0	4,61			3,1	6,5
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
1	1Φ12	2,00	0,40	1Φ16	2,45	0,40	4,93	5,7					
8	4Φ12	2,12	1,37	1Φ12	2,23	1,68	8,49	2,4					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
1	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .
8	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο+αγκ.	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 8(Δ14) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)



ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(6.5)	(4.1)	(16)
1Φ16	3Φ14	4Φ20
Κ2	Δ14	Κ10
(7.9)	40x60	(.7)
1Φ16	(10)	2Φ12
	3Φ16ι	
	3Φ14ι	
	2Φ12παραπ.	
	46Φ10/10[2]	
Ec=-.5	Ec=-.4	Ec=-2

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

	Trd1=108.19	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.4	Ec=-.4	Ec=-2.8

(Δ14)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	90,0	948,8	90,0	6,63	8,04
ΜΕΣΗ	94,7	948,8	94,7	10,65	4,62
ΤΕΛΟΣ	102,2	948,8	102,2	17,18	8,29

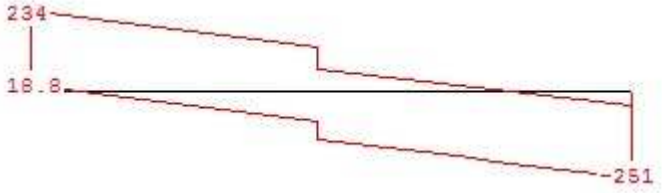
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,65 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
14	3Φ14	6,35	-0,88	3Φ16	6,05	-0,72	3Φ14	0,0	4,61			4,1	10,5
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
2	1Φ16	1,90	0,30	1Φ16	2,57	0,32	6,58	7,9					
10	4Φ20	2,71	1,71	2Φ12	2,23	1,68	16,56	0,7					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
2	καμπυλο .	ορθη γωνια .	καμπυλο+αγκιστ.	καμπυλο .
10	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 9(Δ15) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(8.9)	(1.3)	(8.9)
5Φ14	2Φ12	3Φ18
Κ3	Δ15	Κ12
(2.7)	40x80	(2.6)
0Φ0	(29)	0Φ0
	6Φ18ι	
	6Φ18ι	
	4Φ12παραπ.	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

	46Φ10/10[2]	
Ec=-.4	Ec=-.2	Ec=-.8
	Trd1=159.01	
	Asw/sw=1.26	
	Διαμηκ=1.5	
Ec=-.5	Ec=-1.2	Ec=-2.8

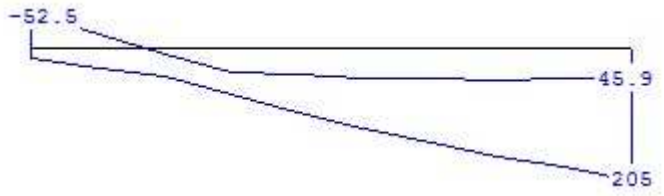
(Δ15)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	123,9	1293,8	123,9	9,96	15,27
ΜΕΣΗ	147,1	1293,8	147,1	30,54	2,26
ΤΕΛΟΣ	123,8	1293,8	123,8	9,90	15,27

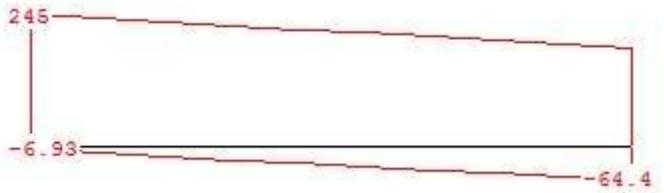
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,08 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
15	2Φ12	6,15	-0,80	6Φ18	6,23	-0,81	6Φ18	0,0	4,61			1,3	29,3
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
3	5Φ14	2,48	0,48	0Φ0	0.0	0,00	8,97	2,8					
12	3Φ18	2,99	1,86	0Φ0	0.0	0,00	8,97	2,7					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
3	καμπυλο .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	
12	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 10(Δ17) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(8.9)	(.0)	(0)
5Φ14	2Φ12	0Φ0
Κ4	Δ17	Σ1005
(.3)	40x80	(4.9)
1Φ14	(3.5)	0Φ0
	2Φ14ι	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

	0Φ0ι	
	4Φ12παραπ.	
	23Φ10/10[2]	
Ec=-.5	σc=0	Ec=-.8
	Trd1=159.01	
	Asw/sw=1.29	
	Διαμηκ=1.5	
Ec=-.3	Ec=-.6	Ec=-2.8

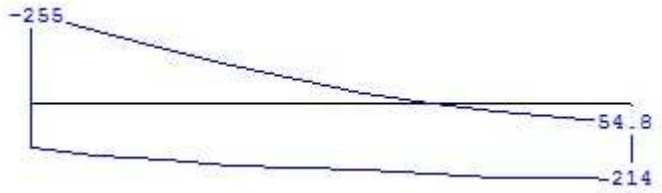
(Δ17)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	128,8	1293,8	128,8	9,96	4,62
ΜΕΣΗ	121,0	1293,8	121,0	3,08	2,26
ΤΕΛΟΣ	117,6	1293,8	117,6	0,00	0,00

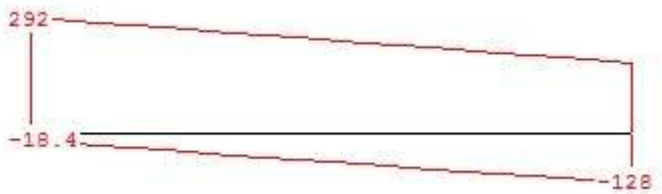
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,03 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
17	2Φ12	3,00	-0,80	2Φ14	2,83	-0,63				0,1	3,6		
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
4	5Φ14	3,08	0,48	1Φ14	2,60	0,00	8,97	0,3					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
4	καμπυλο .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 11(Δ18) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(12)	(1.6)	(0)
4Φ20	2Φ12	0Φ0
Κ14	Δ18	Σ1005
(1.5)	40x113	(2.3)

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

3Φ12	(2.2)	0Φ0
	2Φ14ι	
	0Φ0ι	
	8Φ12παραπ.	
	25Φ10/10[2]	
Ec=-.6	Ec=-.5	Ec=-.8
	Trd1=245.56	
	Asw/sw=1.17	
	Διαμηκ=1.8	
Ec=-.5	Ec=-.6	Ec=-2.8

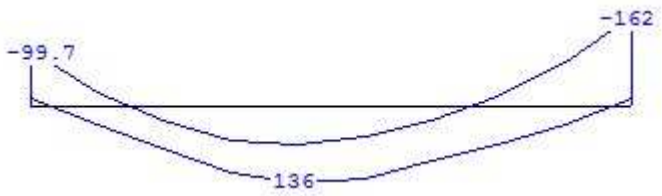
(Δ18)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	189,6	1863,0	189,6	14,83	6,47
ΜΕΣΗ	176,2	1863,0	176,2	3,08	2,26
ΤΕΛΟΣ	172,6	1863,0	172,6	0,00	0,00

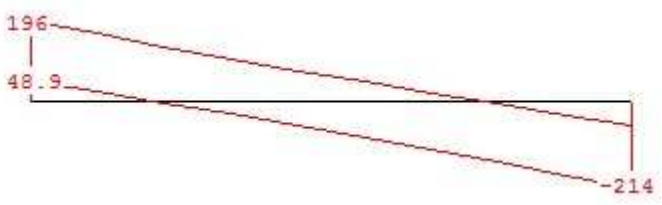
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,06 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
18	2Φ12	3,20	-0,75	2Φ14	3,08	-0,63				1,7	2,2		
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
14	4Φ20	3,17	-0,09	3Φ12	3,45	0,00	12,92	1,5					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
14	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο+αγκ.	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 12(Δ19) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(6.5)	(1.4)	(6.5)
3Φ14	2Φ12	3Φ14

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Κ5	Δ19	Κ16
(1.6)	40x60	(2.1)
0Φ0	(6.5)	0Φ0
	2Φ16ι	
	2Φ14ι	
	2Φ12παραπ.	
	48Φ10/10[2]	
Ec=-1.4	Ec=-1	Ec=-1.3
	Trd1=108.19	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.3	Ec=-.4	Ec=-2.8

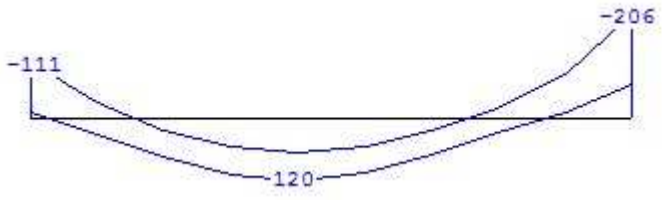
(Δ19)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	96,8	948,8	96,8	6,88	4,02
ΜΕΣΗ	97,1	948,8	97,1	7,10	2,26
ΤΕΛΟΣ	96,8	948,8	96,8	6,88	4,02

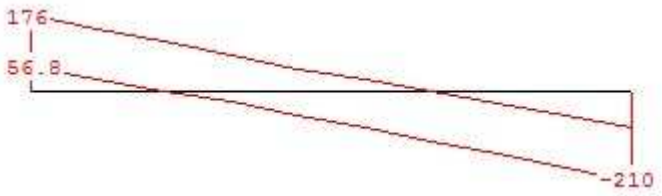
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,25 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
19	2Φ12	6,25	-0,80	2Φ16	6,15	-0,72	2Φ14	0,0	4,71			1,4	6,6
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
5	3Φ14	2,08	0,48	0Φ0	0.0	0,00	6,58	1,7					
16	3Φ14	2,45	1,57	0Φ0	0.0	0,00	6,58	2,2					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
5	καμπυλο .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	
16	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 13(Δ20) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(7.7)	(3.3)	(13)
2Φ16	2Φ16	3Φ20
Κ6	Δ20	Κ18
(6.3)	40x40	(4.8)
1Φ12	(10)	1Φ12
	3Φ16ι	
	3Φ14ι	
	47Φ10/10[2]	
Ec=0	Ec=-.9	Ec=-1.2
	Trd1=108.19	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.1	Ec=-.3	Ec=-2.8

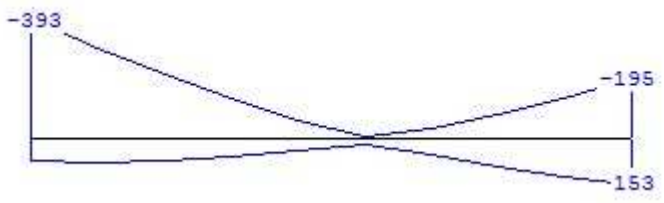
(Δ20)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	42,2	948,8	42,2	8,04	7,16
ΜΕΣΗ	45,2	948,8	45,2	10,65	4,02
ΤΕΛΟΣ	48,4	948,8	48,4	13,45	7,16

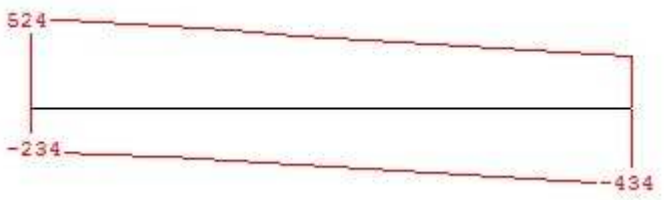
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,32 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
20	2Φ16	6,42	-1,00	3Φ16	6,15	-0,72	3Φ14	0,0	4,71			3,3	10,2
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
6	2Φ16	2,11	0,30	1Φ12	2,48	0,40	7,72	6,4					
18	3Φ20	2,86	1,96	1Φ12	2,23	1,68	13,31	4,8					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
6	καμπυλο .	ορθη γωνια .	καμπυλο+αγκιστ.	ορθη γωνια .
18	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο+αγκ.	ευθυγραμμο+αγκ.	ευθυγραμμο .

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 14(Δ21) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(15)	(11)	(11)
2Φ14	4Φ20	0Φ0
K18	Δ21	K30
(2.6)	40x105	(9.7)
0Φ0	(11)	0Φ0
	6Φ16ι	
	0Φ0ι	
	6Φ12παραπ.	
	35Φ10/10[2]	
Ec=-.4	σc=0	Ec=-.8
	Trd1=224.4	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.2	σc=0	Ec=-2.8

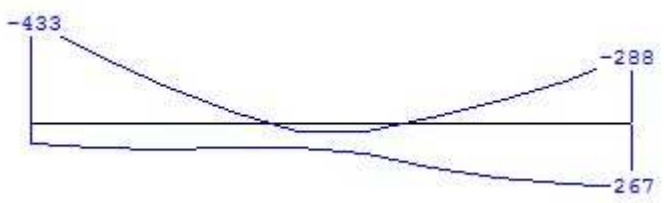
(Δ21)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	82,8	1725,0	82,8	15,65	12,06
ΜΕΣΗ	78,7	1725,0	78,7	12,06	12,57
ΤΕΛΟΣ	79,2	1725,0	79,2	12,57	12,06

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,70 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

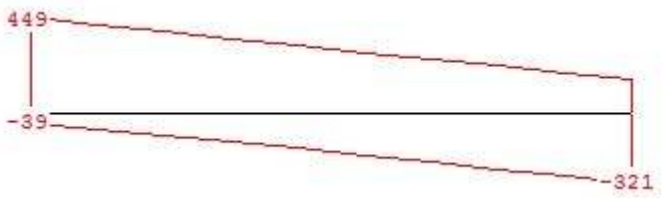
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
21	4Φ20	5,58	-0,91	6Φ16	4,87	-0,72	0Φ0	0,0	0,00			11,0	12,0
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
18	2Φ14	2,98	-0,12	0Φ0	0.0	0,00	15,44	2,7					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
18	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο+αγκ.	ευθυγραμμο .	
30	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .		

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 15(Δ22) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)



ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(13)	(6.5)	(11)
2Φ16	3Φ20	1Φ18
Κ30	Δ22	Κ41
(2.4)	40x105	(9.2)
0Φ0	(11)	3Φ12
	3Φ16ι	
	3Φ16ι	
	6Φ12παραπ.	
	46Φ10/10[2]	
Ec=-.5	Ec=-.2	Ec=-.8
	Trd1=224.4	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.3	Ec=-.3	Ec=-2.8

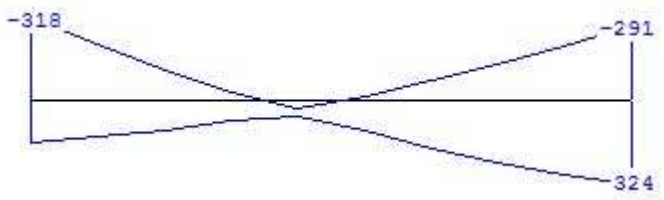
(Δ22)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	119,6	1725,0	119,6	13,45	6,03
ΜΕΣΗ	118,1	1725,0	118,1	12,06	9,42
ΤΕΛΟΣ	117,9	1725,0	117,9	11,97	9,42

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,51 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

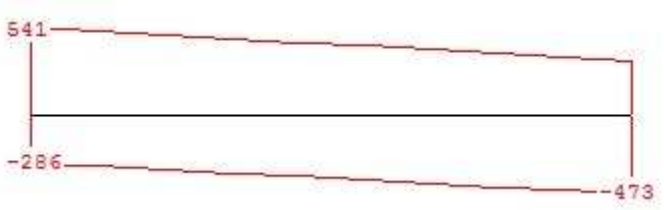
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
22	3Φ20	7,08	-1,25	3Φ16	6,02	-0,72	3Φ16	0,0	4,59			6,6	12,0
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
30	2Φ16	3,10	-0,50	0Φ0	0.0	0,00	13,15	2,5					
41	1Φ18	3,23	2,10	3Φ12	2,98	2,44	11,96	9,2					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
30	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	
41	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 16(Δ23) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)



ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(11)	(2.7)	(11)
3Φ20	2Φ14	3Φ20
Κ41	Δ23	Κ90
(3.2)	40x105	(10)
0Φ0	(11)	0Φ0
	6Φ16ι	
	0Φ0ι	
	6Φ12παραπ.	
	32Φ10/10[2]	
Ec=-.5	Ec=-.4	Ec=-.8
	Trd1=224.4	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.4	Ec=-.4	Ec=-2.8

(Δ23)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	127,3	1725,0	127,3	12,50	12,06
ΜΕΣΗ	126,8	1725,0	126,8	12,06	3,08
ΤΕΛΟΣ	127,3	1725,0	127,3	12,50	12,06

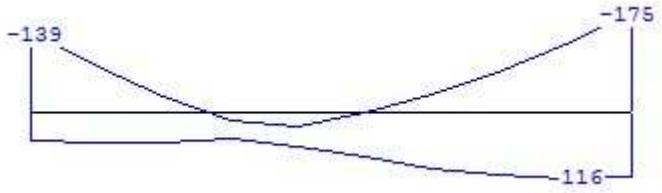
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,71 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

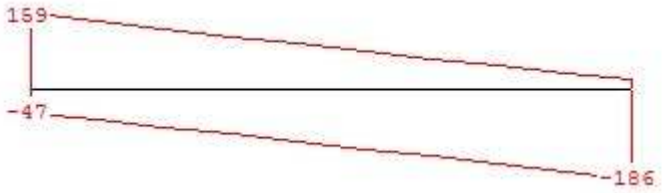
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
23	2Φ14	4,90	-0,88	6Φ16	4,60	-0,72	0Φ0	0,0	0,00			2,7	12,0
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
41	3Φ20	3,74	-0,35	0Φ0	0.0	0,00	11,96	3,2					
90	3Φ20	3,89	2,64	0Φ0	0.0	0,00	11,96	10,1					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
41	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	
90	καμπυλο .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 17(Δ24) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(6.2)	(5.3)	(8.9)
0Φ0	2Φ20	2Φ14
Κ7	Δ24	Κ19
(4.8)	30x75	(3.9)
1Φ12	(6.2)	0Φ0
	2Φ16ι	
	2Φ14ι	
	4Φ12παραπ.	
	46Φ10/10[2]	
Ec=0	σc=0	Ec=-.8
	Trd1=89.11	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
σc=0	Ec=-.2	Ec=-2.8

(Δ24)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	38,4	905,6	38,4	6,28	5,15
ΜΕΣΗ	39,3	905,6	39,3	7,10	6,28
ΤΕΛΟΣ	41,8	905,6	41,8	9,36	4,02

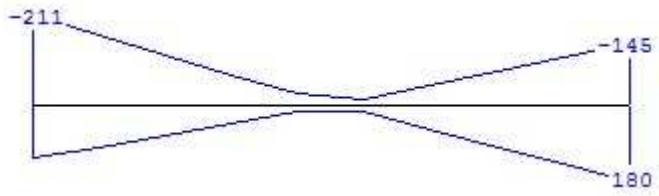
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,30 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

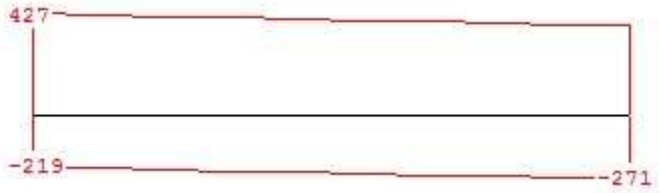
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
24	2Φ20	6,63	-0,88	2Φ16	6,12	-0,90	2Φ14	0,0	4,51			5,4	6,3
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
7	0Φ0	0.0	0,00	1Φ12	2,88	0,40	6,28	4,8					
19	2Φ14	2,38	1,50	0Φ0	0.0	0,00	8,93	3,9					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
7	ορθη γωνια .	καμπυλο+αγκιστ.		ορθη γωνια .

19	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 18(Δ25) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(10)	(6.4)	(6.3)
1Φ14	3Φ20	0Φ0
K19	Δ25	K31
(5.1)	30x60	(9.1)
0Φ0	(5.6)	1Φ20
	3Φ16ι	
	0Φ0ι	
	2Φ12παραπ.	
	16Φ12/10[2]	
Ec=-2.3	Ec=-1.3	Ec=-1.9
	Trd1=67.08	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.7	Ec=-.5	Ec=-2.8

(Δ25)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	58,2	711,6	58,2	10,96	6,03
ΜΕΣΗ	52,5	711,6	52,5	6,03	9,42
ΤΕΛΟΣ	56,4	711,6	56,4	9,42	9,17

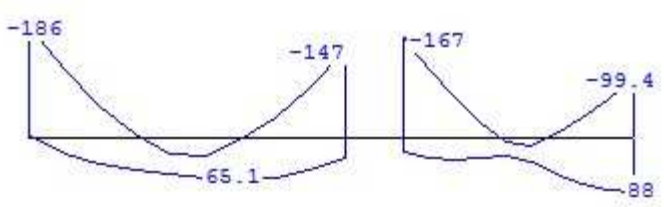
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,72 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

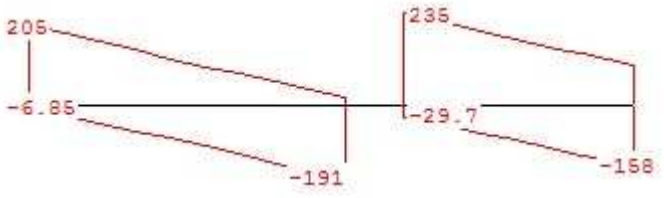
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
25	3Φ20	4,05	-1,25	3Φ16	3,00	-0,72	0Φ0	0,0	0,00			6,5	5,6
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
19	1Φ14	2,08	-1,12	0Φ0	0.0	0,00	10,91	5,2					
31	0Φ0	0.0	0,00	1Φ20	2,91	2,01	6,34	9,1					

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
19	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	
31	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .		ευθυγραμμο .

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 19(Δ26 Δ27) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(10)	(4.5)	(9.9)	(5.5)	(4.9)
3Φ14	2Φ20	1Φ12	2Φ20	0Φ0
Κ31	Δ26	Κ42	Δ27	Κ54
(.4)	30x60	(4.9)	30x60	(6.4)
1Φ14	(6.3)	0Φ0	(5.9)	1Φ18
	2Φ16ι		2Φ16ι	
	2Φ14ι		1Φ16ι	
	2Φ12παραπ.		2Φ12παραπ.	
	52Φ10/10[2]		38Φ10/10[2]	
Ec=-1.8	Ec=-.3	Ec=-1.5	Ec=-.4	Ec=-1.9
	Trd1=67.08		Trd1=67.08	
	Asw/sw=0		Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0		Διαμηκ=0	
Ec=-.5	Ec=-.4	Ec=-.6	Ec=-.2	Ec=-.3

(Δ26)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	48,2	711,6	48,2	10,90	5,56
ΜΕΣΗ	43,8	711,6	43,8	7,10	6,28
ΤΕΛΟΣ	51,4	711,6	51,4	13,70	8,04

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,11 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

(Δ27)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	45,0	711,6	45,0	13,70	8,04
ΜΕΣΗ	36,2	711,6	36,2	6,03	6,28
ΤΕΛΟΣ	36,4	711,6	36,4	6,28	6,57

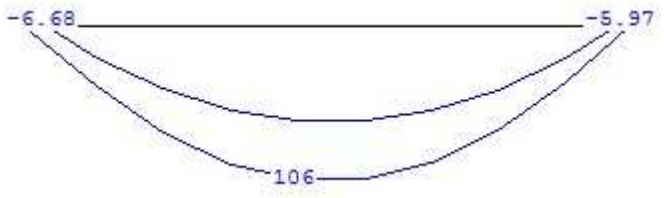
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,66 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

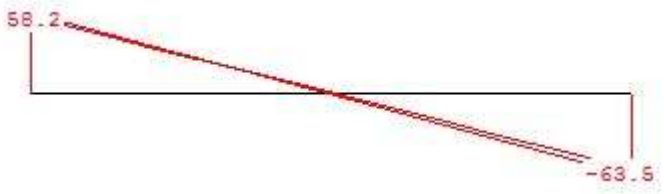
ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
26	2Φ20	8,50	-1,25	2Φ16	7,97	-0,72	2Φ14	0,0	5,11			4,5	6,4
27	2Φ20	6,73	-2,15	2Φ16	6,57	-2,15	1Φ16	0,0	3,71			5,6	5,9
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
31	3Φ14	2,35	-0,62	1Φ14	2,40	-0,87	10,43	0,4					
42	1Φ12	3,35	1,20	0Φ0	0.0	0,00	10,00	5,0					
54	0Φ0	0.0	0,00	1Φ18	3,07	1,92	4,93	6,5					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
31	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .
54	ευθυγραμμο .	καμπυλο+αγκιστ.		ορθη γωνια .

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 20(Δ28) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(4.9)	(.6)	(4.9)
2Φ14	2Φ12	2Φ14
Σ1004	Δ28	Σ1005
(6.3)	30x60	(6.2)
1Φ16	(8.0)	1Φ16
	3Φ14ι	
	3Φ14ι	
	2Φ12παραπ.	
	51Φ10/10[2]	
σc=0	σc=0	Ec=-1.5
	Trd1=67.08	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.2	Ec=-.4	Ec=-.6

(Δ28)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	47,0	711,6	47,0	5,34	6,63

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

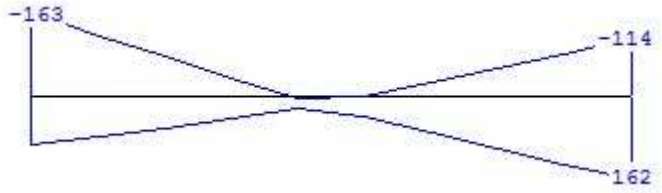
ΜΕΣΗ	51,5	711,6	51,5	9,24	2,26
ΤΕΛΟΣ	47,0	711,6	47,0	5,34	6,63

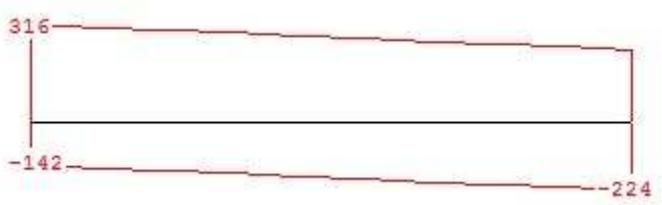
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,92 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
28	2Φ12	6,50	-0,75	3Φ14	6,27	-0,63	3Φ14	0,0	5,01			0,6	8,1
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
2Φ14		2,08	0,64	1Φ16	2,38	0,48	4,93	6,3					
2Φ14		2,08	1,20	1Φ16	2,38	1,65	4,93	6,2					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
1004	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .
1005	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 21(Δ29) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(9.3)	(5.5)	(4.9)
1Φ20	2Φ20	0Φ0
Κ15	Δ29	Κ16
(.2)	30x60	(9.4)
0Φ0	(6.9)	0Φ0
	3Φ20ι	
	0Φ0ι	
	2Φ12παραπ.	
	22Φ10/10[2]	
Ec=-.7	Ec=-.3	Ec=-1.5
	Trd1=67.08	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-3.1	Ec=-1	Ec=-1.5

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

(Δ29)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	44,3	711,6	44,3	9,42	9,42
ΜΕΣΗ	44,3	711,6	44,3	9,42	6,28
ΤΕΛΟΣ	40,6	711,6	40,6	6,28	9,42

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,96 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

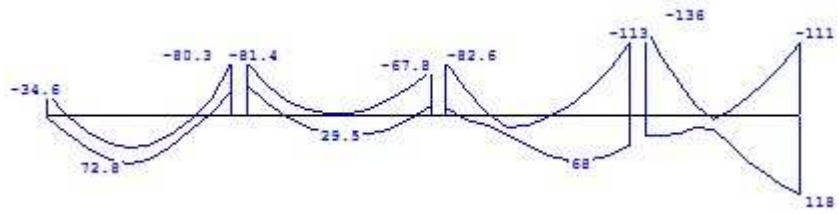
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
29	2Φ20	4,65	-1,25	3Φ20	3,96	-0,91	0Φ0	0,0	0,00			5,6	6,9
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
15	1Φ20	2,45	0,75	0Φ0	0.0	0,00	9,38	0,2					

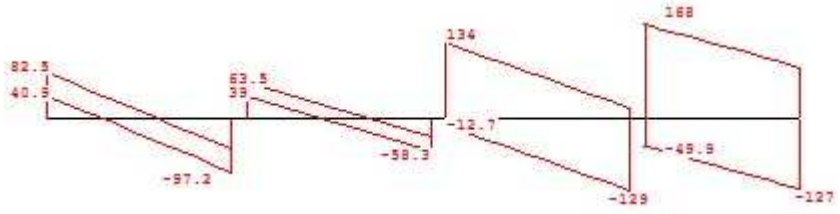
Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
15	καμπυλο .	καμπυλο .	καμπυλο .	
16	καμπυλο .	καμπυλο .		ορθη γωνια .

Οπλισμοί Δοκών στάθμης 4

ΣΤΑΘΜΗ 4

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 1(Δ1 Δ2 Δ3 Δ4) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(6.5)	(1.0)	(6.5)	(1.1)	(6.5)	(3.8)	(6.9)	(1.7)	(6.5)
3Φ14	2Φ12	2Φ12	2Φ12	1Φ12	2Φ16	3Φ14	2Φ12	3Φ14
Κ3	Δ1	Κ4	Δ2	Κ5	Δ3	Κ6	Δ4	Κ7
(2.5)	40x60	(2.6)	40x60	(2.6)	40x60	(2.4)	40x60	(6.0)
0Φ0	(6.5)	0Φ0	(6.5)	0Φ0	(6.5)	0Φ0	(6.5)	2Φ12
	2Φ16ι		2Φ16ι		2Φ16ι		2Φ16ι	
	2Φ14ι		2Φ14ι		2Φ14ι		2Φ14ι	
	2Φ12παραπ.		2Φ12παραπ.		2Φ12παραπ.		4Φ12παραπ.	
	51Φ10/10[2]		51Φ10/10[2]		51Φ10/10[2]		42Φ10/10[2]	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

σc=0	σc=0	Ec=-.6	Ec=-.3	Ec=-.6	σc=0	Ec=-1.3	Ec=-.9	Ec=-.5
	Trd1=108.19		Trd1=108.19		Trd1=108.19		Trd1=108.19	
	Asw/sw=0		Asw/sw=0		Asw/sw=0		Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0		Διαμηκ=0		Διαμηκ=0		Διαμηκ=0	
Ec=-.2	Ec=-.2	Ec=-.1	Ec=0	σc=0	σc=0	Ec=-.1	Ec=-.9	Ec=-1.1

(Δ1)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	73,1	948,8	73,1	6,88	4,02
ΜΕΣΗ	73,4	948,8	73,4	7,10	2,26
ΤΕΛΟΣ	73,0	948,8	73,0	6,79	8,04

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,50 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

(Δ2)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	57,2	948,8	57,2	6,79	8,04
ΜΕΣΗ	57,6	948,8	57,6	7,10	2,26
ΤΕΛΟΣ	58,0	948,8	58,0	7,41	8,04

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,58 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

(Δ3)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	56,1	948,8	56,1	7,41	8,04
ΜΕΣΗ	55,8	948,8	55,8	7,10	4,02
ΤΕΛΟΣ	60,1	948,8	60,1	10,90	8,04

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,14 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

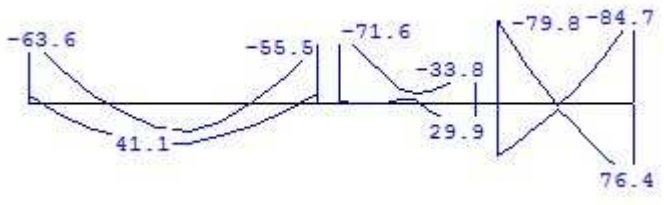
(Δ4)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	56,7	948,8	56,7	10,90	8,04
ΜΕΣΗ	52,3	948,8	52,3	7,10	2,26
ΤΕΛΟΣ	52,1	948,8	52,1	6,88	6,28

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,72 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

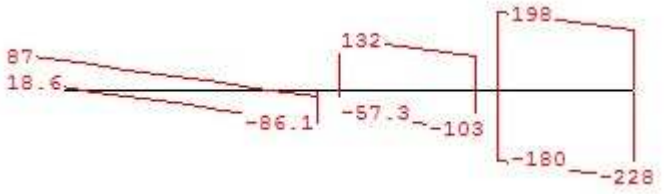
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
1	2Φ12	7,40	-0,80	2Φ16	7,40	-0,80	2Φ14	0,0	5,01			1,0	6,6
2	2Φ12	8,20	-1,60	2Φ16	8,20	-1,60	2Φ14	0,0	5,01			1,2	6,6
3	2Φ16	8,20	-1,60	2Φ16	8,20	-1,60	2Φ14	0,0	5,01			3,9	6,6
4	2Φ12	6,60	-1,60	2Φ16	6,52	-1,60	2Φ14	0,0	4,21			1,7	6,6
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
3	3Φ14	2,08	0,48	0Φ0	0.0	0,00	6,58	2,6					
4	2Φ12	3,10	1,26	0Φ0	0.0	0,00	6,58	2,6					
5	1Φ12	2,93	1,33	0Φ0	0.0	0,00	6,58	2,7					
6	3Φ14	3,73	1,35	0Φ0	0.0	0,00	6,99	2,5					
7	3Φ14	2,86	1,98	2Φ12	2,48	1,68	6,58	6,0					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
3	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	
7	καμπυλο .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 2(Δ5 Δ6 Δ7) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)



ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(4.9)	(.7)	(4.9)	(2.7)	(5.1)	(4.0)	(5.7)
2Φ14	2Φ12	1Φ12	2Φ14	0Φ0	3Φ14	1Φ14
Κ8	Δ5	Κ10	Δ6	Κ11	Δ7	Κ12
(1.8)	30x60	(1.5)	30x60	(4.3)	30x60	(4.6)
0Φ0	(4.9)	0Φ0	(4.9)	0Φ0	(4.9)	0Φ0
	2Φ16ι		3Φ16ι		3Φ16ι	
	1Φ16ι		0Φ0ι		0Φ0ι	
	2Φ12παραπ.		2Φ12παραπ.		2Φ12παραπ.	
	49Φ10/10[2]		23Φ10/10[2]		24Φ10/10[2]	
Ec=-.6	Ec=-.6	Ec=-.8	σc=0	Ec=0	Ec=-.1	Ec=-1.3
	Trd1=67.08		Trd1=67.08		Trd1=67.08	
	Asw/sw=0		Asw/sw=0		Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0		Διαμηκ=0		Διαμηκ=0	
Ec=-.1	Ec=-.2	Ec=-.1	Ec=-.2	Ec=-.1	σc=0	σc=0

(Δ5)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	52,6	711,6	52,6	5,34	4,02
ΜΕΣΗ	53,4	711,6	53,4	6,03	2,26
ΤΕΛΟΣ	53,9	711,6	53,9	6,47	10,05

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,20 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

(Δ6)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	33,7	711,6	33,7	6,47	10,05
ΜΕΣΗ	33,2	711,6	33,2	6,03	3,08
ΤΕΛΟΣ	35,1	711,6	35,1	7,70	12,06

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,85 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

(Δ7)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	25,0	711,6	25,0	7,70	12,06
ΜΕΣΗ	23,1	711,6	23,1	6,03	4,62
ΤΕΛΟΣ	23,3	711,6	23,3	6,16	6,03

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,91 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

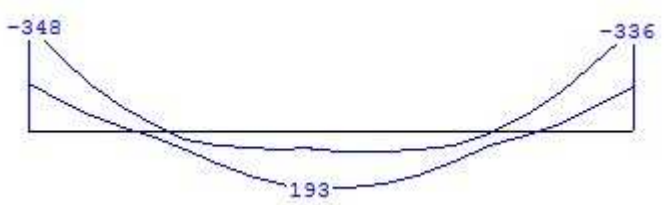
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
5	2Φ12	7,30	-0,80	2Φ16	7,30	-0,80	1Φ16	0,0	4,91			0,8	4,9
6	2Φ14	5,50	-1,60	3Φ16	5,50	-1,60	0Φ0	0,0	0,00			2,7	4,9
7	3Φ14	4,78	-1,60	3Φ16	4,70	-1,60	0Φ0	0,0	0,00			4,0	4,9

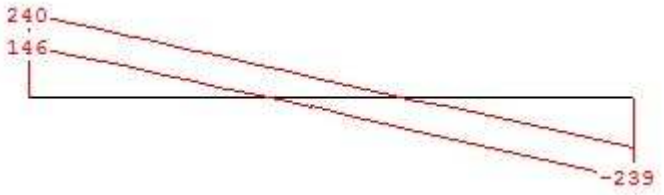
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K
8	2Φ14	2,16	0,48	0Φ0	0.0	0,00	4,93	1,9
10	1Φ12	2,80	1,20	0Φ0	0.0	0,00	4,93	1,6
12	1Φ14	2,08	1,20	0Φ0	0.0	0,00	5,75	4,7

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
8	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	
12	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 3(Δ9) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(12)	(1.5)	(12)
4Φ20	2Φ12	4Φ20
K20	Δ9	K43
(0)	30x145	(.2)
0Φ0	(12)	0Φ0
	2Φ20ι	
	2Φ20ι	
	10Φ12παραπ.	
	74Φ10/10[2]	
Ec=-.8	Ec=-.2	Ec=-.8
	Trd1=194.22	
	Asw/sw=3.49	
	Διαμηκ=6.1	
Ec=-.3	Ec=-.5	Ec=-.2

(Δ9)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	165,1	1811,3	165,1	14,83	6,28
ΜΕΣΗ	162,5	1811,3	162,5	12,57	2,26
ΤΕΛΟΣ	165,1	1811,3	165,1	14,83	6,28

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,61 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

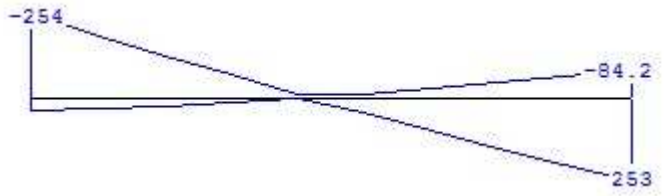
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
9	2Φ12	8,88	-0,75	2Φ20	9,19	-0,91	2Φ20	0,0	7,39			1,5	12,6
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
20	4Φ20	4,15	-0,25	0Φ0	0.0	0,00	12,56	0,0					

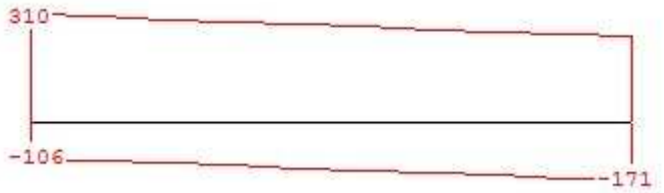
ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

43	4Φ20	3,81	2,90	0Φ0	0.0	0,00	12,56	0,3

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
20	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	
43	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο+αγκ.	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 4(Δ11) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(6.7)	(5.6)	(9.7)
0Φ0	3Φ18	2Φ12
K15	Δ11	K16
(7.7)	30x60	(3.8)
0Φ0	(6.0)	0Φ0
	3Φ18ι	
	0Φ0ι	
	2Φ12παραπ.	
	23Φ10/10[2]	
Ec=-3.1	Ec=-3.1	Ec=-.3
	Trd1=67.08	
	Asw/sw=.58	
	Διαμηκ=.5	
σc=0	σc=0	Ec=-.6

(Δ11)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	-12,1	711,6	0,0	7,63	7,63
ΜΕΣΗ	-12,1	711,6	0,0	7,63	7,63
ΤΕΛΟΣ	-9,5	711,6	0,0	9,90	7,63

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,70 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

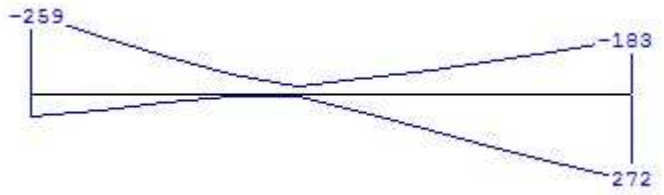
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K

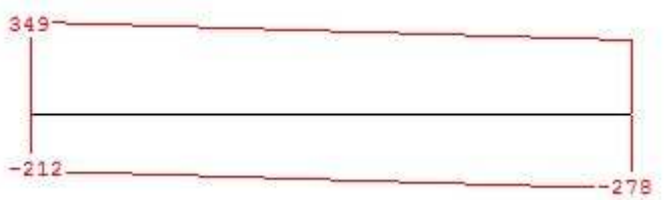
ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

11	3Φ18	3,87	-0,79	3Φ18	4,01	-0,81	0Φ0	0,0	0,00			5,7	6,0
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
16	2Φ12	2,10	1,20	0Φ0	0.0	0,00	9,73	3,9					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
15	καμπυλο .	καμπυλο+αγκιστ.		
16	ορθη γωνια .	καμπυλο+αγκιστ.	ορθη γωνια .	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 5(Δ13) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(7.6)	(9.1)	(15)
0Φ0	4Φ20	1Φ18
Κ17	Δ13	Κ18
(9.8)	30x60	(4.4)
1Φ16	(6.2)	0Φ0
	4Φ16ι	
	0Φ0ι	
	2Φ12παραπ.	
	24Φ10/10[2]	
Εc=-3.1	σc=0	Εc=-.7
	Trd1=67.08	
	Asw/sw=.85	
	Διαμηκ=.8	
σc=0	Εc=-1.3	Εc=-1.4

(Δ13)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	-23,9	711,6	0,0	12,57	10,05
ΜΕΣΗ	-29,2	711,6	0,0	8,04	12,57
ΤΕΛΟΣ	-21,0	711,6	0,0	15,11	8,04

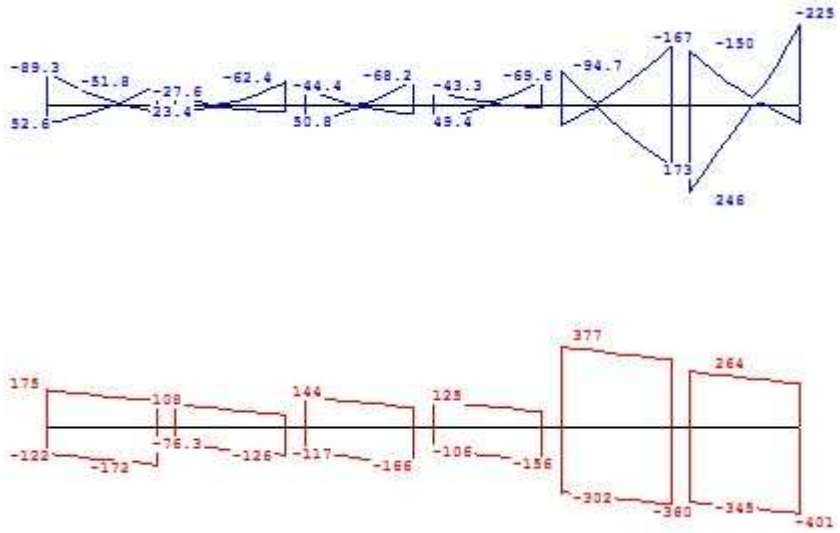
ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,98 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
13	4Φ20	4,80	-1,25	4Φ16	4,10	-0,90	0Φ0	0,0	0,00			9,2	6,3
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
17	0Φ0	0.0	0,00	1Φ16	2,74	0,40	7,62	9,9					
18	1Φ18	1,99	1,20	0Φ0	0.0	0,00	15,09	4,4					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
17	ορθη γωνια .	καμπυλο .		ορθη γωνια .
18	ορθη γωνια .	καμπυλο .	καμπυλο+αγκιστ.	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 6(Δ16 Δ17 Δ18 Δ19 Δ20 Δ21) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)



ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(5.8)	(2.6)	(5.8)	(3.8)	(5.8)	(3.9)	(5.8)	(4.1)	(5.8)	(7.2)	(9.5)	(3.7)	(8.3)
2Φ14	2Φ14	0Φ0	2Φ16	0Φ0	2Φ16	0Φ0	2Φ20	0Φ0	3Φ20	0Φ0	2Φ16	4Φ12
Κ46	Δ16	Κ47	Δ17	Κ48	Δ18	Κ49	Δ19	Κ50	Δ20	Κ51	Δ21	Κ52
(4.8)	30x70	(3.7)	30x70	(4.6)	30x70	(4.8)	30x70	(5.5)	30x70	(8.7)	30x70	(1.3)
0Φ0	(5.8)	0Φ0	(5.8)	0Φ0	(5.8)	0Φ0	(5.8)	0Φ0	(5.8)	0Φ0	(5.8)	0Φ0
	3Φ16ι		3Φ16ι		3Φ16ι		3Φ16ι		3Φ16ι		3Φ16ι	
	0Φ0ι		0Φ0ι		0Φ0ι		0Φ0ι		0Φ0ι		0Φ0ι	
	4Φ12παραπ.		4Φ12παραπ.		4Φ12παραπ.		4Φ12παραπ.		4Φ12παραπ.		4Φ12παραπ.	
	24Φ10/10[2]		23Φ10/10[2]		23Φ10/10[2]		23Φ10/10[2]		23Φ10/10[2]		24Φ10/10[2]	
Ec=-.9	Ec=-2.6	Ec=-2.6	σc=0	Ec=-2.7	σc=0	Ec=-2.8	σc=0	Ec=-3	Ec=-.4	Ec=-1	Ec=-1.2	Ec=-2.1
	Trd1=81.73		Trd1=81.73		Trd1=81.73		Trd1=81.73		Trd1=81.73		Trd1=81.73	
	Asw/sw=0		Asw/sw=.52		Asw/sw=0		Asw/sw=0		Asw/sw=0		Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0		Διαμηκ=.5		Διαμηκ=0		Διαμηκ=0		Διαμηκ=0		Διαμηκ=0	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

σc=0	σc=0	Ec=-.6	Ec=-.8	Ec=-.8	σc=0	Ec=-.8	σc=0	Ec=-.8	Ec=-.8	Ec=-.8	Ec=-.5	σc=0

(Δ16)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	34,3	840,9	34,3	6,16	6,03
ΜΕΣΗ	34,2	840,9	34,2	6,03	3,08
ΤΕΛΟΣ	35,4	840,9	35,4	7,10	12,06

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,73 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

(Δ17)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	36,7	840,9	36,7	7,10	12,06
ΜΕΣΗ	35,5	840,9	35,5	6,03	4,02
ΤΕΛΟΣ	37,7	840,9	37,7	8,04	12,06

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,70 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

(Δ18)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	37,6	840,9	37,6	8,04	12,06
ΜΕΣΗ	35,3	840,9	35,3	6,03	4,02
ΤΕΛΟΣ	40,1	840,9	40,1	10,30	12,06

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,80 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

(Δ19)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	40,3	840,9	40,3	10,30	12,06
ΜΕΣΗ	35,5	840,9	35,5	6,03	6,28
ΤΕΛΟΣ	46,3	840,9	46,3	15,71	12,06

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,84 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

(Δ20)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	44,9	840,9	44,9	15,71	12,06
ΜΕΣΗ	34,1	840,9	34,1	6,03	9,42
ΤΕΛΟΣ	42,4	840,9	42,4	13,45	12,06

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,89 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

(Δ21)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	58,1	840,9	58,1	13,45	12,06
ΜΕΣΗ	49,8	840,9	49,8	6,03	4,02
ΤΕΛΟΣ	52,6	840,9	52,6	8,55	6,03

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,77 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

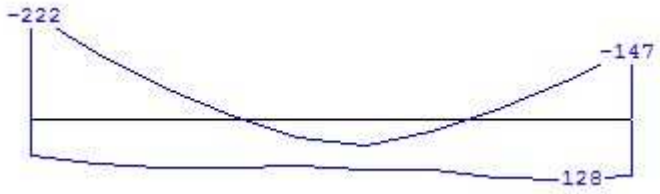
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
16	2Φ14	5,00	-0,90	3Φ16	5,00	-0,90	0Φ0	0,0	0,00			2,7	5,8
17	2Φ16	5,90	-1,80	3Φ16	5,90	-1,80	0Φ0	0,0	0,00			3,8	5,8
18	2Φ16	5,90	-1,80	3Φ16	5,90	-1,80	0Φ0	0,0	0,00			3,9	5,8
19	2Φ20	5,90	-1,80	3Φ16	5,90	-1,80	0Φ0	0,0	0,00			4,2	5,8
20	3Φ20	5,90	-1,80	3Φ16	5,90	-1,80	0Φ0	0,0	0,00			7,2	5,8
21	2Φ16	5,10	-1,80	3Φ16	5,00	-1,80	0Φ0	0,0	0,00			3,8	5,8

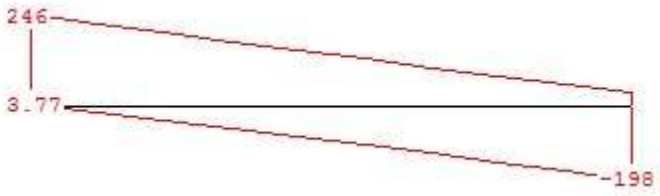
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K
46	2Φ14	2,30	0,40	0Φ0	0.0	0,00	5,83	4,9
52	4Φ12	2,34	1,44	0Φ0	0.0	0,00	8,37	1,4

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
46	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	
52	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 7(Δ23) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(9.8)	(2.4)	(6.8)
3Φ18	2Φ14	2Φ16
K54	Δ23	K90
(4.7)	30x60	(4.9)
0Φ0	(5.7)	0Φ0
	3Φ16ι	
	0Φ0ι	
	2Φ12παραπ.	
	43Φ10/10[2]	
Ec=-3	Ec=-1.2	Ec=-2.6
	Trd1=67.08	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.5	Ec=-.4	Ec=-.6

(Δ23)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	71,1	711,6	71,1	10,71	6,03
ΜΕΣΗ	65,7	711,6	65,7	6,03	3,08
ΤΕΛΟΣ	66,9	711,6	66,9	7,10	6,03

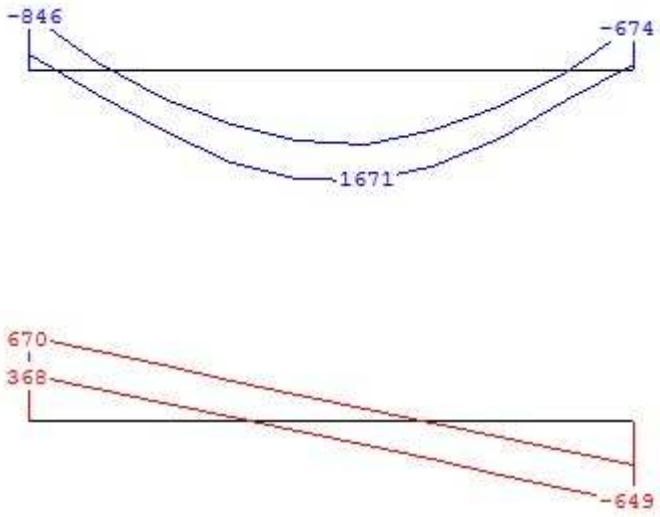
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,20 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
23	2Φ14	5,95	-0,88	3Φ16	5,65	-0,72	0Φ0	0,0	0,00			2,5	5,7
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
54	3Φ18	3,24	0,73	0Φ0	0.0	0,00	9,89	4,8					
90	2Φ16	2,34	1,64	0Φ0	0.0	0,00	6,83	5,0					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω

54	καμπυλο .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	
90	καμπυλο .	ορθη γωνια .	καμπυλο+αγκιστ.	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 8(Δ26) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)



ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(22)	(2.1)	(22)
7Φ20	2Φ12	7Φ20
K10	Δ26	K45
(11)	40x195	(13)
0Φ0	(23)	1Φ12
	4Φ20ι	
	4Φ20ι	
	16Φ12παραπ.	
	129Φ10/10[2]	
Ec=-.3	σc=0	Ec=-2.6
	Trd1=464.85	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.3	Ec=-.4	Ec=-.3

(Δ26)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	318,9	3277,5	318,9	24,25	12,57
ΜΕΣΗ	320,0	3277,5	320,0	25,13	2,26
ΤΕΛΟΣ	318,9	3277,5	318,9	24,25	13,70

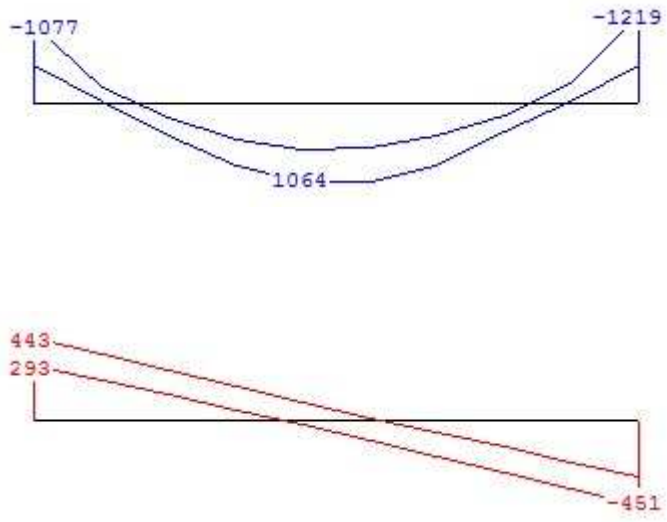
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,53 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
26	2Φ12	14,35	-0,75	4Φ20	14,66	-0,91	4Φ20	0,0	12,86			2,2	23,3
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
10	7Φ20	5,15	-1,15	0Φ0	0.0	0,00	22,72	11,3					
45	7Φ20	5,15	3,90	1Φ12	4,93	4,38	22,72	13,1					

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
10	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	
45	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 9(Δ27) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)



ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(22)	(6.1)	(24)
6Φ20	2Φ20	6Φ20
Κ11	Δ27	Κ46
(6.4)	50x130	(5.5)
0Φ0	(26)	0Φ0
	5Φ20ι	
	4Φ20ι	
	10Φ12παραπ.	
	149Φ10/10[2]	
Ec=-1.4	σc=0	Ec=-2.6
	Trd1=433.14	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.3	Ec=-.5	Ec=-.3

(Δ27)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	270,9	2695,3	270,9	25,13	15,71
ΜΕΣΗ	274,5	2695,3	274,5	28,27	6,28
ΤΕΛΟΣ	270,9	2695,3	270,9	25,13	15,71

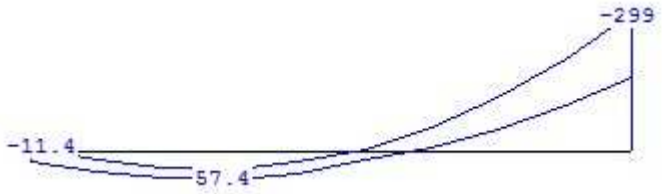
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,66 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

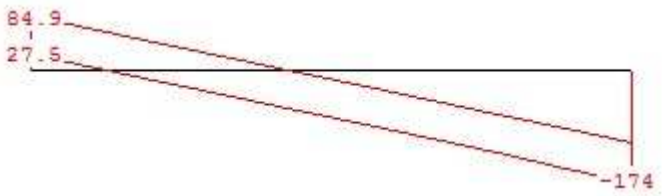
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
27	2Φ20	17,30	-1,25	5Φ20	16,61	-0,91	4Φ20	0,0	14,81			6,2	26,2
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
11	6Φ20	4,45	-0,05	0Φ0	0.0	0,00	22,84	6,4					
46	6Φ20	4,61	3,36	0Φ0	0.0	0,00	24,62	5,5					

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
11	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	
46	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 10(Δ28) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(6.5)	(6.6)	(17)
0Φ0	4Φ16	3Φ20
K3	Δ28	K12
(2.9)	40x60	(0)
0Φ0	(6.5)	3Φ14
	2Φ16ι	
	2Φ14ι	
	2Φ12παραπ.	
	46Φ10/10[2]	
Ec=-.8	Ec=-1	Ec=-2.6
	Trd1=108.19	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.3	Ec=-.4	σc=0

(Δ28)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	75,9	948,8	75,9	8,04	4,02
ΜΕΣΗ	74,8	948,8	74,8	7,10	8,04
ΤΕΛΟΣ	86,8	948,8	86,8	17,47	8,64

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,32 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

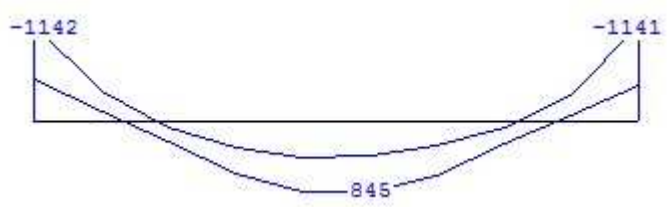
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
28	4Φ16	6,60	-1,00	2Φ16	6,05	-0,72	2Φ14	0,0	4,61			6,6	6,6

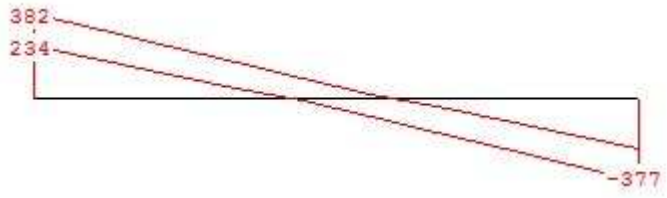
ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K
12	3Φ20	3,20	1,95	3Φ14	2,40	1,76	17,16	0,0

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
3	καμπυλο .	ορθη γωνια .		
12	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 11(Δ29) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(30)	(7.6)	(28)
7Φ20	3Φ20	6Φ20
Κ12	Δ29	Κ47
(2.9)	40x110	(4.2)
0Φ0	(27)	0Φ0
	5Φ20ι	
	4Φ20ι	
	8Φ12παραπ.	
	149Φ10/10[2]	
Ec=-2.2	σc=0	Ec=-2.6
	Trd1=237.62	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.3	Ec=-.6	Ec=-.3

(Δ29)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	200,9	1811,3	200,9	31,42	15,71
ΜΕΣΗ	197,3	1811,3	197,3	28,27	9,42
ΤΕΛΟΣ	197,3	1811,3	197,3	28,27	15,71

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,61 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

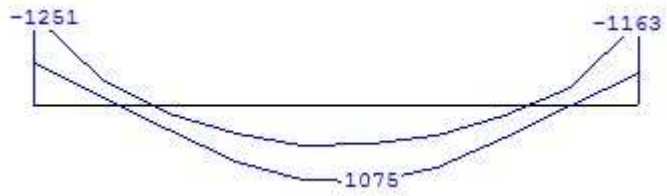
ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

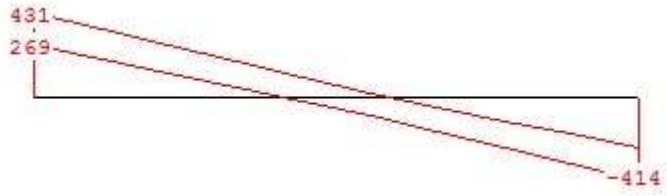
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
29	3Φ20	17,30	-1,25	5Φ20	16,61	-0,91	4Φ20	0,0	14,81			7,7	28,0
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
12	7Φ20	4,40	-0,05	0Φ0	0.0	0,00	30,69	3,0					
47	6Φ20	4,31	3,06	0Φ0	0.0	0,00	28,14	4,2					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
12	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	
47	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 12(Δ30) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(33)	(8.2)	(26)
8Φ20	3Φ20	6Φ20
Κ13	Δ30	Κ48
(5.3)	50x110	(8.6)
0Φ0	(31)	0Φ0
	6Φ20ι	
	5Φ20ι	
	8Φ12παραπ.	
	154Φ10/10[2]	
Ec=-2	σc=0	Ec=-2.6
	Trd1=351.13	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.3	Ec=-.6	Ec=-.4

(Δ30)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	245,1	2264,1	245,1	34,56	18,85
ΜΕΣΗ	245,1	2264,1	245,1	34,56	9,42

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

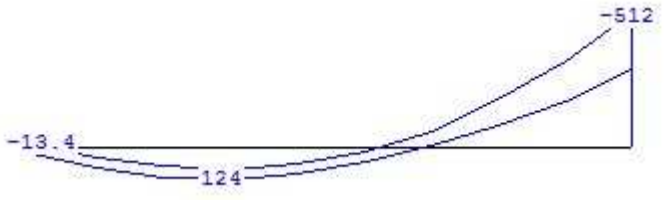
ΤΕΛΟΣ	237,9	2264,1	237,9	28,27	18,85

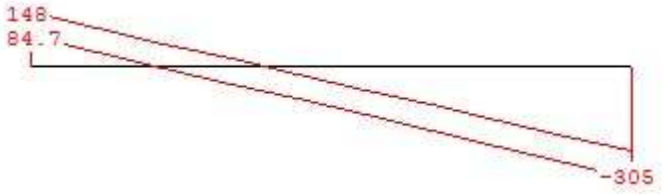
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,61 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
30	3Φ20	17,21	-0,91	6Φ20	17,21	-0,91	5Φ20	0,0	15,41			8,3	31,8
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
13	8Φ20	4,09	-0,09	0Φ0	0.0	0,00	33,06	5,3					
48	6Φ20	3,90	3,00	0Φ0	0.0	0,00	26,31	8,7					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
13	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο+αγκ.	ευθυγραμμο+αγκ.	
48	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο+αγκ.	ευθυγραμμο+αγκ.	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 13(Δ31) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(6.5)	(10)	(31)
0Φ0	5Φ18	6Φ20
Κ4	Δ31	Κ14
(6.3)	40x60	(0)
0Φ0	(9.8)	4Φ20
	3Φ16ι	
	2Φ16ι	
	2Φ12παραπ.	
	46Φ10/10[2]	
Ec=-.3	Ec=-1.3	Ec=-3.1
	Trd1=108.19	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.4	Ec=-.5	σc=0

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

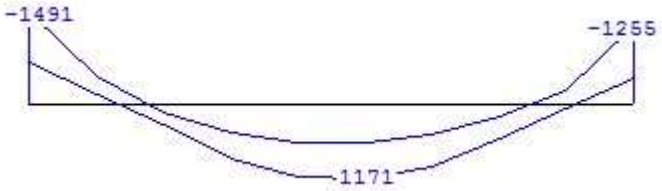
(Δ31)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	89,3	948,8	89,3	12,72	6,03
ΜΕΣΗ	86,2	948,8	86,2	10,05	12,72
ΤΕΛΟΣ	111,1	948,8	111,1	31,57	18,60

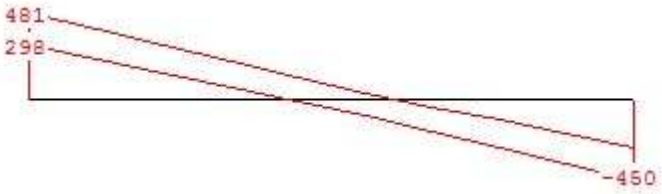
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,57 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
31	5Φ18	6,54	-1,13	3Φ16	6,05	-0,72	2Φ16	0,0	4,61			10,1	9,9
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
14	6Φ20	2,90	2,00	4Φ20	2,91	2,01	31,07	0,0					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
4	καμπυλο .	ορθη γωνια .		
14	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο+αγκ.	ευθυγραμμο+αγκ.	ευθυγραμμο .

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 14(Δ32) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(41)	(10)	(28)
12Φ18	4Φ20	6Φ20
Κ14	Δ32	Κ49
(4.7)	50x110	(10)
0Φ0	(36)	0Φ0
	7Φ20ι	
	5Φ20ι	
	8Φ12παραπ.	
	155Φ10/10[2]	
Ec=-2.3	σc=0	Ec=-2.6
	Trd1=351.13	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Ec=-.3	Ec=-.7	Ec=-.4

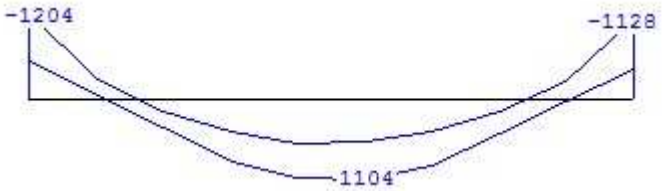
(Δ32)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	252,1	2264,1	252,1	43,10	21,99
ΜΕΣΗ	245,9	2264,1	245,9	37,70	12,57
ΤΕΛΟΣ	238,7	2264,1	238,7	31,42	21,99

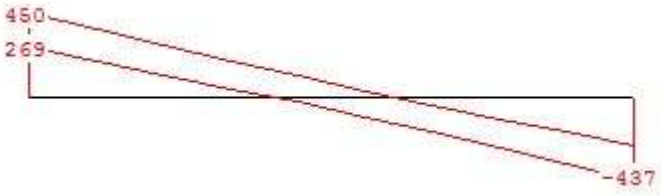
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,60 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
32	4Φ20	17,21	-0,91	7Φ20	17,21	-0,91	5Φ20	0,0	15,41			10,3	36,1
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
14	12Φ18	3,96	-0,19	0Φ0	0.0	0,00	41,03	4,7					
49	6Φ20	3,74	2,84	0Φ0	0.0	0,00	28,67	10,8					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
14	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο+αγκ.	ευθυγραμμο+αγκ.	
49	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο+αγκ.	ευθυγραμμο+αγκ.	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 15(Δ33) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(33)	(8.2)	(28)
8Φ20	3Φ20	7Φ20
Κ15	Δ33	Κ50
(8.2)	50x110	(10)
0Φ0	(33)	0Φ0
	6Φ20ι	
	6Φ18ι	
	8Φ12παραπ.	
	154Φ10/10[2]	
Ec=-1.9	σc=0	Ec=-2.6
	Trd1=351.13	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.3	Ec=-.6	Ec=-.4

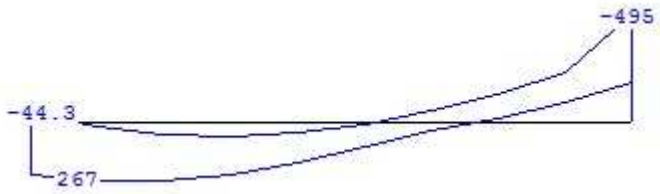
(Δ33)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	231,7	2264,1	231,7	34,56	18,85
ΜΕΣΗ	231,2	2264,1	231,2	34,12	9,42
ΤΕΛΟΣ	228,1	2264,1	228,1	31,42	18,85

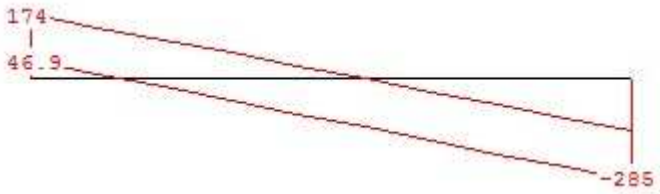
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,59 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
33	3Φ20	17,21	-0,91	6Φ20	17,21	-0,91	6Φ18	0,0	15,41			8,3	33,8
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
15	8Φ20	4,07	-0,09	0Φ0	0.0	0,00	33,13	8,2					
50	7Φ20	3,97	3,06	0Φ0	0.0	0,00	28,38	10,6					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
15	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο+αγκ.	ευθυγραμμο+αγκ.	
50	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο+αγκ.	ευθυγραμμο+αγκ.	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 16(Δ34) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(6.5)	(6.2)	(24)
0Φ0	4Φ16	6Φ20
Κ5	Δ34	Κ16
(10)	40x60	(0)
2Φ18	(10)	3Φ18
	3Φ16ι	
	3Φ14ι	
	2Φ12παραπ.	
	47Φ10/10[2]	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Ec=-.6	Ec=-1.1	Ec=-3.1
	Trd1=108.19	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.9	Ec=-.9	σc=0

(Δ34)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	89,8	948,8	89,8	8,04	11,12
ΜΕΣΗ	92,9	948,8	92,9	10,65	8,04
ΤΕΛΟΣ	111,6	948,8	111,6	26,89	13,67

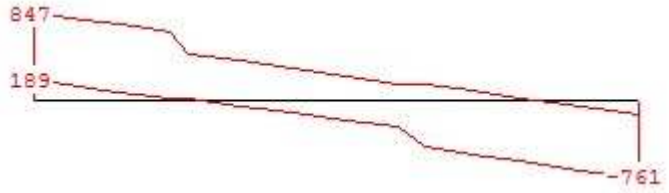
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,27 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
34	4Φ16	6,42	-1,00	3Φ16	6,15	-0,72	3Φ14	0,0	4,71			6,2	10,6
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
5	0Φ0	0.0	0,00	2Φ18	2,74	0,41	6,58	10,7					
16	6Φ20	2,75	1,93	3Φ18	2,23	1,68	24,83	0,0					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
5	καμπυλο .	ορθη γωνια .		καμπυλο .
16	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο+αγκ.	ευθυγραμμο+αγκ.	ευθυγραμμο .

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 17(Δ35) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(42)	(10)	(33)
12Φ18	4Φ20	7Φ20
Κ16	Δ35	Κ51
(14)	50x120	(15)
0Φ0	(39)	0Φ0
	7Φ20ι	
	7Φ18ι	
	8Φ12παραπ.	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

	155Φ12/10[2]	
Ec=-2	Ec=-.8	Ec=-2.6
	Trd1=392.01	
	Asw/sw=1.28	
	Διαμηκ=2.2	
Ec=-.7	Ec=-1.3	Ec=-.7

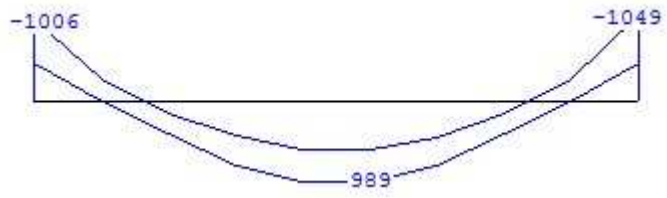
(Δ35)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	239,0	2479,7	239,0	43,10	21,99
ΜΕΣΗ	235,2	2479,7	235,2	39,80	12,57
ΤΕΛΟΣ	229,2	2479,7	229,2	34,56	21,99

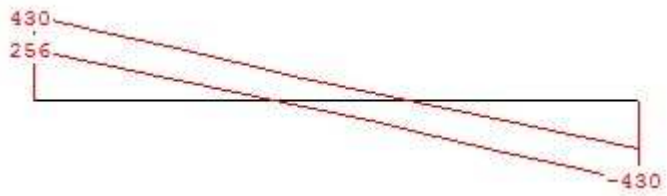
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,17 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
35	4Φ20	17,21	-0,91	7Φ20	17,21	-0,91	7Φ18	0,0	15,41			10,7	39,8
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
16	12Φ18	4,12	-0,19	0Φ0	0.0	0,00	42,61	14,3					
51	7Φ20	4,00	3,10	0Φ0	0.0	0,00	33,37	15,1					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
16	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο+αγκ.	ευθυγραμμο+αγκ.	
51	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο+αγκ.	ευθυγραμμο+αγκ.	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 18(Δ38) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(24)	(6.2)	(24)
6Φ20	2Φ20	6Φ20
Κ17	Δ38	Κ52
(7.9)	50x120	(8.0)
0Φ0	(27)	0Φ0

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

	5Φ20ι	
	4Φ20ι	
	8Φ12παραπ.	
	154Φ10/10[2]	
Ec=-1.4	σc=0	Ec=-2.6
	Trd1=392.01	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.3	Ec=-.5	Ec=-.3

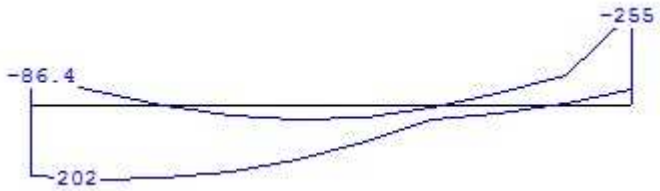
(Δ38)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	237,1	2479,7	237,1	25,13	15,71
ΜΕΣΗ	240,7	2479,7	240,7	28,27	6,28
ΤΕΛΟΣ	237,1	2479,7	237,1	25,13	15,71

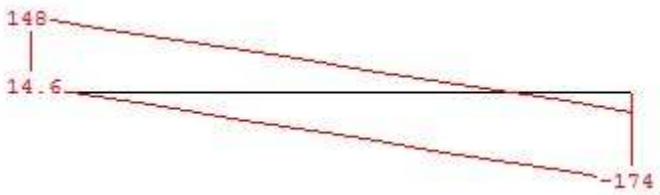
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,59 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
38	2Φ20	17,21	-0,91	5Φ20	17,21	-0,91	4Φ20	0,0	15,41			6,2	27,7
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
17	6Φ20	4,27	-0,09	0Φ0	0.0	0,00	24,91	7,9					
52	6Φ20	4,28	3,38	0Φ0	0.0	0,00	24,60	8,1					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
17	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο+αγκ.	ευθυγραμμο+αγκ.	
52	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο+αγκ.	ευθυγραμμο+αγκ.	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 19(Δ39) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(6.1)	(3.7)	(15)
2Φ12	2Φ16	4Φ20

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Κ6	Δ39	Κ18
(11)	40x50	(2.7)
2Φ18	(10)	1Φ16
	3Φ16ι	
	3Φ16ι	
	47Φ10/10[2]	
Ec=-1	Ec=-.2	Ec=-3.1
	Trd1=83.74	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.9	Ec=-.9	σc=0

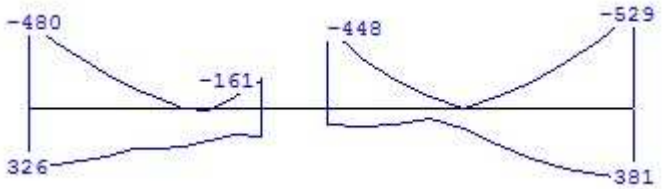
(Δ39)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	62,1	776,2	62,1	6,28	11,12
ΜΕΣΗ	69,3	776,2	69,3	12,06	4,02
ΤΕΛΟΣ	74,9	776,2	74,9	16,59	8,04

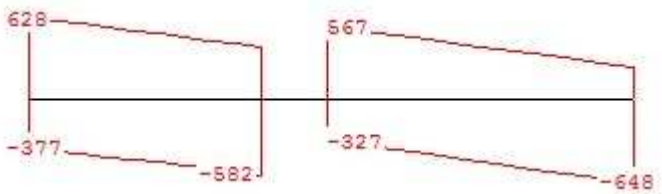
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,10 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
39	2Φ16	6,42	-1,00	3Φ16	6,15	-0,72	3Φ16	0,0	4,71			3,8	10,8
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
6	2Φ12	1,80	0,35	2Φ18	2,54	0,41	6,20	11,0					
18	4Φ20	2,45	1,72	1Φ16	2,37	1,64	15,20	2,7					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
6	καμπυλο .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	καμπυλο .
18	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο+αγκ.	ευθυγραμμο+αγκ.	ευθυγραμμο .

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 20(Δ40 Δ41) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(13)	(8.3)	(13)	(3.8)	(13)
2Φ18	3Φ20	1Φ12	2Φ16	3Φ20
Κ18	Δ40	Κ30	Δ41	Κ41
(4.0)	40x120	(5.9)	40x120	(8.9)
0Φ0	(13)	0Φ0	(13)	0Φ0
	5Φ20ι		5Φ20ι	
	0Φ0ι		0Φ0ι	
	8Φ12παραπ.		8Φ12παραπ.	
	37Φ10/10[2]		48Φ10/10[2]	
Ec=-1	Ec=-.6	Ec=-1	Ec=-.9	Ec=-2.7
	Trd1=264.14		Trd1=264.14	
	Asw/sw=0		Asw/sw=0	
	Διαμηκ=.8		Διαμηκ=0	
Ec=-.4	Ec=-.4	Ec=-.2	Ec=-.3	Ec=-.3

(Δ40)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	133,5	1983,8	133,5	14,51	15,71
ΜΕΣΗ	134,9	1983,8	134,9	15,71	9,42
ΤΕΛΟΣ	133,6	1983,8	133,6	14,58	31,42

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,69 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

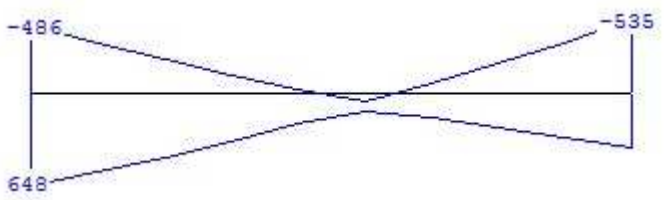
(Δ41)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	153,1	1983,8	153,1	14,58	31,42
ΜΕΣΗ	154,4	1983,8	154,4	15,71	4,02
ΤΕΛΟΣ	151,8	1983,8	151,8	13,45	15,71

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,57 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

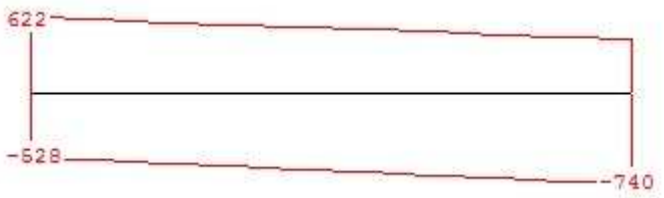
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
40	3Φ20	8,01	-0,91	5Φ20	8,01	-0,91	0Φ0	0,0	0,00			8,3	13,8
41	2Φ16	9,25	-3,45	5Φ20	9,15	-3,45	0Φ0	0,0	0,00			3,9	13,8
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
18	2Φ18	3,21	-0,19	0Φ0	0.0	0,00	13,75	4,0					
30	1Φ12	5,85	2,40	0Φ0	0.0	0,00	13,75	6,0					
41	3Φ20	4,43	3,18	0Φ0	0.0	0,00	13,75	8,9					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
18	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο+αγκ.	ευθυγραμμο+αγκ.	
41	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 21(Δ42) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)



ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(13)	(6.6)	(13)
2Φ18	3Φ20	2Φ18
Κ41	Δ42	Κ53
(7.8)	40x120	(9.2)
0Φ0	(13)	0Φ0
	5Φ20ι	
	0Φ0ι	
	8Φ12παραπ.	
	32Φ10/10[2]	
Ec=-1.1	Ec=-.6	Ec=-1.8
	Trd1=264.14	
	Asw/sw=1.23	
	Διαμηκ=2	
Ec=-.5	Ec=-.5	Ec=-.3

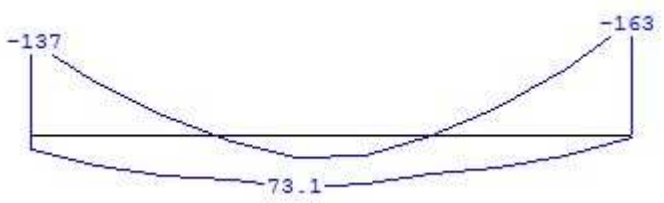
(Δ42)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	143,0	1983,8	143,0	14,51	15,71
ΜΕΣΗ	144,4	1983,8	144,4	15,71	9,42
ΤΕΛΟΣ	143,0	1983,8	143,0	14,51	15,71

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,85 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

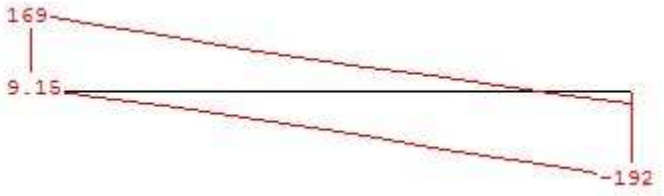
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
42	3Φ20	5,65	-1,25	5Φ20	4,96	-0,91	0Φ0	0,0	0,00			6,6	13,8
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
41	2Φ18	3,53	-0,47	0Φ0	0.0	0,00	13,75	7,9					
53	2Φ18	3,53	2,40	0Φ0	0.0	0,00	13,75	9,2					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
41	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	
53	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 22(Δ43) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)



ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(7.9)	(2.3)	(9.3)
2Φ18	2Φ14	3Φ18
Κ7	Δ43	Κ19
(2.7)	30x50	(2.6)
0Φ0	(7.1)	0Φ0
	2Φ18ι	
	1Φ18ι	
	46Φ10/10[2]	
Ec=-2.5	Ec=-1.1	Ec=-1.8
	Trd1=53.67	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.5	Ec=-.5	Ec=-.4

(Δ43)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	62,0	582,2	62,0	8,17	5,09
ΜΕΣΗ	61,3	582,2	61,3	7,63	3,08
ΤΕΛΟΣ	65,1	582,2	65,1	10,71	5,09

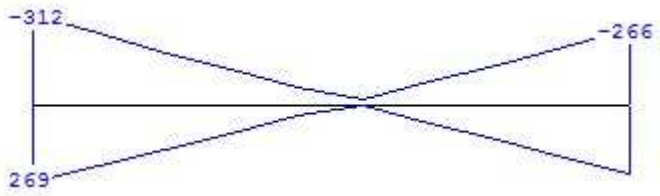
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,05 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

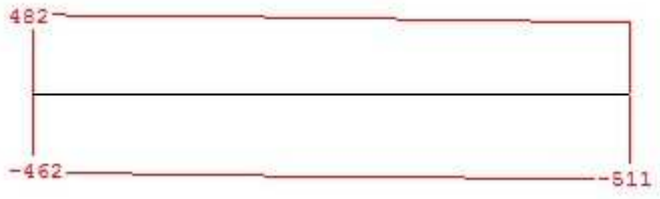
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
43	2Φ14	6,25	-0,88	2Φ18	6,13	-0,81	1Φ18	0,0	4,51			2,3	7,1
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
7	2Φ18	2,94	0,63	0Φ0	0.0	0,00	7,95	2,7					
19	3Φ18	3,10	1,97	0Φ0	0.0	0,00	9,38	2,7					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
7	καμπυλο .	ορθη γωνια .	καμπυλο .	
19	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 23(Δ44) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(9.6)	(5.1)	(9.6)
0Φ0	4Φ18	0Φ0
K19	Δ44	K31
(9.5)	30x80	(6.8)
1Φ14	(6.7)	0Φ0
	4Φ16ι	
	0Φ0ι	
	4Φ12παραπ.	
	16Φ12/10[2]	
Ec=-2.3	Ec=-1.5	Ec=-1.7
	Trd1=96.53	
	Asw/sw=1.01	
	Διαμηκ=1.1	
Ec=-.8	Ec=-.5	Ec=-.9

(Δ44)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	78,0	970,3	78,0	10,18	9,58
ΜΕΣΗ	75,6	970,3	75,6	8,04	10,18
ΤΕΛΟΣ	78,0	970,3	78,0	10,18	8,04

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,95 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

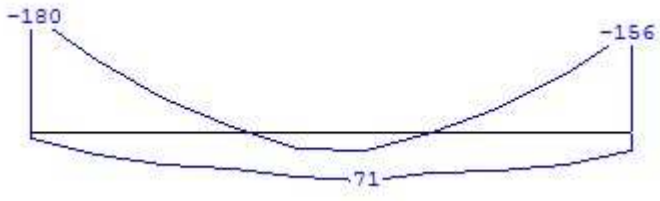
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
44	4Φ18	3,80	-1,13	4Φ16	3,00	-0,72	0Φ0	0,0	0,00			5,2	6,7
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
19	0Φ0	0.0	0,00	1Φ14	2,80	-1,37	9,68	9,5					

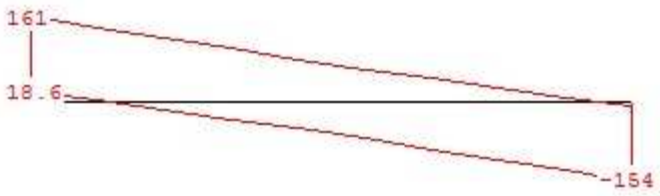
Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

19	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .		ευθυγραμμο .
31	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .		

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 24(Δ45) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(7.7)	(1.9)	(7.8)
3Φ16	2Φ12	3Φ16
Κ31	Δ45	Κ42
(2.9)	30x60	(1.4)
0Φ0	(5.8)	0Φ0
	2Φ16ι	
	1Φ16ι	
	2Φ12παραπ.	
	53Φ10/10[2]	
Ec=-1.4	Ec=-1.1	Ec=-1.8
	Trd1=67.08	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.3	Ec=-.5	Ec=-.5

(Δ45)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	59,8	711,6	59,8	8,29	4,02
ΜΕΣΗ	57,2	711,6	57,2	6,03	2,26
ΤΕΛΟΣ	59,8	711,6	59,8	8,29	4,02

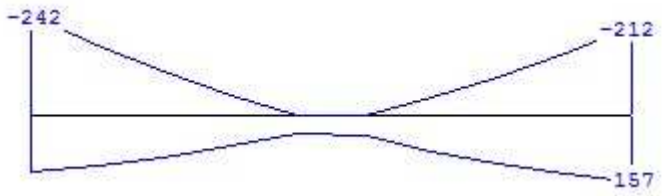
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,07 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

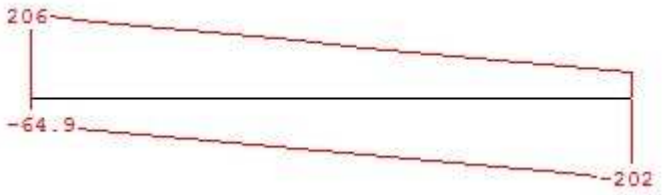
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
45	2Φ12	6,75	-0,75	2Φ16	6,70	-0,72	1Φ16	0,0	5,26			2,0	5,8
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
31	3Φ16	3,30	-0,50	0Φ0	0.0	0,00	7,76	2,9					
42	3Φ16	2,87	2,14	0Φ0	0.0	0,00	7,80	1,5					

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
31	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	
42	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο+αγκ.	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 25(Δ46) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(7.2)	(2.7)	(7.4)
3Φ14	2Φ14	3Φ14
Κ42	Δ46	Κ54
(4.8)	30x80	(4.2)
1Φ12	(6.7)	0Φ0
	2Φ16ι	
	2Φ14ι	
	4Φ12παραπ.	
	37Φ10/10[2]	
Ec=-1.8	Ec=-1.1	Ec=-1.4
	Trd1=96.53	
	Asw/sw=.56	
	Διαμηκ=.6	
Ec=-.4	Ec=-.4	Ec=-.5

(Δ46)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	80,5	970,3	80,5	7,70	5,15
ΜΕΣΗ	79,9	970,3	79,9	7,10	3,08
ΤΕΛΟΣ	80,5	970,3	80,5	7,70	4,02

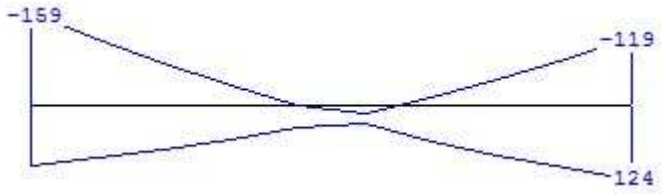
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,32 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

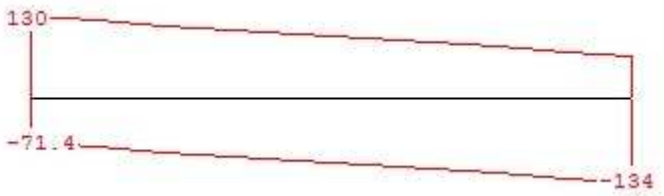
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
46	2Φ14	5,21	-0,88	2Φ16	5,15	-0,72	2Φ14	0,0	3,71			2,7	6,7
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
42	3Φ14	2,99	-0,07	1Φ12	2,63	-0,41	7,28	4,8					
54	3Φ14	2,66	2,03	0Φ0	0.0	0,00	7,47	4,3					

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
42	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .
54	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο+αγκ.	ευθυγραμμο+αγκ.	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 26(Δ47) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(11)	(2.6)	(11)
8Φ12	3Φ12	8Φ12
K18	Δ47	K19
(10)	100x45	(2.5)
2Φ16	(11)	0Φ0
	4Φ14ι	
	4Φ14ι	
	4Φ12παραπ.	
	43Φ10/10[2]	
Ec=-1.7	Ec=-1.3	Ec=-1
	Trd1=259.28	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.6	σc=0	Ec=-1.5

(Δ47)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	118,1	1725,0	118,1	12,44	10,18
ΜΕΣΗ	118,0	1725,0	118,0	12,32	3,39
ΤΕΛΟΣ	118,1	1725,0	118,1	12,44	6,16

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,55 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
47	3Φ12	5,70	-0,75	4Φ14	5,47	-0,63	4Φ14	0,0	4,21			2,7	12,0

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

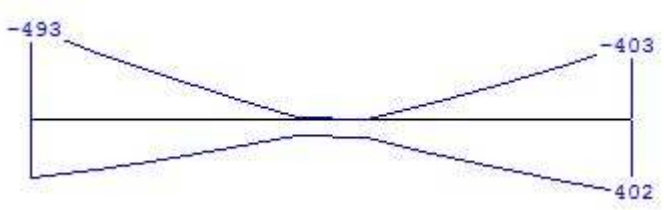
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K
18	8Φ12	2,62	0,25	2Φ16	2,27	0,22	11,96	10,1
19	8Φ12	2,05	1,53	0Φ0	0.0	0,00	11,96	2,5

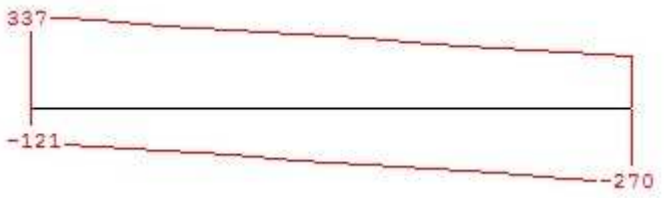
Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
18	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .
19	καμπυλο .	ορθη γωνια .	καμπυλο+αγκιστ.	

Οπλισμοί Δοκών στάθμης 5

ΣΤΑΘΜΗ 5

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 1(Δ1) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(24)	(9.3)	(20)
5Φ20	3Φ20	4Φ20
Κ16	Δ1	Κ18
(14)	40x60	(16)
3Φ20	(10)	4Φ20
	3Φ16ι	
	3Φ14ι	
	2Φ12παραπ.	
	51Φ10/10[2]	
Ec=-3.1	Ec=-2.4	Ec=-3.1
	Trd1=108.19	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.9	Ec=-.9	Ec=-1.1

(Δ1)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

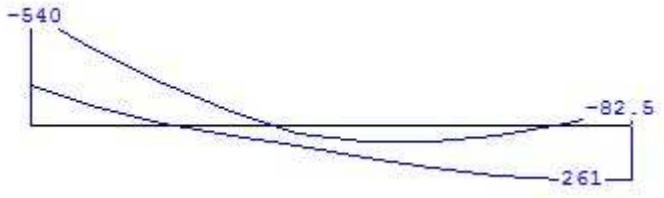
ΑΡΧΗ	99,2	948,8	99,2	25,13	15,46
ΜΕΣΗ	82,5	948,8	82,5	10,65	9,42
ΤΕΛΟΣ	95,6	948,8	95,6	21,99	18,60

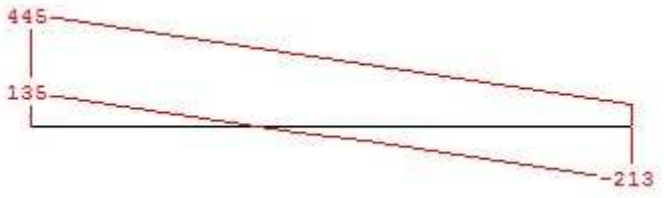
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,70 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
1	3Φ20	7,50	-1,25	3Φ16	6,80	-0,90	3Φ14	0,0	5,01			9,3	10,4
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
16	5Φ20	3,75	0,75	3Φ20	2,91	0,41	24,53	14,8					
18	4Φ20	3,49	2,24	4Φ20	2,91	2,01	20,32	16,4					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
16	ορθη γωνια .	καμπυλο .	καμπυλο .	καμπυλο .
18	ορθη γωνια .	καμπυλο .	καμπυλο .	καμπυλο .

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 2(Δ2) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(29)	(9.1)	(3.1)
8Φ18	4Φ18	0Φ0
Κ41	Δ2	Σ1001
(0)	40x60	(11)
2Φ18	(10)	0Φ0
	4Φ20ι	
	0Φ0ι	
	2Φ12παραπ.	
	53Φ12/10[2]	
Ec=-3.1	Ec=-1.9	Ec=-1.1
	Trd1=108.19	
	Asw/sw=.52	
	Διαμηκ=.5	
σc=0	Ec=-.5	Ec=-.6

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

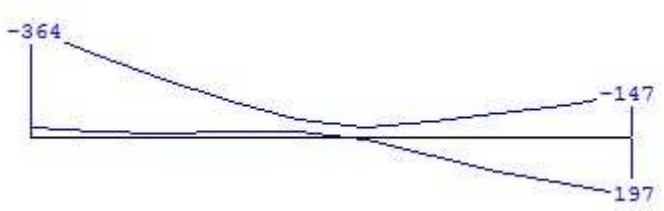
(Δ2)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	116,8	948,8	116,8	30,54	15,87
ΜΕΣΗ	94,0	948,8	94,0	10,78	10,18
ΤΕΛΟΣ	81,5	948,8	81,5	0,00	0,00

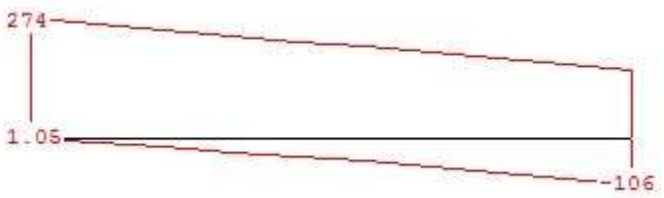
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,00 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
2	4Φ18	6,33	-1,13	4Φ20	6,11	-0,91				9,1	10,5		
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
41	8Φ18	3,40	0,73	2Φ18	5,60	0,00	29,97	0,0					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
41	καμπυλο .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 3(Δ3) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(18)	(9.2)	(9.2)
3Φ20	7Φ14	0Φ0
Κ30	Δ3	Κ31
(0)	40x50	(9.2)
1Φ20	(5.3)	4Φ14
	2Φ14ι	
	2Φ14ι	
	43Φ10/10[2]	
Ec=-1	Ec=-.6	Ec=-.7
	Trd1=83.74	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

σc=0	Ec=-.8	Ec=-1.1

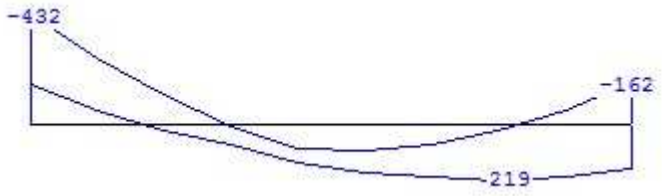
(Δ3)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	72,7	776,2	72,7	20,20	6,22
ΜΕΣΗ	55,3	776,2	55,3	6,16	10,78
ΤΕΛΟΣ	61,0	776,2	61,0	10,78	9,24

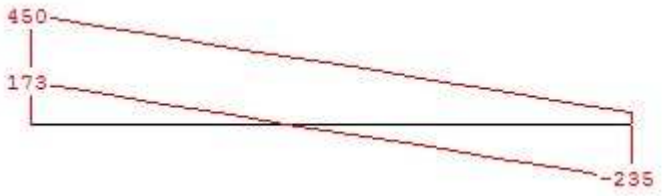
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,67 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
3	7Φ14	5,95	-0,88	2Φ14	5,47	-0,63	2Φ14	0,0	4,21			9,2	5,4
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
30	3Φ20	3,35	0,75	1Φ20	2,71	0,41	18,53	0,0					
31	0Φ0	0.0	0,00	4Φ14	2,20	1,56	9,21	9,2					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
30	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	καμπυλο .	καμπυλο .
31	καμπυλο .	ορθη γωνια .		καμπυλο .

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 4(Δ4) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(23)	(6.2)	(6.5)
5Φ20	3Φ20	0Φ0
Κ30	Δ4	Σ1002
(.1)	40x60	(10)
0Φ0	(11)	4Φ12
	2Φ20ι	
	2Φ20ι	
	2Φ12παραπ.	
	53Φ12/10[2]	
Ec=-2.6	Ec=-1.1	Ec=-1.8

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

	Trd1=108.19	
	Asw/sw=.75	
	Διαμηκ=.7	
Ec=-.2	Ec=-.4	Ec=-.5

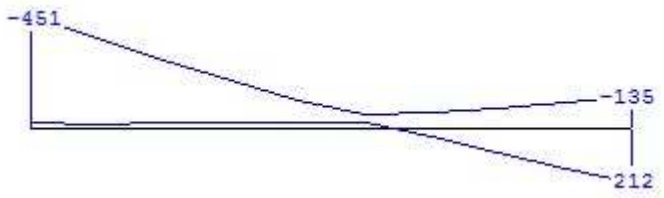
(Δ4)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	96,8	948,8	96,8	25,13	6,28
ΜΕΣΗ	82,3	948,8	82,3	12,57	9,42
ΤΕΛΟΣ	78,7	948,8	78,7	9,42	10,81

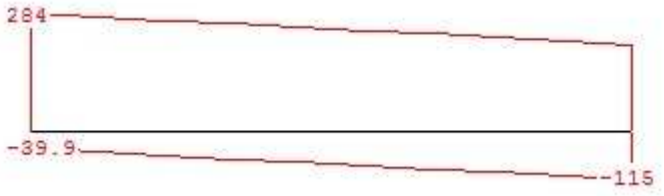
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,18 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
4	3Φ20	7,70	-1,25	2Φ20	7,01	-0,91	2Φ20	0,0	5,21			6,2	11,5
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
30	5Φ20	3,33	0,75	0Φ0	0.0	0,00	23,35	0,2					
0Φ0		0.0	0,00	4Φ12	2,23	1,68	6,58	10,6					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
30	καμπυλο .	καμπυλο .	καμπυλο .	
1002	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .		καμπυλο .

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 5(Δ5) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(14)	(8.0)	(6.2)
3Φ14	8Φ12	0Φ0
Κ41	Δ5	Κ42
(.1)	30x75	(6.1)
0Φ0	(6.2)	0Φ0
	4Φ14ι	
	2Φ14ι	
	4Φ12παραπ.	
	43Φ10/10[2]	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Ec=-1	Ec=-.5	Ec=-.4
	Trd1=89.11	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
σc=0	Ec=-1.2	Ec=-2

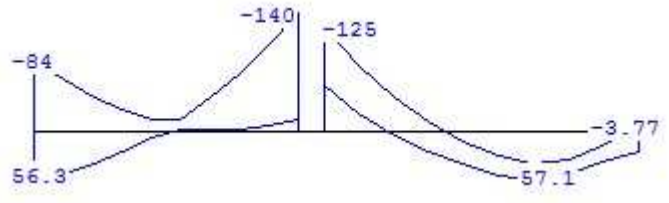
(Δ5)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	78,1	905,6	78,1	14,67	6,16
ΜΕΣΗ	72,0	905,6	72,0	9,24	10,05
ΤΕΛΟΣ	72,9	905,6	72,9	10,05	6,16

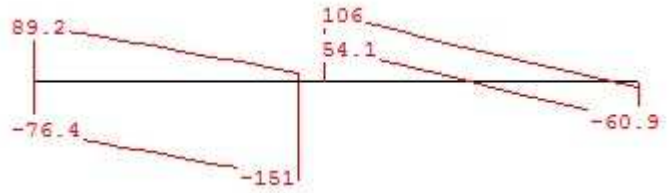
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,54 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
5	8Φ12	5,75	-0,80	4Φ14	5,63	-0,80	2Φ14	0,0	4,21			8,1	6,3
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
41	3Φ14	2,86	0,48	0Φ0	0.0	0,00	14,01	0,1					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
41	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	
42	καμπυλο .	ορθη γωνια .		

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 6(Δ7 Δ6) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(5.3)	(2.7)	(6.1)	(1.5)	(.1)
1Φ18	2Φ14	2Φ16	2Φ12	0Φ0
Κ54	Δ7	Κ90	Δ6	Σ1004
(2.1)	30x65	(.2)	30x65	(2.4)
0Φ0	(5.3)	0Φ0	(2.7)	0Φ0
	2Φ16ι		2Φ14ι	
	1Φ16ι		0Φ0ι	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

	4Φ12παραπ.		4Φ12παραπ.	
	43Φ10/10[2]		51Φ10/10[2]	
Ec=-1.2	Ec=-1	Ec=-1.6	Ec=-.7	Ec=-.5
	Trd1=74.38		Trd1=74.38	
	Asw/sw=0		Asw/sw=.67	
	Διαμηκ=0		Διαμηκ=.6	
Ec=-.4	Ec=-.3	Ec=-.2	Ec=-.3	Ec=-.3

(Δ7)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	69,1	776,3	69,1	5,62	4,02
ΜΕΣΗ	69,6	776,3	69,6	6,03	3,08
ΤΕΛΟΣ	73,3	776,3	73,3	9,36	3,08

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,86 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

(Δ6)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	72,0	776,3	72,0	9,36	3,08
ΜΕΣΗ	65,0	776,3	65,0	3,08	2,26
ΤΕΛΟΣ	61,6	776,3	61,6	0,00	0,00

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,00 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

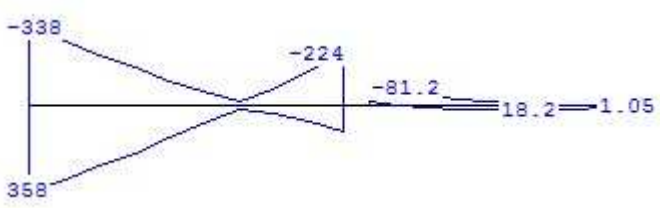
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

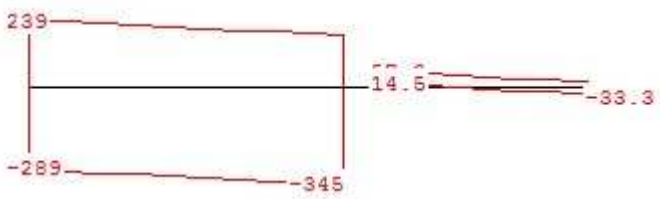
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
7	2Φ14	6,78	-0,88	2Φ16	6,62	-0,72	1Φ16	0,0	4,21			2,7	5,4
6	2Φ12	6,70	-1,70	2Φ14	6,70	-1,70				1,6	2,7		

ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K
54	1Φ18	2,44	0,83	0Φ0	0.0	0,00	5,38	2,2
90	2Φ16	4,40	1,95	0Φ0	0.0	0,00	6,15	0,2

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
54	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 7(Δ8 Δ9) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(10)	(3.6)	(10)	(.7)	(.4)
3Φ18	2Φ16	2Φ18	2Φ12	0Φ0
Κ51	Δ8	Κ53	Δ9	Σ1005
(7.7)	30x125	(1.4)	30x125	(.5)
0Φ0	(10)	1Φ18	(.5)	0Φ0
	4Φ20ι		2Φ14ι	
	0Φ0ι		0Φ0ι	
	12Φ12παραπ.		12Φ12παραπ.	
	51Φ10/10[2]		43Φ10/10[2]	
Ec=-1.2	Ec=-.9	Ec=-.8	Ec=-.3	σc=0
	Trd1=164.03		Trd1=164.03	
	Asw/sw=0		Asw/sw=0	
	Διαμηκ=.7		Διαμηκ=0	
Ec=-1.1	Ec=-.8	Ec=-.6	Ec=-.1	σc=0

(Δ8)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	134,9	1552,5	134,9	11,66	12,57
ΜΕΣΗ	135,9	1552,5	135,9	12,57	4,02
ΤΕΛΟΣ	134,6	1552,5	134,6	11,37	5,62

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,83 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

(Δ9)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	136,5	1552,5	136,5	11,37	5,62
ΜΕΣΗ	126,9	1552,5	126,9	3,08	2,26
ΤΕΛΟΣ	123,4	1552,5	123,4	0,00	0,00

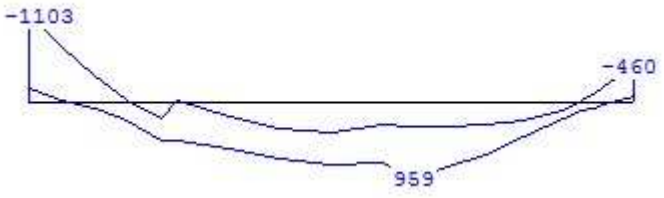
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,00 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
8	2Φ16	8,90	-1,00	4Φ20	8,81	-0,91	0Φ0	0,0	0,00			3,7	10,8
9	2Φ12	7,10	-2,90	2Φ14	7,10	-2,90				0,8	0,5		

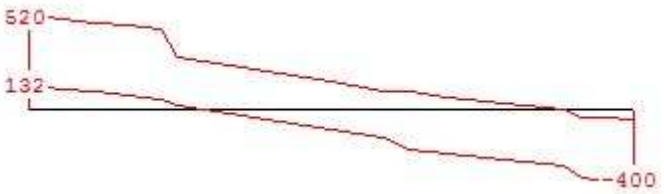
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K
51	3Φ18	4,14	0,63	0Φ0	0.0	0,00	10,76	7,8
53	2Φ18	7,10	2,50	1Φ18	7,82	3,22	10,76	1,4

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
51	καμπυλο .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 8(Δ10) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)



ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(21)	(5.4)	(14)
5Φ20	2Φ20	3Φ20
Κ16	Δ10	Κ51
(7.8)	40x125	(12)
0Φ0	(20)	0Φ0
	4Φ20ι	
	3Φ18ι	
	10Φ12παραπ.	
	160Φ10/10[2]	
Ec=-2.3	Ec=-.7	Ec=-1
	Trd1=277.44	
	Asw/sw=.66	
	Διαμηκ=1.1	
Ec=-.5	Ec=-.7	Ec=-.6

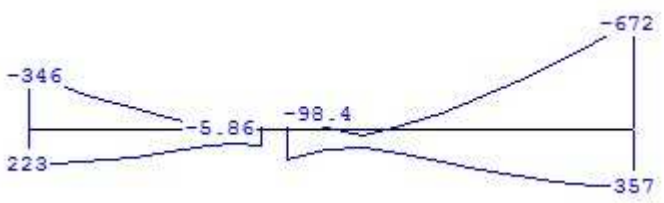
(Δ10)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	207,8	2070,0	207,8	21,99	12,57
ΜΕΣΗ	205,7	2070,0	205,7	20,20	6,28
ΤΕΛΟΣ	200,5	2070,0	200,5	15,71	12,57

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,15 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

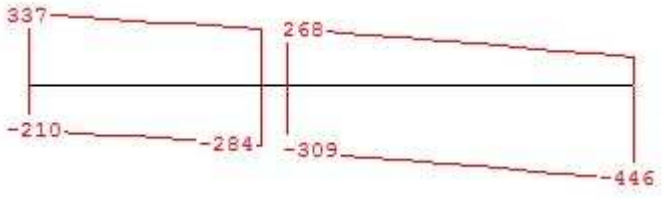
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
10	2Φ20	18,06	-0,91	4Φ20	17,71	-0,91	3Φ18	0,0	15,91			5,4	20,1
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
16	5Φ20	4,39	-0,09	0Φ0	0.0	0,00	21,62	7,9					
51	3Φ20	3,45	2,50	0Φ0	0.0	0,00	14,35	12,3					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
16	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο+αγκ.	ευθυγραμμο+αγκ.	
51	καμπυλο .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 9(Δ14 Δ15) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)



ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(10)	(5.9)	(10)	(9.0)	(15)
2Φ18	2Φ20	0Φ0	3Φ20	3Φ18
Κ18	Δ14	Κ30	Δ15	Κ41
(6.3)	40x95	(3.8)	40x95	(10)
0Φ0	(10)	0Φ0	(10)	1Φ12
	4Φ20ι		3Φ20ι	
	0Φ0ι		2Φ14ι	
	6Φ12παραπ.		6Φ12παραπ.	
	37Φ10/10[2]		55Φ10/10[2]	
Ec=-.6	Ec=-.5	Ec=-.2	Ec=-.6	Ec=-.8
	Trd1=198.09		Trd1=198.09	
	Asw/sw=0		Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0		Διαμηκ=0	
Ec=-1	Ec=-.9	Ec=-.2	Ec=-.5	Ec=-.5

(Δ14)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	114,5	1552,5	114,5	11,37	12,57
ΜΕΣΗ	115,9	1552,5	115,9	12,57	6,28
ΤΕΛΟΣ	119,4	1552,5	119,4	15,71	21,99

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,92 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

(Δ15)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	136,4	1552,5	136,4	15,71	21,99
ΜΕΣΗ	134,5	1552,5	134,5	14,04	9,42
ΤΕΛΟΣ	137,9	1552,5	137,9	17,06	10,56

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,87 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

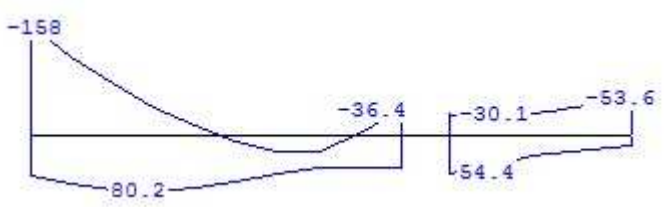
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

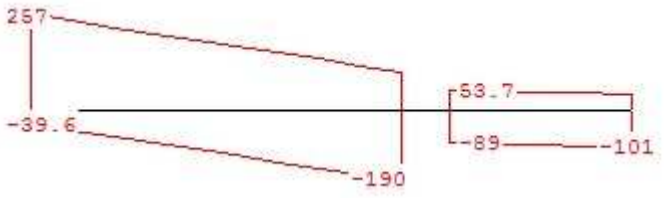
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
14	2Φ20	6,86	-0,91	4Φ20	6,86	-0,91	0Φ0	0,0	0,00			5,9	10,8
15	3Φ20	9,00	-2,30	3Φ20	8,66	-2,30	2Φ14	0,0	5,46			9,0	10,8
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
18	2Φ18	3,11	-0,19	0Φ0	0.0	0,00	10,76	6,3					
41	3Φ18	4,05	2,92	1Φ12	2,93	2,38	15,84	10,0					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
18	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο+αγκ.	ευθυγραμμο+αγκ.	
41	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 10(Δ16 Δ17) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(6.5)	(2.0)	(6.5)	(1.7)	(6.5)
3Φ14	2Φ12	0Φ0	6Φ12	0Φ0
Κ41	Δ16	Κ90	Δ17	Κ53
(4.0)	40x60	(2.1)	40x60	(.8)
1Φ12	(6.5)	0Φ0	(6.5)	0Φ0
	2Φ16ι		4Φ16ι	
	2Φ14ι		0Φ0ι	
	2Φ12παραπ.		4Φ12παραπ.	
	31Φ10/10[2]		16Φ10/10[2]	
Ec=-1.8	Ec=-1.1	Ec=-.6	Ec=-.7	Ec=-.8
	Trd1=108.19		Trd1=108.19	
	Asw/sw=.54		Asw/sw=.7	
	Διαμηκ=.5		Διαμηκ=.7	
Ec=-.3	Ec=-.3	Ec=-.8	Ec=-.7	Ec=-.5

(Δ16)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	79,8	948,8	79,8	6,88	5,15
ΜΕΣΗ	80,1	948,8	80,1	7,10	2,26
ΤΕΛΟΣ	82,3	948,8	82,3	9,05	12,06

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,54 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

(Δ17)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	94,2	948,8	94,2	9,05	12,06
ΜΕΣΗ	93,0	948,8	93,0	8,04	6,79
ΤΕΛΟΣ	91,5	948,8	91,5	6,79	8,04

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,60 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

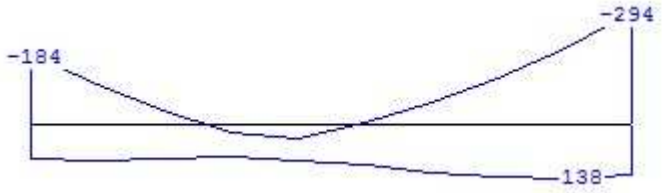
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
16	2Φ12	5,40	-0,75	2Φ16	5,37	-0,72	2Φ14	0,0	3,06			2,1	6,6
17	6Φ12	3,85	-1,60	4Φ16	3,82	-1,60	0Φ0	0,0	0,00			1,7	6,6
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					

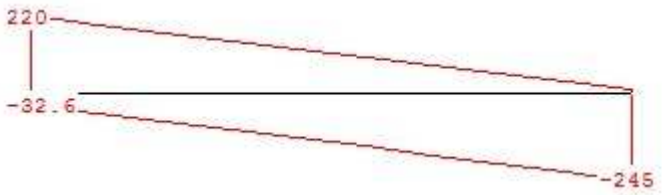
ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

41	3Φ14	2,78	-0,72	1Φ12	2,08	-1,06	6,58	4,0

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
41	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .
53	καμπυλο .	ορθη γωνια .		

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 11(Δ18) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(7.1)	(3.1)	(8.9)
1Φ20	2Φ16	3Φ16
K7	Δ18	K19
(2.1)	30x75	(5.5)
0Φ0	(6.7)	1Φ16
	2Φ16ι	
	2Φ14ι	
	4Φ12παραπ.	
	46Φ10/10[2]	
Ec=-1.2	Ec=-1.2	Ec=-2.1
	Trd1=96.53	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.1	Ec=-.3	Ec=-.8

(Δ18)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	73,1	970,3	73,1	7,16	4,02
ΜΕΣΗ	73,0	970,3	73,0	7,10	4,02
ΤΕΛΟΣ	76,3	970,3	76,3	10,05	6,03

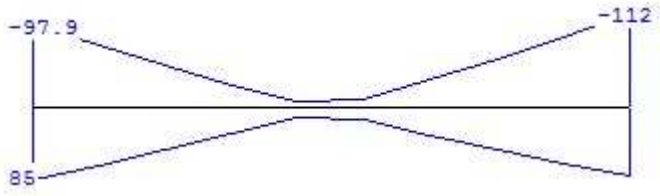
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,15 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

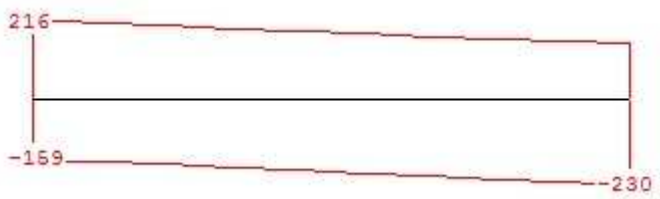
ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
18	2Φ16	6,50	-1,00	2Φ16	6,12	-0,90	2Φ14	0,0	4,51			3,1	6,7
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
7	1Φ20	2,75	0,38	0Φ0	0.0	0,00	7,13	2,1					
19	3Φ16	3,34	2,34	1Φ16	2,97	2,24	9,00	5,6					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
7	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	καμπυλο+αγκιστ.	
19	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 12(Δ19) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(6.0)	(2.0)	(5.1)
0Φ0	2Φ20	0Φ0
Κ19	Δ19	Κ31
(3.3)	30x50	(5.0)
0Φ0	(4.0)	0Φ0
	3Φ16ι	
	0Φ0ι	
	2Φ12παραπ.	
	16Φ10/10[2]	
Ec=-1.6	Ec=-1.5	Ec=-2.4
	Trd1=53.67	
	Asw/sw=1.41	
	Διαμηκ=1.1	
Ec=-.9	Ec=-.7	Ec=-.8

(Δ19)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	53,8	582,2	53,8	6,28	6,03
ΜΕΣΗ	53,5	582,2	53,5	6,03	6,28

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

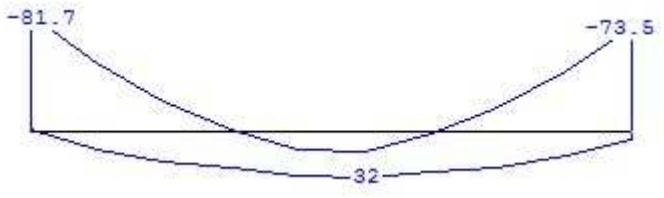
ΤΕΛΟΣ	53,8	582,2	53,8	6,28	6,03

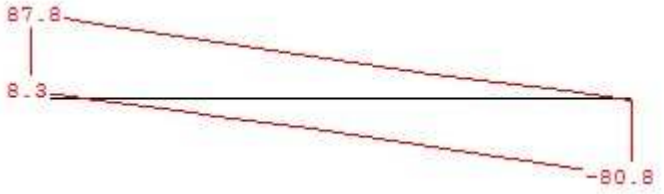
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,73 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
19	2Φ20	4,05	-1,25	3Φ16	3,00	-0,72	0Φ0	0,0	0,00			2,0	4,0
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
19	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .		
31	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .		

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 13(Δ20) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(5.5)	(2.3)	(4.4)
1Φ18	2Φ14	1Φ14
Κ31	Δ20	Κ42
(.5)	30x50	(2.4)
0Φ0	(4.2)	0Φ0
	2Φ14ι	
	1Φ14ι	
	4Φ12παραπ.	
	51Φ10/10[2]	
Ec=-1.3	Ec=-.2	Ec=-.9
	Trd1=53.67	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.8	Ec=-.9	Ec=-.8

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

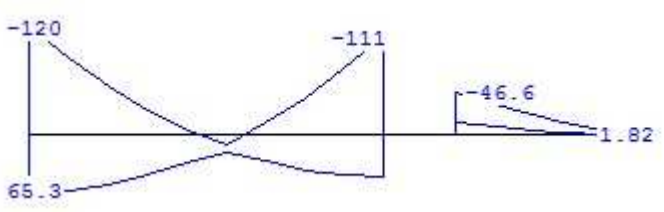
(Δ20)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	48,2	582,2	48,2	5,62	3,08
ΜΕΣΗ	46,9	582,2	46,9	4,62	3,08
ΤΕΛΟΣ	46,9	582,2	46,9	4,62	3,08

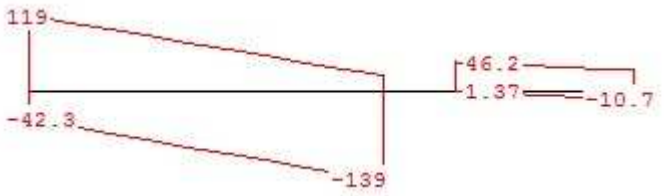
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,02 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
20	2Φ14	6,85	-0,88	2Φ14	6,37	-0,63	1Φ14	0,0	5,11			2,3	4,3
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
31	1Φ18	2,76	-0,37	0Φ0	0.0	0,00	5,58	0,6					
42	1Φ14	2,23	1,36	0Φ0	0.0	0,00	4,48	2,5					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
31	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	
42	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 14(Δ21 Δ22) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(5.8)	(2.8)	(4.9)	(1.5)	(.2)
2Φ14	2Φ14	1Φ16	2Φ12	0Φ0
Κ42	Δ21	Κ54	Δ22	Σ1005
(2.2)	30x60	(2.5)	25x60	(.2)
0Φ0	(4.9)	0Φ0	(.1)	0Φ0
	2Φ16ι		2Φ14ι	
	1Φ16ι		0Φ0ι	
	2Φ12παραπ.		4Φ12παραπ.	
	37Φ10/10[2]		19Φ10/10[2]	
Ec=-1.5	Ec=-.8	Ec=-1.6	Ec=-.6	Ec=-.1
	Trd1=67.08		Trd1=50.31	
	Asw/sw=0		Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0		Διαμηκ=0	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Ec=-.5	Ec=-.2	Ec=-.3	σc=0	σc=0

(Δ21)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	62,7	711,6	62,7	6,16	4,02
ΜΕΣΗ	62,6	711,6	62,6	6,03	3,08
ΤΕΛΟΣ	64,1	711,6	64,1	7,35	3,08

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,35 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

(Δ22)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	58,6	593,0	58,6	7,35	3,08
ΜΕΣΗ	53,7	593,0	53,7	3,08	2,26
ΤΕΛΟΣ	50,1	593,0	50,1	0,00	0,00

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,00 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

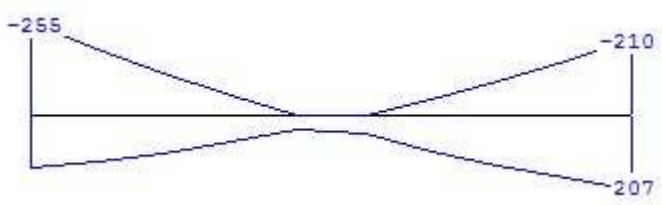
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

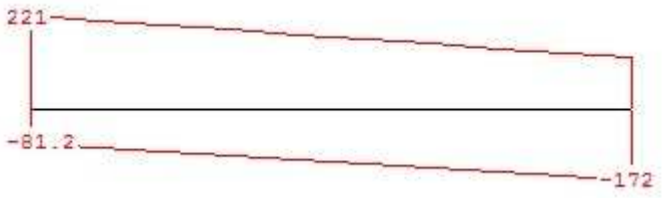
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
21	2Φ14	6,53	-0,88	2Φ16	6,37	-0,72	1Φ16	0,0	3,71			2,8	4,9
22	2Φ12	3,80	-1,95	2Φ14	3,80	-1,95					1,6	0,2	

ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K
42	2Φ14	2,52	-0,07	0Φ0	0.0	0,00	5,84	2,2
54	1Φ16	4,19	1,59	0Φ0	0.0	0,00	4,93	2,6

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
42	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 15(Δ23) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(12)	(5.5)	(9.3)
3Φ16	6Φ12	3Φ12
Κ6	Δ23	Κ7
(6.4)	40x50	(9.8)
1Φ16	(6.7)	5Φ12
	3Φ14ι	
	2Φ14ι	
	4Φ12παραπ.	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

	43Φ10/10[2]	
Ec=-2.3	Ec=-1.2	Ec=-2
	Trd1=108.19	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-1.5	Ec=-1.4	Ec=-1.9

(Δ23)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	91,4	948,8	91,4	12,82	6,63
ΜΕΣΗ	85,5	948,8	85,5	7,70	6,79
ΤΕΛΟΣ	88,4	948,8	88,4	10,18	10,27

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,71 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

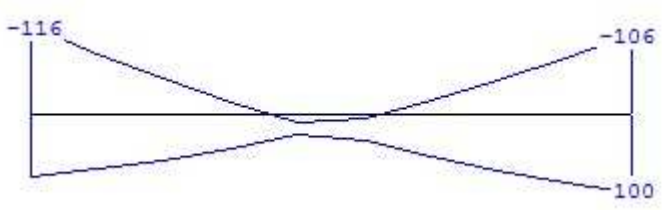
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
23	6Φ12	5,80	-0,80	3Φ14	5,47	-0,63	2Φ14	0,0	4,21			5,6	6,7
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
6	3Φ16	2,53	0,30	1Φ16	2,57	0,32	12,10	6,5					
7	3Φ12	2,40	1,52	5Φ12	2,48	1,68	9,35	9,8					

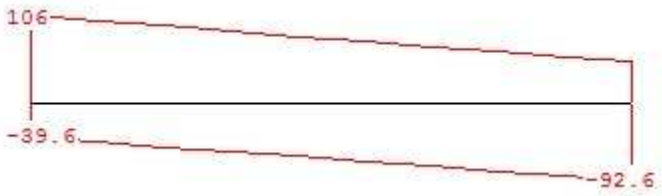
Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
6	καμπυλο .	ορθη γωνια .	καμπυλο+αγκιστ.	καμπυλο .
7	καμπυλο .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .

Οπλισμοί Δοκών στάθμης 6

ΣΤΑΘΜΗ 6

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 1(Δ1) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

(5.7)	(2.1)	(5.5)
2Φ16	2Φ12	3Φ12
Κ6	Δ1	Κ7
(4.4)	25x55	(5.3)
1Φ14	(4.0)	2Φ12
	2Φ14ι	
	1Φ14ι	
	43Φ10/10[2]	
Ec=-.7	Ec=-.4	Ec=-.6
	Trd1=53.67	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-1.6	Ec=-1.5	Ec=-2

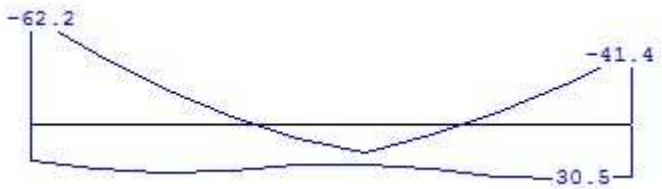
(Δ1)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	63,6	582,2	63,6	6,28	4,62
ΜΕΣΗ	61,5	582,2	61,5	4,62	2,26
ΤΕΛΟΣ	62,8	582,2	62,8	5,65	5,34

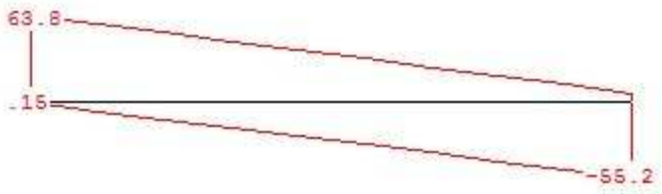
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,56 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
1	2Φ12	5,70	-0,75	2Φ14	5,47	-0,63	1Φ14	0,0	4,21			2,2	4,0
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
6	2Φ16	2,70	0,30	1Φ14	2,20	0,23	5,79	4,4					
7	3Φ12	2,56	1,80	2Φ12	2,03	1,48	5,56	5,3					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
6	καμπυλο .	ορθη γωνια .	καμπυλο+αγκιστ.	καμπυλο .
7	καμπυλο .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 2(Δ2) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(5.2)	(1.6)	(3.6)
3Φ12	2Φ12	2Φ12
Κ18	Δ2	Κ19
(2.4)	30x35	(2.4)
0Φ0	(2.6)	0Φ0
	2Φ14ι	
	1Φ14ι	
	42Φ10/10[2]	
Ec=-2.7	Ec=-1.1	Ec=-1.7
	Trd1=33.54	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-1.2	Ec=-.9	Ec=-1.4

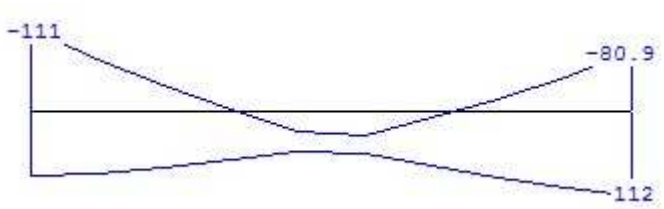
(Δ2)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	46,3	388,1	46,3	5,65	3,08
ΜΕΣΗ	44,9	388,1	44,9	4,62	2,26
ΤΕΛΟΣ	44,8	388,1	44,8	4,52	3,08

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,13 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

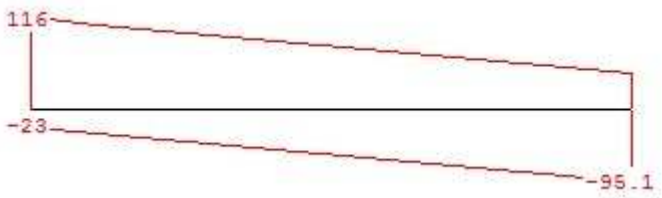
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
2	2Φ12	5,48	-0,53	2Φ14	5,47	-0,63	1Φ14	0,0	4,21			1,7	2,7
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
18	3Φ12	2,08	0,13	0Φ0	0.0	0,00	5,23	2,4					
19	2Φ12	1,87	1,12	0Φ0	0.0	0,00	3,67	2,4					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
18	καμπυλο .	καμπυλο+αγκιστ.	καμπυλο+αγκιστ.	
19	καμπυλο .	ορθη γωνια .	καμπυλο .	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 3(Δ3) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)



ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(5.1)	(1.7)	(4.9)
2Φ14	2Φ12	2Φ14
Κ41	Δ3	Κ42
(3.9)	30x60	(5.0)
0Φ0	(4.9)	1Φ12
	2Φ16ι	
	1Φ16ι	
	2Φ12παραπ.	
	43Φ10/10[2]	
Ec=-1.4	Ec=-.6	Ec=-1.1
	Trd1=67.08	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.4	Ec=-.4	Ec=-.5

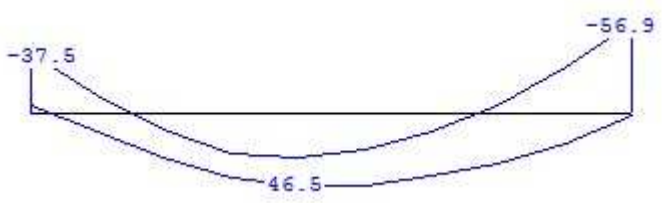
(Δ3)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	63,2	711,6	63,2	5,34	4,02
ΜΕΣΗ	64,0	711,6	64,0	6,03	2,26
ΤΕΛΟΣ	63,2	711,6	63,2	5,34	5,15

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,46 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

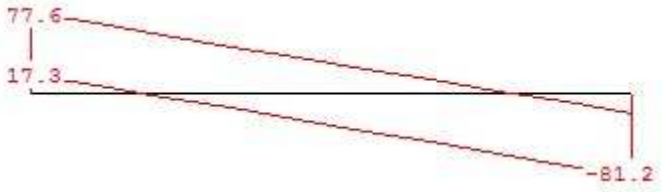
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
3	2Φ12	5,75	-0,80	2Φ16	5,65	-0,72	1Φ16	0,0	4,21			1,8	4,9
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
41	2Φ14	2,72	0,48	0Φ0	0.0	0,00	5,17	4,0					
42	2Φ14	2,42	1,55	1Φ12	2,23	1,68	4,93	5,1					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
41	καμπυλο .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	
42	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	καμπυλο .

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 4(Δ4) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)



ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(4.1)	(1.0)	(4.3)
2Φ12	2Φ12	2Φ12
Κ6	Δ4	Κ18
(2.3)	40x40	(1.9)
0Φ0	(4.2)	0Φ0
	2Φ14ι	
	1Φ14ι	
	47Φ10/10[2]	
Ec=-.7	σc=0	Ec=-1.4
	Trd1=60.38	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.3	Ec=-.4	Ec=-.4

(Δ4)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	63,6	603,8	63,6	4,52	3,08
ΜΕΣΗ	63,7	603,8	63,7	4,62	2,26
ΤΕΛΟΣ	63,6	603,8	63,6	4,52	3,08

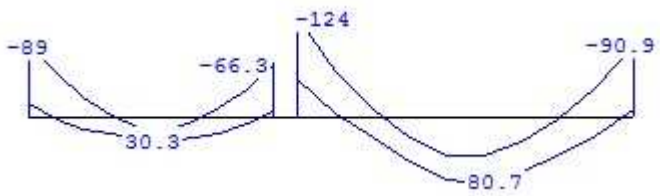
ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,22 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

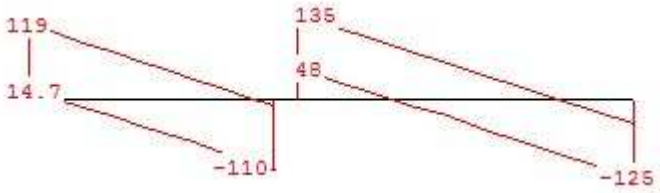
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
4	2Φ12	5,77	-0,53	2Φ14	5,97	-0,63	1Φ14	0,0	4,71			1,1	4,3
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
6	2Φ12	1,43	0,13	0Φ0	0.0	0,00	4,19	2,3					
18	2Φ12	1,80	1,26	0Φ0	0.0	0,00	4,38	1,9					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
6	καμπυλο .	καμπυλο+αγκιστ.	καμπυλο+αγκιστ.	
18	ορθη γωνια .	ευθυγραμμο+αγκ.	ευθυγραμμο+αγκ.	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 5(Δ5 Δ6) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(6.5)	(.9)	(6.5)	(1.3)	(6.5)
4Φ12	2Φ12	1Φ18	2Φ12	4Φ12
Κ18	Δ5	Κ30	Δ6	Κ41
(.1)	40x60	(.7)	40x60	(1.2)
0Φ0	(6.5)	0Φ0	(6.5)	0Φ0
	2Φ16ι		2Φ16ι	
	2Φ14ι		2Φ14ι	
	2Φ12παραπ.		2Φ12παραπ.	
	41Φ10/10[2]		56Φ10/10[2]	
Ec=-.8	Ec=-.5	Ec=-1.2	Ec=-.6	Ec=-1.2
	Trd1=108.19		Trd1=108.19	
	Asw/sw=0		Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0		Διαμηκ=0	
Ec=-.2	Ec=-.3	Ec=-.3	Ec=-.4	Ec=-.3

(Δ5)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	91,7	948,8	91,7	6,79	4,02
ΜΕΣΗ	92,1	948,8	92,1	7,10	2,26
ΤΕΛΟΣ	92,0	948,8	92,0	7,07	8,04

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,07 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

(Δ6)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	93,7	948,8	93,7	7,07	8,04
ΜΕΣΗ	93,7	948,8	93,7	7,10	2,26
ΤΕΛΟΣ	93,4	948,8	93,4	6,79	4,02

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,29 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

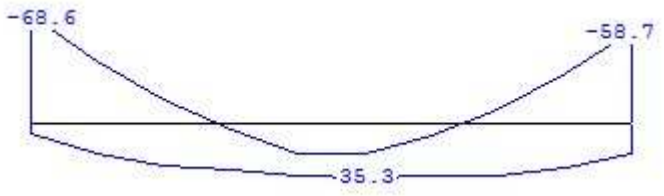
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
5	2Φ12	6,19	-0,54	2Φ16	6,65	-1,00	2Φ14	0,0	4,06			1,0	6,6
6	2Φ12	8,05	-1,60	2Φ16	8,05	-1,60	2Φ14	0,0	5,56			1,4	6,6
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
18	4Φ12	1,90	-0,06	0Φ0	0.0	0,00	6,58	0,2					
30	1Φ18	3,46	1,32	0Φ0	0.0	0,00	6,58	0,7					

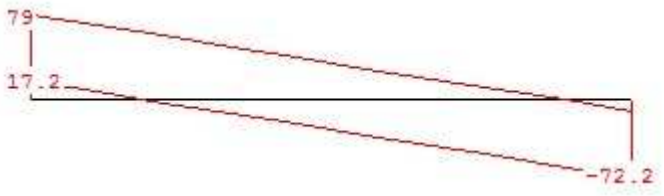
ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

41	4Φ12	2,15	1,25	0Φ0	0.0	0,00	6,58	1,2

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
18	ορθη γωνια .	ευθυγραμμο+αγκ.	ευθυγραμμο+αγκ.	
41	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 6(Δ7) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(4.3)	(1.0)	(3.4)
2Φ12	2Φ12	1Φ14
Κ7	Δ7	Κ19
(1.0)	30x40	(1.7)
0Φ0	(3.1)	0Φ0
	2Φ14ι	
	1Φ14ι	
	46Φ10/10[2]	
Ec=-2.4	Ec=-.9	Ec=-2.1
	Trd1=40.25	
	Asw/sw=0	
	Διαμηκ=0	
Ec=-.5	Ec=-.4	Ec=-.5

(Δ7)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	57,6	452,8	57,6	4,52	3,08
ΜΕΣΗ	57,8	452,8	57,8	4,62	2,26
ΤΕΛΟΣ	56,7	452,8	56,7	3,80	3,08

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,13 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

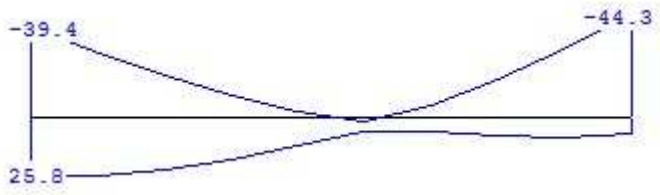
ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
7	2Φ12	6,00	-0,75	2Φ14	5,77	-0,63	1Φ14	0,0	4,51			1,1	3,1

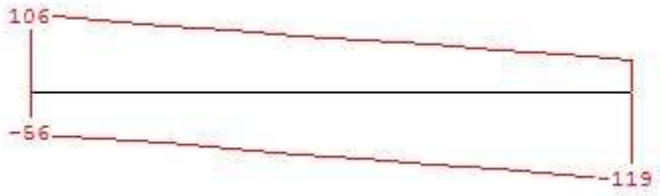
ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K
7	2Φ12	2,01	0,25	0Φ0	0.0	0,00	4,34	1,1
19	1Φ14	2,07	1,19	0Φ0	0.0	0,00	3,42	1,7

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
7	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	ορθη γωνια .	
19	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 7(Δ8) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(4.0)	(.8)	(4.0)
1Φ16	2Φ12	1Φ16
K19	Δ8	K31
(1.8)	30x50	(.3)
0Φ0	(4.0)	0Φ0
	2Φ14ι	
	1Φ14ι	
	22Φ10/10[2]	
Ec=-1	Ec=-.1	Ec=-1.2
	Trd1=53.67	
	Asw/sw=.63	
	Διαμηκ=.5	
Ec=-.3	Ec=-.2	Ec=-.3

(Δ8)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	50,0	582,2	50,0	4,27	3,08
ΜΕΣΗ	50,4	582,2	50,4	4,62	2,26
ΤΕΛΟΣ	50,0	582,2	50,0	4,27	3,08

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= -0,52 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000

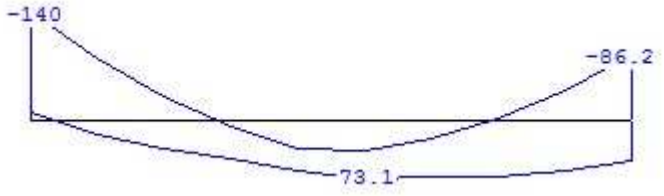
ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

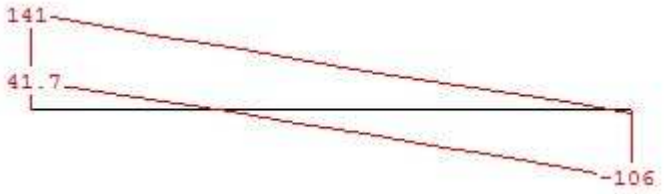
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-Α	As-Κ
8	2Φ12	3,65	-0,75	2Φ14	3,42	-0,63	1Φ14	0,0	2,16			0,9	4,0
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-Α	As-Κ					
19	1Φ16	2,06	-1,00	0Φ0	0.0	0,00	4,04	1,9					
31	1Φ16	1,87	1,14	0Φ0	0.0	0,00	4,04	0,3					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
19	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	
31	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο+αγκ.	

ΣΥΝΕΧΗΣ ΔΟΚΟΣ 8(Δ9) fck=25 fyk=500 fykv=500 :(fc3=25 fy3=500 fyv3=500)





ΚΑΜΨΗ-ΣΤΡΕΨΗ

(13)	(3.4)	(7.7)
5Φ16	2Φ16	2Φ16
Κ31	Δ9	Κ42
(2.9)	30x35	(4.8)
0Φ0	(7.4)	0Φ0
	2Φ18ι	
	1Φ18ι	
	52Φ10/10[2]	
Ec=-3.1	Ec=-1.7	Ec=-3.1
	Trd1=33.54	
	Asw/sw=1.09	
	Διαμηκ=.7	
Ec=-.5	Ec=-.7	Ec=-.9

(Δ9)	Vrd1	Vrd2	Vcd	As1	As2
ΑΡΧΗ	55,7	388,1	55,7	14,07	5,09
ΜΕΣΗ	47,1	388,1	47,1	7,63	4,02

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

ΤΕΛΟΣ	47,7	388,1	47,7	8,04	5,09

ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ-ΔΙΣΔΙΑΓΩΝΙΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ζ= 0,06 %Vsd με δισδ.= 0,00 As/H(cm)=0,0000000
ΤΙΘΕΜΕΝΟΙ ΡΑΒΔΟΙ (Ολικα μηκη & μηκη αγκυρωσης σε m)

ΔΟΚ	Ισα-Α	L(ολ)	ΑΠΟ	Ισα-Κ	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	S1	S2	S3	S4	As-A	As-K
9	2Φ16	6,55	-0,72	2Φ18	6,73	-0,81	1Φ18	0,0	5,11			3,4	7,5
ΣΤΗ	Πανω	L(ολ)	ΑΠΟ	Κατω	L(ολ)	ΑΠΟ	As-A	As-K					
31	5Φ16	2,53	-0,18	0Φ0	0.0	0,00	13,70	3,0					
42	2Φ16	2,06	1,33	0Φ0	0.0	0,00	7,72	4,8					

Αγκυρωσεις	Οπλισμος Ανοιγματος		Οπλισμος Στηριξης	
Σε στηριξη	Κατω	Πανω	Πανω	Κατω
31	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο+αγκ.	ευθυγραμμο+αγκ.	
42	ευθυγραμμο .	ευθυγραμμο+αγκ.	ευθυγραμμο+αγκ.	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Οπλισμοί Υποστυλωμάτων

Πεδίο	Περιγραφή
Κεφ	Κεφαλή Υποστυλώματος
Ποδ	Πόδας Υποστυλώματος
Nsd (kN)	Τιμή σχεδιασμού του αξονικού φορτίου
Msdy (kNm)	Τιμή σχεδιασμού ροπής κατά Y άξονα
Msdx (kNm)	Τιμή σχεδιασμού ροπής κατά X άξονα
acdy	Ικανοτικός Συντελεστής Μεγέθυνσης κατά Y
acdx	Ικανοτικός Συντελεστής Μεγέθυνσης κατά X
Vrd1 (kN)	Αντοχή σε τέμνουσα χωρίς απαίτηση πρόσθετου οπλισμού
Vrd2 (kN)	Τέμνουσα αντοχής λόγω λοξής θλίψης κορμού
Ac * Fcd (kN)	Εμβαδόν Διατομής * Αντοχή Σχεδιασμού Σκυροδέματος
ζ	Ο λόγος ελάχιστης προς μέγιστης τέμνουσας
Vcd (kN)	Τέμνουσα δύναμη που λαμβάνεται από το θλιβόμενο πέλμα
As/s(cm)	Τιθέμενος οπλισμός ανά απόσταση

Υποστυλώματα

Α/Α Υποστυλώματος Διαστάσεις Υποστυλώματος (cm)					
Α/Α Στάθμης (Διαμήκης Οπλισμός)(Δυσμενέστερος Συνδυασμός) (Γεωμετρικό ποσοστό οπλισμού)					
Αντοχή Σκυροδέματος και Χάλυβα Έναντι κάμψης [Mpa]		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Τιμές Σχεδιασμού	Τάση Σκυροδέματος (Mpa)	Ροπή ικανοτικού Ελέγχου (Mpa)	Ανηγμένη αξονική δύναμη	Εκκεντρότητα κατά Y	
Τιμές Σχεδιασμού			Συντελεστής Λυγισμού		
Τιμές Σχεδιασμού	Τάση Χάλυβα (MPa)	Ροπή ικανοτικού Ελέγχου (MPa)	Συντελεστής Λυγισμού	Εκκεντρότητα κατά X	
Οπλισμός Σχάρας (Τοιχείο) ή Σύμβολο επεξήγησης σχήματος οπλισμού					
Σχήμα Συνδετήρων					
(Μήκος Περιοχής [cm]) Διάμετρος Συνδετήρα [mm] / Απόσταση [cm]					
Ικανοτικοί συντελεστες Τοιχειου (Μηδενικοί σε περίπτωση υποστυλώματος)					
Ικανοτικοί συντελεστές Υποστυλώματος					
Μέγιστη Παραμόρφωση Γωνίας (0/00) (Παραμόρφωση για Συνδυασμό Φόρτισης)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Α/Α Τμήματος) Μηχανικό Ογκομετρικό Ποσοστό Συνδετήρων (Απαιτούμενο και τιθέμενο) Συντελεστής Περίσφιξης				Αντοχή Χάλυβα Συνδετήρα [MPa]	
Διεύθυνση Τοπικού Άξονα Αριθμός Σκελών Vrd1 Vrd2					
Τιμή Ελέγχου Αξονικού Φορτίου Τιμή Αξονικού Φορτίου Συμπέρασμα (δισδιαγώνιος Οπλισμός [cm^2]					
Χωρίς Σεισμό	Με Σεισμό στον Πόδα	Με Σεισμό στο Μέσον	Με σεισμό στην Κεφαλή	(Τοιχείο)	
Vsd	Vsd	Vsd	Vsd	Λόγος Διατμήσεως	(Διάσταση Ακραίου Υποστυλώματος)
Vcd	Vcd	Vcd	Vcd	Οριζόντιο Ποσοστό Οπλισμού Κορμού	(Αξονικό Φορτίο Σχεδιασμού Ακραίου Υποστυλώματος [kN])
				Κατακόρυφο Ποσοστό Οπλισμού Κορμού	(Επιτρεπόμενο Αξονικό Φορτίο Ακραίου Υποστυλώματος [kN])
As/s	As/s	As/s	As/s		(Ανηγμένη αξονική δύναμη Ακραίου Υποστυλώματος)
Διεύθυνση Τοπικού Άξονα Αριθμός Σκελών Vrd1 Vrd2					
Τιμή Ελέγχου Αξονικού Φορτίου Τιμή Αξονικού Φορτίου Συμπέρασμα (δισδιαγώνιος Οπλισμός [cm^2]					Ροπή Στρέψης Σχεδιασμού [kNm]
Χωρίς Σεισμό	Με Σεισμό στον Πόδα	Με Σεισμό στο Μέσον	Με σεισμό στην Κεφαλή	(Τοιχείο)	Επιτρεπόμενη Ροπή Στρέψης [kNm]
Vsd	Vsd	Vsd	Vsd	Λόγος Διατμήσεως	Συνδετήρες Στρέψης [cm^2]
Vcd	Vcd	Vcd	Vcd	Οριζόντιο Ποσοστό Οπλισμού Κορμού	
				Κατακόρυφο Ποσοστό Οπλισμού	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

				Κορμού	
As/s	As/s	As/s	As/s		As/s Ακραίου Υποστυλώματος

Οπλισμοί Υποστυλωμάτων στάθμης 2

Κ 8 40x100					
Σταθμη 2 10Φ20+4Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+8+11-14+16)(ρ=12.7/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 536	σc=6.21	Μεπ-y=441	vd= .08	ey=0	
Msdy=14	x 2.33	as=1.88	Sy= .75		
Msdx=295	σs=89.23	Μεπ-x=1148	Sx= .75	ex=0	
X:Φ20 o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (360cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.502 -59) (.439 -154) (.343 -146) (.387 -59)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ8.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.359 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=6 Vrd1=227 Vrd2=1466					
.1AcFcd= -667 Nsd=-321 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.2 As (δισδ)=0					Msd=.0976
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=211.2
Vsd=2	Vsd=133	Vsd=133	Vsd=133		As =0
Vcd=227	Vcd=68	Vcd=227	Vcd=68		
As/s=.055	=0,05500	=0,05500	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=205 Vrd2=1621					
.1AcFcd= -667 Nsd=-321 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-1 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=63	Vsd=133	Vsd=133	Vsd=133		
Vcd 205	Vcd=61	Vcd=205	Vcd=61		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		



Υποστυλώματα

Κ 9 30x240					
Σταθμη 2 10Φ10+8Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+8+11+14-16)(ρ=8.9/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 372	σc=2.79	Μεπ-y=433	vd= .03	ey=0	
Msdy=27	x 2.33	as=.84	Sy= .75		
Msdx=363	σs=36.63	Μεπ-x=3987	Sx= .69	ex=0	
+:Φ10 X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/20(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (360cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.158 -145) (.12 -62) (.225 -71) (.147 -162)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ9.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.153 Wτιθ.=.398 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=379 Vrd2=2484					
.1AcFcd= -1200 Nsd=-334 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					Msd=.2419
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=337.9

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Vsd=8	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=26		As =0
Vcd=379	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=113		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=319 Vrd2=2421					
.1AcFcd= -1200 Nsd=-334 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=93	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=80	as=.3	(60x30)
Vcd 319	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=79	ρh=.55	Nsd= 243
				ρv=.5	Νεπ= 6110
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,01650		vd=0,08



Υποστυλώματα

Κ 10 40x240					
Σταθμη 2 8Φ10+20Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+2-3+8+11)(ρ=10.6/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 1570	σc=6.74	Μεπ-y=1043	vd= .1	ey=0	
Msdy=12	x 1 as=100		Sy= .75		
Msdx=1913	σs=106.86	Μεπ-x=6453	Sx= 0	ex=0	
+:Φ10 X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ10/17(οριζ) Φ10/16(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (360cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=3.5 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.262 -103) (.51 -10) (.562 -17) (.301 -103)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ10.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.243 Wτιθ.=.370 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=5 Vrd1=637 Vrd2=3519					
.1AcFcd= -1600 Nsd=-1369=>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.05As (δισδ)=0					Msd=.6367
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=585.7
Vsd=8	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=13		As =0
Vcd=637	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=191		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=564 Vrd2=3229					
.1AcFcd= -1600 Nsd=-1369=>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.84As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=62	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=243	as=.3	(80x40)
Vcd 564	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=141	ρh=.55	Nsd= 1055
				ρv=.5	Νεπ= 10553
As/s=.022	=0,00000	=0,00000	=0,02200		vd=0,20



ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Υποστυλώματα

Κ 11 50x130					
Σταθμη 2 20Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2+3-11)(ρ=15.1/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 602	σc=4.2	Μεπ-y=1045	vd= .1	ey=0	
Msdy=86	x 2.33	as=1.7	Sy= .75		
Msdx=274	σs=57.98	Μεπ-x=2582	Sx= .75	ex=0	
o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (360cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.339 -22) (.178 -25) (.278 -19) (.281 -41)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ11.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.109 Wτιθ.=.283 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=7 Vrd1=398 Vrd2=2466					
.1AcFcd= -1084 Nsd=-798 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.6 As (δισδ)=0					Msd=.4550
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=433.1
Vsd=2	Vsd=95	Vsd=95	Vsd=95		As =0
Vcd=398	Vcd=119	Vcd=398	Vcd=119		
As/s=.055	=0,05500	=0,05500	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=379 Vrd2=2673					
.1AcFcd= -1084 Nsd=-798 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.6 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=12	Vsd=95	Vsd=95	Vsd=95		
Vcd 379	Vcd=113	Vcd=379	Vcd=113		
As/s=.0275	=0,02750	=0,02750	=0,02750		



Υποστυλώματα

Κ 12 40x130					
Σταθμη 2 14Φ20+4Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+8+11-13-15)(ρ=12.2/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 1263	σc=4.04	Μεπ-y=557	vd= .14	ey=0	
Msdy=58	x 2.33	as=1.64	Sy= .66		
Msdx=97	σs=57.8	Μεπ-x=1812	Sx= .75	ex=0	
X:Φ20 o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (360cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.282 -99) (.278 -106) (.326 -44) (.303 -109)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ12.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.170 Wτιθ.=.341 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=7 Vrd1=322 Vrd2=1906					
.1AcFcd= -867 Nsd=-588 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.42As (δισδ)=0					Msd=.2721
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=290.7
Vsd=0	Vsd=57	Vsd=57	Vsd=57		As =0
Vcd=322	Vcd=96	Vcd=322	Vcd=96		

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

As/s=.055	=0,05500	=0,05500	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=296 Vrd2=2139					
.1AcFcd= -867 Nsd=-588 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=38	Vsd=57	Vsd=57	Vsd=57		
Vcd 296	Vcd=88	Vcd=296	Vcd=88		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		



Υποστυλώματα

Κ 13 50x100					
Σταθμη 2 18Φ25 (Σ.Φ.=Κεφ+1-2-3+8+11)(ρ=17.6/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 513	σc=3.28	Μεπ-y=938	vd= .07	ey=0	
Msdy=33	x 2.33	as=1.8	Sy= .75		
Msdx=167	σs=46.34	Μεπ-x=1601	Sx= .75	ex=0	
o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (360cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.264 -99) (.162 -2) (.264 -19) (.156 -103)					

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ13.1) Περισφιξη: Ωαπαιτ.=.1 Ωτιθ.=.301 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=6 Vrd1=280 Vrd2=1897					
.1AcFcd= -834 Nsd=-444 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.79As (δισδ)=0					Msd=.2580
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=310.5
Vsd=8	Vsd=45	Vsd=45	Vsd=45		As =0
Vcd=280	Vcd=84	Vcd=280	Vcd=84		
As/s=.055	=0,05500	=0,05500	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=263 Vrd2=2026					
.1AcFcd= -834 Nsd=-444 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.93As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=34	Vsd=45	Vsd=45	Vsd=45		
Vcd 263	Vcd=79	Vcd=263	Vcd=79		
As/s=.0275	=0,02750	=0,02750	=0,02750		



Υποστυλώματα

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Κ 14 50x100					
Σταθμη 2 18Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2+3-11)(ρ=17.6/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 434	σc=4.33	Μεπ-y=938	vd= .07	ey=0	
Msdy=41	x 2.33	as=1.82	Sy= .69		
Msdx=222	σs=59.54	Μεπ-x=1601	Sx= .75	ex=0	
o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (360cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.349 -22) (.132 -88) (.242 -98) (.297 -14)					

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ14.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.301 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=6 Vrd1=283 Vrd2=1897					
.1AcFcd= -834 Nsd=-460 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.31As (δισδ)=0					Msd=.3313
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=310.5
Vsd=2	Vsd=64	Vsd=64	Vsd=64		As =0
Vcd=283	Vcd=84	Vcd=283	Vcd=84		
As/s=.055	=0,05500	=0,05500	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=266 Vrd2=2026					
.1AcFcd= -834 Nsd=-460 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=68	Vsd=69	Vsd=69	Vsd=69		
Vcd 266	Vcd=79	Vcd=266	Vcd=79		
As/s=.0275	=0,02750	=0,02750	=0,02750		



Υποστυλώματα

Κ 15 50x100					
Σταθμη 2 18Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+2+3+8+11)(ρ=17.6/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 927	σc=3.98	Μεπ-y=938	vd= .11	ey=0	
Msdy=84	x 2.33	as=2.33	Sy= .69		
Msdx=112	σs=56.47	Μεπ-x=1601	Sx= .66	ex=0	
o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (465cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.264 -131) (.321 -3) (.259 -19) (.214 -115)					

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ15.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.125 Wτιθ.=.301 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=6 Vrd1=290 Vrd2=1897					
.1AcFcd= -834 Nsd=-505 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.61As (δισδ)=0					Msd=.3021
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=310.5
Vsd=2	Vsd=46	Vsd=46	Vsd=46		As =0
Vcd=290	Vcd=87	Vcd=290	Vcd=87		
As/s=.055	=0,05500	=0,05500	=0,05500		=0,0000

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=273 Vrd2=2026					
.1AcFcd= -834 Nsd=-505 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=37	Vsd=46	Vsd=46	Vsd=46		
Vcd 273	Vcd=81	Vcd=273	Vcd=81		
As/s=.0275	=0,02750	=0,02750	=0,02750		



Υποστυλώματα

Κ 16 50x100					
Σταθμη 2 24Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+8+11-13-15)(ρ=23.5/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 1023	σc=3.05	Μεπ-y=1167	vd= .12	ey=0	
Msdy=28	x 1 as=2.84		Sy= .75		
Msdx=133	σs=45.36	Μεπ-x=1981	Sx= .66	ex=0	
o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (545cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.206 -1) (.2 -132) (.19 -88) (.246 -44)					

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ16.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.137 Wτιθ.=.301 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=6 Vrd1=308 Vrd2=1897					
.1AcFcd= -834 Nsd=-630 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.33As (δισδ)=0					Msd=.2873
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=310.5
Vsd=0	Vsd=34	Vsd=34	Vsd=34		As =0
Vcd=308	Vcd=92	Vcd=308	Vcd=92		
As/s=.055	=0,05500	=0,05500	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=291 Vrd2=2026					
.1AcFcd= -834 Nsd=-630 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=0 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=45	Vsd=44	Vsd=44	Vsd=44		
Vcd 291	Vcd=87	Vcd=291	Vcd=87		
As/s=.0275	=0,02750	=0,02750	=0,02750		



Υποστυλώματα

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Κ 17 50x100					
Σταθμη 2 18Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+2+3+8+11)(ρ=17.6/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 928	σc=2.44	Μεπ-y=938	vd= .12	ey=0	
Msdy=24	x 1 as=2.83		Sy= .69		
Msdx=65	σs=36.66	Μεπ-x=1601	Sx= .75	ex=0	
o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (555cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.167 -18) (.196 -2) (.194 -115) (.191 -14)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ17.1) Περισφιξη: Ωαπαιτ.=.144 Ωτιθ.=.301 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=6 Vrd1=289 Vrd2=1897					
.1AcFcd= -834 Nsd=-502 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.31As (δισδ)=0					Msd=.2701
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=310.5
Vsd=0	Vsd=55	Vsd=55	Vsd=55		As =0
Vcd=289	Vcd=86	Vcd=289	Vcd=86		
As/s=.055	=0,05500	=0,05500	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=272 Vrd2=2026					
.1AcFcd= -834 Nsd=-502 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-1 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=16	Vsd=55	Vsd=55	Vsd=55		
Vcd 272	Vcd=81	Vcd=272	Vcd=81		
As/s=.0275	=0,02750	=0,02750	=0,02750		



Υποστυλώματα

Κ 18 50x100					
Σταθμη 2 24Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2-3+8+11)(ρ=23.5/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 1015	σc=4.75	Μεπ-y=1167	vd= .12	ey=0	
Msdy=8	x 1 as=3.28		Sy= .75		
Msdx=331	σs=69.52	Μεπ-x=1981	Sx= .75	ex=0	
o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (639cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.352 -12) (.298 -99) (.336 -99) (.383 -12)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ18.1) Περισφιξη: Ωαπαιτ.=.142 Ωτιθ.=.301 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=6 Vrd1=324 Vrd2=1897					
.1AcFcd= -834 Nsd=-734 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.97As (δισδ)=0					Msd=.1272
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=310.5
Vsd=0	Vsd=173	Vsd=173	Vsd=173		As =0
Vcd=324	Vcd=97	Vcd=324	Vcd=97		
As/s=.055	=0,05500	=0,05500	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=307 Vrd2=2026					
.1AcFcd= -834 Nsd=-734 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.55As (δισδ)=0					

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=60	Vsd=173	Vsd=173	Vsd=173		
Vcd 307	Vcd=92	Vcd=307	Vcd=92		
As/s=.0275	=0,02750	=0,02750	=0,02750		



Υποστυλώματα

Κ 19 30x200					
Σταθμη 2 6Φ10+8Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Κεφ+1-2-3+8+11)(ρ=10.7/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 1488	σc=8.16	Μεπ-y=468	vd= .15	ey=0	
Msdy=11	x 1 as=100		Sy= .75		
Msdx=1249	σs=132.83	Μεπ-x=3444	Sx= 0	ex=0	
+:Φ10 X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/20(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος(2) +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (209cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=3.5 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.609 -99) (.571 -2) (.543 -17) (.721 -99)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ19.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.546 Wτιθ.=.711 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=406 Vrd2=2070					
.1AcFcd= -1000 Nsd=-884 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.96As (δισδ)=0					Msd=1.427
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=277.3
Vsd=0	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=9		As =0
Vcd=406	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=121		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=355 Vrd2=2007					
.1AcFcd= -1000 Nsd=-884 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-1 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=50	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=300	as=.3	(60x30)
Vcd 355	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=88	ρh=1.5	Nsd= 868
				ρv=1.5	Νεπ= 6110
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,04500		vd=0,29



Υποστυλώματα

Κ 20 30x150
Σταθμη 2 8Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+2+3+8+11)(ρ=14.3/1000)

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 371	σc=7.12	Μεπ-y=372	vd= .05	ey=0	
Msdy=15	x 1 as=100		Sy= .75		
Msdx=590	σs=163.7	Μεπ-x=1998	Sx= 0	ex=0	
X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/20(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (360cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=3.5 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.426 -59) (.605 -2) (.449 -21) (.232 -75)					

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ20.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.246 Wτιθ.=.398 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=252 Vrd2=1552					
.1AcFcd= -750 Nsd=-310 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=0 As (δισδ)=0					Msd=6.829
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=201.7
Vsd=7	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=7		As =0
Vcd=252	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=75		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=212 Vrd2=1490					
.1AcFcd= -750 Nsd=-310 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.22As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=46	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=289	as=.51444	(60x30)
Vcd 212	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=53	ρh=2	Nsd= 392
				ρv=2	Νεπ= 6110
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,06000		vd=0,13

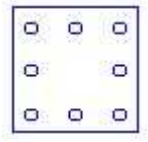


Υποστυλώματα

Κ 21 40x40					
Σταθμη 2 8Φ20 (Σ.Φ.=Κεφ+1+8)(ρ=15.7/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 426	σc=10.17	Μεπ-y=209	vd= .13	ey=0	
Msdy=5	x 1 as=5.83		Sy= .69		
Msdx=87	σs=133.33	Μεπ-x=209	Sx= .69	ex=0	
o:Φ20					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ρομβοειδης					
Συνδετ./Περιοχη: (360cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.507 -1) (.949 -88) (.841 -88) (.356 -1)					

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ21.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.218 Wτιθ.=.439 a=.36					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=109 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-252 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.43As (δισδ)=0					Msd=2.348
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=63.11
Vsd=1	Vsd=13	Vsd=13	Vsd=13		As =0
Vcd=109	Vcd=32	Vcd=109	Vcd=32		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=109 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-252 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=0 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=35	Vsd=28	Vsd=28	Vsd=28		

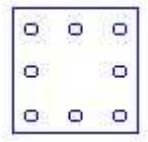
Vcd 109	Vcd=32	Vcd=109	Vcd=32		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		



Υποστυλώματα

Κ 22 40x40					
Σταθμη 2 8Φ20 (Σ.Φ.=Κεφ+1+8)(ρ=15.7/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 358	σc=7.77	Μεπ-y=194	vd= .1	ey=0	
Msdy=24	x 1 as=4.93		Sy= .69		
Msdx=46	σs=100.68	Μεπ-x=194	Sx= .69	ex=0	
o:Φ20					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ρομβοειδης					
Συνδετ./Περιοχη: (360cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.322 -1) (.267 -88) (.678 -88) (.144 -1)					

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ22.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.164 Wτιθ.=.439 a=.36					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=97 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-168 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=0 As (δισδ)=0					Msd=2.312
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=63.11
Vsd=10	Vsd=16	Vsd=16	Vsd=16		As =0
Vcd=97	Vcd=29	Vcd=97	Vcd=29		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=97 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-168 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=0 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=17	Vsd=16	Vsd=16	Vsd=16		
Vcd 97	Vcd=29	Vcd=97	Vcd=29		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		



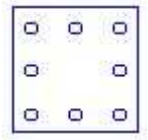
Υποστυλώματα

Κ 23 40x40					
Σταθμη 2 8Φ20 (Σ.Φ.=Κεφ+1+2+3+8+11)(ρ=15.7/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 286	σc=3.21	Μεπ-y=194	vd= .11	ey=0	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Msdy=11	x 1 as=4.5		Sy= .66	
Msdx=12	σs=43.24	Μεπ-x=194	Sx= .66	ex=0
o:Φ20				
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ρομβοειδης				
Συνδετ./Περιοχη: (360cm) Φ10/10				
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0				
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0				
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.246 -106) (.235 -2) (.237 -19) (.259 -89)				

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ23.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.183 Wτιθ.=.439 a=.36					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=99 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-187 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.37As (δισδ)=0					Msd=1.401
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=63.11
Vsd=3	Vsd=23	Vsd=23	Vsd=23		As =0
Vcd=99	Vcd=29	Vcd=99	Vcd=29		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=99 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-187 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.99As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=4	Vsd=23	Vsd=23	Vsd=23		
Vcd 99	Vcd=29	Vcd=99	Vcd=29		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		



Υποστυλώματα

Κ 24 150x40				
Σταθμη 2 14Φ20+4Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+2-3+8+11)(ρ=10.6/1000)				
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ	
Nsd= 228	σc=5.02	Μεπ-y=1900	vd= .02	ey=0
Msdy=295	x 2.33	as=1.38	Sy= .75	
Msdx=56	σs=102.77	Μεπ-x=476	Sx= .75	ex=0
X:Φ20 o:Φ25				
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα				
Συνδετ./Περιοχη: (360cm) Φ10/10				
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0				
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0				
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.396 -22) (.289 -2) (.405 -19) (.219 -14)				

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ24.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.338 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=265 Vrd2=2484					
.1AcFcd= -1000 Nsd=-156 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.31As (δισδ)=0					Msd=.1427
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=344.1
Vsd=24	Vsd=166	Vsd=166	Vsd=166		As =0
Vcd=265	Vcd=79	Vcd=265	Vcd=79		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=8 Vrd1=293 Vrd2=2199					
.1AcFcd= -1000 Nsd=-156 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-1 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=12	Vsd=166	Vsd=166	Vsd=166		
Vcd 293	Vcd=87	Vcd=293	Vcd=87		

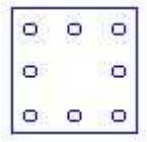
As/s=.055	=0,05904	=0,05500	=0,05904		



Υποστυλώματα

Κ 25 40x40					
Σταθμη 2 8Φ20 (Σ.Φ.=Κεφ+1+8)(ρ=15.7/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 347	σc=4.56	Μεπ-y=194	vd= .09	ey=0	
Msdy=3	x 1 as=4.83		Sy= .69		
Msdx=33	σs=59.63	Μεπ-x=194	Sx= .75	ex=0	
o:Φ20					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ρομβοειδης					
Συνδετ./Περιοχη: (360cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.219 -1) (.32 -88) (.368 -88) (.26 -1)					

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ25.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.159 Wτιθ.=.439 a=.36					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=96 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-161 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.88As (δισδ)=0					Msd=2.379
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=63.11
Vsd=1	Vsd=11	Vsd=11	Vsd=11		As =0
Vcd=96	Vcd=28	Vcd=96	Vcd=28		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=96 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-161 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=0 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=13	Vsd=11	Vsd=11	Vsd=11		
Vcd 96	Vcd=28	Vcd=96	Vcd=28		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		

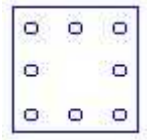


Υποστυλώματα

Κ 26 40x40					
Σταθμη 2 8Φ20 (Σ.Φ.=Κεφ+1+8)(ρ=15.7/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 329	σc=2.36	Μεπ-y=194	vd= .1	ey=0	
Msdy=0	x 1 as=4.59		Sy= .66		
Msdx=6	σs=34.63	Μεπ-x=194	Sx= .75	ex=0	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

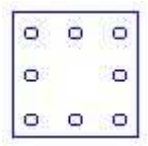
ο:Φ20					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ρομβοειδης					
Συνδετ./Περιοχη: (360cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.167 -18) (.151 -88) (.19 -88) (.175 -1)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ26.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.170 Wτιθ.=.439 a=.36					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=97 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-171 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.96As (δισδ)=0					Msd=2.040
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=63.11
Vsd=0	Vsd=11	Vsd=11	Vsd=11		As =0
Vcd=97	Vcd=29	Vcd=97	Vcd=29		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=97 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-171 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.96As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=2	Vsd=11	Vsd=11	Vsd=11		
Vcd 97	Vcd=29	Vcd=97	Vcd=29		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		



Υποστυλώματα

Κ 27 40x40					
Σταθμη 2 8Φ20 (Σ.Φ.=Κεφ+1+8)(ρ=15.7/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 390	σc=2.87	Μεπ-y=209	vd= .13	ey=0	
Msdy=0	x 1 as=5.87		Sy= .66		
Msdx=8	σs=41.84	Μεπ-x=209	Sx= .75	ex=0	
ο:Φ20					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ρομβοειδης					
Συνδετ./Περιοχη: (465cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.179 -1) (.185 -88) (.231 -88) (.225 -1)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ27.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.217 Wτιθ.=.439 a=.36					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=102 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-207 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.97As (δισδ)=0					Msd=2.159
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=63.11
Vsd=0	Vsd=9	Vsd=9	Vsd=9		As =0
Vcd=102	Vcd=30	Vcd=102	Vcd=30		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=102 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-207 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-1 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=3	Vsd=9	Vsd=9	Vsd=9		
Vcd 102	Vcd=30	Vcd=102	Vcd=30		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		

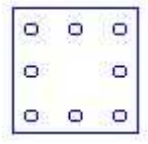
ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



Υποστυλώματα

Κ 28 40x40					
Σταθμη 2 8Φ20 (Σ.Φ.=Ποδ+1+8)(ρ=15.7/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 386	σc=2.97	Μεπ-y=209	vd= .13	ey=0	
Msdy=0	x 1 as=6.83		Sy= .66		
Msdx=10	σs=42.94	Μεπ-x=209	Sx= .75	ex=0	
o:Φ20					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ρομβοειδης					
Συνδετ./Περιοχη: (545cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.194 -1) (.186 -88) (.232 -88) (.24 -1)					

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ28.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.212 Wτιθ.=.439 a=.36					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=103 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-208 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.97As (δισδ)=0					Msd=1.926
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=63.11
Vsd=0	Vsd=9	Vsd=9	Vsd=9		As =0
Vcd=103	Vcd=30	Vcd=103	Vcd=30		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=103 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-208 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.97As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=3	Vsd=9	Vsd=9	Vsd=9		
Vcd 103	Vcd=30	Vcd=103	Vcd=30		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		

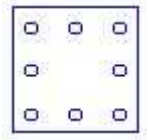


Υποστυλώματα

Κ 29 40x40				
Σταθμη 2 8Φ20 (Σ.Φ.=Ποδ+1+8)(ρ=15.7/1000)				
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ	
Nsd= 409	σc=3.15	Μεπ-y=209	vd= .16	ey=0
Msdy=6	x 1 as=7.03		Sy= .66	
Msdx=8	σs=45.57	Μεπ-x=209	Sx= .75	ex=0
o:Φ20				
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ρομβοειδης				

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Συνδετ./Περιοχη: (555cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.184 -89) (.199 -88) (.247 -88) (.254 -1)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ29.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.256 Wτιθ.=.439 a=.36					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=106 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-229 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.35As (δισδ)=0					Msd=2.999
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=63.11
Vsd=1	Vsd=14	Vsd=14	Vsd=14		As =0
Vcd=106	Vcd=31	Vcd=106	Vcd=31		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=106 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-229 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.46As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=3	Vsd=14	Vsd=14	Vsd=14		
Vcd 106	Vcd=31	Vcd=106	Vcd=31		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		



Υποστυλώματα

Κ 30 50x150					
Σταθμη 2 20Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2-3+8+11)(ρ=13/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 1630	σc=8.59	Μεπ-y=1250	vd= .13	ey=0	
Msdy=25	x 2.33	as=2.15	Sy= .75		
Msdx=1235	σs=142.06	Μεπ-x=3253	Sx= .75	ex=0	
o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Ρομβοειδης					
Συνδετ./Περιοχη: (639cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.686 -12) (.766 -128) (.682 -99) (.77 -12)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ30.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.143 Wτιθ.=.280 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=8 Vrd1=525 Vrd2=2846					
.1AcFcd= -1250 Nsd=-1359=>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.31As (δισδ)=0					Msd=.1561
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=515.8
Vsd=1	Vsd=428	Vsd=428	Vsd=428		As =0
Vcd=525	Vcd=472	Vcd=525	Vcd=472		
As/s=.055	=0,05500	=0,05500	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=506 Vrd2=3105					
.1AcFcd= -1250 Nsd=-1359=>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.5 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=121	Vsd=428	Vsd=428	Vsd=428		
Vcd 506	Vcd=455	Vcd=506	Vcd=455		
As/s=.0275	=0,02750	=0,02750	=0,02750		

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



Υποστυλώματα

Κ 31 30x150					
Σταθμη 2 8Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+2+3+8+11)(ρ=14.3/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 1274	σc=8.22	Μεπ-y=419	vd= .16	ey=0	
Msdy=6	x 1 as=100		Sy= .75		
Msdx=723	σs=132.43	Μεπ-x=2169	Sx= 0	ex=0	
X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/20(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος(2) +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (209cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=3.5 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.524 -99) (.616 -2) (.728 -2) (.555 -99)					

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ31.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.470 Wτιθ.=.711 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=293 Vrd2=1552					
.1AcFcd= -750 Nsd=-584 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.24As (δισδ)=0					Msd=.1507
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=201.7
Vsd=3	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=5		As =0
Vcd=293	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=87		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=253 Vrd2=1490					
.1AcFcd= -750 Nsd=-584 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.55As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=95	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=407	as=.3	(60x30)
Vcd 253	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=63	ρh=2.5	Nsd= 746
				ρv=2.5	Nεπ= 6110
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,07500		vd=0,25

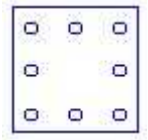


Υποστυλώματα

Κ 32 40x40					
Σταθμη 2 8Φ20 (Σ.Φ.=Κεφ+1+8)(ρ=15.7/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 499	σc=4.83	Μεπ-y=209	vd= .15	ey=0	
Msdy=2	x 1 as=6.47		Sy= .66		
Msdx=27	σs=66.72	Μεπ-x=209	Sx= .69	ex=0	
o:Φ20					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ρομβοειδης					

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

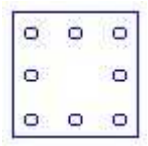
Συνδετ./Περιοχη: (360cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.331 -88) (.223 -1) (.119 -1) (.39 -88)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ32.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.248 Wτιθ.=.439 a=.36					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=117 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-305 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.4 As (δισδ)=0					Msd=1.655
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=63.11
Vsd=1	Vsd=7	Vsd=7	Vsd=7		As =0
Vcd=117	Vcd=105	Vcd=117	Vcd=105		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=117 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-305 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=7	Vsd=7	Vsd=7	Vsd=7		
Vcd 117	Vcd=105	Vcd=117	Vcd=105		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		



Υποστυλώματα

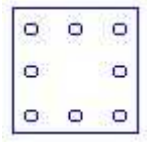
Κ 33 40x40					
Σταθμη 2 8Φ20 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2+3+8+11)(ρ=15.7/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 310	σc=4.5	Μεπ-y=209	νd= .11	ey=0	
Msdy=17	x 1 as=4.79		Sy= .66		
Msdx=20	σs=58.17	Μεπ-x=209	Sx= .69	ex=0	
o:Φ20					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ρομβοειδης					
Συνδετ./Περιοχη: (360cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.363 -18) (.165 -1) (.32 -153) (.323 -88)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ33.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.187 Wτιθ.=.439 a=.36					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=101 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-197 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					Msd=1.382
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=63.11
Vsd=10	Vsd=13	Vsd=13	Vsd=13		As =0
Vcd=101	Vcd=30	Vcd=101	Vcd=30		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=101 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-197 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=0 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=3	Vsd=13	Vsd=13	Vsd=13		
Vcd 101	Vcd=30	Vcd=101	Vcd=30		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



Υποστυλώματα

Κ 34 40x40					
Σταθμη 2 8Φ20 (Σ.Φ.=Κεφ+1-2+3+8+11)(ρ=15.7/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 312	σc=6.42	Μεπ-y=209	vd= .12	ey=0	
Msdy=16	x 1 as=4.51		Sy= .66		
Msdx=38	σs=79.18	Μεπ-x=209	Sx= .66	ex=0	
o:Φ20					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ρομβοειδης					
Συνδετ./Περιοχη: (360cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.465 -18) (.388 -88) (.525 -105) (.377 -1)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ34.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.194 Wτιθ.=.439 a=.36					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=105 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-223 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.6 As (δισδ)=0					Msd=2.094
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=63.11
Vsd=3	Vsd=21	Vsd=21	Vsd=21		As =0
Vcd=105	Vcd=31	Vcd=105	Vcd=31		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=105 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-223 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=23	Vsd=21	Vsd=21	Vsd=21		
Vcd 105	Vcd=31	Vcd=105	Vcd=31		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		



Υποστυλώματα

Κ 35 150x40				
Σταθμη 2 14Φ20+4Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2+3+8+11)(ρ=10.6/1000)				
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ	
Nsd= 248	σc=7.4	Μεπ-y=1936	vd= .02	ey=0
Msdy=374	x 2.33	as=1.4	Sy= .75	
Msdx=108	σs=168.17	Μεπ-x=476	Sx= .75	ex=0
X:Φ20 o:Φ25				
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα				

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

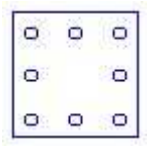
Συνδετ./Περιοχη: (360cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.635 -18) (.143 -88) (.288 -105) (.443 -13)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ35.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.338 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=266 Vrd2=2484					
.1AcFcd= -1000 Nsd=-167 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.41As (δισδ)=0					Msd=.1677
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=344.1
Vsd=25	Vsd=163	Vsd=163	Vsd=163		As =0
Vcd=266	Vcd=80	Vcd=266	Vcd=80		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=8 Vrd1=294 Vrd2=2199					
.1AcFcd= -1000 Nsd=-167 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=0 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=52	Vsd=163	Vsd=163	Vsd=163		
Vcd 294	Vcd=88	Vcd=294	Vcd=88		
As/s=.055	=0,05616	=0,05500	=0,05616		



Υποστυλώματα

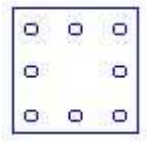
Κ 36 40x40					
Σταθμη 2 8Φ20 (Σ.Φ.=Ποδ+1+8)(ρ=15.7/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 356	σc=3.88	Μεπ-y=194	vd= .1	ey=0	
Msdy=2	x 1 as=4.76		Sy= .69		
Msdx=25	σs=52.51	Μεπ-x=194	Sx= .75	ex=0	
o:Φ20					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ρομβοειδης					
Συνδετ./Περιοχη: (360cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.289 -18) (.186 -134) (.196 -103) (.313 -1)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ36.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.164 Wτιθ.=.439 a=.36					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=97 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-167 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.77As (δισδ)=0					Msd=2.217
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=63.11
Vsd=1	Vsd=9	Vsd=9	Vsd=9		As =0
Vcd=97	Vcd=29	Vcd=97	Vcd=29		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=97 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-167 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=8	Vsd=10	Vsd=10	Vsd=10		
Vcd 97	Vcd=29	Vcd=97	Vcd=29		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



Υποστυλώματα

Κ 37 40x40					
Σταθμη 2 8Φ20 (Σ.Φ.=Ποδ+1+8)(ρ=15.7/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 419	σc=6.45	Μεπ-y=209	vd= .12	ey=0	
Msdy=1	x 1 as=4.5		Sy= .66		
Msdx=49	σs=82.69	Μεπ-x=209	Sx= .75	ex=0	
o:Φ20					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ρομβοειδης					
Συνδετ./Περιοχη: (360cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.464 -1) (.464 -88) (.528 -88) (.529 -1)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ37.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.201 Wτιθ.=.439 a=.36					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=106 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-229 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.9 As (δισδ)=0					Msd=3.082
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=63.11
Vsd=0	Vsd=8	Vsd=8	Vsd=8		As =0
Vcd=106	Vcd=31	Vcd=106	Vcd=31		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=106 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-229 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=27	Vsd=23	Vsd=23	Vsd=23		
Vcd 106	Vcd=31	Vcd=106	Vcd=31		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		

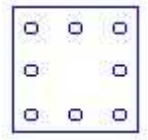


Υποστυλώματα

Κ 38 40x40				
Σταθμη 2 8Φ20 (Σ.Φ.=Ποδ+1+8)(ρ=15.7/1000)				
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ	
Nsd= 455	σc=5.1	Μεπ-y=209	vd= .14	ey=0
Msdy=1	x 1 as=5.81		Sy= .66	
Msdx=33	σs=68.65	Μεπ-x=209	Sx= .75	ex=0
o:Φ20				
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ρομβοειδης				

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

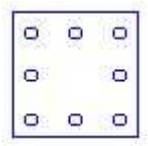
Συνδετ./Περιοχη: (465cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.356 -1) (.352 -88) (.408 -88) (.412 -1)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ38.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.227 Wτιθ.=.439 a=.36					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=109 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-250 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.6 As (δισδ)=0					Msd=2.315
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=63.11
Vsd=0	Vsd=6	Vsd=6	Vsd=6		As =0
Vcd=109	Vcd=32	Vcd=109	Vcd=32		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=109 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-250 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=14	Vsd=12	Vsd=12	Vsd=12		
Vcd 109	Vcd=32	Vcd=109	Vcd=32		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		



Υποστυλώματα

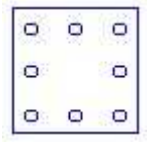
Κ 39 40x40					
Σταθμη 2 8Φ20 (Σ.Φ.=Κεφ+1+8)(ρ=15.7/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 391	σc=3.72	Μεπ-y=209	vd= .12	ey=0	
Msdy=0	x 1 as=7.05		Sy= .66		
Msdx=20	σs=51.46	Μεπ-x=209	Sx= .75	ex=0	
o:Φ20					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ρομβοειδης					
Συνδετ./Περιοχη: (545cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.245 -1) (.253 -88) (.3 -88) (.291 -1)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ39.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.198 Wτιθ.=.439 a=.36					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=102 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-203 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.97As (δισδ)=0					Msd=2.521
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=63.11
Vsd=0	Vsd=7	Vsd=7	Vsd=7		As =0
Vcd=102	Vcd=30	Vcd=102	Vcd=30		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=102 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-203 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=7	Vsd=7	Vsd=7	Vsd=7		
Vcd 102	Vcd=30	Vcd=102	Vcd=30		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



Υποστυλώματα

Κ 40 40x40					
Σταθμη 2 8Φ20 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2-3+8+11)(ρ=15.7/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 376	σc=4.2	Μεπ-y=209	vd= .14	ey=0	
Msdy=7	x 1 as=6.93		Sy= .66		
Msdx=24	σs=56.6	Μεπ-x=209	Sx= .75	ex=0	
o:Φ20					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ρομβοειδης					
Συνδετ./Περιοχη: (555cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.251 -16) (.272 -99) (.317 -99) (.339 -12)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ40.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.225 Wτιθ.=.439 a=.36					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=103 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-213 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					Msd=2.532
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=63.11
Vsd=1	Vsd=12	Vsd=12	Vsd=12		As =0
Vcd=103	Vcd=31	Vcd=103	Vcd=31		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=103 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-213 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=0 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=6	Vsd=12	Vsd=12	Vsd=12		
Vcd 103	Vcd=31	Vcd=103	Vcd=31		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		



Υποστυλώματα

Κ 41 40x160				
Σταθμη 2 28Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2-3+8+11)(ρ=21.4/1000)				
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ	
Nsd= 2075	σc=9.48	Μεπ-y=1121	vd= .19	ey=0
Msdy=12	x 1 as=100		Sy= .75	
Msdx=1522	σs=160.9	Μεπ-x=4034	Sx= 0	ex=0
o:Φ25 Σχαρες:Φ10/17(οριζ) Φ10/20(κατ.)				
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος				

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Συνδετ./Περιοχη: (639cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=3.5 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.788 -12) (.708 -99) (.787 -99) (.871 -12)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ41.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.305 Wτιθ.=.370 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=5 Vrd1=520 Vrd2=2346					
.1AcFcd= -1067 Nsd=-1555=>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.63As (δισδ)=0					Msd=.2226
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=370.9
Vsd=1	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=4		As =0
Vcd=520	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=468		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=469 Vrd2=2125					
.1AcFcd= -1067 Nsd=-1555=>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.95As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=116	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=676	as=.3	(80x40)
Vcd 469	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=328	ρh=2	Nsd= 1326
				ρv=2	Νεπ= 11927
As/s=.022	=0,00000	=0,00000	=0,08000		vd=0,25



Υποστυλώματα

Κ 42 30x95					
Σταθμη 2 14Φ25 (Σ.Φ.=Κεφ+1+8+11-13-16)(ρ=24.1/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 744	σc=4.74	Μεπ-y=387	vd= .17	ey=0	
Msdy=8	x 2.33	as=1.67	Sy= .75		
Msdx=145	σs=68.62	Μεπ-x=1046	Sx= .75	ex=0	
o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (209cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.327 -41) (.266 -120) (.285 -89) (.383 -128)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ42.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.303 Wτιθ.=.351 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=5 Vrd1=219 Vrd2=983					
.1AcFcd= -475 Nsd=-594 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.97As (δισδ)=0					Msd=.1778
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=120.2
Vsd=2	Vsd=47	Vsd=47	Vsd=47		As =0
Vcd=219	Vcd=197	Vcd=219	Vcd=197		
As/s=.05225	=0,05225	=0,05225	=0,05225		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=201 Vrd2=1151					
.1AcFcd= -475 Nsd=-594 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.3 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=6	Vsd=47	Vsd=47	Vsd=47		
Vcd 201	Vcd=181	Vcd=201	Vcd=181		
As/s=.0165	=0,01650	=0,01650	=0,01650		

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



Υποστυλώματα

Κ 43 40x95					
Σταθμη 2 16Φ20 (Σ.Φ.=Ποδ+1+8+11+14-16)(ρ=13.2/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 287	σc=3.92	Μεπ-y=362	vd= .05	ey=0	
Msdy=24	x 2.33	as=2.1	Sy= .75		
Msdx=121	σs=52	Μεπ-x=877	Sx= .75	ex=0	
o:Φ20					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Ρομβοειδης					
Συνδετ./Περιοχη: (360cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.12 -17) (.244 -149) (.156 -158) (.316 -63)					

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ43.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.342 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=5 Vrd1=188 Vrd2=1392					
.1AcFcd= -634 Nsd=-120 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.61As (δισδ)=0					Msd=.1249
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=198.0
Vsd=2	Vsd=61	Vsd=61	Vsd=61		As =0
Vcd=188	Vcd=56	Vcd=188	Vcd=56		
As/s=.05225	=0,05225	=0,05225	=0,05225		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=167 Vrd2=1535					
.1AcFcd= -634 Nsd=-120 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.43As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=23	Vsd=61	Vsd=61	Vsd=61		
Vcd 167	Vcd=50	Vcd=167	Vcd=50		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		



Υποστυλώματα

Κ 44 40x95					
Σταθμη 2 16Φ20 (Σ.Φ.=Ποδ+1+8+11+14-16)(ρ=13.2/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 308	σc=5.14	Μεπ-y=427	vd= .05	ey=0	
Msdy=24	x 2.33	as=2.05	Sy= .75		
Msdx=172	σs=81.23	Μεπ-x=969	Sx= .75	ex=0	
o:Φ20					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Ρομβοειδης					

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Συνδετ./Περιοχη: (360cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.279 -1) (.364 -158) (.229 -133) (.414 -63)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ44.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.342 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=5 Vrd1=203 Vrd2=1392					
.1AcFcd= -634 Nsd=-216 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.92As (δισδ)=0					Msd=.1102
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=198.0
Vsd=3	Vsd=47	Vsd=47	Vsd=47		As =0
Vcd=203	Vcd=60	Vcd=203	Vcd=60		
As/s=.05225	=0,05225	=0,05225	=0,05225		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=181 Vrd2=1535					
.1AcFcd= -634 Nsd=-216 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=80	Vsd=75	Vsd=75	Vsd=75		
Vcd 181	Vcd=54	Vcd=181	Vcd=54		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		



Υποστυλώματα

Κ 45 40x215					
Σταθμη 2 8Φ10+16Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+2-3+8+11)(ρ=10.4/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 670	σc=6.27	Μεπ-y=823	vd= .04	ey=0	
Msdy=22	x 1 as=100		Sy= .75		
Msdx=1275	σs=149.39	Μεπ-x=4448	Sx= 0	ex=0	
+:Φ10 X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ10/11(οριζ) Φ10/11(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος +Ρομβοειδης +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (360cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=3.5 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.436 -10) (.388 -149) (.279 -114) (.508 -17)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ45.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.142 Wτιθ.=.370 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=5 Vrd1=459 Vrd2=3152					
.1AcFcd= -1434 Nsd=-487 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-1 As (δισδ)=0					Msd=.4634
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=518.5
Vsd=2	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=14		As =0
Vcd=459	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=137		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=394 Vrd2=2884					
.1AcFcd= -1434 Nsd=-487 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=332	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=1019	as=.3	(80x40)
Vcd 394	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=98	ρh=3.5	Nsd= 619
				ρv=3.5	Nεπ= 10238
As/s=.022	=0,00000	=0,00000	=0,14000		vd=0,12

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



Υποστυλώματα

Κ 46 50x130					
Σταθμη 2 20Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2+3+8+11)(ρ=15.1/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 634	σc=5.94	Μεπ-y=1044	vd= .05	ey=0	
Msdy=63	x 2.33	as=1.52	Sy= .75		
Msdx=524	σs=95.56	Μεπ-x=2582	Sx= .75	ex=0	
o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (360cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.479 -18) (.356 -104) (.354 -88) (.474 -1)					

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ46.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.283 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=7 Vrd1=349 Vrd2=2466					
.1AcFcd= -1084 Nsd=-474 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.96As (δισδ)=0					Msd=.7750
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=433.1
Vsd=2	Vsd=40	Vsd=40	Vsd=40		As =0
Vcd=349	Vcd=104	Vcd=349	Vcd=104		
As/s=.055	=0,05500	=0,05500	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=331 Vrd2=2673					
.1AcFcd= -1084 Nsd=-474 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=0 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=320	Vsd=251	Vsd=251	Vsd=251		
Vcd 331	Vcd=99	Vcd=331	Vcd=99		
As/s=.0275	=0,03133	=0,02750	=0,03133		

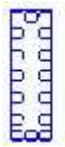


Υποστυλώματα

Κ 47 40x130				
Σταθμη 2 16Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2+3+8+11)(ρ=15.1/1000)				
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ	
Nsd= 624	σc=7.98	Μεπ-y=647	vd= .07	ey=0
Msdy=67	x 2.33	as=1.61	Sy= .66	
Msdx=574	σs=144.55	Μεπ-x=2100	Sx= .75	ex=0
o:Φ25				
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Ρομβοειδης				

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

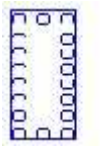
Συνδετ./Περιοχη: (360cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.701 -18) (.385 -106) (.457 -168) (.549 -1)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ47.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.341 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=7 Vrd1=301 Vrd2=1906					
.1AcFcd= -867 Nsd=-449 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.77As (δισδ)=0					Msd=.4218
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=290.7
Vsd=4	Vsd=56	Vsd=56	Vsd=56		As =0
Vcd=301	Vcd=90	Vcd=301	Vcd=90		
As/s=.055	=0,05500	=0,05500	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=275 Vrd2=2139					
.1AcFcd= -867 Nsd=-449 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=0 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=296	Vsd=232	Vsd=232	Vsd=232		
Vcd 275	Vcd=82	Vcd=275	Vcd=82		
As/s=.022	=0,03080	=0,02200	=0,03080		



Υποστυλώματα

Κ 48 50x100					
Σταθμη 2 18Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2+3+8+11)(ρ=17.6/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 525	σc=8.56	Μεπ-y=938	vd= .06	ey=0	
Msdy=93	x 2.33	as=2.13	Sy= .75		
Msdx=470	σs=173.59	Μεπ-x=1601	Sx= .75	ex=0	
o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (360cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.767 -18) (.416 -106) (.514 -105) (.645 -1)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ48.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.301 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=6 Vrd1=277 Vrd2=1897					
.1AcFcd= -834 Nsd=-421 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.73As (δισδ)=0					Msd=.3840
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=310.5
Vsd=3	Vsd=68	Vsd=68	Vsd=68		As =0
Vcd=277	Vcd=83	Vcd=277	Vcd=83		
As/s=.055	=0,05500	=0,05500	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=260 Vrd2=2026					
.1AcFcd= -834 Nsd=-421 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=0 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=251	Vsd=200	Vsd=200	Vsd=200		
Vcd 260	Vcd=78	Vcd=260	Vcd=78		
As/s=.0275	=0,03336	=0,02750	=0,03336		

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



Υποστυλώματα

Κ 49 50x100					
Σταθμη 2 18Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2+3+8+11)(ρ=17.6/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 440	σc=9.46	Μεπ-y=938	vd= .05	ey=0	
Msdy=95	x 2.33	as=1.9	Sy= .75		
Msdx=547	σs=218.67	Μεπ-x=1601	Sx= .75	ex=0	
o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (360cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.868 -18) (.645 -88) (.728 -105) (.8 -1)					

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ49.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.301 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=6 Vrd1=267 Vrd2=1897					
.1AcFcd= -834 Nsd=-355 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.74As (δισδ)=0					Msd=.4513
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=310.5
Vsd=0	Vsd=74	Vsd=74	Vsd=74		As =0
Vcd=267	Vcd=80	Vcd=267	Vcd=80		
As/s=.055	=0,05500	=0,05500	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=250 Vrd2=2026					
.1AcFcd= -834 Nsd=-355 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=0 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=338	Vsd=266	Vsd=266	Vsd=266		
Vcd 250	Vcd=75	Vcd=250	Vcd=75		
As/s=.0275	=0,05202	=0,02750	=0,05202		



Υποστυλώματα

Κ 50 50x100				
Σταθμη 2 18Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+8)(ρ=17.6/1000)				
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ	
Nsd= 512	σc=7.81	Μεπ-y=938	vd= .05	ey=0
Msdy=4	x 2.33	as=2.32	Sy= .69	
Msdx=570	σs=183.96	Μεπ-x=1601	Sx= .75	ex=0
o:Φ25				
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα				

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

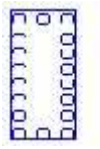
Συνδετ./Περιοχη: (465cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.663 -16) (.619 -88) (.643 -88) (.683 -1)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ50.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.301 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=6 Vrd1=260 Vrd2=1897					
.1AcFcd= -834 Nsd=-308 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.88As (δισδ)=0					Msd=.4329
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=310.5
Vsd=1	Vsd=34	Vsd=34	Vsd=34		As =0
Vcd=260	Vcd=78	Vcd=260	Vcd=78		
As/s=.055	=0,05500	=0,05500	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=243 Vrd2=2026					
.1AcFcd= -834 Nsd=-308 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=0 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=238	Vsd=186	Vsd=186	Vsd=186		
Vcd 243	Vcd=73	Vcd=243	Vcd=73		
As/s=.0275	=0,03076	=0,02750	=0,03076		



Υποστυλώματα

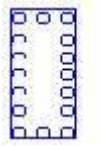
Κ 51 50x100					
Σταθμη 2 18Φ25 (Σ.Φ.=Κεφ+1+8)(ρ=17.6/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 483	σc=5.95	Μεπ-y=938	vd= .05	ey=0	
Msdy=7	x 1 as=2.74		Sy= .75		
Msdx=394	σs=112.43	Μεπ-x=1601	Sx= .75	ex=0	
o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (545cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.434 -1) (.445 -88) (.48 -88) (.397 -1)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ51.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.301 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=6 Vrd1=259 Vrd2=1897					
.1AcFcd= -834 Nsd=-301 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.93As (δισδ)=0					Msd=.3335
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=310.5
Vsd=2	Vsd=41	Vsd=41	Vsd=41		As =0
Vcd=259	Vcd=77	Vcd=259	Vcd=77		
As/s=.055	=0,05500	=0,05500	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=242 Vrd2=2026					
.1AcFcd= -834 Nsd=-301 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=0 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=137	Vsd=114	Vsd=114	Vsd=114		
Vcd 242	Vcd=72	Vcd=242	Vcd=72		
As/s=.0275	=0,02750	=0,02750	=0,02750		

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



Υποστυλώματα

Κ 52 50x100					
Σταθμη 2 16Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+8)(ρ=15.7/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 474	σc=6.43	Μεπ-y=860	vd= .05	ey=0	
Msdy=7	x 1 as=2.81		Sy= .69		
Msdx=422	σs=133.65	Μεπ-x=1516	Sx= .75	ex=0	
o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Ρομβοειδης					
Συνδετ./Περιοχη: (555cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.526 -1) (.441 -88) (.494 -88) (.489 -1)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ52.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.301 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=6 Vrd1=259 Vrd2=1897					
.1AcFcd= -834 Nsd=-300 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.94As (δισδ)=0					Msd=.4790
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=310.5
Vsd=3	Vsd=58	Vsd=58	Vsd=58		As =0
Vcd=259	Vcd=77	Vcd=259	Vcd=77		
As/s=.055	=0,05500	=0,05500	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=242 Vrd2=2026					
.1AcFcd= -834 Nsd=-300 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=0 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=146	Vsd=127	Vsd=127	Vsd=127		
Vcd 242	Vcd=72	Vcd=242	Vcd=72		
As/s=.0275	=0,02750	=0,02750	=0,02750		



Υποστυλώματα

Κ 53 40x185				
Σταθμη 2 2Φ10+14Φ14+16Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+2+3+8+11)(ρ=15/1000)				
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ	
Nsd= 539	σc=7.19	Μεπ-y=920	vd= .05	ey=0
Msdy=3	x 1 as=100		Sy= .75	
Msdx=1256	σs=195.58	Μεπ-x=3768	Sx= 0	ex=0
V:Φ10 +:Φ14 X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ10/17(οριζ) Φ10/16(κατ.)				
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος +Ρομβοειδης +Σιγμα				

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

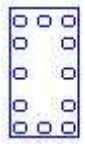
Συνδετ./Περιοχη: (639cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=3.5 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.61 -16) (.586 -21) (.612 -2) (.542 -16)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ53.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.148 Wτιθ.=.370 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=5 Vrd1=400 Vrd2=2712					
.1AcFcd= -1234 Nsd=-451 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.2 As (δισδ)=0					Msd=.3601
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=437.9
Vsd=2	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=4		As =0
Vcd=400	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=120		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=342 Vrd2=2470					
.1AcFcd= -1234 Nsd=-451 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=132	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=572	as=.68616	(80x40)
Vcd 342	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=85	ρh=2	Nsd= 642
				ρv=2	Νεπ= 10238
As/s=.022	=0,00000	=0,00000	=0,08000		vd=0,12



Υποστυλώματα

Κ 54 40x75					
Σταθμη 2 12Φ20 (Σ.Φ.=Κεφ+1-2-3-11)(ρ=12.5/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 214	σc=4.64	Μεπ-y=326	vd= .09	ey=0	
Msdy=16	x 2.33	as=1.41	Sy= .75		
Msdx=99	σs=72.84	Μεπ-x=620	Sx= .75	ex=0	
o:Φ20					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Ρομβοειδης					
Συνδετ./Περιοχη: (209cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.29 -18) (.374 -97) (.214 -89) (.374 -101)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ54.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.118 Wτιθ.=.349 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=180 Vrd2=1099					
.1AcFcd= -500 Nsd=-307 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.68As (δισδ)=0					Msd=1.960
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=146.1
Vsd=0	Vsd=77	Vsd=77	Vsd=77		As =0
Vcd=180	Vcd=54	Vcd=180	Vcd=54		
As/s=.04125	=0,04125	=0,04125	=0,04125		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=161 Vrd2=1190					
.1AcFcd= -500 Nsd=-307 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.32As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=29	Vsd=77	Vsd=77	Vsd=77		
Vcd 161	Vcd=48	Vcd=161	Vcd=48		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



Υποστυλώματα

Κ 55 550x30					
Σταθμη 2 64Φ10 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2-3-11)(ρ=3/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 133	σc=3.89	Μεπ-y=12811	vd= 0	ey=0	
Msdy=1329	x 2.33 as=.6		Sy= .75		
Msdx=48	σs=131.61	Μεπ-x=430	Sx= .75	ex=0	
o:Φ10 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/17(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: S 4Φ10/m2					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.198 -22) (.052 -101) (.087 -19) (.314 -14)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ55.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=7.06 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=654 Vrd2=5630					
.1AcFcd= -2750 Nsd=-186 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.55As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=153	Vsd=534	Vsd=534	Vsd=534	as=.3	(0x0)
Vcd=654	Vcd=163	Vcd=654	Vcd=163	ρh=1.5277	Nsd= 0
				ρv=1	Nεπ= 0
As/s=.0165	=0,03000	=0,03000	=0,03000		vd=0,05
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=6 Vrd1=781 Vrd2=5692					
.1AcFcd= -2750 Nsd=-186 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=0 As (δισδ)=0					Msd=1.701
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=806.5
Vsd=14	Vsd=0	Vsd=495	Vsd=0		As =0
Vcd 781	Vcd=0	Vcd=781	Vcd=0		
As/s=.02	=0,00000	=0,02000	=0,00000		=0,0000

Κ 56 30x228					
Σταθμη 2 24Φ10 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2-3-11)(ρ=2.8/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 505	σc=12.69	Μεπ-y=459	vd= .05	ey=0	
Msdy=8	x 2.33	as=1.42	Sy= .75		
Msdx=1420	σs=434.78	Μεπ-x=3249	Sx= .75	ex=0	
o:Φ10 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/18(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων:					
Συνδετ./Περιοχη: S 4Φ10/m2					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (1.123-14) (1.39 -14) (.091 -99) (.126 -99)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ56.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.399 Wτιθ.=7.96 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=317 Vrd2=2297					
.1AcFcd= -1140 Nsd=-412 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=0 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=337	Vsd=333	Vsd=333	Vsd=333	as=.50149	(0x0)
Vcd=317	Vcd=79	Vcd=317	Vcd=79	ρh=1.5	Nsd= 0
				ρv=1.5	Nεπ= 0
As/s=.0165	=0,04500	=0,04500	=0,04500		vd=0,21

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=374 Vrd2=2359					
.1AcFcd= -1140 Nsd=-412 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					Msd=.6176
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=319.7
Vsd=4	Vsd=0	Vsd=231	Vsd=0		As =0
Vcd 374	Vcd=0	Vcd=374	Vcd=0		
As/s=.02	=0,00000	=0,02000	=0,00000		=0,0000

Κ 57 220x30					
Σταθμη 2 24Φ10 (Σ.Φ.=Ποδ+1-11-13-15)(ρ=2.9/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 321	σc=9.79	Μεπ-y=3012	vd= .04	ey=0	
Msdy=1129	x 2.33	as=1.52	Sy= .75		
Msdx=23	σs=434.78	Μεπ-x=442	Sx= .75	ex=0	
o:Φ10 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/18(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων:					
Συνδετ./Περιοχη: S 4Φ10/m2					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.643 -28) (.585 -29) (.445 -45) (.905 -52)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ57.1) Περισφιξη: Ωαπαιτ.=.300 Ωτιθ.=7.96 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=293 Vrd2=2214					
.1AcFcd= -1100 Nsd=-316 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.37As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=22	Vsd=373	Vsd=373	Vsd=373	as=.3	(0x0)
Vcd=293	Vcd=73	Vcd=293	Vcd=73	ρh=1.5	Nsd= 0
				ρv=1.5	Νεπ= 0
As/s=.0165	=0,04500	=0,04500	=0,04500		vd=0,16
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=348 Vrd2=2277					
.1AcFcd= -1100 Nsd=-316 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					Msd=1.167
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=307.6
Vsd=8	Vsd=0	Vsd=147	Vsd=0		As =0
Vcd 348	Vcd=0	Vcd=348	Vcd=0		
As/s=.02	=0,00000	=0,02000	=0,00000		=0,0000

Κ 58 225x30					
Σταθμη 2 28Φ10 (Σ.Φ.=Ποδ+1+8+11-13-15)(ρ=3.2/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 211	σc=7.12	Μεπ-y=1596	vd= .01	ey=0	
Msdy=1094	x 2.33	as=1.16	Sy= .75		
Msdx=1	σs=404.02	Μεπ-x=151	Sx= .75	ex=0	
o:Φ10 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/16(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων:					
Συνδετ./Περιοχη: S 4Φ10/m2					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.515 -36) (.458 -28) (.568 -52) (.604 -44)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ58.1) Περισφιξη: Ωαπαιτ.=.248 Ωτιθ.=7.96 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=274 Vrd2=2266					
.1AcFcd= -1125 Nsd=-149 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.38As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=47	Vsd=501	Vsd=501	Vsd=501	as=.3	(0x0)
Vcd=274	Vcd=68	Vcd=274	Vcd=68	ρh=2	Nsd= 0
				ρv=2	Νεπ= 0
As/s=.0165	=0,06000	=0,06000	=0,06000		vd=0,13
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=330 Vrd2=2328					
.1AcFcd= -1125 Nsd=-149 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					Msd=.2790
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=315.2

Vsd=3	Vsd=0	Vsd=209	Vsd=0		As =0
Vcd 330	Vcd=0	Vcd=330	Vcd=0		
As/s=.02	=0,00000	=0,02000	=0,00000		=0,0000

Κ 59 220x30					
Σταθμη 2 24Φ10 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2+3-11)(ρ=2.9/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 306	σc=3.16	Μεπ-y=2792	vd= .04	ey=0	
Msdy=153	x 2.33	as=.49	Sy= .75		
Msdx=35	σs=45.59	Μεπ-x=442	Sx= .75	ex=0	
o:Φ10	Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/18(κατ.)				
Ειδη Συνδετηρων:					
Συνδετ./Περιοχη: S 4Φ10/m2					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.097 -103) (.184 -23) (.255 -20) (.211 -119)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ59.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.144 Wτιθ.=7.96 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=296 Vrd2=2214					
.1AcFcd= -1100 Nsd=-335 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.79As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=53	Vsd=186	Vsd=186	Vsd=186	as=.3	(0x0)
Vcd=296	Vcd=74	Vcd=296	Vcd=74	ρh=.57619	Nsd= 0
				ρv=.5	Νεπ= 0
As/s=.0165	=0,01650	=0,01650	=0,01650		vd=0,08
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=351 Vrd2=2277					
.1AcFcd= -1100 Nsd=-335 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					Msd=2.779
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=307.6
Vsd=23	Vsd=0	Vsd=186	Vsd=0		As =0
Vcd 351	Vcd=0	Vcd=351	Vcd=0		
As/s=.02	=0,00000	=0,02000	=0,00000		=0,0000

Κ 60 30x197					
Σταθμη 2 24Φ10 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2+3+8+11)(ρ=3.3/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 151	σc=4.56	Μεπ-y=143	vd= .02	ey=0	
Msdy=8	x 2.33	as=.53	Sy= .75		
Msdx=424	σs=181.64	Μεπ-x=1265	Sx= .75	ex=0	
o:Φ10	Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/16(κατ.)				
Ειδη Συνδετηρων:					
Συνδετ./Περιοχη: S 4Φ10/m2					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.18 -97) (.183 -109) (.271 -12) (.368 -16)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ60.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.122 Wτιθ.=7.96 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=243 Vrd2=1976					
.1AcFcd= -986 Nsd=-160 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=178	Vsd=185	Vsd=185	Vsd=185	as=.3	(0x0)
Vcd=243	Vcd=60	Vcd=243	Vcd=60	ρh=1	Nsd= 0
				ρv=1	Νεπ= 0
As/s=.0165	=0,03000	=0,03000	=0,03000		vd=0,06
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=293 Vrd2=2038					
.1AcFcd= -986 Nsd=-160 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.95As (δισδ)=0					Msd=1.042
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=272.8
Vsd=3	Vsd=0	Vsd=148	Vsd=0		As =0
Vcd 293	Vcd=0	Vcd=293	Vcd=0		

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

As/s=.02	=0,00000	=0,02000	=0,00000		=0,0000

Κ 61 188x30					
Σταθμη 2 24Φ10 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2-3-11)(ρ=3.4/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 73	σc=7.85	Μεπ-y=2153	vd= .06	ey=0	
Msdy=206	x 2.33 as=.6		Sy= .75		
Msdx=62	σs=304.54	Μεπ-x=374	Sx= .75	ex=0	
o:Φ10 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/15(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων:					
Συνδετ./Περιοχη: S 4Φ10/m2					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.496 -20) (.547 -102) (.283 -102) (.687 -15)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ61.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.180 Wτιθ.=7.96 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=255 Vrd2=1883					
.1AcFcd= -940 Nsd=-308 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.5 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=65	Vsd=265	Vsd=265	Vsd=265	as=.3	(0x0)
Vcd=255	Vcd=63	Vcd=255	Vcd=63	ρh=1.5	Nsd= 0
				ρv=1.5	Νεπ= 0
As/s=.0165	=0,04500	=0,04500	=0,04500		vd=0,10
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=303 Vrd2=1945					
.1AcFcd= -940 Nsd=-308 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					Msd=1.467
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=259.2
Vsd=24	Vsd=0	Vsd=265	Vsd=0		As =0
Vcd 303	Vcd=0	Vcd=303	Vcd=0		
As/s=.02	=0,00000	=0,02000	=0,00000		=0,0000

Κ 62 415x30					
Σταθμη 2 50Φ10 (Σ.Φ.=Ποδ+1-11-13-16)(ρ=3.1/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 126	σc=5.6	Μεπ-y=10549	vd= .03	ey=0	
Msdy=860	x 2.33	as=.39	Sy= .75		
Msdx=50	σs=245.74	Μεπ-x=855	Sx= .75	ex=0	
o:Φ10 Σχαρες:Φ10/17(οριζ) Φ10/17(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: S 17Φ10/m2					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.361 -16) (.196 -33) (.126 -115) (.452 -53)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ62.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.193 Wτιθ.=.309 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=513 Vrd2=4233					
.1AcFcd= -2075 Nsd=-281 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.31As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=172	Vsd=757	Vsd=757	Vsd=757	as=.3	(0x0)
Vcd=513	Vcd=128	Vcd=513	Vcd=128	ρh=2.9642	Nsd= 0
				ρv=1.5	Νεπ= 0
As/s=.0165	=0,04500	=0,04500	=0,04500		vd=0,11
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=5 Vrd1=611 Vrd2=4295					
.1AcFcd= -2075 Nsd=-281 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					Msd=4.161
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=602.5
Vsd=25	Vsd=0	Vsd=731	Vsd=0		As =.6634
Vcd 611	Vcd=0	Vcd=611	Vcd=0		
As/s=2.66326	=0,00000	=0,12807	=0,00000		=0,0000

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Κ 63 230x30 ΩΘΗΣΕΙΣ ρ= 2/1000 M1=42.28KNm/m M2-3=36.39KNm/m					
Σταθμη 2 24Φ10 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2+3+8+11)(ρ=2.8/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 374	σc=8.44	Μεπ-y=3310	vd= .08	ey=0	
Msdy=741	x 2.33	as=.97	Sy= .75		
Msdx=49	σs=261.04	Μεπ-x=463	Sx= .75	ex=0	
o:Φ10 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/18(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων:					
Συνδετ./Περιοχη: S 4Φ10/m2					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.754 -16) (.401 -110) (.578 -109) (.486 -23)					

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ63.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.289 Wτιθ.=7.96 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=345 Vrd2=2318					
.1AcFcd= -1150 Nsd=-586 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.85As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=80	Vsd=356	Vsd=356	Vsd=356	as=.3	(0x0)
Vcd=345	Vcd=86	Vcd=345	Vcd=86	ρh=1.5	Nsd= 0
				ρv=1.5	Νεπ= 0
As/s=.0165	=0,04500	=0,04500	=0,04500		vd=0,15
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=403 Vrd2=2380					
.1AcFcd= -1150 Nsd=-586 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					Msd=.3353
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=322.7
Vsd=25	Vsd=0	Vsd=234	Vsd=0		As =0
Vcd 403	Vcd=0	Vcd=403	Vcd=0		
As/s=.02	=0,00000	=0,02000	=0,00000		=0,0000

Κ 64 230x30 ΩΘΗΣΕΙΣ ρ= 2/1000 M1=49.63KNm/m M2-3=33.25KNm/m					
Σταθμη 2 24Φ10 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2+3-11)(ρ=2.8/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 366	σc=7.69	Μεπ-y=3310	vd= .06	ey=0	
Msdy=777	x 2.33	as=1.06	Sy= .75		
Msdx=34	σs=253.93	Μεπ-x=463	Sx= .75	ex=0	
o:Φ10 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/18(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων:					
Συνδετ./Περιοχη: S 4Φ10/m2					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.668 -22) (.5 -110) (.616 -109) (.628 -23)					

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ64.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.283 Wτιθ.=7.96 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=338 Vrd2=2318					
.1AcFcd= -1150 Nsd=-534 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.77As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=31	Vsd=379	Vsd=379	Vsd=379	as=.3	(0x0)
Vcd=338	Vcd=84	Vcd=338	Vcd=84	ρh=1.5	Nsd= 0
				ρv=1.5	Νεπ= 0
As/s=.0165	=0,04500	=0,04500	=0,04500		vd=0,15
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=395 Vrd2=2380					
.1AcFcd= -1150 Nsd=-534 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					Msd=.3359
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=322.7
Vsd=24	Vsd=0	Vsd=210	Vsd=0		As =0
Vcd 395	Vcd=0	Vcd=395	Vcd=0		
As/s=.02	=0,00000	=0,02000	=0,00000		=0,0000

Κ 65 230x30 ΩΘΗΣΕΙΣ ρ= 2/1000 M1=53.92KNm/m M2-3=31.42KNm/m	
Σταθμη 2 24Φ10 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2+3+8+11)(ρ=2.8/1000)	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 488	σc=10.37	Μεπ-y=3310	vd= .05	ey=0	
Msdy=978	x 2.33	as=.83	Sy= .75		
Msdx=59	σs=339.13	Μεπ-x=463	Sx= .75	ex=0	
o:Φ10 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/18(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων:					
Συνδετ./Περιοχη: S 4Φ10/m2					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.972 -18) (.716 -110) (.795 -109) (.85 -23)					

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ65.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.287 Wτιθ.=7.96 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=328 Vrd2=2318					
.1AcFcd= -1150 Nsd=-468 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.67As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=54	Vsd=607	Vsd=607	Vsd=607	as=.3	(0x0)
Vcd=328	Vcd=82	Vcd=328	Vcd=82	ρh=2.5	Nsd= 0
				ρv=2.5	Νεπ= 0
As/s=.0165	=0,07500	=0,07500	=0,07500		vd=0,15
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=385 Vrd2=2380					
.1AcFcd= -1150 Nsd=-468 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					Msd=.3578
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=322.7
Vsd=44	Vsd=0	Vsd=260	Vsd=0		As =0
Vcd 385	Vcd=0	Vcd=385	Vcd=0		
As/s=.02	=0,00000	=0,02000	=0,00000		=0,0000

Κ 66 230x30 ΩΘΗΣΕΙΣ ρ= 2/1000 M1=53.92KNm/m M2-3=31.42KNm/m					
Σταθμη 2 28Φ10 (Σ.Φ.=Ποδ+1+8+11-13+15)(ρ=3.1/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 387	σc=9.75	Μεπ-y=3310	vd= .03	ey=0	
Msdy=931	x 2.33	as=.79	Sy= .75		
Msdx=50	σs=346.03	Μεπ-x=463	Sx= .75	ex=0	
o:Φ10 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/17(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων:					
Συνδετ./Περιοχη: S 4Φ10/m2					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.864 -18) (.097 -22) (.188 -23) (.714 -19)					

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ66.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.252 Wτιθ.=7.96 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=304 Vrd2=2318					
.1AcFcd= -1150 Nsd=-308 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.6 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=47	Vsd=603	Vsd=603	Vsd=603	as=.3	(0x0)
Vcd=304	Vcd=76	Vcd=304	Vcd=76	ρh=2.5	Nsd= 0
				ρv=2.5	Νεπ= 0
As/s=.0165	=0,07500	=0,07500	=0,07500		vd=0,13
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=361 Vrd2=2380					
.1AcFcd= -1150 Nsd=-308 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					Msd=.2830
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=322.7
Vsd=28	Vsd=0	Vsd=239	Vsd=0		As =0
Vcd 361	Vcd=0	Vcd=361	Vcd=0		
As/s=.02	=0,00000	=0,02000	=0,00000		=0,0000

Κ 67 230x30 ΩΘΗΣΕΙΣ ρ= 2/1000 M1=53.92KNm/m M2-3=31.42KNm/m					
Σταθμη 2 24Φ10 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2+3+8+11)(ρ=2.8/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 314	σc=9.01	Μεπ-y=3310	vd= .03	ey=0	
Msdy=971	x 2.33	as=.87	Sy= .75		

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Msdx=35	σs=370.15	Μεπ-x=463	Sx= .75	ex=0	
ο:Φ10 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/18(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων:					
Συνδετ./Περιοχη: S 4Φ10/m2					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.817 -18) (.516 -106) (.569 -109) (.688 -19)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ67.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.243 Wτιθ.=7.96 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=301 Vrd2=2318					
.1AcFcd= -1150 Nsd=-290 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.56As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=65	Vsd=591	Vsd=591	Vsd=591	as=.3	(0x0)
Vcd=301	Vcd=75	Vcd=301	Vcd=75	ρh=2.5	Nsd= 0
				ρv=2.5	Νεπ= 0
As/s=.0165	=0,07500	=0,07500	=0,07500		vd=0,13
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=358 Vrd2=2380					
.1AcFcd= -1150 Nsd=-290 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=0 As (δισδ)=0					Msd=.3311
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=322.7
Vsd=23	Vsd=0	Vsd=238	Vsd=0		As =0
Vcd 358	Vcd=0	Vcd=358	Vcd=0		
As/s=.02	=0,00000	=0,02000	=0,00000		=0,0000

Κ 68 230x30 ΩΘΗΣΕΙΣ ρ= 2/1000 M1=53.92KNm/m M2-3=31.42KNm/m					
Σταθμη 2 24Φ10 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2+3-11)(ρ=2.8/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 415	σc=8.71	Μεπ-y=3310	vd= .04	ey=0	
Msdy=836	x 2.33	as=.86	Sy= .75		
Msdx=46	σs=279.69	Μεπ-x=463	Sx= .75	ex=0	
ο:Φ10 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/18(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων:					
Συνδετ./Περιοχη: S 4Φ10/m2					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.784 -22) (.252 -106) (.574 -109) (.439 -19)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ68.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.243 Wτιθ.=7.96 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=305 Vrd2=2318					
.1AcFcd= -1150 Nsd=-320 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.56As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=47	Vsd=444	Vsd=444	Vsd=444	as=.3	(0x0)
Vcd=305	Vcd=76	Vcd=305	Vcd=76	ρh=2	Nsd= 0
				ρv=2	Νεπ= 0
As/s=.0165	=0,06000	=0,06000	=0,06000		vd=0,13
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=363 Vrd2=2380					
.1AcFcd= -1150 Nsd=-320 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=0 As (δισδ)=0					Msd=.4221
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=322.7
Vsd=21	Vsd=0	Vsd=245	Vsd=0		As =0
Vcd 363	Vcd=0	Vcd=363	Vcd=0		
As/s=.02	=0,00000	=0,02000	=0,00000		=0,0000

Κ 69 30x155					
Σταθμη 2 16Φ10 (Σ.Φ.=Ποδ+1+2-3-11)(ρ=2.7/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 57	σc=3.07	Μεπ-y=98	vd= .01	ey=0	
Msdy=3	x 2.33 as=.7		Sy= .75		
Msdx=157	σs=143.11	Μεπ-x=1058	Sx= .75	ex=0	
ο:Φ10 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/19(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων:					

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Συνδετ./Περιοχη: S 4Φ10/m2					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.17 -22) (.189 -58) (.247 -23) (.167 -21)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ69.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=7.96 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=182 Vrd2=1542					
.1AcFcd= -775 Nsd=-70 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.87As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=15	Vsd=119	Vsd=119	Vsd=119	as=.3	(0x0)
Vcd=182	Vcd=45	Vcd=182	Vcd=45	ρh=.55	Nsd= 0
				ρv=.5	Νεπ= 0
As/s=.0165	=0,01650	=0,01650	=0,01650		vd=0,03
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=222 Vrd2=1604					
.1AcFcd= -775 Nsd=-70 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.88As (δισδ)=0					Msd=.2800
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=209.3
Vsd=1	Vsd=0	Vsd=119	Vsd=0		As =0
Vcd 222	Vcd=0	Vcd=222	Vcd=0		
As/s=.02	=0,00000	=0,02000	=0,00000		=0,0000

Κ 70 30x510					
Σταθμη 2 48Φ10 (Σ.Φ.=Ποδ+1-11-13-16)(ρ=2.5/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 73	σc=3.01	Μεπ-y=436	vd= 0	ey=0	
Msdy=24	x 2.33	as=.31	Sy= .75		
Msdx=1134	σs=124.77	Μεπ-x=13132	Sx= .75	ex=0	
o:Φ10	Σχαρες:Φ10/14(οριζ) Φ10/20(κατ.)				
Ειδη Συνδετηρων: Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: S 8Φ10/m2					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.21 -33) (.076 -17) (.243 -49) (.074 -16)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ70.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.140 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=595 Vrd2=5216					
.1AcFcd= -2550 Nsd=-103 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.37As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=50	Vsd=790	Vsd=790	Vsd=790	as=.3	(0x0)
Vcd=595	Vcd=148	Vcd=595	Vcd=148	ρh=3.6428	Nsd= 0
				ρv=1.5	Νεπ= 0
As/s=.0165	=0,04500	=0,04500	=0,04500		vd=0,04
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=6 Vrd1=714 Vrd2=5278					
.1AcFcd= -2550 Nsd=-103 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.31As (δισδ)=0					Msd=.8160
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=746.0
Vsd=0	Vsd=0	Vsd=769	Vsd=0		As =0
Vcd 714	Vcd=0	Vcd=714	Vcd=0		
As/s=.02	=0,00000	=0,05887	=0,00000		=0,0000

Κ 71 30x370					
Σταθμη 2 38Φ10 (Σ.Φ.=Ποδ+1+8+11-13+16)(ρ=2.6/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 115	σc=4.65	Μεπ-y=270	vd= 0	ey=0	
Msdy=37	x 2.33	as=.51	Sy= .75		
Msdx=706	σs=159.27	Μεπ-x=6401	Sx= .75	ex=0	
o:Φ10	Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/20(κατ.)				
Ειδη Συνδετηρων: Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: S 4Φ10/m2					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.009 -112) (.081 -136) (.036 -136) (.375 -57)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ71.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.071 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=433 Vrd2=3767					
.1AcFcd= -1850 Nsd=-93 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=219	Vsd=288	Vsd=288	Vsd=288	as=.3	(0x0)
Vcd=433	Vcd=108	Vcd=433	Vcd=108	ρh=.88095	Nsd= 0
				ρv=.5	Νεπ= 0
As/s=.0165	=0,01500	=0,01500	=0,01500		vd=0,05
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=521 Vrd2=3829					
.1AcFcd= -1850 Nsd=-93 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=0 As (δισδ)=0					Msd=1.122
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=534.5
Vsd=12	Vsd=0	Vsd=288	Vsd=0		As =0
Vcd 521	Vcd=0	Vcd=521	Vcd=0		
As/s=.02	=0,00000	=0,02000	=0,00000		=0,0000

Κ 72 30x393					
Σταθμη 2 22Φ10+12Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+2+3+8+11)(ρ=6.5/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 724	σc=5.54	Μεπ-y=629	vd= .05	ey=0	
Msdy=41	x 1 as=100		Sy= .75		
Msdx=2218	σs=126.1	Μεπ-x=8818	Sx= 0	ex=0	
+:Φ10 Χ:Φ20 ο:Φ25 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/20(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (360cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=3.5 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.257 -63) (.447 -2) (.225 -21) (.106 -161)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ72.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.314 Wτιθ.=.381 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=5 Vrd1=621 Vrd2=4067					
.1AcFcd= -1965 Nsd=-552 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=0 As (δισδ)=0					Msd=.2678
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=569.2
Vsd=16	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=18		As =0
Vcd=621	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=186		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=528 Vrd2=4005					
.1AcFcd= -1965 Nsd=-552 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.44As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=136	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=797	as=.3	(78.6001
Vcd 528	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=132	ρh=2.1833	Nsd= 684
				ρv=2	Νεπ= 7819
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,06000		vd=0,17

Κ 73 30x345					
Σταθμη 2 18Φ10+8Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+2+3+8+11)(ρ=6.2/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 586	σc=4.73	Μεπ-y=600	vd= .04	ey=0	
Msdy=16	x 1 as=100		Sy= .75		
Msdx=1655	σs=121.08	Μεπ-x=6781	Sx= 0	ex=0	
+:Φ10 Χ:Φ20 ο:Φ25 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/20(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (360cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=3.5 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.296 -59) (.382 -2) (.288 -21) (.173 -75)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ73.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.287 Wτιθ.=.371 a=.31					fyk=500

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=547 Vrd2=3570					
.1AcFcd= -1725 Nsd=-494 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=0 As (δισδ)=0					Msd=.1985
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=496.7
Vsd=6	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=7		As =0
Vcd=547	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=164		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=464 Vrd2=3508					
.1AcFcd= -1725 Nsd=-494 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.45As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=133	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=855	as=.3	(69x30)
Vcd 464	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=116	ρh=2.5	Nsd= 539
				ρv=2.5	Νεπ= 6785
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,07500		vd=0,16



Υποστυλώματα

Κ 74 30x472					
Σταθμη 2 26Φ10+16Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+2+3+8+11)(ρ=6.3/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 587	σc=4.45	Μεπ-y=820	vd= .03	ey=0	
Msdy=12	x 1 as=100		Sy= .75		
Msdx=3123	σs=140.5	Μεπ-x=12643	Sx= 0	ex=0	
+:Φ10 X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ10/17(οριζ) Φ10/20(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (360cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=3.5 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.193 -59) (.359 -2) (.304 -21) (.133 -75)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ74.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.237 Wτιθ.=.351 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=5 Vrd1=742 Vrd2=4885					
.1AcFcd= -2360 Nsd=-635 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.11As (δισδ)=0					Msd=.2493
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=688.6
Vsd=4	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=6		As =0
Vcd=742	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=222		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=631 Vrd2=4823					
.1AcFcd= -2360 Nsd=-635 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.26As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=226	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=1234	as=.3	(94.4000
Vcd 631	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=157	ρh=3.2777	Nsd= 637
				ρv=2.5	Νεπ= 9318
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,07500		vd=0,13



ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Υποστυλώματα

Κ 75 30x240 ΩΘΗΣΕΙΣ ρ= 1/1000 M1=16.01KNm/m M2-3=25.08KNm/m					
Σταθμη 2 24Φ10 (Σ.Φ.=Ποδ+1+8+11-14+16)(ρ=2.7/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 593	σc=6.79	Μεπ-y=485	vd= .04	ey=0	
Msdy=1	x 2.33	as=.77	Sy= .75		
Msdx=1057	σs=234.89	Μεπ-x=3623	Sx= .75	ex=0	
o:Φ10 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/19(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων:					
Συνδετ./Περιοχη: S 4Φ10/m2					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.494 -162) (.386 -162) (.566 -59) (.545 -83)					

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ75.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.309 Wτιθ.=7.96 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=319 Vrd2=2421					
.1AcFcd= -1200 Nsd=-330 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.91As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=192	Vsd=514	Vsd=514	Vsd=514	as=.3	(0x0)
Vcd=319	Vcd=79	Vcd=319	Vcd=79	ρh=2	Nsd= 0
				ρv=2	Νεπ= 0
As/s=.0165	=0,06000	=0,06000	=0,06000		vd=0,16
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=378 Vrd2=2484					
.1AcFcd= -1200 Nsd=-330 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.96As (δισδ)=0					Msd=.2501
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=337.9
Vsd=1	Vsd=0	Vsd=263	Vsd=0		As =0
Vcd 378	Vcd=0	Vcd=378	Vcd=0		
As/s=.02	=0,00000	=0,02000	=0,00000		=0,0000

Κ 76 610x30 ΩΘΗΣΕΙΣ ρ= 3/1000 M1=36.02KNm/m M2-3=56.45KNm/m					
Σταθμη 2 70Φ10 (Σ.Φ.=Κεφ+1-11+13+16)(ρ=3/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 166	σc=2.68	Μεπ-y=17387	vd= .01	ey=0	
Msdy=1377	x 2.33	as=.29	Sy= .75		
Msdx=31	σs=91.64	Μεπ-x=539	Sx= .75	ex=0	
o:Φ10 Σχαρες:Φ10/17(οριζ) Φ10/17(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: S 4Φ10/m2					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.068 -106) (.153 -37) (.079 -53) (.216 -124)					

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ76.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=7.16 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=735 Vrd2=6251					
.1AcFcd= -3050 Nsd=-266 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.32As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=102	Vsd=872	Vsd=872	Vsd=872	as=.3	(0x0)
Vcd=735	Vcd=183	Vcd=735	Vcd=183	ρh=2.5416	Nsd= 0
				ρv=1.5	Νεπ= 0
As/s=.0165	=0,04500	=0,04500	=0,04500		vd=0,04
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=7 Vrd1=876 Vrd2=6313					
.1AcFcd= -3050 Nsd=-266 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					Msd=1.040
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=897.1
Vsd=9	Vsd=0	Vsd=556	Vsd=0		As =0
Vcd 876	Vcd=0	Vcd=876	Vcd=0		
As/s=.02	=0,00000	=0,02000	=0,00000		=0,0000

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Κ 77 541x30 ΩΘΗΣΕΙΣ ρ= 3/1000 M1=36.02KNm/m M2-3=56.45KNm/m					
Σταθμη 2 62Φ10 (Σ.Φ.=Ποδ+1-11-13-15)(ρ=3/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 169	σc=3.2	Μεπ-y=14846	vd= .01	ey=0	
Msdy=1274	x 2.33	as=.35	Sy= .75		
Msdx=32	σs=112.27	Μεπ-x=457	Sx= .75	ex=0	
ο:Φ10 Σχαρες:Φ10/17(οριζ) Φ10/17(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: S 4Φ10/m2					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.095 -131) (.15 -139) (.081 -115) (.258 -52)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ77.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.071 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=650 Vrd2=5537					
.1AcFcd= -2705 Nsd=-225 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.42As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=127	Vsd=832	Vsd=832	Vsd=832	as=.3	(0x0)
Vcd=650	Vcd=162	Vcd=650	Vcd=162	ρh=2.2541	Nsd= 0
				ρv=1.5	Νεπ= 0
As/s=.0165	=0,04500	=0,04500	=0,04500		vd=0,05
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=6 Vrd1=775 Vrd2=5599					
.1AcFcd= -2705 Nsd=-225 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.97As (δισδ)=0					Msd=1.214
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=792.9
Vsd=7	Vsd=0	Vsd=493	Vsd=0		As =0
Vcd 775	Vcd=0	Vcd=775	Vcd=0		
As/s=.02	=0,00000	=0,02000	=0,00000		=0,0000

Κ 78 476x30 ΩΘΗΣΕΙΣ ρ= 3/1000 M1=36.02KNm/m M2-3=56.45KNm/m					
Σταθμη 2 54Φ10 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2-3-11)(ρ=3/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 83	σc=3.54	Μεπ-y=9728	vd= .01	ey=0	
Msdy=983	x 2.33	as=.42	Sy= .75		
Msdx=32	σs=129.5	Μεπ-x=383	Sx= .75	ex=0	
ο:Φ10 Σχαρες:Φ10/17(οριζ) Φ10/17(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: S 4Φ10/m2					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.074 -37) (.233 -102) (.091 -124) (.286 -14)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ78.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=7.01 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=569 Vrd2=4864					
.1AcFcd= -2380 Nsd=-189 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.92As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=253	Vsd=654	Vsd=654	Vsd=654	as=.3	(0x0)
Vcd=569	Vcd=142	Vcd=569	Vcd=142	ρh=1.9833	Nsd= 0
				ρv=1.5	Νεπ= 0
As/s=.0165	=0,04500	=0,04500	=0,04500		vd=0,05
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=5 Vrd1=680 Vrd2=4926					
.1AcFcd= -2380 Nsd=-189 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					Msd=1.242
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=694.7
Vsd=10	Vsd=0	Vsd=441	Vsd=0		As =0
Vcd 680	Vcd=0	Vcd=680	Vcd=0		
As/s=.02	=0,00000	=0,02000	=0,00000		=0,0000

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Κ 79 225x30					
Σταθμη 2 8Φ10+8Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+2+3+8+11)(ρ=9.5/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 268	σc=5.98	Μεπ-y=2969	vd= .04	ey=0	
Msdy=989	x 1 as=100		Sy= 0		
Msdx=17	σs=170.46	Μεπ-x=344	Sx= .75	ex=0	
+:Φ10 X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/20(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (360cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=3.5					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.482 -3) (.335 -22) (.257 -109) (.318 -19)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ79.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.241 Wτιθ.=.398 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=296 Vrd2=2266					
.1AcFcd= -1125 Nsd=-294 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.74As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=29	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=507	as=.3	(30x60)
Vcd=296	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=74	ρh=2	Nsd= 383
				ρv=2	Νεπ= 6110
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,06000		vd=0,13
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=352 Vrd2=2328					
.1AcFcd= -1125 Nsd=-294 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=0 As (δισδ)=0					Msd=.3782
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=315.2
Vsd=14	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=13		As =0
Vcd 352	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=105		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000



Υποστυλώματα

Κ 80 225x30					
Σταθμη 2 8Φ10+8Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2+3+8+11)(ρ=9.5/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 346	σc=7.41	Μεπ-y=3460	vd= .04	ey=0	
Msdy=1217	x 1 as=100		Sy= 0		
Msdx=24	σs=224.6	Μεπ-x=404	Sx= .75	ex=0	
+:Φ10 X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/20(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (555cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=3.5					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.637 -18) (.424 -11) (.22 -105) (.258 -23)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ80.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.323 Wτιθ.=.398 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=291 Vrd2=2266					
.1AcFcd= -1125 Nsd=-264 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-1 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=4	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=623	as=.3	(30x60)
Vcd=291	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=72	ρh=2.5	Nsd= 513
				ρv=2.5	Νεπ= 5991
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,07500		vd=0,17

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=347 Vrd2=2328					
.1AcFcd= -1125 Nsd=-264 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					Msd=.3689
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=315.2
Vsd=8	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=9		As =0
Vcd 347	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=104		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000



Υποστυλώματα

Κ 81 225x30					
Σταθμη 2 8Φ10+8Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2-3+8+11)(ρ=9.5/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 1164	σc=7.95	Μεπ-y=3973	vd= .1	ey=0	
Msdy=1497	x 1 as=100		Sy= 0		
Msdx=2	σs=151.23	Μεπ-x=474	Sx= .75	ex=0	
+:Φ10 X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/20(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος(2) +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (444cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=3.5					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.605 -3) (.53 -3) (.608 -15) (.698 -13)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ81.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.524 Wτιθ.=.711 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=382 Vrd2=2266					
.1AcFcd= -1125 Nsd=-867 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.75As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=31	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=594	as=.3	(30x60)
Vcd=382	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=95	ρh=2.5	Nsd= 832
				ρv=2.5	Νεπ= 5991
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,07500		vd=0,28
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=438 Vrd2=2328					
.1AcFcd= -1125 Nsd=-867 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.03As (δισδ)=0					Msd=.2399
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=315.2
Vsd=3	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=5		As =0
Vcd 438	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=131		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000



Υποστυλώματα

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Κ 82 225x30					
Σταθμη 2 8Φ10+8Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2+3+8+11)(ρ=9.5/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 584	σc=6.38	Μεπ-y=3460	vd= .1	ey=0	
Msdy=989	x 1 as=100		Sy= 0		
Msdx=22	σs=134.29	Μεπ-x=404	Sx= .75	ex=0	
+:Φ10 X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/20(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος(2) +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (360cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=3.5					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.521 -18) (.327 -11) (.316 -15) (.505 -13)					

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ82.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.435 Wτιθ.=.711 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=361 Vrd2=2266					
.1AcFcd= -1125 Nsd=-730 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.93As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=47	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=495	as=.3	(30x60)
Vcd=361	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=90	ρh=2	Nsd= 692
				ρv=2	Νεπ= 5991
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,06000		vd=0,23
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=417 Vrd2=2328					
.1AcFcd= -1125 Nsd=-730 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					Msd=.2474
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=315.2
Vsd=17	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=14		As =0
Vcd 417	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=125		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000



Υποστυλώματα

Κ 83 220x30					
Σταθμη 2 8Φ10+8Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2+3+8+11)(ρ=9.7/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 733	σc=5.72	Μεπ-y=3338	vd= .06	ey=0	
Msdy=968	x 1 as=100		Sy= 0		
Msdx=2	σs=104.94	Μεπ-x=401	Sx= .75	ex=0	
+:Φ10 X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/20(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (360cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=3.5					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.461 -18) (.406 -11) (.262 -15) (.303 -13)					

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ83.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.338 Wτιθ.=.398 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=332 Vrd2=2214					
.1AcFcd= -1100 Nsd=-574 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-1 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=6	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=457	as=.3	(30x60)
Vcd=332	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=83	ρh=2	Nsd= 538
				ρv=2	Νεπ= 5991
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,06000		vd=0,18
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=387 Vrd2=2277					
.1AcFcd= -1100 Nsd=-574 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.08As (δισδ)=0					Msd=.1559

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=307.6
Vsd=2	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=2		As =0
Vcd 387	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=116		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000



Υποστυλώματα

Κ 84 220x30					
Σταθμη 2 8Φ10+8Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2+3+8+11)(ρ=9.7/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 907	σc=7.73	Μεπ-y=3338	vd= .08	ey=0	
Msdy=1404	x 1 as=100		Sy= 0		
Msdx=5	σs=175.07	Μεπ-x=401	Sx= .75	ex=0	
+:Φ10 X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/20(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος(2) +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (360cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=3.5					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.673 -18) (.595 -11) (.427 -13) (.487 -13)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ84.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.458 Wτιθ.=.711 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=348 Vrd2=2214					
.1AcFcd= -1100 Nsd=-682 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.78As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=58	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=635	as=.3	(30x60)
Vcd=348	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=87	ρh=2.5	Nsd= 728
				ρv=2.5	Νεπ= 5991
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,07500		vd=0,24
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=403 Vrd2=2277					
.1AcFcd= -1100 Nsd=-682 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.38As (δισδ)=0					Msd=.1702
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=307.6
Vsd=2	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=2		As =0
Vcd 403	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=121		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000



Υποστυλώματα

Κ 88 150x30
Σταθμη 2 8Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+2+3+8+11)(ρ=14.3/1000)

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ	
Nsd= 75	σc=8.2	Μεπ-y=1770	vd= .04	ey=0
Msdy=798	x 1 as=100		Sy= 0	
Msdx=6	σs=284.55	Μεπ-x=317	Sx= .75	ex=0
X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/20(κατ.)				
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος				
Συνδετ./Περιοχη: (360cm) Φ10/10				
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=3.5				
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0				
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.726 -3) (.646 -18) (.173 -110) (.168 -71)				

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ88.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.239 Wτιθ.=.398 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=190 Vrd2=1490					
.1AcFcd= -750 Nsd=-165 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.99As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=8	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=167	as=.3	(30x60)
Vcd=190	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=47	ρh=1	Nsd= 380
				ρv=1	Νεπ= 6110
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,03000		vd=0,13
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=230 Vrd2=1552					
.1AcFcd= -750 Nsd=-165 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					Msd=.0986
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=201.7
Vsd=4	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=4		As =0
Vcd 230	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=69		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000



Υποστυλώματα

Κ 89 300x30					
Σταθμη 2 16Φ10+8Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2+3+8+11)(ρ=7.1/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 588	σc=4.64	Μεπ-y=5448	vd= .04	ey=0	
Msdy=1410	x 1 as=100		Sy= 0		
Msdx=3	σs=114.5	Μεπ-x=475	Sx= .75	ex=0	
+:Φ10 X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/20(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (360cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=3.5					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.374 -18) (.37 -22) (.26 -174) (.249 -19)					

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ89.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.321 Wτιθ.=.398 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=406 Vrd2=3042					
.1AcFcd= -1500 Nsd=-455 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.68As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=72	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=389	as=.3	(30.0000
Vcd=406	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=101	ρh=1	Nsd= 510
				ρv=1	Νεπ= 6110
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,03000		vd=0,17
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=479 Vrd2=3105					
.1AcFcd= -1500 Nsd=-455 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.35As (δισδ)=0					Msd=.2423
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=428.6
Vsd=10	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=19		As =0

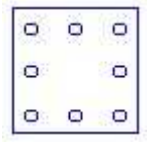
Vcd 479	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=143		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000



Υποστυλώματα

Κ 90 40x40					
Σταθμη 2 8Φ20 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2+3+8+11)(ρ=15.7/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 291	σc=2.69	Μεπ-y=194	vd= .1	ey=0	
Msdy=3	x 1 as=8.21		Sy= .75		
Msdx=13	σs=37.46	Μεπ-x=194	Sx= .75	ex=0	
o:Φ20					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ρομβοειδης					
Συνδετ./Περιοχη: (639cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.217 -16) (.146 -103) (.193 -103) (.203 -12)					

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ90.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.174 Wτιθ.=.439 a=.36					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=99 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-185 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.39As (δισδ)=0					Msd=3.742
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=63.11
Vsd=0	Vsd=4	Vsd=4	Vsd=4		As =0
Vcd=99	Vcd=29	Vcd=99	Vcd=29		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=99 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-185 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=0 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=2	Vsd=4	Vsd=4	Vsd=4		
Vcd 99	Vcd=29	Vcd=99	Vcd=29		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		

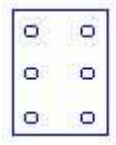


Υποστυλώματα

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Οπλισμοί Υποστυλωμάτων στάθμης 3

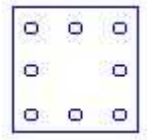
Κ 1 30x40					
Σταθμη 3 6Φ20 (Σ.Φ.=Κεφ+1+8+11-14-16)(ρ=15.7/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 145	σc=6.59	Μεπ-y=107	vd= .07	ey=0	
Msdy=14	x 1 as=7.74		Sy= .85		
Msdx=22	σs=71.99	Μεπ-x=138	Sx= .8	ex=0	
o:Φ20					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (479cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=3.5 acdy=3.5 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.252 -83) (.544 -130) (.364 -153) (.27 -42)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ1.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.176 Wτιθ.=.447 a=.27					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=70 Vrd2=414					
.1AcFcd= -200 Nsd=-107 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.8 As (δισδ)=0					Msd=7.111
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=40.57
Vsd=2	Vsd=13	Vsd=13	Vsd=13		As =0
Vcd=70	Vcd=21	Vcd=70	Vcd=21		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=70 Vrd2=439					
.1AcFcd= -200 Nsd=-107 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=0 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=7	Vsd=13	Vsd=13	Vsd=13		
Vcd 70	Vcd=21	Vcd=70	Vcd=21		
As/s=.0165	=0,01650	=0,01650	=0,01650		



Υποστυλώματα

Κ 2 40x40					
Σταθμη 3 8Φ20 (Σ.Φ.=Κεφ+1+8)(ρ=15.7/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 460	σc=9.13	Μεπ-y=209	vd= .17	ey=0	
Msdy=1	x 1 as=6.23		Sy= .85		
Msdx=77	σs=121.37	Μεπ-x=209	Sx= .8	ex=0	
o:Φ20					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ρομβοειδης					
Συνδετ./Περιοχη: (479cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=3.5 acdy=3.5 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.437 -66) (.799 -135) (.831 -88) (.465 -41)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ2.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.278 Wτιθ.=.439 a=.36					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=118 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-312 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.33As (δισδ)=0					Msd=.1192
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=63.11
Vsd=1	Vsd=27	Vsd=27	Vsd=27		As =0

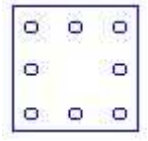
Vcd=118	Vcd=106	Vcd=118	Vcd=106		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=118 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-312 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=0 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=23	Vsd=27	Vsd=27	Vsd=27		
Vcd 118	Vcd=106	Vcd=118	Vcd=106		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		



Υποστυλώματα

Κ 3 40x40					
Σταθμη 3 8Φ20 (Σ.Φ.=Κεφ+1-2-3+8+11)(ρ=15.7/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 497	σc=7.74	Μεπ-y=209	vd= .18	ey=9	
Msdy=17	x 1 as=6.29		Sy= .8		
Msdx=52	σs=105.18	Μεπ-x=209	Sx= .85	ex=15	
o:Φ20					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ρομβοειδης					
Συνδετ./Περιοχη: (479cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=3.5 acdy=3.5 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.369 -1) (.674 -99) (.502 -88) (.485 -12)					

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ3.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.298 Wτιθ.=.439 a=.36					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=128 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-380 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.84As (δισδ)=0					Msd=8.320
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=63.11
Vsd=2	Vsd=24	Vsd=24	Vsd=24		As =0
Vcd=128	Vcd=115	Vcd=128	Vcd=115		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=128 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-380 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=0 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=17	Vsd=24	Vsd=24	Vsd=24		
Vcd 128	Vcd=115	Vcd=128	Vcd=115		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		

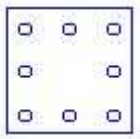


ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Υποστυλώματα

Κ 4 40x40					
Σταθμη 3 8Φ20 (Σ.Φ.=Κεφ+1-2-3+8+11)(ρ=15.7/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 653	σc=7.28	Μεπ-y=218	vd= .24	ey=8	
Msdy=15	x 1 as=6.19		Sy= .8		
Msdx=43	σs=102.93	Μεπ-x=218	Sx= .85	ex=13	
o:Φ20					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ρομβοειδης					
Συνδετ./Περιοχη: (479cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=3.5 acdy=3.5 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.473 -18) (.622 -99) (.587 -103) (.517 -12)					

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ4.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.396 Wτιθ.=.439 a=.36					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=142 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-472 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.37As (δισδ)=0					Msd=3.986
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=63.11
Vsd=0	Vsd=24	Vsd=24	Vsd=24		As =0
Vcd=142	Vcd=128	Vcd=142	Vcd=128		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=142 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-472 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=15	Vsd=24	Vsd=24	Vsd=24		
Vcd 142	Vcd=128	Vcd=142	Vcd=128		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		



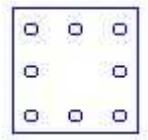
Υποστυλώματα

Κ 5 40x40x40					
Σταθμη 3 8Φ20 (Σ.Φ.=Κεφ+1+8)(ρ=15.7/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 692	σc=8.02	Μεπ-y=218	vd= .24	ey=9	
Msdy=5	x 1 as=6.03		Sy= .9		
Msdx=60	σs=115.51	Μεπ-x=218	Sx= .85	ex=16	
o:Φ20					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ρομβοειδης					
Συνδετ./Περιοχη: (479cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=3.5 acdy=3.5 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.462 -18) (.663 -99) (.706 -88) (.528 -1)					

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ5.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.384 Wτιθ.=.439 a=.36					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=140 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-459 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.33As (δισδ)=0					Msd=8.099
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=63.11
Vsd=1	Vsd=24	Vsd=24	Vsd=24		As =0
Vcd=140	Vcd=126	Vcd=140	Vcd=126		

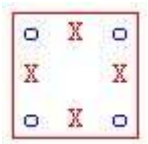
ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=140 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-459 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=19	Vsd=24	Vsd=24	Vsd=24		
Vcd 140	Vcd=126	Vcd=140	Vcd=126		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		



Υποστυλώματα

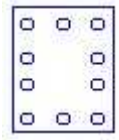
Κ 6 40x40					
Σταθμη 3 4Φ20+4Φ25 (Σ.Φ.=Κεφ+1+8)(ρ=20.1/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 856	σc=7.38	Μεπ-y=263	vd= .3	ey=8	
Msdy=0	x 1 as=6.4		Sy= .9		
Msdx=46	σs=108.47	Μεπ-x=263	Sx= .85	ex=11	
X:Φ20 o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος(2) +Ρομβοειδης					
Συνδετ./Περιοχη: (479cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=3.5 acdy=3.5 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.416 -1) (.62 -99) (.634 -88) (.517 -40)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ6.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.484 Wτιθ.=.731 a=.36					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=154 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-553 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.32As (δισδ)=0					Msd=.1079
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=63.11
Vsd=0	Vsd=25	Vsd=25	Vsd=25		As =0
Vcd=154	Vcd=139	Vcd=154	Vcd=139		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=154 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-553 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=0 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=14	Vsd=25	Vsd=25	Vsd=25		
Vcd 154	Vcd=139	Vcd=154	Vcd=139		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		



Υποστυλώματα

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Κ 7 40x50					
Σταθμη 3 10Φ25 (Σ.Φ.=Κεφ+1-2-3+8+11)(ρ=24.5/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 685	σc=5.99	Μεπ-y=361	vd= .22	ey=8	
Msdy=12	x 1 as=5.23		Sy= .95		
Msdx=67	σs=82.3	Μεπ-x=421	Sx= .95	ex=14	
o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (479cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=3.5 acdy=2.99 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.318 -16) (.483 -99) (.459 -103) (.424 -12)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ7.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.342 Wτιθ.=.381 a=.36					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=164 Vrd2=733					
.1AcFcd= -334 Nsd=-497 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.31As (δισδ)=0					Msd=.1531
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=85.65
Vsd=0	Vsd=52	Vsd=52	Vsd=52		As =0
Vcd=164	Vcd=147	Vcd=164	Vcd=147		
As/s=.0275	=0,02750	=0,02750	=0,02750		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=160 Vrd2=759					
.1AcFcd= -334 Nsd=-497 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.57As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=11	Vsd=52	Vsd=52	Vsd=52		
Vcd 160	Vcd=144	Vcd=160	Vcd=144		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		



Υποστυλώματα

Κ 8 40x100					
Σταθμη 3 10Φ20+4Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+8+11-14+16)(ρ=12.7/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 599	σc=6.67	Μεπ-y=441	vd= .09	ey=0	
Msdy=55	x 2.33	as=2.4	Sy= 1		
Msdx=228	σs=91.25	Μεπ-x=1148	Sx= .9	ex=0	
X:Φ20 o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (479cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=3.5 acdy=3.5 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.553 -67) (.293 -129) (.519 -154) (.379 -59)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ8.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.109 Wτιθ.=.359 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=6 Vrd1=233 Vrd2=1466					
.1AcFcd= -667 Nsd=-357 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.52As (δισδ)=0					Msd=.6202
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=211.2
Vsd=5	Vsd=89	Vsd=89	Vsd=89		As =0
Vcd=233	Vcd=70	Vcd=233	Vcd=70		
As/s=.055	=0,05500	=0,05500	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=211 Vrd2=1621					

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

.1AcFcd= -667 Nsd=-357 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.99As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=27	Vsd=89	Vsd=89	Vsd=89		
Vcd 211	Vcd=63	Vcd=211	Vcd=63		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		



Υποστυλώματα

Κ 9 30x240					
Σταθμη 3 10Φ10+8Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Κεφ+1-11+13+16)(ρ=8.9/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 223	σc=5.36	Μεπ-y=351	vd= .02	ey=0	
Msdy=93	x 2.33	as=1.36	Sy= 1		
Msdx=201	σs=122.48	Μεπ-x=3215	Sx= .75	ex=0	
+:Φ10 X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/20(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (479cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=3.5 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.359 -131) (.32 -132) (.272 -19) (.432 -124)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ9.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.104 Wτιθ.=.398 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=358 Vrd2=2484					
.1AcFcd= -1200 Nsd=-200 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.32As (δισδ)=0					Msd=.7594
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=337.9
Vsd=0	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=70		As =0
Vcd=358	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=107		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=299 Vrd2=2421					
.1AcFcd= -1200 Nsd=-200 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.32As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=7	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=70	as=.3	(60x30)
Vcd 299	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=74	ρh=.55	Nsd= 165
				ρv=0	Νεπ= 6110
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,01650		vd=0,06



Υποστυλώματα

Κ 10 40x240

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Σταθμη 3 8Φ10+20Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+2+3-11)(ρ=10.6/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 1016	σc=7.24	Μεπ-y=928	vd= .08	ey=0	
Msdy=42	x 1 as=100		Sy= 1		
Msdx=1913	σs=163.6	Μεπ-x=5741	Sx= 0	ex=0	
+:Φ10 X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ10/17(οριζ) Φ10/16(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (479cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=3.5 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=3.5 acdy=3.5 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.257 -16) (.618 -10) (.497 -17) (.294 -16)					

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ10.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.222 Wτιθ.=.370 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=5 Vrd1=609 Vrd2=3519					
.1AcFcd= -1600 Nsd=-1183=>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.55As (δισδ)=0					Msd=1.362
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=585.7
Vsd=8	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=25		As =0
Vcd=609	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=182		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=536 Vrd2=3229					
.1AcFcd= -1600 Nsd=-1183=>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=132	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=511	as=.3	(80x40)
Vcd 536	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=134	ρh=1.5	Nsd= 965
				ρv=1.5	Νεπ= 10553
As/s=.022	=0,00000	=0,00000	=0,06000		vd=0,18



Υποστυλώματα

Κ 11 50x130					
Σταθμη 3 20Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2+3+8+11)(ρ=15.1/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 721	σc=6.66	Μεπ-y=1045	vd= .07	ey=0	
Msdy=174	x 2.33	as=1.91	Sy= 1		
Msdx=347	σs=93.59	Μεπ-x=2582	Sx= .95	ex=0	
o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (479cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=3.5 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.552 -18) (.323 -10) (.48 -90) (.351 -12)					

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ11.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.283 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=7 Vrd1=376 Vrd2=2466					
.1AcFcd= -1084 Nsd=-651 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.43As (δισδ)=0					Msd=1.136
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=433.1
Vsd=18	Vsd=121	Vsd=121	Vsd=121		As =0
Vcd=376	Vcd=112	Vcd=376	Vcd=112		
As/s=.055	=0,05500	=0,05500	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=357 Vrd2=2673					
.1AcFcd= -1084 Nsd=-651 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.89As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		

Vsd=62	Vsd=121	Vsd=121	Vsd=121		
Vcd 357	Vcd=107	Vcd=357	Vcd=107		
As/s=.0275	=0,02750	=0,02750	=0,02750		



Υποστυλώματα

Κ 12 40x130					
Σταθμη 3 14Φ20+4Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2-3+8+11)(ρ=12.2/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 918	σc=7.31	Μεπ-y=557	vd= .12	ey=0	
Msdy=45	x 2.33	as=1.86	Sy= .85		
Msdx=522	σs=108.72	Μεπ-x=1812	Sx= .95	ex=0	
X:Φ20 o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (479cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=2.68acdy=3.5 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.47 -18) (.421 -102) (.351 -105) (.625 -12)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ12.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.148 Wτιθ.=.341 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=7 Vrd1=326 Vrd2=1906					
.1AcFcd= -867 Nsd=-618 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.32As (δισδ)=0					Msd=.3489
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=290.7
Vsd=10	Vsd=141	Vsd=141	Vsd=141		As =0
Vcd=326	Vcd=97	Vcd=326	Vcd=97		
As/s=.055	=0,05500	=0,05500	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=300 Vrd2=2139					
.1AcFcd= -867 Nsd=-618 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=0 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=104	Vsd=141	Vsd=141	Vsd=141		
Vcd 300	Vcd=90	Vcd=300	Vcd=90		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		



Υποστυλώματα

Κ 13 50x100		
Σταθμη 3 18Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2+3+8+11)(ρ=17.6/1000)		
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500	ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Nsd= 365	σc=6.58	Μεπ-y=938	νd= .06	ey=0
Msdy=105	x 2.33	as=2.43	Sy= 1	
Msdx=268	σs=113.04	Μεπ-x=1601	Sx= 1	ex=0
o:Φ25				
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα				
Συνδετ./Περιοχη: (479cm) Φ10/10				
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0				
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0				
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.543 -18) (.369 -99) (.49 -116) (.496 -12)				

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ13.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.301 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=6 Vrd1=277 Vrd2=1897					
.1AcFcd= -834 Nsd=-422 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.43As (δισδ)=0					Msd=.3738
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=310.5
Vsd=1	Vsd=95	Vsd=95	Vsd=95		As =0
Vcd=277	Vcd=83	Vcd=277	Vcd=83		
As/s=.055	=0,05500	=0,05500	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=260 Vrd2=2026					
.1AcFcd= -834 Nsd=-422 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=0 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=79	Vsd=95	Vsd=95	Vsd=95		
Vcd 260	Vcd=78	Vcd=260	Vcd=78		
As/s=.0275	=0,02750	=0,02750	=0,02750		



Υποστυλώματα

Κ 14 50x100				
Σταθμη 3 18Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2-3+8+11)(ρ=17.6/1000)				
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ	
Nsd= 369	σc=7.02	Μεπ-y=938	νd= .06	ey=0
Msdy=98	x 2.33	as=2.4	Sy= .9	
Msdx=321	σs=131.25	Μεπ-x=1601	Sx= 1	ex=0
o:Φ25				
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα				
Συνδετ./Περιοχη: (479cm) Φ10/10				
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0				
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=3.5 ποδας:acdx=0 acdy=0				
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.528 -18) (.438 -101) (.453 -109) (.593 -12)				

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ14.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.301 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=6 Vrd1=277 Vrd2=1897					
.1AcFcd= -834 Nsd=-423 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-1 As (δισδ)=0					Msd=.4818
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=310.5
Vsd=2	Vsd=143	Vsd=143	Vsd=143		As =0
Vcd=277	Vcd=83	Vcd=277	Vcd=83		
As/s=.055	=0,05500	=0,05500	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=260 Vrd2=2026					
.1AcFcd= -834 Nsd=-423 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.71As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=53	Vsd=143	Vsd=143	Vsd=143		
Vcd 260	Vcd=78	Vcd=260	Vcd=78		

As/s=.0275	=0,02750	=0,02750	=0,02750		



Υποστυλώματα

Κ 15 50x100					
Σταθμη 3 18Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2-3+8+11)(ρ=17.6/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 289	σc=8.25	Μεπ-y=938	νd= .12	εy=0	
Msdy=158	x 2.33 as=2		Sy= .95		
Msdx=323	σs=172.06	Μεπ-x=1601	Sx= .8	εx=0	
ο:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (374cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=2.55acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.621 -132) (.583 -10) (.691 -23) (.732 -12)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ15.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.135 Wτιθ.=.301 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=6 Vrd1=293 Vrd2=1897					
.1AcFcd= -834 Nsd=-525 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.92As (δισδ)=0					Msd=.4110
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=310.5
Vsd=21	Vsd=178	Vsd=178	Vsd=178		As =0
Vcd=293	Vcd=87	Vcd=293	Vcd=87		
As/s=.055	=0,05500	=0,05500	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=276 Vrd2=2026					
.1AcFcd= -834 Nsd=-525 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.92As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=7	Vsd=178	Vsd=178	Vsd=178		
Vcd 276	Vcd=82	Vcd=276	Vcd=82		
As/s=.0275	=0,02750	=0,02750	=0,02750		



Υποστυλώματα

Κ 16 50x100				
Σταθμη 3 24Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2-3+8+11)(ρ=23.5/1000)				
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ	
Nsd= 1238	σc=8.76	Μεπ-y=1167	νd= .18	εy=0
Msdy=124	x 2.33	as=1.48	Sy= .95	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Msdx=524	σs=135.63	Μεπ-x=1981	Sx= .8	ex=0	
o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (294cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=2.31acdy=3.5 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.437 -16) (.618 -10) (.27 -23) (.789 -12)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ16.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.203 Wτιθ.=.301 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=6 Vrd1=344 Vrd2=1897					
.1AcFcd= -834 Nsd=-870 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.32As (δισδ)=0					Msd=.7057
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=310.5
Vsd=13	Vsd=271	Vsd=271	Vsd=271		As =0
Vcd=344	Vcd=310	Vcd=344	Vcd=310		
As/s=.055	=0,05500	=0,05500	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=327 Vrd2=2026					
.1AcFcd= -834 Nsd=-870 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.65As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=50	Vsd=271	Vsd=271	Vsd=271		
Vcd 327	Vcd=295	Vcd=327	Vcd=295		
As/s=.0275	=0,02750	=0,02750	=0,02750		



Υποστυλώματα

Κ 17 50x100					
Σταθμη 3 18Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2-3+8+11)(ρ=17.6/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 394	σc=12.27	Μεπ-y=938	νd= .13	ey=0	
Msdy=252	x 2.33	as=.96	Sy= .95		
Msdx=590	σs=319.61	Μεπ-x=1601	Sx= 1	ex=0	
o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (184cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=2.88acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.986 -102) (.908 -10) (.694 -90) (1.31 -12)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ17.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.147 Wτιθ.=.301 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=6 Vrd1=305 Vrd2=1897					
.1AcFcd= -834 Nsd=-606 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.73As (δισδ)=0					Msd=2.064
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=310.5
Vsd=40	Vsd=515	Vsd=515	Vsd=515		As =0
Vcd=305	Vcd=91	Vcd=305	Vcd=91		
As/s=.055	=0,24634	=0,12228	=0,24634		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=288 Vrd2=2026					
.1AcFcd= -834 Nsd=-606 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.8 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=54	Vsd=515	Vsd=515	Vsd=515		
Vcd 288	Vcd=86	Vcd=288	Vcd=86		
As/s=.0275	=0,11669	=0,06185	=0,11669		

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



Υποστυλώματα

Κ 18 50x100					
Σταθμη 3 24Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+8+11-13-16)(ρ=23.5/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 886	σc=10.68	Μεπ-y=1214	vd= .16	ey=0	
Msdy=420	x 2.33	as=.66	Sy= .95		
Msdx=215	σs=186.65	Μεπ-x=2056	Sx= 1	ex=0	
ο:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (100cm) Φ12/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=2.45acdy=3.5 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.63 -30) (.781 -100) (.636 -116) (1.012-45)					

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ18.1) Περισφιξη: Ωαπαιτ.=.182 Ωτιθ.=.434 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=6 Vrd1=355 Vrd2=1897					
.1AcFcd= -834 Nsd=-940 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.55As (δισδ)=0					Msd=3.198
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=310.5
Vsd=64	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=1028		As =0
Vcd=355	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=319		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,41139		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=338 Vrd2=2026					
.1AcFcd= -834 Nsd=-940 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.68As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=187	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=1028		
Vcd 338	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=304		
As/s=.0275	=0,00000	=0,00000	=0,19672		



Υποστυλώματα

Κ 19 30x200				
Σταθμη 3 6Φ10+8Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2-3-11)(ρ=10.7/1000)				
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ	
Nsd= 1350	σc=9.07	Μεπ-y=468	vd= .14	ey=0
Msdy=22	x 1 as=100		Sy= 1	
Msdx=1369	σs=148.83	Μεπ-x=3444	Sx= 0	ex=0
+:Φ10 X:Φ20 ο:Φ25 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/20(κατ.)				

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

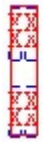
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος(2) +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (479cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=3.5 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=1.99 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.647 -12) (.595 -2) (.584 -25) (.824 -14)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ19.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.597 Wτιθ.=.711 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=404 Vrd2=2070					
.1AcFcd= -1000 Nsd=-872 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.18As (δισδ)=0					Msd=.4361
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=277.3
Vsd=4	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=7		As =0
Vcd=404	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=121		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=354 Vrd2=2007					
.1AcFcd= -1000 Nsd=-872 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.61As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=64	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=492	as=.45668	(60x30)
Vcd 354	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=88	ρh=2	Nsd= 947
				ρv=2	Νεπ= 6110
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,06000		vd=0,32



Υποστυλώματα

Κ 20 30x150					
Σταθμη 3 8Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+2+3-11)(ρ=14.3/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 176	σc=6.58	Μεπ-y=317	vd= .02	ey=0	
Msdy=5	x 1 as=100		Sy= 1		
Msdx=590	σs=189.25	Μεπ-x=1770	Sx= 0	ex=0	
X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/20(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (479cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=3.5 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.293 -59) (.543 -10) (.523 -17) (.313 -59)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ20.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.208 Wτιθ.=.398 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=232 Vrd2=1552					
.1AcFcd= -750 Nsd=-178 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.7 As (δισδ)=0					Msd=.3329
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=201.7
Vsd=0	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=4		As =0
Vcd=232	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=69		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=192 Vrd2=1490					
.1AcFcd= -750 Nsd=-178 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.34As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=29	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=214	as=.3	(60x30)
Vcd 192	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=48	ρh=1.5	Nsd= 331
				ρv=1.5	Νεπ= 6110
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,04500		vd=0,11

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



Υποστυλώματα

Κ 30 50x150					
Σταθμη 3 20Φ25 (Σ.Φ.=Κεφ+1-2-3+8+11)(ρ=13/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 1292	σc=4.52	Μεπ-y=1250	vd= .1	ey=0	
Msdy=89	x 2.33	as=.45	Sy= 1		
Msdx=410	σs=65.69	Μεπ-x=3253	Sx= 1	ex=0	
o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Ρομβοειδης					
Συνδετ./Περιοχη: (100cm) Φ12/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=3.5 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.273 -40) (.365 -100) (.36 -143) (.242 -16)					

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ30.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.117 Wτιθ.=.403 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=8 Vrd1=492 Vrd2=2846					
.1AcFcd= -1250 Nsd=-1137=>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.4 As (δισδ)=0					Msd=1.524
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=515.8
Vsd=35	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=987		As =0
Vcd=492	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=147		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,48774		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=472 Vrd2=3105					
.1AcFcd= -1250 Nsd=-1137=>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.53As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=0	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=0		
Vcd 472	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=141		
As/s=.0275	=0,00000	=0,00000	=0,02750		



Υποστυλώματα

Κ 31 30x150				
Σταθμη 3 8Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2-3+8+11)(ρ=14.3/1000)				
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ	
Nsd= 65	σc=8.61	Μεπ-y=419	vd= .17	ey=0
Msdy=7	x 1 as=100		Sy= 1	
Msdx=840	σs=303.08	Μεπ-x=2169	Sx= 0	ex=0
X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/20(κατ.)				
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος(2) +Ενδιαμεσος				

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Συνδετ./Περιοχη: (479cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=3.5 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=2.65 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.689 -16) (.617 -2) (.731 -2) (.772 -12)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ31.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.477 Wτιθ.=.711 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=295 Vrd2=1552					
.1AcFcd= -750 Nsd=-602 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.62As (δισδ)=0					Msd=.2490
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=201.7
Vsd=1	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=4		As =0
Vcd=295	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=88		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=256 Vrd2=1490					
.1AcFcd= -750 Nsd=-602 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.55As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=70	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=408	as=.3	(60x30)
Vcd 256	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=64	ρh=2.5	Nsd= 757
				ρv=2.5	Νεπ= 6110
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,07500		vd=0,25



Υποστυλώματα

Κ 41 40x160					
Σταθμη 3 28Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+2+3+8+11)(ρ=21.4/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 1332	σc=8.46	Μεπ-y=1121	vd= .15	ey=0	
Msdy=26	x 1 as=100		Sy= .95		
Msdx=1344	σs=139.63	Μεπ-x=4034	Sx= 0	ex=0	
o:Φ25 Σχαρες:Φ14/10(οριζ) Φ10/20(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (100cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=3.5 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=2.98 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.45 -12) (.66 -17) (.756 -2) (.506 -12)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ41.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.236 Wτιθ.=.370 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=5 Vrd1=485 Vrd2=2346					
.1AcFcd= -1067 Nsd=-1321=>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.5 As (δισδ)=0					Msd=1.010
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=370.9
Vsd=24	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=70		As =0
Vcd=485	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=437		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=434 Vrd2=2125					
.1AcFcd= -1067 Nsd=-1321=>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.71As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=75	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=1307	as=.3	(80x40)
Vcd 434	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=304	ρh=8	Nsd= 1023
				ρv=5	Νεπ= 11927
As/s=.022	=0,00000	=0,00000	=0,20000		vd=0,19

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



Υποστυλώματα

Κ 42 30x95					
Σταθμη 3 14Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+8+11-13-16)(ρ=24.1/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 749	σc=5.25	Μεπ-y=387	vd= .17	ey=10	
Msdy=12	x 1 as=2.61		Sy= 1		
Msdx=160	σs=74.85	Μεπ-x=1046	Sx= 1	ex=26	
o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (479cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=3.5 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.336 -12) (.395 -144) (.283 -88) (.424 -41)					

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ42.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.308 Wτιθ.=.351 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=5 Vrd1=220 Vrd2=983					
.1AcFcd= -475 Nsd=-601 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.3 As (δισδ)=0					Msd=.1521
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=120.2
Vsd=1	Vsd=113	Vsd=113	Vsd=113		As =0
Vcd=220	Vcd=198	Vcd=220	Vcd=198		
As/s=.05225	=0,05225	=0,05225	=0,05225		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=202 Vrd2=1151					
.1AcFcd= -475 Nsd=-601 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.45As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=21	Vsd=113	Vsd=113	Vsd=113		
Vcd 202	Vcd=182	Vcd=202	Vcd=182		
As/s=.0165	=0,01650	=0,01650	=0,01650		



Υποστυλώματα

Κ 43 40x95				
Σταθμη 3 16Φ20 (Σ.Φ.=Ποδ+1+8+11-14+16)(ρ=13.2/1000)				
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ	
Nsd= 9	σc=1.93	Μεπ-y=362	vd= .04	ey=0
Msdy=10	x 1 as=2.52		Sy= 1	
Msdx=57	σs=50.03	Μεπ-x=877	Sx= 1	ex=0
o:Φ20				
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Ρομβοειδης				

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Συνδετ./Περιοχη: (479cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.155 -59) (.122 -149) (.145 -103) (.071 -13)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ43.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.342 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=5 Vrd1=188 Vrd2=1392					
.1AcFcd= -634 Nsd=-115 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.71As (δισδ)=0					Msd=.4458
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=198.0
Vsd=0	Vsd=54	Vsd=54	Vsd=54		As =0
Vcd=188	Vcd=56	Vcd=188	Vcd=56		
As/s=.05225	=0,05225	=0,05225	=0,05225		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=166 Vrd2=1535					
.1AcFcd= -634 Nsd=-115 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.71As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=9	Vsd=54	Vsd=54	Vsd=54		
Vcd 166	Vcd=50	Vcd=166	Vcd=50		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		



Υποστυλώματα

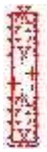
Κ 44 40x95					
Σταθμη 3 16Φ20 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2+3-11)(ρ=13.2/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 96	σc=1.2	Μεπ-y=362	vd= .03	ey=0	
Msdy=14	x 1 as=2.59		Sy= 1		
Msdx=21	σs=15.28	Μεπ-x=877	Sx= 1	ex=0	
o:Φ20					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Ρομβοειδης					
Συνδετ./Περιοχη: (479cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.097 -22) (.076 -106) (.088 -19) (.06 -13)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ44.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.342 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=5 Vrd1=192 Vrd2=1392					
.1AcFcd= -634 Nsd=-147 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.69As (δισδ)=0					Msd=.5780
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=198.0
Vsd=0	Vsd=31	Vsd=31	Vsd=31		As =0
Vcd=192	Vcd=57	Vcd=192	Vcd=57		
As/s=.05225	=0,05225	=0,05225	=0,05225		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=171 Vrd2=1535					
.1AcFcd= -634 Nsd=-147 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.64As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=2	Vsd=31	Vsd=31	Vsd=31		
Vcd 171	Vcd=51	Vcd=171	Vcd=51		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



Υποστυλώματα

Κ 45 40x215					
Σταθμη 3 4Φ10+16Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+2-3+8+11)(ρ=10.4/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 492	σc=6.48	Μεπ-y=676	vd= .03	ey=0	
Msdy=31	x 1 as=100		Sy= 1		
Msdx=1275	σs=173.88	Μεπ-x=3827	Sx= 0	ex=0	
+:Φ10 X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ10/17(οριζ) Φ10/16(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος +Ρομβοειδης +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (479cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=3.5 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.278 -149) (.423 -10) (.532 -17) (.2 -126)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ45.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.129 Wτιθ.=.370 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=5 Vrd1=445 Vrd2=3152					
.1AcFcd= -1434 Nsd=-390 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.76As (δισδ)=0					Msd=2.093
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=518.5
Vsd=4	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=15		As =0
Vcd=445	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=133		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=379 Vrd2=2884					
.1AcFcd= -1434 Nsd=-390 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.3 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=174	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=672	as=.3	(80x40)
Vcd 379	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=94	ρh=2	Nsd= 560
				ρv=2	Νεπ= 10238
As/s=.022	=0,00000	=0,00000	=0,08000		vd=0,10



Υποστυλώματα

Κ 46 50x130					
Σταθμη 3 20Φ25 (Σ.Φ.=Κεφ+1-2+3-11)(ρ=15.1/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 483	σc=4.74	Μεπ-y=1044	vd= .04	ey=0	
Msdy=38	x 2.33	as=1.99	Sy= 1		
Msdx=448	σs=82.56	Μεπ-x=2582	Sx= 1	ex=0	
o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος					

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

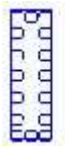
Συνδετ./Περιοχη: (479cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.256 -152) (.312 -28) (.359 -17) (.382 -109)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ46.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.283 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=7 Vrd1=329 Vrd2=2466					
.1AcFcd= -1084 Nsd=-337 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.57As (δισδ)=0					Msd=2.025
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=433.1
Vsd=7	Vsd=96	Vsd=96	Vsd=96		As =0
Vcd=329	Vcd=98	Vcd=329	Vcd=98		
As/s=.055	=0,05500	=0,05500	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=310 Vrd2=2673					
.1AcFcd= -1084 Nsd=-337 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=137	Vsd=121	Vsd=121	Vsd=121		
Vcd 310	Vcd=93	Vcd=310	Vcd=93		
As/s=.0275	=0,02750	=0,02750	=0,02750		



Υποστυλώματα

Κ 47 40x130					
Σταθμη 3 16Φ25 (Σ.Φ.=Κεφ+1-2+3+8+11)(ρ=15.1/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 325	σc=6.03	Μεπ-y=560	νd= .03	ey=0	
Msdy=37	x 2.33	as=1.85	Sy= .85		
Msdx=434	σs=120.53	Μεπ-x=1884	Sx= 1	ex=0	
o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Ρομβοειδης					
Συνδετ./Περιοχη: (479cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.413 -134) (.447 -64) (.414 -69) (.486 -103)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ47.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.341 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=7 Vrd1=259 Vrd2=1906					
.1AcFcd= -867 Nsd=-169 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.48As (δισδ)=0					Msd=.3470
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=290.7
Vsd=0	Vsd=137	Vsd=137	Vsd=137		As =0
Vcd=259	Vcd=77	Vcd=259	Vcd=77		
As/s=.055	=0,05500	=0,05500	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=233 Vrd2=2139					
.1AcFcd= -867 Nsd=-169 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=122	Vsd=137	Vsd=137	Vsd=137		
Vcd 233	Vcd=70	Vcd=233	Vcd=70		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



Υποστυλώματα

Κ 48 50x100					
Σταθμη 3 18Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+8)(ρ=17.6/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 239	σc=4.75	Μεπ-y=817	vd= .03	ey=0	
Msdy=2	x 1 as=2.67		Sy= 1		
Msdx=326	σs=111.37	Μεπ-x=1474	Sx= 1	ex=0	
o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (479cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.21 -146) (.37 -1) (.383 -1) (.268 -103)					

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ48.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.301 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=6 Vrd1=235 Vrd2=1897					
.1AcFcd= -834 Nsd=-144 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.51As (δισδ)=0					Msd=.5947
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=310.5
Vsd=1	Vsd=119	Vsd=119	Vsd=119		As =0
Vcd=235	Vcd=70	Vcd=235	Vcd=70		
As/s=.055	=0,05500	=0,05500	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=218 Vrd2=2026					
.1AcFcd= -834 Nsd=-144 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=87	Vsd=119	Vsd=119	Vsd=119		
Vcd 218	Vcd=65	Vcd=218	Vcd=65		
As/s=.0275	=0,02750	=0,02750	=0,02750		

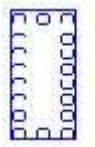


Υποστυλώματα

Κ 49 50x100				
Σταθμη 3 18Φ25 (Σ.Φ.=Κεφ+1-2+3+8+11)(ρ=17.6/1000)				
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ	
Nsd= 330	σc=6.14	Μεπ-y=817	vd= .04	ey=0
Msdy=32	x 2.33	as=2.45	Sy= 1	
Msdx=362	σs=126.39	Μεπ-x=1474	Sx= 1	ex=0
o:Φ25				
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα				

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Συνδετ./Περιοχη: (479cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.455 -127) (.381 -108) (.318 -1) (.495 -103)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ49.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.301 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=6 Vrd1=243 Vrd2=1897					
.1AcFcd= -834 Nsd=-192 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.39As (δισδ)=0					Msd=.3348
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=310.5
Vsd=2	Vsd=129	Vsd=129	Vsd=129		As =0
Vcd=243	Vcd=72	Vcd=243	Vcd=72		
As/s=.055	=0,05500	=0,05500	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=226 Vrd2=2026					
.1AcFcd= -834 Nsd=-192 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=71	Vsd=129	Vsd=129	Vsd=129		
Vcd 226	Vcd=67	Vcd=226	Vcd=67		
As/s=.0275	=0,02750	=0,02750	=0,02750		



Υποστυλώματα

Κ 50 50x100					
Σταθμη 3 18Φ25 (Σ.Φ.=Κεφ+1-2+3+8+11)(ρ=17.6/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 368	σc=6.8	Μεπ-y=938	vd= .04	ey=0	
Msdy=41	x 2.33	as=1.88	Sy= .95		
Msdx=407	σs=144.4	Μεπ-x=1601	Sx= 1	ex=0	
o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (374cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.506 -129) (.399 -108) (.336 -1) (.569 -103)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ50.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.301 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=6 Vrd1=252 Vrd2=1897					
.1AcFcd= -834 Nsd=-255 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.39As (δισδ)=0					Msd=.9461
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=310.5
Vsd=1	Vsd=164	Vsd=164	Vsd=164		As =0
Vcd=252	Vcd=75	Vcd=252	Vcd=75		
As/s=.055	=0,05500	=0,05500	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=235 Vrd2=2026					
.1AcFcd= -834 Nsd=-255 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=105	Vsd=164	Vsd=164	Vsd=164		
Vcd 235	Vcd=70	Vcd=235	Vcd=70		
As/s=.0275	=0,02750	=0,02750	=0,02750		

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



Υποστυλώματα

Κ 51 50x100					
Σταθμη 3 18Φ25 (Σ.Φ.=Κεφ+1-2+3+8+11)(ρ=17.6/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 330	σc=7.63	Μεπ-y=938	vd= .06	ey=0	
Msdy=61	x 2.33	as=1.51	Sy= 1		
Msdx=446	σs=174.53	Μεπ-x=1601	Sx= 1	ex=0	
o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (294cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.528 -99) (.446 -16) (.435 -47) (.662 -103)					

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ51.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.301 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=6 Vrd1=268 Vrd2=1897					
.1AcFcd= -834 Nsd=-362 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.5 As (δισδ)=0					Msd=1.233
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=310.5
Vsd=4	Vsd=191	Vsd=191	Vsd=191		As =0
Vcd=268	Vcd=80	Vcd=268	Vcd=80		
As/s=.055	=0,06426	=0,05500	=0,06426		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=251 Vrd2=2026					
.1AcFcd= -834 Nsd=-362 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=165	Vsd=191	Vsd=191	Vsd=191		
Vcd 251	Vcd=75	Vcd=251	Vcd=75		
As/s=.0275	=0,03146	=0,02750	=0,03146		



Υποστυλώματα

Κ 52 50x100				
Σταθμη 3 16Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+2+3+8+11)(ρ=15.7/1000)				
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500	ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 87	σc=6.69	Μεπ-y=735	vd= .05	ey=0
Msdy=76	x 2.33	as=.92	Sy= .95	
Msdx=306	σs=164.75	Μεπ-x=1374	Sx= 1	ex=0
o:Φ25				
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Ρομβοειδης				

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Συνδετ./Περιοχη: (184cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.393 -101) (.556 -3) (.274 -89) (.277 -128)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ52.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.301 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=6 Vrd1=250 Vrd2=1897					
.1AcFcd= -834 Nsd=-238 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.37As (δισδ)=0					Msd=4.525
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=310.5
Vsd=18	Vsd=107	Vsd=107	Vsd=107		As =.5620
Vcd=250	Vcd=75	Vcd=250	Vcd=75		
As/s=.055	=0,05500	=0,05500	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=233 Vrd2=2026					
.1AcFcd= -834 Nsd=-238 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=189	Vsd=162	Vsd=162	Vsd=162		
Vcd 233	Vcd=69	Vcd=233	Vcd=69		
As/s=5.16507	=0,02750	=0,02750	=0,02750		



Υποστυλώματα

Κ 53 40x185					
Σταθμη 3 2Φ10+14Φ14+16Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+2-3-11)(ρ=15/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 541	σc=8.4	Μεπ-y=920	νd= .07	ey=0	
Msdy=61	x 1 as=100		Sy= 1		
Msdx=1256	σs=216.12	Μεπ-x=3768	Sx= 0	ex=0	
V:Φ10 +:Φ14 X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ12/10(οριζ) Φ10/13(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος +Ρομβοειδης +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (100cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=3.5 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.214 -16) (.524 -2) (.749 -21) (.226 -103)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ53.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.164 Wτιθ.=.370 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=5 Vrd1=414 Vrd2=2712					
.1AcFcd= -1234 Nsd=-545 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.43As (δισδ)=0					Msd=6.259
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=437.9
Vsd=43	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=126		As =.8158
Vcd=414	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=124		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=356 Vrd2=2470					
.1AcFcd= -1234 Nsd=-545 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.73As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=239	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=754	as=.3	(80x40)
Vcd 356	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=89	ρh=5.55	Nsd= 712
				ρv=3	Νεπ= 10238
As/s=.034220	=0,00000	=0,00000	=0,12000		vd=0,13

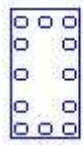
ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



Υποστυλώματα

Κ 54 40x75					
Σταθμη 3 12Φ20 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2-3+8+11)(ρ=12.5/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 261	σc=3.54	Μεπ-y=326	vd= .09	ey=0	
Msdy=2	x 1 as=3.84		Sy= 1		
Msdx=96	σs=47.81	Μεπ-x=620	Sx= 1	ex=0	
o:Φ20					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Ρομβοειδης					
Συνδετ./Περιοχη: (479cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=2.41 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.284 -16) (.153 -105) (.172 -2) (.286 -12)					

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ54.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.121 Wτιθ.=.349 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=182 Vrd2=1099					
.1AcFcd= -500 Nsd=-318 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.3 As (δισδ)=0					Msd=1.022
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=146.1
Vsd=0	Vsd=60	Vsd=60	Vsd=60		As =0
Vcd=182	Vcd=54	Vcd=182	Vcd=54		
As/s=.04125	=0,04125	=0,04125	=0,04125		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=163 Vrd2=1190					
.1AcFcd= -500 Nsd=-318 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.44As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=10	Vsd=60	Vsd=60	Vsd=60		
Vcd 163	Vcd=49	Vcd=163	Vcd=49		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		



Υποστυλώματα

Κ 59 220x30 ΩΘΗΣΕΙΣ ρ= 2/1000 M1=17.93KNm/m M2-3=42.16KNm/m				
Σταθμη 3 24Φ10 (Σ.Φ.=Κεφ+1+2+3-11)(ρ=2.9/1000)				
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ	
Nsd= 296	σc=4.87	Μεπ-y=2792	vd= .03	ey=0
Msdy=447	x 2.33	as=1.31	Sy= 1	
Msdx=21	σs=122.46	Μεπ-x=442	Sx= 1	ex=0
o:Φ10 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/18(κατ.)				
Ειδη Συνδετηρων:				

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Συνδετ./Περιοχη: S 4Φ10/m2					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.287 -99) (.193 -99) (.393 -97) (.316 -18)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ59.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.164 Wτιθ.=7.96 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=285 Vrd2=2214					
.1AcFcd= -1100 Nsd=-260 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.93As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=31	Vsd=184	Vsd=184	Vsd=184	as=.3	(0x0)
Vcd=285	Vcd=71	Vcd=285	Vcd=71	ρh=.55	Nsd= 0
				ρv=.5	Νεπ= 0
As/s=.0165	=0,01650	=0,01650	=0,01650		vd=0,09
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=340 Vrd2=2277					
.1AcFcd= -1100 Nsd=-260 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.22As (δισδ)=0					Msd=1.701
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=307.6
Vsd=3	Vsd=0	Vsd=167	Vsd=0		As =0
Vcd 340	Vcd=0	Vcd=340	Vcd=0		
As/s=.02	=0,00000	=0,02000	=0,00000		=0,0000

Κ 60 30x197 ΩΘΗΣΕΙΣ ρ= 1/1000 M1=14.43KNm/m M2-3=33.93KNm/m					
Σταθμη 3 24Φ10 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2+3+8+11)(ρ=3.3/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 50	σc=5.93	Μεπ-y=143	vd= 0	ey=0	
Msdy=13	x 2.33	as=1.22	Sy= 1		
Msdx=497	σs=277.96	Μεπ-x=1265	Sx= 1	ex=0	
o:Φ10	Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/16(κατ.)				
Ειδη Συνδετηρων:					
Συνδετ./Περιοχη: S 4Φ10/m2					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.194 -105) (.46 -105) (.177 -16) (.478 -16)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ60.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.116 Wτιθ.=7.96 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=228 Vrd2=1976					
.1AcFcd= -986 Nsd=-59 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-1 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=46	Vsd=197	Vsd=197	Vsd=197	as=.3	(0x0)
Vcd=228	Vcd=57	Vcd=228	Vcd=57	ρh=1	Nsd= 0
				ρv=1	Νεπ= 0
As/s=.0165	=0,03000	=0,03000	=0,03000		vd=0,06
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=278 Vrd2=2038					
.1AcFcd= -986 Nsd=-59 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-1 As (δισδ)=0					Msd=.4272
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=272.8
Vsd=1	Vsd=0	Vsd=132	Vsd=0		As =0
Vcd 278	Vcd=0	Vcd=278	Vcd=0		
As/s=.02	=0,00000	=0,02000	=0,00000		=0,0000

Κ 61 188x30 ΩΘΗΣΕΙΣ ρ= 1/1000 M1=13.03KNm/m M2-3=30.63KNm/m					
Σταθμη 3 24Φ10 (Σ.Φ.=Κεφ+1-2+3+8+11)(ρ=3.4/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 162	σc=2.47	Μεπ-y=1132	vd= .02	ey=0	
Msdy=230	x 2.33	as=1.35	Sy= 1		
Msdx=3	σs=71.08	Μεπ-x=141	Sx= 1	ex=0	
o:Φ10	Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/15(κατ.)				
Ειδη Συνδετηρων:					
Συνδετ./Περιοχη: S 4Φ10/m2					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.162 -110) (.1 -18) (.199 -105) (.144 -105)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ61.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=7.96 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=226 Vrd2=1883					
.1AcFcd= -940 Nsd=-110 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.72As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=21	Vsd=82	Vsd=82	Vsd=82	as=.3	(0x0)
Vcd=226	Vcd=56	Vcd=226	Vcd=56	ρh=.55	Nsd= 0
				ρv=.5	Νεπ= 0
As/s=.0165	=0,01650	=0,01650	=0,01650		vd=0,04
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=274 Vrd2=1945					
.1AcFcd= -940 Nsd=-110 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.72As (δισδ)=0					Msd=.6624
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=259.2
Vsd=0	Vsd=0	Vsd=82	Vsd=0		As =0
Vcd 274	Vcd=0	Vcd=274	Vcd=0		
As/s=.02	=0,00000	=0,02000	=0,00000		=0,0000

Κ 63 230x30 ΩΘΗΣΕΙΣ ρ= 2/1000 M1=12.05KNm/m M2-3=49.31KNm/m					
Σταθμη 3 24Φ10 (Σ.Φ.=Κεφ+1-2+3+8+11)(ρ=2.8/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 200	σc=8.45	Μεπ-y=3310	vd= .05	ey=0	
Msdy=462	x 2.33	as=.65	Sy= 1		
Msdx=63	σs=288.44	Μεπ-x=463	Sx= 1	ex=0	
o:Φ10	Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/18(κατ.)				
Ειδη Συνδετηρων:					
Συνδετ./Περιοχη: S 4Φ10/m2					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.13 -141) (.58 -16) (.171 -14) (.754 -103)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ63.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.177 Wτιθ.=7.96 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=310 Vrd2=2318					
.1AcFcd= -1150 Nsd=-352 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.6 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=81	Vsd=385	Vsd=385	Vsd=385	as=.3	(0x0)
Vcd=310	Vcd=77	Vcd=310	Vcd=77	ρh=1.5	Nsd= 0
				ρv=1.5	Νεπ= 0
As/s=.0165	=0,04500	=0,04500	=0,04500		vd=0,09
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=368 Vrd2=2380					
.1AcFcd= -1150 Nsd=-352 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.82As (δισδ)=0					Msd=1.525
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=322.7
Vsd=14	Vsd=0	Vsd=282	Vsd=0		As =0
Vcd 368	Vcd=0	Vcd=368	Vcd=0		
As/s=.02	=0,00000	=0,02000	=0,00000		=0,0000

Κ 64 230x30 ΩΘΗΣΕΙΣ ρ= 2/1000 M1=15.31KNm/m M2-3=47.91KNm/m					
Σταθμη 3 24Φ10 (Σ.Φ.=Κεφ+1-2+3-11)(ρ=2.8/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 205	σc=6.49	Μεπ-y=3310	vd= .05	ey=0	
Msdy=447	x 2.33	as=.83	Sy= 1		
Msdx=38	σs=189.81	Μεπ-x=463	Sx= 1	ex=0	
o:Φ10	Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/18(κατ.)				
Ειδη Συνδετηρων:					
Συνδετ./Περιοχη: S 4Φ10/m2					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.382 -141) (.391 -20) (.307 -23) (.533 -107)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ64.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.205 Wτιθ.=7.96 a=.31					fyk=500

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=315 Vrd2=2318					
.1AcFcd= -1150 Nsd=-380 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.59As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=11	Vsd=416	Vsd=416	Vsd=416	as=.3	(0x0)
Vcd=315	Vcd=78	Vcd=315	Vcd=78	ρh=1.5	Nsd= 0
				ρv=1.5	Νεπ= 0
As/s=.0165	=0,04500	=0,04500	=0,04500		vd=0,11
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=372 Vrd2=2380					
.1AcFcd= -1150 Nsd=-380 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.96As (δισδ)=0					Msd=.8057
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=322.7
Vsd=7	Vsd=0	Vsd=244	Vsd=0		As =0
Vcd 372	Vcd=0	Vcd=372	Vcd=0		
As/s=.02	=0,00000	=0,02000	=0,00000		=0,0000

Κ 65 230x30 ΩΘΗΣΕΙΣ ρ= 2/1000 M1=19.6KNm/m M2-3=46.08KNm/m					
Σταθμη 3 24Φ10 (Σ.Φ.=Κεφ+1-2+3-11)(ρ=2.8/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 225	σc=5.41	Μεπ-y=3310	vd= 0	ey=0	
Msdy=404	x 2.33	as=1.11	Sy= 1		
Msdx=31	σs=143.1	Μεπ-x=463	Sx= 1	ex=0	
o:Φ10 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/18(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων:					
Συνδετ./Περιοχη: S 4Φ10/m2					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.367 -141) (.359 -22) (.27 -109) (.436 -107)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ65.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.181 Wτιθ.=7.96 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=310 Vrd2=2318					
.1AcFcd= -1150 Nsd=-350 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.61As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=6	Vsd=297	Vsd=297	Vsd=297	as=.3	(0x0)
Vcd=310	Vcd=77	Vcd=310	Vcd=77	ρh=1	Nsd= 0
				ρv=1	Νεπ= 0
As/s=.0165	=0,03000	=0,03000	=0,03000		vd=0,10
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=367 Vrd2=2380					
.1AcFcd= -1150 Nsd=-350 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.99As (δισδ)=0					Msd=.2454
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=322.7
Vsd=4	Vsd=0	Vsd=182	Vsd=0		As =0
Vcd 367	Vcd=0	Vcd=367	Vcd=0		
As/s=.02	=0,00000	=0,02000	=0,00000		=0,0000

Κ 66 230x30 ΩΘΗΣΕΙΣ ρ= 2/1000 M1=19.6KNm/m M2-3=46.08KNm/m					
Σταθμη 3 24Φ10 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2+3-11)(ρ=2.8/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 371	σc=5.61	Μεπ-y=3310	vd= 0	ey=0	
Msdy=556	x 2.33	as=1.05	Sy= 1		
Msdx=25	σs=137.9	Μεπ-x=463	Sx= 1	ex=0	
o:Φ10 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/18(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων:					
Συνδετ./Περιοχη: S 4Φ10/m2					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.422 -106) (.452 -22) (.439 -85) (.437 -107)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ66.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.212 Wτιθ.=7.96 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=319 Vrd2=2318					
.1AcFcd= -1150 Nsd=-410 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.59As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Vsd=16	Vsd=342	Vsd=342	Vsd=342	as=.3	(0x0)
Vcd=319	Vcd=79	Vcd=319	Vcd=79	ρh=1.5	Nsd= 0
				ρv=1.5	Νεπ= 0
As/s=.0165	=0,04500	=0,04500	=0,04500		vd=0,11
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=376 Vrd2=2380					
.1AcFcd= -1150 Nsd=-410 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					Msd=.4059
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=322.7
Vsd=9	Vsd=0	Vsd=190	Vsd=0		As =0
Vcd 376	Vcd=0	Vcd=376	Vcd=0		
As/s=.02	=0,00000	=0,02000	=0,00000		=0,0000

Κ 67 230x30 ΩΘΗΣΕΙΣ ρ= 2/1000 M1=19.6KNm/m M2-3=46.08KNm/m					
Σταθμη 3 24Φ10 (Σ.Φ.=Κεφ+1-2+3-11)(ρ=2.8/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 360	σc=7.67	Μεπ-y=3310	vd= 0	ey=0	
Msdy=779	x 2.33	as=1.04	Sy= 1		
Msdx=33	σs=256.36	Μεπ-x=463	Sx= 1	ex=0	
o:Φ10 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/18(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων:					
Συνδετ./Περιοχη: S 4Φ10/m2					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.327 -133) (.579 -22) (.353 -19) (.666 -109)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ67.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.227 Wτιθ.=7.96 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=316 Vrd2=2318					
.1AcFcd= -1150 Nsd=-393 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.57As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=15	Vsd=401	Vsd=401	Vsd=401	as=.3	(0x0)
Vcd=316	Vcd=79	Vcd=316	Vcd=79	ρh=1.5	Nsd= 0
				ρv=1.5	Νεπ= 0
As/s=.0165	=0,04500	=0,04500	=0,04500		vd=0,12
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=374 Vrd2=2380					
.1AcFcd= -1150 Nsd=-393 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					Msd=.7125
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=322.7
Vsd=8	Vsd=0	Vsd=188	Vsd=0		As =0
Vcd 374	Vcd=0	Vcd=374	Vcd=0		
As/s=.02	=0,00000	=0,02000	=0,00000		=0,0000

Κ 68 230x30 ΩΘΗΣΕΙΣ ρ= 2/1000 M1=19.6KNm/m M2-3=46.08KNm/m					
Σταθμη 3 24Φ10 (Σ.Φ.=Ποδ+1+2-3+8+11)(ρ=2.8/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 362	σc=7	Μεπ-y=3310	vd= 0	ey=0	
Msdy=796	x 2.33	as=1.05	Sy= 1		
Msdx=22	σs=246.67	Μεπ-x=463	Sx= 1	ex=0	
o:Φ10 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/18(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων:					
Συνδετ./Περιοχη: S 4Φ10/m2					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.543 -106) (.351 -22) (.591 -19) (.46 -109)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ68.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.226 Wτιθ.=7.96 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=316 Vrd2=2318					
.1AcFcd= -1150 Nsd=-390 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.57As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=33	Vsd=428	Vsd=428	Vsd=428	as=.3	(0x0)
Vcd=316	Vcd=79	Vcd=316	Vcd=79	ρh=1.5	Nsd= 0
				ρv=1.5	Νεπ= 0

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

As/s=.0165	=0,04500	=0,04500	=0,04500		vd=0,12
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=373 Vrd2=2380					
.1AcFcd= -1150 Nsd=-390 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					Msd=.6988
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=322.7
Vsd=5	Vsd=0	Vsd=189	Vsd=0		As =0
Vcd 373	Vcd=0	Vcd=373	Vcd=0		
As/s=.02	=0,00000	=0,02000	=0,00000		=0,0000

Κ 72 30x393					
Σταθμη 3 26Φ10+12Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+2-3+8+11)(ρ=6.5/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 632	σc=4.64	Μεπ-y=453	vd= .03	ey=0	
Msdy=14	x 1 as=100		Sy= 1		
Msdx=2218	σs=125.35	Μεπ-x=6655	Sx= 0	ex=0	
+:Φ10 Χ:Φ20 ο:Φ25 Σχαρες:Φ10/17(οριζ) Φ10/17(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (479cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=3.5 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.336 -75) (.306 -10) (.374 -17) (.302 -42)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ72.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.269 Wτιθ.=.381 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=5 Vrd1=598 Vrd2=4067					
.1AcFcd= -1965 Nsd=-400 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.75As (δισδ)=0					Msd=1.363
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=569.2
Vsd=1	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=5		As =0
Vcd=598	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=179		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=505 Vrd2=4005					
.1AcFcd= -1965 Nsd=-400 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.45As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=149	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=1212	as=.3	(78.6001
Vcd 505	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=126	ρh=3	Nsd= 587
				ρv=3	Νεπ= 7819
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,09000		vd=0,15



Υποστυλώματα

Κ 73 30x345					
Σταθμη 3 22Φ10+8Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+8+11-14+16)(ρ=6.2/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 340	σc=5.07	Μεπ-y=379	vd= .02	ey=0	
Msdy=4	x 1 as=100		Sy= 1		
Msdx=2011	σs=193.81	Μεπ-x=4965	Sx= 0	ex=0	
+:Φ10 Χ:Φ20 ο:Φ25 Σχαρες:Φ10/17(οριζ) Φ10/17(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (479cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=3.5 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.376 -59) (.365 -10) (.377 -146) (.409 -59)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ73.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.267 Wτιθ.=.371 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=529 Vrd2=3570					
.1AcFcd= -1725 Nsd=-375 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.87As (δισδ)=0					Msd=.9193
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=496.7
Vsd=0	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=8		As =0
Vcd=529	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=158		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=446 Vrd2=3508					
.1AcFcd= -1725 Nsd=-375 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.38As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=156	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=1185	as=.3	(69x30)
Vcd 446	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=111	ρh=3	Nsd= 502
				ρv=3	Νεπ= 6785
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,09000		vd=0,15



Υποστυλώματα

Κ 74 30x472					
Σταθμη 3 46Φ10+16Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+8+11-14+16)(ρ=6.3/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 844	σc=5.44	Μεπ-y=820	vd= .03	ey=0	
Msdy=9	x 1 as=100		Sy= 1		
Msdx=3958	σs=165.59	Μεπ-x=12643	Sx= 0	ex=0	
+:Φ10 X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ10/11(οριζ) Φ10/12(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (479cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=3.5 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.439 -59) (.401 -10) (.344 -146) (.39 -59)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ74.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.313 Wτιθ.=.351 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=5 Vrd1=737 Vrd2=4885					
.1AcFcd= -2360 Nsd=-603 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.3 As (δισδ)=0					Msd=1.089
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=688.6
Vsd=9	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=17		As =0
Vcd=737	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=221		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=627 Vrd2=4823					
.1AcFcd= -2360 Nsd=-603 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.28As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=340	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=2245	as=.3	(94.4000
Vcd 627	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=156	ρh=4.5	Nsd= 840
				ρv=4.5	Νεπ= 9318
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,13500		vd=0,18

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



Υποστυλώματα

Κ 79 225x30					
Σταθμη 3 8Φ10+8Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+2+3-11)(ρ=9.5/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 180	σc=6.07	Μεπ-y=2969	vd= .03	ey=0	
Msdy=989	x 1 as=100		Sy= 0		
Msdx=18	σs=185.8	Μεπ-x=344	Sx= 1	ex=0	
+:Φ10 X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/20(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (479cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=3.5					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.377 -106) (.489 -11) (.438 -19) (.475 -19)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ79.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.290 Wτιθ.=.398 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=289 Vrd2=2266					
.1AcFcd= -1125 Nsd=-250 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.62As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=92	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=601	as=.3	(30x60)
Vcd=289	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=72	ρh=2.5	Nsd= 461
				ρv=2.5	Nεπ= 6110
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,07500		vd=0,15
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=345 Vrd2=2328					
.1AcFcd= -1125 Nsd=-250 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.16As (δισδ)=0					Msd=.5227
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=315.2
Vsd=4	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=8		As =0
Vcd 345	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=103		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000



Υποστυλώματα

Κ 80 225x30					
Σταθμη 3 8Φ10+8Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+2+3+8+11)(ρ=9.5/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 423	σc=7.33	Μεπ-y=3623	vd= .04	ey=0	
Msdy=1217	x 1 as=100		Sy= 0		
Msdx=27	σs=200.06	Μεπ-x=423	Sx= 1	ex=0	
+:Φ10 X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ10/17(οριζ) Φ10/20(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος					

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

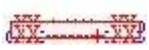
Συνδετ./Περιοχη: (184cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=3.5					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.381 -22) (.628 -3) (.338 -23) (.147 -106)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ80.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.316 Wτιθ.=.398 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=287 Vrd2=2266					
.1AcFcd= -1125 Nsd=-235 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.98As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=104	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=642	as=.3	(30x60)
Vcd=287	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=71	ρh=3.0405	Nsd= 502
				ρv=2.5	Νεπ= 6110
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,07500		vd=0,17
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=343 Vrd2=2328					
.1AcFcd= -1125 Nsd=-235 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					Msd=2.760
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=315.2
Vsd=30	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=30		As =0
Vcd 343	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=103		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000



Υποστυλώματα

Κ 81 225x30					
Σταθμη 3 14Φ12+8Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+8+11+13+15)(ρ=9.5/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 575	σc=10.69	Μεπ-y=3623	vd= .07	ey=0	
Msdy=2146	x 1 as=100		Sy= 0		
Msdx=21	σs=365.7	Μεπ-x=423	Sx= 1	ex=0	
+:Φ12 X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ12/12(οριζ) Φ12/13(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος(2) +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (294cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=3.5					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (1.013-28) (.794 -11) (.879 -52) (1.001-13)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ81.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.577 Wτιθ.=.711 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=342 Vrd2=2266					
.1AcFcd= -1125 Nsd=-604 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.94As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=26	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=1414	as=.3	(30x60)
Vcd=342	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=85	ρh=6.0000	Nsd= 917
				ρv=6.00000	Νεπ= 6110
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,18000		vd=0,31
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=399 Vrd2=2328					
.1AcFcd= -1125 Nsd=-604 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					Msd=.6099
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=315.2
Vsd=19	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=19		As =0
Vcd 399	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=119		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



Υποστυλώματα

Κ 82 225x30					
Σταθμη 3 18Φ10+8Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+8+11+13+15)(ρ=9.5/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 248	σc=11.72	Μεπ-y=3623	vd= .07	ey=0	
Msdy=2475	x 1 as=100		Sy= 0		
Msdx=23	σs=434.78	Μεπ-x=423	Sx= 1	ex=0	
+:Φ10 X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ10/10(οριζ) Φ10/10(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος(2) +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (479cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=3.5					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (1.206-28) (.938 -11) (1.041-116) (1.107-13)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ82.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.619 Wτιθ.=.711 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=324 Vrd2=2266					
.1AcFcd= -1125 Nsd=-482 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.78As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=60	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=1141	as=.3	(30x60)
Vcd=324	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=81	ρh=5	Nsd= 982
				ρv=5	Νεπ= 6110
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,15000		vd=0,33
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=380 Vrd2=2328					
.1AcFcd= -1125 Nsd=-482 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					Msd=.2418
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=315.2
Vsd=14	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=12		As =0
Vcd 380	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=114		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000



Υποστυλώματα

Κ 83 220x30					
Σταθμη 3 16Φ10+8Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2-3+8+11)(ρ=9.7/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 570	σc=11.4	Μεπ-y=3526	vd= .05	ey=0	
Msdy=2394	x 1 as=100		Sy= 0		
Msdx=15	σs=430.67	Μεπ-x=421	Sx= 1	ex=0	
+:Φ10 X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ10/11(οριζ) Φ10/12(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος(2) +Ενδιαμεσος					

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Συνδετ./Περιοχη: (479cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=3.5					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (1.045-28) (1 -100) (.97 -44) (1.146-13)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ83.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.577 Wτιθ.=.711 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=315 Vrd2=2214					
.1AcFcd= -1100 Nsd=-457 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.94As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=13	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=1051	as=.3	(30x60)
Vcd=315	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=78	ρh=4.5	Nsd= 916
				ρv=4.5	Νεπ= 6110
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,13500		vd=0,31
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=370 Vrd2=2277					
.1AcFcd= -1100 Nsd=-457 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=0 As (δισδ)=0					Msd=.2286
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=307.6
Vsd=6	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=7		As =0
Vcd 370	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=111		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000



Υποστυλώματα

Κ 84 220x30					
Σταθμη 3 18Φ10+8Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+8+11-13-15)(ρ=9.7/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 260	σc=11.08	Μεπ-y=3526	vd= .06	ey=0	
Msdy=2379	x 1 as=100		Sy= 0		
Msdx=5	σs=434.78	Μεπ-x=421	Sx= 1	ex=0	
+:Φ10 X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ10/10(οριζ) Φ10/10(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος(2) +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (479cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=3.5					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (1.031-36) (.914 -100) (1.008-44) (1.086-44)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ84.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.556 Wτιθ.=.711 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=308 Vrd2=2214					
.1AcFcd= -1100 Nsd=-413 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.76As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=55	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=1111	as=.3	(30x60)
Vcd=308	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=77	ρh=5	Nsd= 883
				ρv=5	Νεπ= 6110
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,15000		vd=0,29
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=363 Vrd2=2277					
.1AcFcd= -1100 Nsd=-413 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					Msd=.3380
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=307.6
Vsd=7	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=7		As =0
Vcd 363	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=109		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



Υποστυλώματα

Κ 88 150x30					
Σταθμη 3 8Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2+3+8+11)(ρ=14.3/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 10	σc=8.03	Μεπ-y=1770	vd= .04	ey=0	
Msdy=798	x 1 as=100		Sy= 0		
Msdx=4	σs=294.28	Μεπ-x=317	Sx= 1	ex=0	
X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/20(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (479cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=3.5					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.707 -18) (.667 -3) (.344 -19) (.378 -19)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ88.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.234 Wτιθ.=.398 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=188 Vrd2=1490					
.1AcFcd= -750 Nsd=-149 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.88As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=8	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=190	as=.3	(30x60)
Vcd=188	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=47	ρh=1	Nsd= 372
				ρv=1	Νεπ= 6110
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,03000		vd=0,12
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=227 Vrd2=1552					
.1AcFcd= -750 Nsd=-149 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.54As (δισδ)=0					Msd=.4327
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=201.7
Vsd=0	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=1		As =0
Vcd 227	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=68		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000



Υποστυλώματα

Κ 89 300x30				
Σταθμη 3 16Φ10+8Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2+3-11)(ρ=7.1/1000)				
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500	ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 463	σc=5.81	Μεπ-y=5448	vd= .03	ey=0
Msdy=1517	x 1 as=100		Sy= 0	
Msdx=26	σs=156	Μεπ-x=475	Sx= 1	ex=0
+:Φ10 X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/20(κατ.)				
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος				

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

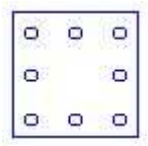
Συνδετ./Περιοχη: (479cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=3.5					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.298 -3) (.469 -22) (.319 -15) (.45 -19)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ89.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.318 Wτιθ.=.398 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=401 Vrd2=3042					
.1AcFcd= -1500 Nsd=-420 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.79As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=34	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=600	as=.3	(30.0000
Vcd=401	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=100	ρh=2	Nsd= 505
				ρv=2	Νεπ= 6110
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,06000		vd=0,17
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=474 Vrd2=3105					
.1AcFcd= -1500 Nsd=-420 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.74As (δισδ)=0					Msd=.9543
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=428.6
Vsd=1	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=12		As =0
Vcd 474	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=142		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000



Υποστυλώματα

Κ 90 40x40					
Σταθμη 3 8Φ20 (Σ.Φ.=Κεφ+1-11-14+16)(ρ=15.7/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 209	σc=7.45	Μεπ-y=194	vd= .09	ey=0	
Msdy=61	x 2.33	as=1.25	Sy= .8		
Msdx=3	σs=121.18	Μεπ-x=194	Sx= 1	ex=0	
o:Φ20					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ρομβοειδης					
Συνδετ./Περιοχη: (100cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=3.5 acdy=2.56 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.642 -170) (.557 -170) (.497 -33) (.454 -158)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ90.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.154 Wτιθ.=.439 a=.36					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=100 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-194 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.32As (δισδ)=0					Msd=.3507
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=63.11
Vsd=36	Vsd=97	Vsd=0	Vsd=97		As =0
Vcd=100	Vcd=30	Vcd=0	Vcd=30		
As/s=.022	=0,05073	=0,00000	=0,05073		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=100 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-194 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=20	Vsd=97	Vsd=0	Vsd=97		
Vcd 100	Vcd=30	Vcd=0	Vcd=30		
As/s=.022	=0,05073	=0,00000	=0,05073		

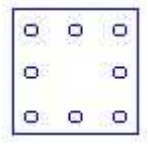
ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



Υποστυλώματα

Οπλισμοί Υποστυλωμάτων στάθμης 4

Κ 3 40x40					
Σταθμη 4 8Φ20 (Σ.Φ.=Κεφ+1-2-3-11)(ρ=15.7/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 113	σc=7.37	Μεπ-y=194	vd= .06	ey=0	
Msdy=37	x 1 as=5.78		Sy= .66		
Msdx=25	σs=122.69	Μεπ-x=194	Sx= .75	ex=0	
o:Φ20					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ρομβοειδης					
Συνδετ./Περιοχη: (440cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=3.5 acdy=3.5 ποδας:acdx=3.5 acdy=3.5					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.331 -106) (.633 -101) (.151 -19) (.605 -12)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ3.1) Περισφιξη: Ωαπαιτ.=.110 Ωτιθ.=.439 a=.36					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=91 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-133 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.98As (δισδ)=0					Msd=8.725
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=63.11
Vsd=12	Vsd=31	Vsd=31	Vsd=31		As =0
Vcd=91	Vcd=27	Vcd=91	Vcd=27		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=91 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-133 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.86As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=4	Vsd=31	Vsd=31	Vsd=31		
Vcd 91	Vcd=27	Vcd=91	Vcd=27		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		



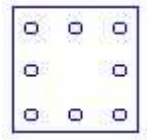
Υποστυλώματα

Κ 4 40x40				
Σταθμη 4 8Φ20 (Σ.Φ.=Κεφ+1-11-13-16)(ρ=15.7/1000)				
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ	
Nsd= 164	σc=6.07	Μεπ-y=209	vd= .14	ey=0

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Msdy=11	x 1 as=5.51		Sy= .66	
Msdx=38	σs=77.51	Μεπ-x=209	Sx= .69	ex=0
o:Φ20				
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ρομβοειδης				
Συνδετ./Περιοχη: (440cm) Φ10/10				
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0				
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=3.5 acdy=3.5 ποδας:acdx=3.5 acdy=3.5				
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.293 -29) (.49 -136) (.408 -109) (.483 -49)				

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ4.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.229 Wτιθ.=.439 a=.36					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=111 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-262 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.33As (δισδ)=0					Msd=9.432
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=63.11
Vsd=0	Vsd=36	Vsd=36	Vsd=36		As =0
Vcd=111	Vcd=33	Vcd=111	Vcd=33		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=111 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-262 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.94As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=6	Vsd=36	Vsd=36	Vsd=36		
Vcd 111	Vcd=33	Vcd=111	Vcd=33		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		

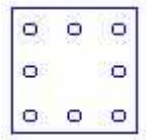


Υποστυλώματα

Κ 5 40x40x40				
Σταθμη 4 8Φ20 (Σ.Φ.=Κεφ+1-11-14-16)(ρ=15.7/1000)				
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ	
Nsd= 177	σc=9.62	Μεπ-y=194	vd= .12	ey=0
Msdy=30	x 1 as=5.5		Sy= .75	
Msdx=56	σs=166.86	Μεπ-x=194	Sx= .69	ex=0
o:Φ20				
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ρομβοειδης				
Συνδετ./Περιοχη: (440cm) Φ10/10				
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0				
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=3.5 acdy=3.5 ποδας:acdx=3.5 acdy=3.5				
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.412 -22) (.886 -138) (.423 -109) (.782 -49)				

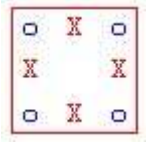
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ5.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.207 Wτιθ.=.439 a=.36					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=106 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-233 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.89As (δισδ)=0					Msd=.1179
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=63.11
Vsd=5	Vsd=45	Vsd=45	Vsd=45		As =0
Vcd=106	Vcd=32	Vcd=106	Vcd=32		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=106 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-233 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.99As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=18	Vsd=45	Vsd=45	Vsd=45		
Vcd 106	Vcd=32	Vcd=106	Vcd=32		

As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		



Υποστυλώματα

Κ 6 40x40					
Σταθμη 4 4Φ20+4Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+8+11-14-15)(ρ=20.1/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 508	σc=7.33	Μεπ-y=256	vd= .2	ey=0	
Msdy=22	x 1 as=5.5		Sy= .85		
Msdx=49	σs=98.81	Μεπ-x=256	Sx= .75	ex=0	
X:Φ20 o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ρομβοειδης					
Συνδετ./Περιοχη: (440cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=3.5 acdy=3.5 ποδας:acdx=3.5 acdy=3.5					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.422 -65) (.575 -161) (.456 -88) (.628 -42)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ6.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.335 Wτιθ.=.439 a=.36					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=123 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-342 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.33As (δισδ)=0					Msd=.1299
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=63.11
Vsd=3	Vsd=36	Vsd=36	Vsd=36		As =0
Vcd=123	Vcd=110	Vcd=123	Vcd=110		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=123 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-342 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=0 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=20	Vsd=36	Vsd=36	Vsd=36		
Vcd 123	Vcd=110	Vcd=123	Vcd=110		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		

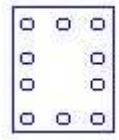


Υποστυλώματα

Κ 7 40x50					
Σταθμη 4 10Φ25 (Σ.Φ.=Κεφ+1+8+11-13-16)(ρ=24.5/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 504	σc=8.58	Μεπ-y=361	vd= .18	ey=0	
Msdy=52	x 1 as=4.48		Sy= .9		
Msdx=84	σs=118.06	Μεπ-x=421	Sx= .85	ex=0	

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

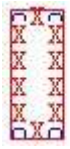
ο:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (440cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=2.14acdy=2.90 ποδας:acdx=3.5 acdy=2.9					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.521 -12) (.511 -105) (.769 -128) (.628 -16)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ7.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.273 Wτιθ.=.381 a=.36					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=145 Vrd2=733					
.1AcFcd= -334 Nsd=-374 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.99As (δισδ)=0					Msd=.2203
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=85.65
Vsd=3	Vsd=89	Vsd=89	Vsd=89		As =0
Vcd=145	Vcd=131	Vcd=145	Vcd=131		
As/s=.0275	=0,02750	=0,02750	=0,02750		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=141 Vrd2=759					
.1AcFcd= -334 Nsd=-374 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.7 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=27	Vsd=89	Vsd=89	Vsd=89		
Vcd 141	Vcd=127	Vcd=141	Vcd=127		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		



Υποστυλώματα

Κ 8 40x100					
Σταθμη 4 10Φ20+4Φ25 (Σ.Φ.=Κεφ+1+8+11+13-16)(ρ=12.7/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 62	σc=5.6	Μεπ-y=374	vd= .03	ey=0	
Msdy=80	x 2.33	as=2.28	Sy= 1		
Msdx=77	σs=131.27	Μεπ-x=1011	Sx= .85	ex=0	
Χ:Φ20 ο:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (440cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=3.5 acdy=0 ποδας:acdx=3.5 acdy=3.5					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.452 -156) (.362 -130) (.386 -68) (.275 -12)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ8.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.359 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=6 Vrd1=199 Vrd2=1466					
.1AcFcd= -667 Nsd=-129 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-1 As (δισδ)=0					Msd=.5156
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=211.2
Vsd=14	Vsd=59	Vsd=59	Vsd=59		As =0
Vcd=199	Vcd=59	Vcd=199	Vcd=59		
As/s=.055	=0,05500	=0,05500	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=177 Vrd2=1621					
.1AcFcd= -667 Nsd=-129 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.81As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=1	Vsd=59	Vsd=59	Vsd=59		
Vcd 177	Vcd=53	Vcd=177	Vcd=53		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



Υποστυλώματα

Κ 10 40x240					
Σταθμη 4 8Φ10+20Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+2+3-11)(ρ=10.6/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 611	σc=6.83	Μεπ-y=928	vd= .05	ey=0	
Msdy=20	x 1 as=100		Sy= 1		
Msdx=1913	σs=196.94	Μεπ-x=5741	Sx= 0	ex=0	
+:Φ10 X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ10/17(οριζ) Φ10/16(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (440cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=3.5 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=3.5 acdy=3.5 ποδας:acdx=3.5 acdy=3.5					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (-) (.572 -10) (.563 -17) (-)					

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ10.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.186 Wτιθ.=.370 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=5 Vrd1=545 Vrd2=3519					
.1AcFcd= -1600 Nsd=-758 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.79As (δισδ)=0					Msd=1.513
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=585.7
Vsd=7	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=32		As =0
Vcd=545	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=163		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=473 Vrd2=3229					
.1AcFcd= -1600 Nsd=-758 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.34As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=86	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=609	as=.3	(80x40)
Vcd 473	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=118	ρh=1.5	Nsd= 809
				ρv=1.5	Νεπ= 10553
As/s=.022	=0,00000	=0,00000	=0,06000		vd=0,15



Υποστυλώματα

Κ 11 50x130				
Σταθμη 4 20Φ25 (Σ.Φ.=Κεφ+1+8)(ρ=15.1/1000)				
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ	
Nsd= 741	σc=11.32	Μεπ-y=1045	vd= .05	ey=0
Msdy=55	x 1 as=3.38		Sy= 1	
Msdx=1430	σs=331.77	Μεπ-x=2582	Sx= .9	ex=0
o:Φ25				
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος				

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

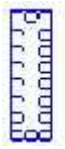
Συνδετ./Περιοχη: (440cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=3.5 acdy=3.5 ποδας:acdx=3.5 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.059 -3) (1.131-88) (.883 -88) (.164 -45)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ11.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.283 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=7 Vrd1=347 Vrd2=2466					
.1AcFcd= -1084 Nsd=-456 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.65As (δισδ)=0					Msd=1.241
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=433.1
Vsd=23	Vsd=159	Vsd=159	Vsd=159		As =0
Vcd=347	Vcd=104	Vcd=347	Vcd=104		
As/s=.055	=0,05500	=0,05500	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=328 Vrd2=2673					
.1AcFcd= -1084 Nsd=-456 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=0 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=283	Vsd=215	Vsd=215	Vsd=215		
Vcd 328	Vcd=98	Vcd=328	Vcd=98		
As/s=.0275	=0,02750	=0,02750	=0,02750		



Υποστυλώματα

Κ 12 40x130					
Σταθμη 4 18Φ25 (Σ.Φ.=Κεφ+1+8)(ρ=16.9/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 1024	σc=10.52	Μεπ-y=701	νd= .09	ey=0	
Msdy=6	x 1 as=3.38		Sy= .95		
Msdx=1069	σs=229.57	Μεπ-x=2184	Sx= .9	ex=0	
o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (440cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=2.73acdy=3.5 ποδας:acdx=2.68acdy=3.5					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.012 -16) (.923 -88) (.988 -88) (.088 -15)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ12.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.106 Wτιθ.=.341 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=7 Vrd1=321 Vrd2=1906					
.1AcFcd= -867 Nsd=-586 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.32As (δισδ)=0					Msd=.4654
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=290.7
Vsd=1	Vsd=153	Vsd=153	Vsd=153		As =0
Vcd=321	Vcd=96	Vcd=321	Vcd=96		
As/s=.055	=0,05500	=0,05500	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=296 Vrd2=2139					
.1AcFcd= -867 Nsd=-586 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=0 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=183	Vsd=153	Vsd=153	Vsd=153		
Vcd 296	Vcd=88	Vcd=296	Vcd=88		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



Υποστυλώματα

Κ 13 50x100					
Σταθμη 4 18Φ25 (Σ.Φ.=Κεφ+1+8)(ρ=17.6/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 1463	σc=12.99	Μεπ-y=1014	vd= .12	ey=0	
Msdy=15	x 1 as=3.8		Sy= 1		
Msdx=1076	σs=305.03	Μεπ-x=1670	Sx= 1	ex=0	
o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (440cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=3.5 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.256 -1) (1.447-88) (1.367-88) (.298 -1)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ13.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.139 Wτιθ.=.301 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=6 Vrd1=338 Vrd2=1897					
.1AcFcd= -834 Nsd=-829 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.92As (δισδ)=0					Msd=.4601
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=310.5
Vsd=7	Vsd=102	Vsd=102	Vsd=102		As =0
Vcd=338	Vcd=101	Vcd=338	Vcd=101		
As/s=.055	=0,05500	=0,05500	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=321 Vrd2=2026					
.1AcFcd= -834 Nsd=-829 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=0 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=273	Vsd=198	Vsd=198	Vsd=198		
Vcd 321	Vcd=96	Vcd=321	Vcd=96		
As/s=.0275	=0,02781	=0,02750	=0,02781		



Υποστυλώματα

Κ 14 50x100				
Σταθμη 4 18Φ25 (Σ.Φ.=Κεφ+1+8)(ρ=17.6/1000)				
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ	
Nsd= 1449	σc=12.31	Μεπ-y=1014	vd= .11	ey=0
Msdy=11	x 1 as=3.67		Sy= .9	
Msdx=994	σs=268.49	Μεπ-x=1670	Sx= 1	ex=0
o:Φ25				
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα				

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Συνδετ./Περιοχη: (440cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=3.5 ποδας:acdx=0 acdy=3.5					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.217 -1) (1.248-88) (1.318-88) (.284 -12)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ14.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.134 Wτιθ.=.301 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=6 Vrd1=335 Vrd2=1897					
.1AcFcd= -834 Nsd=-806 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.95As (δισδ)=0					Msd=.6697
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=310.5
Vsd=5	Vsd=186	Vsd=186	Vsd=186		As =0
Vcd=335	Vcd=100	Vcd=335	Vcd=100		
As/s=.055	=0,05500	=0,05500	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=318 Vrd2=2026					
.1AcFcd= -834 Nsd=-806 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=243	Vsd=195	Vsd=195	Vsd=195		
Vcd 318	Vcd=95	Vcd=318	Vcd=95		
As/s=.0275	=0,02750	=0,02750	=0,02750		



Υποστυλώματα

Κ 15 50x100					
Σταθμη 4 18Φ25 (Σ.Φ.=Κεφ+1+8)(ρ=17.6/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 1048	σc=13.64	Μεπ-y=938	vd= .09	ey=0	
Msdy=8	x 1 as=3.87		Sy= 1		
Msdx=1268	σs=434.78	Μεπ-x=1601	Sx= .9	ex=0	
o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (440cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=1.88acdy=3.5 ποδας:acdx=2.55acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.222 -29) (1.645-88) (1.706-88) (.264 -13)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ15.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.107 Wτιθ.=.301 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=6 Vrd1=307 Vrd2=1897					
.1AcFcd= -834 Nsd=-619 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.99As (δισδ)=0					Msd=.9750
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=310.5
Vsd=2	Vsd=121	Vsd=121	Vsd=121		As =0
Vcd=307	Vcd=92	Vcd=307	Vcd=92		
As/s=.055	=0,05500	=0,05500	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=290 Vrd2=2026					
.1AcFcd= -834 Nsd=-619 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=312	Vsd=233	Vsd=233	Vsd=233		
Vcd 290	Vcd=87	Vcd=290	Vcd=87		
As/s=.0275	=0,03994	=0,02750	=0,03994		

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



Υποστυλώματα

Κ 16 50x100					
Σταθμη 4 24Φ25 (Σ.Φ.=Κεφ+1+8+11-14-16)(ρ=23.5/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 1426	σc=9.1	Μεπ-y=1214	vd= .19	ey=0	
Msdy=1	x 1 as=4.25		Sy= .95		
Msdx=736	σs=146.61	Μεπ-x=2056	Sx= .95	ex=0	
o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (440cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=1.98acdy=3.5 ποδας:acdx=2.31acdy=3.5					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.181 -16) (.775 -130) (.828 -130) (.225 -13)					

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ16.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.217 Wτιθ.=.301 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=6 Vrd1=363 Vrd2=1897					
.1AcFcd= -834 Nsd=-998 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.33As (δισδ)=0					Msd=.9490
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=310.5
Vsd=20	Vsd=225	Vsd=225	Vsd=225		As =0
Vcd=363	Vcd=327	Vcd=363	Vcd=327		
As/s=.055	=0,05500	=0,05500	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=346 Vrd2=2026					
.1AcFcd= -834 Nsd=-998 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-1 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=98	Vsd=225	Vsd=225	Vsd=225		
Vcd 346	Vcd=312	Vcd=346	Vcd=312		
As/s=.0275	=0,02750	=0,02750	=0,02750		



Υποστυλώματα

Κ 17 50x100				
Σταθμη 4 18Φ25 (Σ.Φ.=Κεφ+1+8)(ρ=17.6/1000)				
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ	
Nsd= 1002	σc=13.08	Μεπ-y=938	vd= .09	ey=0
Msdy=37	x 1 as=3.63		Sy= 1	
Msdx=1070	σs=363.64	Μεπ-x=1601	Sx= .95	ex=0
o:Φ25				
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα				

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Συνδετ./Περιοχη: (440cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=2.63acdy=3.5 ποδας:acdx=2.88acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.259 -18) (1.269-88) (1.462-88) (.293 -15)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ17.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.111 Wτιθ.=.301 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=6 Vrd1=310 Vrd2=1897					
.1AcFcd= -834 Nsd=-643 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.32As (δισδ)=0					Msd=1.132
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=310.5
Vsd=10	Vsd=149	Vsd=149	Vsd=149		As =0
Vcd=310	Vcd=93	Vcd=310	Vcd=93		
As/s=.055	=0,05500	=0,05500	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=293 Vrd2=2026					
.1AcFcd= -834 Nsd=-643 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=278	Vsd=237	Vsd=237	Vsd=237		
Vcd 293	Vcd=88	Vcd=293	Vcd=88		
As/s=.0275	=0,04049	=0,02750	=0,04049		



Υποστυλώματα

Κ 18 50x100					
Σταθμη 4 24Φ25 (Σ.Φ.=Κεφ+1+8+11-13+16)(ρ=23.5/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 933	σc=10.08	Μεπ-y=1167	vd= .11	ey=0	
Msdy=232	x 2.33	as=2.2	Sy= .95		
Msdx=472	σs=155.99	Μεπ-x=1981	Sx= .95	ex=0	
o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (440cm) Φ12/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=2.05acdy=3.5 ποδας:acdx=2.45acdy=3.5					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.87 -98) (.939 -144) (.894 -100) (.771 -12)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ18.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.128 Wτιθ.=.434 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=6 Vrd1=309 Vrd2=1897					
.1AcFcd= -834 Nsd=-633 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.97As (δισδ)=0					Msd=1.065
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=310.5
Vsd=8	Vsd=383	Vsd=383	Vsd=383		As =0
Vcd=309	Vcd=92	Vcd=309	Vcd=92		
As/s=.055	=0,16869	=0,05500	=0,16869		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=292 Vrd2=2026					
.1AcFcd= -834 Nsd=-633 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.44As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=23	Vsd=389	Vsd=389	Vsd=389		
Vcd 292	Vcd=87	Vcd=292	Vcd=87		
As/s=.0275	=0,08204	=0,02750	=0,08204		

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



Υποστυλώματα

Κ 19 30x200					
Σταθμη 4 10Φ10+8Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+2+3+8+11)(ρ=10.7/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 387	σc=6.57	Μεπ-y=406	vd= .11	ey=0	
Msdy=5	x 1 as=100		Sy= 1		
Msdx=1019	σs=186.38	Μεπ-x=3059	Sx= 0	ex=0	
+:Φ10 X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ10/12(οριζ) Φ10/13(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (440cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=3.5 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=2.49acdy=1.96 ποδας:acdx=0 acdy=1.9					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.288 -59) (.542 -2) (.534 -17) (.343 -104)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ19.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.323 Wτιθ.=.398 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=371 Vrd2=2070					
.1AcFcd= -1000 Nsd=-652 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.08As (δισδ)=0					Msd=.8542
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=277.3
Vsd=6	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=10		As =0
Vcd=371	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=111		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=321 Vrd2=2007					
.1AcFcd= -1000 Nsd=-652 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.76As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=44	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=835	as=.3	(60x30)
Vcd 321	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=80	ρh=4	Nsd= 513
				ρv=4	Νεπ= 6110
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,12000		vd=0,17



Υποστυλώματα

Κ 20 30x150					
Σταθμη 4 8Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+2+3+8+11)(ρ=14.3/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 162	σc=6.38	Μεπ-y=317	vd= .02	ey=0	
Msdy=2	x 1 as=100		Sy= .95		
Msdx=589	σs=189.02	Μεπ-x=1770	Sx= 0	ex=0	
X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/20(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος					

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

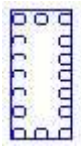
Συνδετ./Περιοχη: (440cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=3.5 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=3.5 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.066 -59) (.497 -17) (.521 -2) (.106 -18)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ20.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.200 Wτιθ.=.398 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=229 Vrd2=1552					
.1AcFcd= -750 Nsd=-157 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.23As (δισδ)=0					Msd=.4728
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=201.7
Vsd=2	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=3		As =0
Vcd=229	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=68		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=189 Vrd2=1490					
.1AcFcd= -750 Nsd=-157 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.49As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=13	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=127	as=.34096	(60x30)
Vcd 189	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=47	ρh=1	Nsd= 318
				ρv=1	Νεπ= 6110
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,03000		vd=0,11



Υποστυλώματα

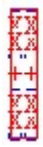
Κ 30 50x105					
Σταθμη 4 16Φ25 (Σ.Φ.=Κεφ+1+8+11-13+16)(ρ=14.9/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 1047	σc=13.72	Μεπ-y=946	vd= .12	ey=0	
Msdy=193	x 2.33	as=2.09	Sy= .85		
Msdx=1015	σs=401.9	Μεπ-x=1724	Sx= 1	ex=0	
o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Ρομβοειδης					
Συνδετ./Περιοχη: (440cm) Φ12/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=3.5 ποδας:acdx=0 acdy=3.5					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (1.448-97) (1.748-144) (1.523-99) (1.551-164)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ30.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.136 Wτιθ.=.423 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=6 Vrd1=356 Vrd2=1992					
.1AcFcd= -875 Nsd=-875 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-1 As (δισδ)=0					Msd=.3911
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=330.8
Vsd=0	Vsd=445	Vsd=445	Vsd=445		As =0
Vcd=356	Vcd=106	Vcd=356	Vcd=106		
As/s=.055	=0,19677	=0,05500	=0,19677		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=339 Vrd2=2134					
.1AcFcd= -875 Nsd=-875 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.34As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=37	Vsd=694	Vsd=694	Vsd=694		
Vcd 339	Vcd=101	Vcd=339	Vcd=101		
As/s=.0275	=0,15312	=0,09186	=0,15312		

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



Υποστυλώματα

Κ 31 30x150					
Σταθμη 4 2Φ10+8Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+2+3+8+11)(ρ=14.3/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 986	σc=8.06	Μεπ-y=419	vd= .13	ey=0	
Msdy=4	x 1 as=100		Sy= 1		
Msdx=722	σs=128.08	Μεπ-x=2169	Sx= 0	ex=0	
+:Φ10 X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ10/12(οριζ) Φ10/13(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος(2) +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (440cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=3.5 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=1.87 ποδας:acdx=0 acdy=2.6					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.428 -41) (.614 -21) (.71 -2) (.384 -148)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ31.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.409 Wτιθ.=.711 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=275 Vrd2=1552					
.1AcFcd= -750 Nsd=-467 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.81As (δισδ)=0					Msd=.8741
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=201.7
Vsd=2	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=18		As =0
Vcd=275	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=82		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=235 Vrd2=1490					
.1AcFcd= -750 Nsd=-467 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.65As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=54	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=668	as=.3	(60x30)
Vcd 235	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=58	ρh=4	Nsd= 650
				ρv=4	Νεπ= 6110
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,12000		vd=0,22



Υποστυλώματα

Κ 41 40x160				
Σταθμη 4 28Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+2-3+8+11)(ρ=21.4/1000)				
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ	
Nsd= 1156	σc=8.87	Μεπ-y=1121	vd= .12	ey=0
Msdy=50	x 1 as=100		Sy= .95	
Msdx=1344	σs=159.82	Μεπ-x=4034	Sx= 0	ex=0
o:Φ25 Σχαρες:Φ12/12(οριζ) Φ10/20(κατ.)				
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος				

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Συνδετ./Περιοχη: (440cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=3.5 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=2.14 ποδας:acdx=0 acdy=2.9					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.483 -98) (.801 -17) (.634 -2) (.44 -163)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ41.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.218 Wτιθ.=.370 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=5 Vrd1=447 Vrd2=2346					
.1AcFcd= -1067 Nsd=-1066=>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.91As (δισδ)=0					Msd=.7045
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=370.9
Vsd=4	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=60		As =0
Vcd=447	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=134		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=396 Vrd2=2125					
.1AcFcd= -1067 Nsd=-1066=>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.87As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=30	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=1066	as=.3	(80x40)
Vcd 396	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=99	ρh=4.5	Nsd= 946
				ρv=4.5	Νεπ= 11927
As/s=.022	=0,00000	=0,00000	=0,18000		vd=0,18



Υποστυλώματα

Κ 42 30x95					
Σταθμη 4 14Φ25 (Σ.Φ.=Κεφ+1+8+11+13-16)(ρ=24.1/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 334	σc=12.18	Μεπ-y=354	vd= .12	ey=46	
Msdy=70	x 2.33	as=2.39	Sy= .95		
Msdx=388	σs=268.02	Μεπ-x=1018	Sx= 1	ex=156	
o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (440cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=1.89 ποδας:acdx=0 acdy=3.5					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (1.073-57) (1.29 -160) (1.103-61) (1.294-148)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ42.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.225 Wτιθ.=.351 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=5 Vrd1=191 Vrd2=983					
.1AcFcd= -475 Nsd=-406 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-1 As (δισδ)=0					Msd=.5814
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=120.2
Vsd=1	Vsd=126	Vsd=126	Vsd=126		As =0
Vcd=191	Vcd=57	Vcd=191	Vcd=57		
As/s=.05225	=0,07375	=0,05225	=0,07375		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=173 Vrd2=1151					
.1AcFcd= -475 Nsd=-406 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.3 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=5	Vsd=279	Vsd=279	Vsd=279		
Vcd 173	Vcd=51	Vcd=173	Vcd=51		
As/s=.0165	=0,06522	=0,03044	=0,06522		

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



Υποστυλώματα

Κ 43 40x95					
Σταθμη 4 16Φ20 (Σ.Φ.=Κεφ+1-11+14+16)(ρ=13.2/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 76	σc=2.48	Μεπ-y=362	vd= .02	ey=0	
Msdy=28	x 2.33	as=2.32	Sy= .85		
Msdx=41	σs=44.7	Μεπ-x=877	Sx= 1	ex=0	
o:Φ20					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Ρομβοειδης					
Συνδετ./Περιοχη: (440cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=3.5 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.196 -39) (.199 -163) (.2 -126) (.195 -76)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ43.1) Περισφιξη: Ωαπαιτ.=.1 Ωτιθ.=.342 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=5 Vrd1=186 Vrd2=1392					
.1AcFcd= -634 Nsd=-106 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.89As (δισδ)=0					Msd=.5074
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=198.0
Vsd=0	Vsd=33	Vsd=33	Vsd=33		As =0
Vcd=186	Vcd=56	Vcd=186	Vcd=56		
As/s=.05225	=0,05225	=0,05225	=0,05225		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=165 Vrd2=1535					
.1AcFcd= -634 Nsd=-106 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.34As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=3	Vsd=33	Vsd=33	Vsd=33		
Vcd 165	Vcd=49	Vcd=165	Vcd=49		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		

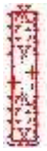


Υποστυλώματα

Κ 45 40x215				
Σταθμη 4 4Φ10+16Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+2-3+8+11)(ρ=10.4/1000)				
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ	
Nsd= 483	σc=6.8	Μεπ-y=676	vd= .03	ey=0
Msdy=46	x 1 as=100		Sy= .95	
Msdx=1275	σs=180.85	Μεπ-x=3827	Sx= 0	ex=0
+:Φ10 X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ10/17(οριζ) Φ10/16(κατ.)				
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος +Ρομβοειδης +Σιγμα				

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Συνδετ./Περιοχη: (440cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=3.5 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=3.5 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.546 -155) (.019 -80) (.01 -23) (.568 -17)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ45.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.128 Wτιθ.=.370 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=5 Vrd1=444 Vrd2=3152					
.1AcFcd= -1434 Nsd=-386 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.53As (δισδ)=0					Msd=2.174
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=518.5
Vsd=12	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=33		As =0
Vcd=444	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=133		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=378 Vrd2=2884					
.1AcFcd= -1434 Nsd=-386 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=158	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=592	as=.3	(80x40)
Vcd 378	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=94	ρh=2	Nsd= 557
				ρv=2	Νεπ= 10238
As/s=.022	=0,00000	=0,00000	=0,08000		vd=0,10



Υποστυλώματα

Κ 46 50x130				
Σταθμη 4 20Φ25 (Σ.Φ.=Κεφ+1+8)(ρ=15.1/1000)				
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ	
Nsd= 996	σc=10.85	Μεπ-y=1044	vd= .07	ey=0
Msdy=73	x 1 as=2.94		Sy= 1	
Msdx=1253	σs=261.5	Μεπ-x=2582	Sx= .95	ex=0
o:Φ25				
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος				
Συνδετ./Περιοχη: (440cm) Φ10/10				
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0				
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=3.5 acdy=3.5 ποδας:acdx=0 acdy=0				
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.732 -88) (.224 -31) (.112 -17) (1.043-88)				

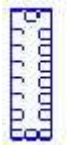
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ46.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.283 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=7 Vrd1=371 Vrd2=2466					
.1AcFcd= -1084 Nsd=-622 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.96As (δισδ)=0					Msd=2.982
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=433.1
Vsd=27	Vsd=200	Vsd=200	Vsd=200		As =0
Vcd=371	Vcd=111	Vcd=371	Vcd=111		
As/s=.055	=0,05500	=0,05500	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=353 Vrd2=2673					
.1AcFcd= -1084 Nsd=-622 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=284	Vsd=249	Vsd=249	Vsd=249		
Vcd 353	Vcd=106	Vcd=353	Vcd=106		
As/s=.0275	=0,02964	=0,02750	=0,02964		

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



Υποστυλώματα

Κ 47 40x130					
Σταθμη 4 18Φ25 (Σ.Φ.=Κεφ+1+8)(ρ=16.9/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 671	σc=12.29	Μεπ-y=701	vd= .05	ey=0	
Msdy=23	x 1 as=2.6		Sy= 1		
Msdx=1371	σs=381.04	Μεπ-x=2177	Sx= .8	ex=0	
o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (440cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=3.5 acdy=3.5 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (1.147-88) (.328 -31) (.291 -17) (1.314-88)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ47.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.341 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=7 Vrd1=289 Vrd2=1906					
.1AcFcd= -867 Nsd=-370 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.94As (δισδ)=0					Msd=.8101
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=290.7
Vsd=10	Vsd=278	Vsd=278	Vsd=278		As =0
Vcd=289	Vcd=86	Vcd=289	Vcd=86		
As/s=.055	=0,14437	=0,05500	=0,14437		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=263 Vrd2=2139					
.1AcFcd= -867 Nsd=-370 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=319	Vsd=285	Vsd=285	Vsd=285		
Vcd 263	Vcd=79	Vcd=263	Vcd=79		
As/s=.022	=0,04262	=0,02200	=0,04262		



Υποστυλώματα

Κ 48 50x100				
Σταθμη 4 18Φ25 (Σ.Φ.=Κεφ+1+8)(ρ=17.6/1000)				
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ	
Nsd= 709	σc=13.85	Μεπ-y=938	vd= .06	ey=0
Msdy=18	x 1 as=3.47		Sy= 1	
Msdx=1290	σs=434.78	Μεπ-x=1704	Sx= .85	ex=0
o:Φ25				
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα				

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

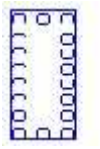
Συνδετ./Περιοχη: (440cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=3.5 acdy=3.5 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (1.706-88) (.386 -28) (.388 -17) (1.822-88)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ48.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.301 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=6 Vrd1=275 Vrd2=1897					
.1AcFcd= -834 Nsd=-409 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.66As (δισδ)=0					Msd=1.172
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=310.5
Vsd=9	Vsd=253	Vsd=253	Vsd=253		As =0
Vcd=275	Vcd=82	Vcd=275	Vcd=82		
As/s=.055	=0,09913	=0,05500	=0,09913		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=258 Vrd2=2026					
.1AcFcd= -834 Nsd=-409 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=315	Vsd=276	Vsd=276	Vsd=276		
Vcd 258	Vcd=77	Vcd=258	Vcd=77		
As/s=.0275	=0,05398	=0,02750	=0,05398		



Υποστυλώματα

Κ 49 50x100					
Σταθμη 4 18Φ25 (Σ.Φ.=Κεφ+1+8)(ρ=17.6/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 550	σc=14.44	Μεπ-y=991	νd= .07	ey=0	
Msdy=12	x 1 as=3.51		Sy= 1		
Msdx=997	σs=250	Μεπ-x=1789	Sx= .85	ex=0	
o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (440cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=3.5 acdy=3.5 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (1.976-88) (.379 -30) (.42 -17) (2.101-88)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ49.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.301 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=6 Vrd1=278 Vrd2=1897					
.1AcFcd= -834 Nsd=-426 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.6 As (δισδ)=0					Msd=.8358
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=310.5
Vsd=7	Vsd=285	Vsd=285	Vsd=285		As =0
Vcd=278	Vcd=83	Vcd=278	Vcd=83		
As/s=.055	=0,11708	=0,05500	=0,11708		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=261 Vrd2=2026					
.1AcFcd= -834 Nsd=-426 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=333	Vsd=293	Vsd=293	Vsd=293		
Vcd 261	Vcd=78	Vcd=261	Vcd=78		
As/s=.0275	=0,05850	=0,02750	=0,05850		

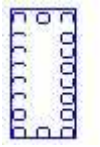
ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



Υποστυλώματα

Κ 50 50x100					
Σταθμη 4 18Φ25 (Σ.Φ.=Κεφ+1+8)(ρ=17.6/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 777	σc=13.79	Μεπ-y=991	vd= .07	ey=0	
Msdy=9	x 1 as=3.56		Sy= 1		
Msdx=1291	σs=434.78	Μεπ-x=1789	Sx= .85	ex=0	
o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (440cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=3.5 acdy=3.5 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (1.79 -88) (.327 -28) (.416 -17) (1.731-88)					

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ50.1) Περισφιξη: Ωαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.301 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=6 Vrd1=282 Vrd2=1897					
.1AcFcd= -834 Nsd=-455 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.64As (δισδ)=0					Msd=.7269
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=310.5
Vsd=1	Vsd=302	Vsd=302	Vsd=302		As =0
Vcd=282	Vcd=84	Vcd=282	Vcd=84		
As/s=.055	=0,12665	=0,05500	=0,12665		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=265 Vrd2=2026					
.1AcFcd= -834 Nsd=-455 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=300	Vsd=302	Vsd=302	Vsd=302		
Vcd 265	Vcd=79	Vcd=265	Vcd=79		
As/s=.0275	=0,06067	=0,02750	=0,06067		



Υποστυλώματα

Κ 51 50x100				
Σταθμη 4 18Φ25 (Σ.Φ.=Κεφ+1+8+11+14-16)(ρ=17.6/1000)				
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500	ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 1143	σc=13.6	Μεπ-y=938	vd= .13	ey=0
Msdy=102	x 1 as=3.49		Sy= .95	
Msdx=1096	σs=386.81	Μεπ-x=1601	Sx= .9	ex=0
o:Φ25				
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα				

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

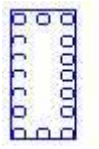
Συνδετ./Περιοχη: (440cm) Φ12/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=3.03acdy=3.5 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (1.541-89) (.317 -3) (.414 -60) (1.683-150)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ51.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.156 Wτιθ.=.434 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=6 Vrd1=330 Vrd2=1897					
.1AcFcd= -834 Nsd=-775 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.46As (δισδ)=0					Msd=.7599
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=310.5
Vsd=8	Vsd=383	Vsd=383	Vsd=383		As =0
Vcd=330	Vcd=99	Vcd=330	Vcd=99		
As/s=.055	=0,16541	=0,05500	=0,16541		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=313 Vrd2=2026					
.1AcFcd= -834 Nsd=-775 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=230	Vsd=383	Vsd=383	Vsd=383		
Vcd 313	Vcd=94	Vcd=313	Vcd=94		
As/s=.0275	=0,07881	=0,02750	=0,07881		



Υποστυλώματα

Κ 52 50x100					
Σταθμη 4 16Φ25 (Σ.Φ.=Κεφ+1+2-3+8+11)(ρ=15.7/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 738	σc=11.85	Μεπ-y=860	vd= .08	ey=0	
Msdy=64	x 1 as=3.32		Sy= 1		
Msdx=836	σs=320.49	Μεπ-x=1516	Sx= .95	ex=0	
o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Ρομβοειδης					
Συνδετ./Περιοχη: (440cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=2.58acdy=3.5 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (1.231-104) (.233 -25) (.435 -21) (1.128-88)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ52.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.100 Wτιθ.=.301 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=6 Vrd1=285 Vrd2=1897					
.1AcFcd= -834 Nsd=-476 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.48As (δισδ)=0					Msd=1.707
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=310.5
Vsd=2	Vsd=340	Vsd=340	Vsd=340		As =0
Vcd=285	Vcd=85	Vcd=285	Vcd=85		
As/s=.055	=0,14818	=0,05500	=0,14818		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=268 Vrd2=2026					
.1AcFcd= -834 Nsd=-476 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=219	Vsd=340	Vsd=340	Vsd=340		
Vcd 268	Vcd=80	Vcd=268	Vcd=80		
As/s=.0275	=0,07074	=0,02750	=0,07074		

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



Υποστυλώματα

Κ 53 40x185					
Σταθμη 4 14Φ14+16Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+2-3-11)(ρ=14.5/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 520	σc=7.81	Μεπ-y=903	vd= .07	ey=0	
Msdy=36	x 1 as=100		Sy= .95		
Msdx=1242	σs=207.64	Μεπ-x=3768	Sx= 0	ex=0	
+:Φ14 X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ14/12(οριζ) Φ14/13(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος +Ρομβοειδης +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (440cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=3.5 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=2.53 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.603 -104) (.576 -10) (.682 -21) (.521 -89)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ53.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.166 Wτιθ.=.370 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=5 Vrd1=408 Vrd2=2712					
.1AcFcd= -1234 Nsd=-508 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.7 As (δισδ)=0					Msd=1.858
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=437.9
Vsd=8	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=33		As =0
Vcd=408	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=122		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=351 Vrd2=2470					
.1AcFcd= -1234 Nsd=-508 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.6 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=146	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=1630	as=.3	(80x40)
Vcd 351	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=87	ρh=6.0000	Nsd= 722
				ρv=6.00000	Νεπ= 10238
As/s=.022	=0,00000	=0,00000	=0,24000		vd=0,14

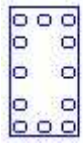


Υποστυλώματα

Κ 54 40x75				
Σταθμη 4 12Φ20 (Σ.Φ.=Κεφ+1-2+3+8+11)(ρ=12.5/1000)				
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ	
Nsd= 288	σc=11.43	Μεπ-y=326	vd= .1	ey=0
Msdy=134	x 1 as=3.01		Sy= .95	
Msdx=116	σs=272.64	Μεπ-x=620	Sx= .95	ex=0
o:Φ20				
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Ρομβοειδης				

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Συνδετ./Περιοχη: (440cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=2.57acdy=1.89 ποδας:acdx=0 acdy=2.4					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (1.097-16) (.862 -18) (1.152-103) (.758 -118)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ54.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.125 Wτιθ.=.349 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=182 Vrd2=1099					
.1AcFcd= -500 Nsd=-318 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-1 As (δισδ)=0					Msd=.9193
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=146.1
Vsd=24	Vsd=192	Vsd=192	Vsd=192		As =0
Vcd=182	Vcd=54	Vcd=182	Vcd=54		
As/s=.04125	=0,10382	=0,04125	=0,10382		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=163 Vrd2=1190					
.1AcFcd= -500 Nsd=-318 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.75As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=15	Vsd=234	Vsd=234	Vsd=234		
Vcd 163	Vcd=49	Vcd=163	Vcd=49		
As/s=.022	=0,06855	=0,02614	=0,06855		



Υποστυλώματα

Κ 72 30x393					
Σταθμη 4 22Φ10+12Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+2-3+8+11)(ρ=6.5/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 409	σc=4.54	Μεπ-y=453	νd= .02	ey=0	
Msdy=11	x 1 as=100		Sy= 1		
Msdx=2218	σs=151.14	Μεπ-x=6655	Sx= 0	ex=0	
+:Φ10 Χ:Φ20 ο:Φ25 Σχαρες:Φ10/17(οριζ) Φ10/20(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (305cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=3.5 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.069 -106) (.306 -2) (.366 -17) (.064 -26)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ72.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.235 Wτιθ.=.381 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=5 Vrd1=583 Vrd2=4067					
.1AcFcd= -1965 Nsd=-296 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.62As (δισδ)=0					Msd=1.606
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=569.2
Vsd=3	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=10		As =0
Vcd=583	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=174		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=490 Vrd2=4005					
.1AcFcd= -1965 Nsd=-296 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.6 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=93	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=1054	as=.3	(78.6001
Vcd 490	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=122	ρh=3.2213	Nsd= 513
				ρv=2.5	Νεπ= 7819
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,07500		νd=0,13

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



Υποστυλώματα

Κ 73 30x345					
Σταθμη 4 22Φ10+8Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+2+3+8+11)(ρ=6.2/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 322	σc=4.84	Μεπ-y=379	vd= .02	ey=0	
Msdy=17	x 1 as=100		Sy= 1		
Msdx=1655	σs=160.11	Μεπ-x=4965	Sx= 0	ex=0	
+:Φ10 Χ:Φ20 ο:Φ25 Σχαρες:Φ10/17(οριζ) Φ10/17(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (305cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=3.5 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.079 -59) (.294 -21) (.39 -2) (.133 -22)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ73.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.233 Wτιθ.=.371 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=515 Vrd2=3570					
.1AcFcd= -1725 Nsd=-284 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.41As (δισδ)=0					Msd=1.138
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=496.7
Vsd=5	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=11		As =0
Vcd=515	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=154		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=433 Vrd2=3508					
.1AcFcd= -1725 Nsd=-284 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.56As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=109	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=1154	as=.3	(69x30)
Vcd 433	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=108	ρh=3.3934	Nsd= 437
				ρv=3	Nεπ= 6785
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,09000		vd=0,13



Υποστυλώματα

Κ 74 30x472					
Σταθμη 4 26Φ10+16Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+2-3+8+11)(ρ=6.3/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 284	σc=4.53	Μεπ-y=528	vd= .02	ey=0	
Msdy=15	x 1 as=100		Sy= 1		
Msdx=3123	σs=174.62	Μεπ-x=9369	Sx= 0	ex=0	
+:Φ10 Χ:Φ20 ο:Φ25 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/20(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος					

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Συνδετ./Περιοχη: (440cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=3.5 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.093 -174) (.299 -10) (.365 -17) (.068 -56)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ74.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.205 Wτιθ.=.351 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=5 Vrd1=704 Vrd2=4885					
.1AcFcd= -2360 Nsd=-387 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					Msd=1.867
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=688.6
Vsd=11	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=12		As =0
Vcd=704	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=211		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=594 Vrd2=4823					
.1AcFcd= -2360 Nsd=-387 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.65As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=68	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=958	as=.3	(94.4000
Vcd 594	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=148	ρh=2.1454	Nsd= 552
				ρv=2	Νεπ= 9318
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,06000		vd=0,12



Υποστυλώματα

Κ 79 225x30					
Σταθμη 4 18Φ10+8Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2+3+8+11)(ρ=9.5/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 117	σc=5.14	Μεπ-y=2969	vd= .01	ey=0	
Msdy=989	x 1 as=100		Sy= 0		
Msdx=7	σs=227.36	Μεπ-x=344	Sx= 1	ex=0	
+:Φ10 X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ10/10(οριζ) Φ10/10(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (440cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=3.5					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.415 -18) (.364 -11) (.194 -109) (.303 -19)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ79.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.209 Wτιθ.=.398 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=231 Vrd2=2266					
.1AcFcd= -1125 Nsd=141 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.9 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=14	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=1115	as=.3	(30x60)
Vcd=231	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=57	ρh=5	Nsd= 332
				ρv=5	Νεπ= 6110
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,15000		vd=0,11
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=287 Vrd2=2328					
.1AcFcd= -1125 Nsd=141 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.22As (δισδ)=0					Msd=.8448
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=315.2
Vsd=4	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=7		As =0
Vcd 287	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=86		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



Υποστυλώματα

Κ 80 225x29					
Σταθμη 4 28Φ14+8Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2+3+8+11)(ρ=13.1/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 124	σc=6.53	Μεπ-y=3653	vd= .01	ey=0	
Msdy=1217	x 1 as=100		Sy= 0		
Msdx=13	σs=244.42	Μεπ-x=409	Sx= 1	ex=0	
+:Φ14 Χ:Φ20 ο:Φ25 Σχαρες:Φ12/10(οριζ) Φ14/13(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (440cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=3.5					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.538 -18) (.478 -11) (.452 -103) (.527 -105)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ80.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.278 Wτιθ.=.419 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=223 Vrd2=2191					
.1AcFcd= -1088 Nsd=132 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.63As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=158	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=1871	as=.3	(29x58)
Vcd=223	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=55	ρh=8	Nsd= 402
				ρv=8	Νεπ= 5815
As/s=.01595	=0,00000	=0,00000	=0,23200		vd=0,14
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=277 Vrd2=2231					
.1AcFcd= -1088 Nsd=132 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.58As (δισδ)=0					Msd=1.178
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=295.3
Vsd=5	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=15		As =0
Vcd 277	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=83		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000



Υποστυλώματα

Κ 81 225x30					
Σταθμη 4 14Φ12+8Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Κεφ+1-11-14-16)(ρ=9.5/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 7	σc=6.26	Μεπ-y=2969	vd= .02	ey=0	
Msdy=436	x 1 as=100		Sy= 0		
Msdx=70	σs=164.44	Μεπ-x=344	Sx= 1	ex=0	
+:Φ12 Χ:Φ20 ο:Φ25 Σχαρες:Φ12/14(οριζ) Φ12/14(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος					

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Συνδετ./Περιοχη: (440cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=3.5					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.443 -18) (.507 -142) (.492 -90) (.387 -45)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ81.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.228 Wτιθ.=.398 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=264 Vrd2=2266					
.1AcFcd= -1125 Nsd=-83 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.6 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=114	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=1332	as=.3	(30x60)
Vcd=264	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=66	ρh=5.5	Nsd= 363
				ρv=5.5	Νεπ= 6110
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,16500		vd=0,12
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=320 Vrd2=2328					
.1AcFcd= -1125 Nsd=-83 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					Msd=.6739
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=315.2
Vsd=22	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=27		As =0
Vcd 320	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=96		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000



Υποστυλώματα

Κ 82 225x30					
Σταθμη 4 18Φ12+8Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Κεφ+1-2-3+8+11)(ρ=9.5/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 19	σc=7.55	Μεπ-y=2969	vd= .02	ey=0	
Msdy=982	x 1 as=100		Sy= 0		
Msdx=51	σs=244.68	Μεπ-x=344	Sx= 1	ex=0	
+:Φ12 X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ12/12(οριζ) Φ12/11(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (440cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=3.5					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.437 -18) (.652 -100) (.393 -115) (.39 -13)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ82.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.245 Wτιθ.=.398 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=208 Vrd2=2266					
.1AcFcd= -1125 Nsd=293 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.61As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=118	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=1382	as=.3	(30x60)
Vcd=208	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=52	ρh=6.0000	Nsd= 390
				ρv=6.91814	Νεπ= 6110
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,18000		vd=0,13
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=264 Vrd2=2328					
.1AcFcd= -1125 Nsd=293 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					Msd=.3652
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=315.2
Vsd=21	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=17		As =0
Vcd 264	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=79		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



Υποστυλώματα

Κ 83 220x30					
Σταθμη 4 14Φ12+8Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Κεφ+1+8+11-13-16)(ρ=9.7/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 149	σc=7.74	Μεπ-y=2904	vd= .01	ey=0	
Msdy=870	x 1 as=100		Sy= 0		
Msdx=59	σs=261.05	Μεπ-x=342	Sx= 1	ex=0	
+:Φ12 Χ:Φ20 ο:Φ25 Σχαρες:Φ12/12(οριζ) Φ12/13(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (440cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=3.5					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.409 -18) (.674 -132) (.52 -115) (.418 -13)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ83.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.227 Wτιθ.=.398 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=199 Vrd2=2214					
.1AcFcd= -1100 Nsd=313 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.79As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=61	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=1374	as=.3	(30x60)
Vcd=199	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=49	ρh=6.0000	Nsd= 362
				ρv=6.00000	Νεπ= 6110
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,18000		vd=0,12
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=254 Vrd2=2277					
.1AcFcd= -1100 Nsd=313 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					Msd=.3680
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=307.6
Vsd=22	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=18		As =0
Vcd 254	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=76		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000



Υποστυλώματα

Κ 84 220x30				
Σταθμη 4 48Φ14+8Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Κεφ+1+8+11-13-15)(ρ=18.1/1000)				
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ	
Nsd= 288	σc=6.94	Μεπ-y=4213	vd= .02	ey=0
Msdy=906	x 1 as=100		Sy= 0	
Msdx=58	σs=209.89	Μεπ-x=566	Sx= 1	ex=0
+:Φ14 Χ:Φ20 ο:Φ25 Σχαρες:Φ12/11(οριζ) Φ14/13(κατ.)				
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος				

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Συνδετ./Περιοχη: (440cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=3.5					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.565 -18) (.584 -131) (.448 -116) (.435 -45)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ84.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.274 Wτιθ.=.398 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=196 Vrd2=2214					
.1AcFcd= -1100 Nsd=333 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.74As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=69	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=1472	as=.3	(30x60)
Vcd=196	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=49	ρh=6.5000	Nsd= 436
				ρv=7.65559	Νεπ= 6110
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,19500		vd=0,15
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=251 Vrd2=2277					
.1AcFcd= -1100 Nsd=333 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					Msd=.5331
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=307.6
Vsd=23	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=18		As =0
Vcd 251	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=75		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000



Υποστυλώματα

Κ 88 190x30					
Σταθμη 4 4Φ10+8Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2+3+8+11)(ρ=11.2/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 16	σc=5.59	Μεπ-y=2394	vd= .02	ey=0	
Msdy=798	x 1 as=100		Sy= 0		
Msdx=4	σs=207.16	Μεπ-x=333	Sx= 1	ex=0	
+:Φ10 X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/20(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (440cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=3.5					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.416 -3) (.451 -18) (.089 -19) (.158 -167)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ88.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.185 Wτιθ.=.398 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=230 Vrd2=1904					
.1AcFcd= -950 Nsd=-125 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.95As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=9	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=340	as=.3	(30x60)
Vcd=230	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=57	ρh=1.5	Nsd= 294
				ρv=1.5	Νεπ= 6110
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,04500		vd=0,10
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=279 Vrd2=1966					
.1AcFcd= -950 Nsd=-125 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.9 As (δισδ)=0					Msd=.7518
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=262.2
Vsd=0	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=3		As =0
Vcd 279	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=83		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



Υποστυλώματα

Κ 89 300x30					
Σταθμη 4 16Φ10+8Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2+3-11)(ρ=7.1/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 359	σc=5.77	Μεπ-y=4232	vd= .02	ey=0	
Msdy=1410	x 1 as=100		Sy= 0		
Msdx=32	σs=160.04	Μεπ-x=372	Sx= 1	ex=0	
+:Φ10 X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/20(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (440cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=3.5					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.281 -3) (.465 -22) (.044 -103) (.264 -19)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ89.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.284 Wτιθ.=.398 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=392 Vrd2=3042					
.1AcFcd= -1500 Nsd=-358 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.85As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=35	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=791	as=.3	(30.0000
Vcd=392	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=98	ρh=2.5	Nsd= 451
				ρv=2.5	Νεπ= 6110
As/s=.0165	=0,00000	=0,00000	=0,07500		vd=0,15
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=464 Vrd2=3105					
.1AcFcd= -1500 Nsd=-358 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.63As (δισδ)=0					Msd=1.150
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=428.6
Vsd=7	Vsd=0	Vsd=0	Vsd=24		As =0
Vcd 464	Vcd=0	Vcd=0	Vcd=139		
As/s=.055	=0,00000	=0,00000	=0,05500		=0,0000

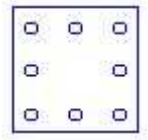


Υποστυλώματα

Κ 90 40x40				
Σταθμη 4 8Φ20 (Σ.Φ.=Κεφ+1+8+11+14-16)(ρ=15.7/1000)				
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ	
Nsd= 416	σc=11.83	Μεπ-y=209	vd= .16	ey=0
Msdy=91	x 1 as=5.64		Sy= .8	
Msdx=27	σs=181.44	Μεπ-x=209	Sx= .9	ex=0
o:Φ20				
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ρομβοειδης				

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Συνδετ./Περιοχη: (440cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=1.92acdy=0 ποδας:acdx=3.5 acdy=2.5					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.841 -104) (1.227-158) (.793 -21) (1.025-23)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ90.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.256 Wτιθ.=.439 a=.36					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=115 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-292 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.74As (δισδ)=0					Msd=.3144
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=63.11
Vsd=9	Vsd=101	Vsd=101	Vsd=101		As =0
Vcd=115	Vcd=104	Vcd=115	Vcd=104		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=115 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-292 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.48As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=1	Vsd=101	Vsd=101	Vsd=101		
Vcd 115	Vcd=104	Vcd=115	Vcd=104		
As/s=.022	=0,02200	=0,02200	=0,02200		



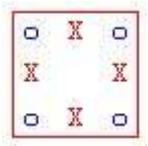
Υποστυλώματα

Οπλισμοί Υποστυλωμάτων στάθμης 5

Κ 6 40x40					
Σταθμη 5 4Φ20+4Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2-3+8+11)(ρ=20.1/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 306	σc=14.16	Μεπ-y=236	vd= .11	ey=0	
Msdy=202	x 1 as=5.19		Sy= .95		
Msdx=17	σs=434.78	Μεπ-x=236	Sx= .85	ex=0	
X:Φ20 o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ρομβοειδης					
Συνδετ./Περιοχη: (415cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=2.20acdy=0 ποδας:acdx=3.5 acdy=3.5					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (1.807-39) (1.732-134) (1.719-47) (2.173-47)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ6.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.184 Wτιθ.=.439 a=.36					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=93 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-145 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.82As (δισδ)=0					Msd=.6650
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=63.11
Vsd=15	Vsd=128	Vsd=128	Vsd=128		As =0
Vcd=93	Vcd=28	Vcd=93	Vcd=28		
As/s=.022	=0,07576	=0,02647	=0,07576		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=93 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-145 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.9 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=8	Vsd=96	Vsd=96	Vsd=96		
Vcd 93	Vcd=28	Vcd=93	Vcd=28		

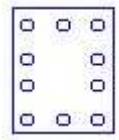
ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

As/s=.022	=0,05129	=0,02200	=0,05129		



Υποστυλώματα

Κ 7 40x50					
Σταθμη 5 10Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+8+11-14-16)(ρ=24.5/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 190	σc=13.49	Μεπ-y=347	νd= .12	ey=0	
Msdy=190	x 1 as=4.26		Sy= .9		
Msdx=67	σs=347.37	Μεπ-x=412	Sx= .9	ex=0	
o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (415cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=1.71acdy=2.43 ποδας:acdx=2.14acdy=2.9					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (1.113-38) (1.559-134) (.82 -109) (1.62 -47)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ7.1) Περισφιξη: Ωαπαιτ.=.182 Ωτιθ.=.381 a=.36					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=126 Vrd2=733					
.1AcFcd= -334 Nsd=-242 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.63As (δισδ)=0					Msd=.9883
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=85.65
Vsd=9	Vsd=142	Vsd=142	Vsd=142		As =0
Vcd=126	Vcd=37	Vcd=126	Vcd=37		
As/s=.0275	=0,07851	=0,02750	=0,07851		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=122 Vrd2=759					
.1AcFcd= -334 Nsd=-242 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.95As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=28	Vsd=182	Vsd=182	Vsd=182		
Vcd 122	Vcd=36	Vcd=122	Vcd=36		
As/s=.022	=0,08463	=0,03502	=0,08463		

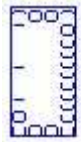


Υποστυλώματα

Κ 16 50x100				
Σταθμη 5 26Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2-3+8+11)(ρ=25.5/1000)				
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ	
Nsd= 721	σc=14.16	Μεπ-y=1248	νd= .08	ey=0
Msdy=756	x 1 as=2.1		Sy= .85	
Msdx=751	σs=434.78	Μεπ-x=2074	Sx= .95	ex=0

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

ο:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (415cm) Φ12/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=2.01acdy=3.5 ποδας:acdx=1.98acdy=3.5					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (1.949-31) (2.305-156) (1.593-117) (2.534-69)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ16.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.434 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=6 Vrd1=280 Vrd2=1897					
.1AcFcd= -834 Nsd=-438 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.99As (δισδ)=0					Msd=4.267
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=310.5
Vsd=59	Vsd=453	Vsd=453	Vsd=453		As =.5300
Vcd=280	Vcd=84	Vcd=280	Vcd=84		
As/s=.055	=0,21466	=0,10082	=0,21466		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=263 Vrd2=2026					
.1AcFcd= -834 Nsd=-438 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=0 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=508	Vsd=852	Vsd=852	Vsd=852		
Vcd 263	Vcd=78	Vcd=263	Vcd=78		
As/s=.138272	=0,21040	=0,16035	=0,21040		



Υποστυλώματα

Κ 18 50x100					
Σταθμη 5 26Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2-3+8+11)(ρ=25.5/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 261	σc=11	Μεπ-y=1248	νd= .06	ey=0	
Msdy=573	x 1 as=2.12		Sy= .9		
Msdx=121	σs=271.06	Μεπ-x=2074	Sx= .95	ex=0	
ο:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (415cm) Φ12/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=1.81acdy=2.53 ποδας:acdx=2.05acdy=3.5					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.657 -22) (1.019-11) (.935 -19) (1.071-13)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ18.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.434 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=6 Vrd1=265 Vrd2=1897					
.1AcFcd= -834 Nsd=-343 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.94As (δισδ)=0					Msd=4.098
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=310.5
Vsd=18	Vsd=399	Vsd=399	Vsd=399		As =.5090
Vcd=265	Vcd=79	Vcd=265	Vcd=79		
As/s=.055	=0,18581	=0,07780	=0,18581		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=248 Vrd2=2026					
.1AcFcd= -834 Nsd=-343 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.31As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=19	Vsd=735	Vsd=735	Vsd=735		
Vcd 248	Vcd=74	Vcd=248	Vcd=74		
As/s=.0275	=0,17975	=0,13242	=0,17975		

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



Υποστυλώματα

Κ 19 30x200					
Σταθμη 5 8Φ10+8Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Κεφ+1-2-3+8+11)(ρ=10.7/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 530	σc=11.28	Μεπ-y=406	vd= .05	ey=0	
Msdy=74	x 1 as=100		Sy= 1		
Msdx=1418	σs=314.4	Μεπ-x=3059	Sx= 0	ex=0	
+:Φ10 X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ10/17(οριζ) Φ10/17(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (415cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=3.5 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=2.10 ποδας:acdx=2.49acdy=1.9					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (1.09 -104) (1.125-99) (.875 -17) (1.084-12)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ19.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.= Wτιθ.= a=					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=337 Vrd2=2070					
.1AcFcd= -1000 Nsd=-422 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.59As (δισδ)=0					Msd=2.760
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=277.3
Vsd=18	Vsd=66	Vsd=66	Vsd=66		As =0
Vcd=337	Vcd=101	Vcd=337	Vcd=101		
As/s=.055	=0,05500	=0,05500	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=0 Vrd1=286 Vrd2=2007					
.1AcFcd= -1000 Nsd=-422 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.65As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=74	Vsd=0	Vsd=900	Vsd=0	as=.3	(60x30)
Vcd 286	Vcd=0	Vcd=286	Vcd=0	ρh=3	Nsd= 633
				ρv=3	Νεπ= 6110
As/s=.0165	=0,00000	=0,09000	=0,00000		vd=0,21

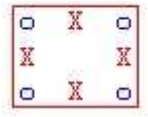


Υποστυλώματα

Κ 30 50x40				
Σταθμη 5 4Φ20+4Φ25 (Σ.Φ.=Κεφ+1+2+3+8+11)(ρ=16.1/1000)				
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ	
Nsd= 604	σc=14.16	Μεπ-y=376	vd= .2	ey=0
Msdy=282	x 1 as=4.18		Sy= .66	
Msdx=46	σs=434.04	Μεπ-x=287	Sx= .95	ex=0
X:Φ20 o:Φ25				
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ρομβοειδης				

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Συνδετ./Περιοχη: (415cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=3.35acdy=3.5 ποδας:acdx=0 acdy=3.5					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (1.103-18) (1.341-31) (1.899-109) (2.309-118)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ30.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.303 Wτιθ.=.381 a=.36					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=169 Vrd2=759					
.1AcFcd= -334 Nsd=-557 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.72As (δισδ)=0					Msd=.7990
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=85.65
Vsd=26	Vsd=203	Vsd=203	Vsd=203		As =0
Vcd=169	Vcd=152	Vcd=169	Vcd=152		
As/s=.022	=0,02950	=0,02200	=0,02950		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=173 Vrd2=733					
.1AcFcd= -334 Nsd=-557 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.94As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=6	Vsd=158	Vsd=158	Vsd=158		
Vcd 173	Vcd=156	Vcd=173	Vcd=156		
As/s=.0275	=0,02750	=0,02750	=0,02750		



Υποστυλώματα

Κ 31 30x150					
Σταθμη 5 8Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+8+11-13-16)(ρ=14.3/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 213	σc=11.49	Μεπ-y=372	vd= .06	ey=0	
Msdy=35	x 1 as=100		Sy= 1		
Msdx=1048	σs=379.84	Μεπ-x=1998	Sx= 0	ex=0	
X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/20(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (415cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=3.5 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=1.75acdy=2.36 ποδας:acdx=0 acdy=1.8					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (1.106-20) (1.021-33) (1.093-17) (1.163-41)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ31.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.= Wτιθ.= a=					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=251 Vrd2=1552					
.1AcFcd= -750 Nsd=-304 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.82As (δισδ)=0					Msd=1.695
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=201.7
Vsd=5	Vsd=46	Vsd=46	Vsd=46		As =0
Vcd=251	Vcd=75	Vcd=251	Vcd=75		
As/s=.055	=0,05500	=0,05500	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=0 Vrd1=211 Vrd2=1490					
.1AcFcd= -750 Nsd=-304 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.71As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=39	Vsd=0	Vsd=518	Vsd=0	as=.3	(60x30)
Vcd 211	Vcd=0	Vcd=211	Vcd=0	ρh=2	Nsd= 598
				ρv=2	Νεπ= 6110
As/s=.0165	=0,00000	=0,06000	=0,00000		vd=0,20

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



Υποστυλώματα

Κ 41 40x160					
Σταθμη 5 28Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+2+3+8+11)(ρ=21.4/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 912	σc=14.16	Μεπ-y=1037	vd= .09	ey=0	
Msdy=8	x 1 as=100		Sy= .9		
Msdx=3391	σs=434.78	Μεπ-x=3875	Sx= 0	ex=0	
o:Φ25 Σχαρες:Φ14/10(οριζ) Φ10/20(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (415cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=3.5 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=3.5 acdy=1.86 ποδας:acdx=0 acdy=2.1					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (2.042-20) (2.091-26) (2.66 -17) (1.635-114)					

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ41.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.= Wτιθ.= a=					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=402 Vrd2=2346					
.1AcFcd= -1067 Nsd=-767 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.61As (δισδ)=0					Msd=4.312
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=370.9
Vsd=46	Vsd=158	Vsd=158	Vsd=158		As =.5739
Vcd=402	Vcd=120	Vcd=402	Vcd=120		
As/s=.055	=0,05500	=0,05500	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=0 Vrd1=351 Vrd2=2125					
.1AcFcd= -1067 Nsd=-767 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.52As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=202	Vsd=0	Vsd=1920	Vsd=0	as=.3	(80x40)
Vcd 351	Vcd=0	Vcd=351	Vcd=0	ρh=7.5000	Nsd= 1771
				ρv=7.50000	Νεπ= 11927
As/s=3.35870	=0,00000	=0,30000	=0,00000		vd=0,33

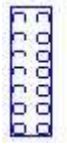


Υποστυλώματα

Κ 42 30x95				
Σταθμη 5 14Φ25 (Σ.Φ.=Κεφ+1+2-3+8+11)(ρ=24.1/1000)				
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500	ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 98	σc=13.12	Μεπ-y=354	vd= .07	ey=0
Msdy=199	x 2.33	as=2.34	Sy= .95	
Msdx=99	σs=331.71	Μεπ-x=1018	Sx= .95	ex=0
o:Φ25				
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα				

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

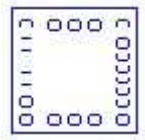
Συνδετ./Περιοχη: (415cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=2.58acdy=2.18 ποδας:acdx=0 acdy=1.8					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (1.47 -106) (1.233-35) (1.421-109) (1.22 -43)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ42.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.138 Wτιθ.=.351 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=5 Vrd1=163 Vrd2=983					
.1AcFcd= -475 Nsd=-219 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.81As (δισδ)=0					Msd=.8579
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=120.2
Vsd=1	Vsd=127	Vsd=127	Vsd=127		As =0
Vcd=163	Vcd=48	Vcd=163	Vcd=48		
As/s=.05225	=0,08418	=0,05225	=0,08418		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=144 Vrd2=1151					
.1AcFcd= -475 Nsd=-219 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.48As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=6	Vsd=209	Vsd=209	Vsd=209		
Vcd 144	Vcd=43	Vcd=144	Vcd=43		
As/s=.0165	=0,04779	=0,01865	=0,04779		



Υποστυλώματα

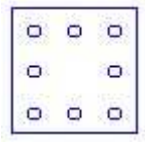
Κ 51 50x50					
Σταθμη 5 22Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2+3+8+11)(ρ=43.1/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 238	σc=0	Μεπ-y=637	vd= .11	ey=0	
Msdy=567	x 1 as=4.22		Sy= .69		
Msdx=356	σs=0	Μεπ-x=458	Sx= .75	ex=0	
o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (415cm) Φ12/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=2.78acdy=3.5 ποδας:acdx=2.55acdy=3.5					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (-) (.394 -11) (2.449-12) (2.869-13)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ51.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.157 Wτιθ.=.465 a=.36					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=150 Vrd2=948					
.1AcFcd= -417 Nsd=-288 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					Msd=1.625
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=117.9
Vsd=266	Vsd=420	Vsd=420	Vsd=420		As =0
Vcd=150	Vcd=45	Vcd=150	Vcd=45		
As/s=6.77460	=0,21784	=0,15672	=0,21784		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=150 Vrd2=948					
.1AcFcd= -417 Nsd=-288 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-1 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=16	Vsd=297	Vsd=297	Vsd=297		
Vcd 150	Vcd=45	Vcd=150	Vcd=45		
As/s=.0275	=0,14687	=0,08575	=0,14687		

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



Υποστυλώματα

Κ 53 35x35					
Σταθμη 5 8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+2-3+8+11)(ρ=32/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 54	σc=14.16	Μεπ-y=207	vd= .1	ey=0	
Msdy=129	x 1 as=5.92		Sy= .75		
Msdx=45	σs=416.28	Μεπ-x=207	Sx= .75	ex=0	
o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος(2) +Ρομβοειδης					
Συνδετ./Περιοχη: (415cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=3.5 acdy=3.5 ποδας:acdx=0 acdy=2.5					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (3.08 -106) (2.344-18) (2.855-19) (2.628-105)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ53.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.358 Wτιθ.=.712 a=.18					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=72 Vrd2=437					
.1AcFcd= -205 Nsd=-111 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-1 As (δισδ)=0					Msd=.3485
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=42.58
Vsd=5	Vsd=124	Vsd=124	Vsd=124		As =0
Vcd=72	Vcd=21	Vcd=72	Vcd=21		
As/s=.01925	=0,09063	=0,04597	=0,09063		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=72 Vrd2=437					
.1AcFcd= -205 Nsd=-111 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.97As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=10	Vsd=71	Vsd=71	Vsd=71		
Vcd 72	Vcd=21	Vcd=72	Vcd=21		
As/s=.01925	=0,04402	=0,01925	=0,04402		



Υποστυλώματα

Κ 54 30x75				
Σταθμη 5 10Φ20 (Σ.Φ.=Κεφ+1-2+3+8+11)(ρ=13.9/1000)				
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ	
Nsd= 108	σc=11.5	Μεπ-y=184	vd= .04	ey=0
Msdy=71	x 1 as=2.78		Sy= .9	
Msdx=93	σs=281.06	Μεπ-x=472	Sx= .8	ex=0
o:Φ20				
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα				

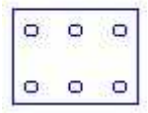
ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Συνδετ./Περιοχη: (415cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=3.21acdy=3.5 ποδας:acdx=2.57acdy=1.8					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (1.149-16) (1.006-31) (1.165-103) (.973 -125)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ54.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.357 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=120 Vrd2=776					
.1AcFcd= -375 Nsd=-119 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.98As (δισδ)=0					Msd=.6167
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=91.28
Vsd=15	Vsd=95	Vsd=95	Vsd=95		As =0
Vcd=120	Vcd=36	Vcd=120	Vcd=36		
As/s=.04125	=0,06280	=0,04125	=0,06280		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=104 Vrd2=892					
.1AcFcd= -375 Nsd=-119 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.64As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=7	Vsd=174	Vsd=174	Vsd=174		
Vcd 104	Vcd=31	Vcd=104	Vcd=31		
As/s=.0165	=0,05314	=0,02601	=0,05314		



Υποστυλώματα

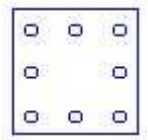
Κ 90 40x30					
Σταθμη 5 6Φ20 (Σ.Φ.=Ποδ+1+2-3+8+11)(ρ=15.7/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 226	σc=14.16	Μεπ-y=150	vd= .13	ey=0	
Msdy=101	x 1 as=5.57		Sy= .75		
Msdx=19	σs=415.32	Μεπ-x=120	Sx= .75	ex=0	
o:Φ20					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (415cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=3.5 acdy=3.5 ποδας:acdx=2.85acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (2.411-110) (.968 -16) (2.804-109) (1.661-105)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ90.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.334 Wτιθ.=.447 a=.27					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=82 Vrd2=439					
.1AcFcd= -200 Nsd=-191 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.98As (δισδ)=0					Msd=.4356
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=40.57
Vsd=1	Vsd=87	Vsd=87	Vsd=87		As =0
Vcd=82	Vcd=24	Vcd=82	Vcd=24		
As/s=.0165	=0,04717	=0,01650	=0,04717		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=83 Vrd2=414					
.1AcFcd= -200 Nsd=-191 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.98As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=4	Vsd=63	Vsd=63	Vsd=63		
Vcd 83	Vcd=25	Vcd=83	Vcd=25		
As/s=.022	=0,04078	=0,02200	=0,04078		



Υποστυλώματα

Οπλισμοί Υποστυλωμάτων στάθμης 6

Κ 6 40x40					
Σταθμη 6 8Φ20 (Σ.Φ.=Κεφ+1+8+11-14-16)(ρ=15.7/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 137	σc=13.41	Μεπ-y=194	vd= .05	ey=0	
Msdy=130	x 1 as=2.92		Sy= 1		
Msdx=17	σs=405.32	Μεπ-x=194	Sx= .9	ex=0	
o:Φ20					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ρομβοειδης					
Συνδετ./Περιοχη: (219cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=1.95acdy=3.5 ποδας:acdx=2.20acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (1.083-134) (1.576-134) (1.227-126) (.846 -46)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ6.1) Περισφιξη: Ωαπαιτ.=.1 Ωτιθ.=.439 a=.36					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=84 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-85 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.65As (δισδ)=0					Msd=.6951
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=63.11
Vsd=27	Vsd=164	Vsd=164	Vsd=164		As =0
Vcd=84	Vcd=25	Vcd=84	Vcd=25		
As/s=.022	=0,10481	=0,06027	=0,10481		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=84 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-85 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.35As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=10	Vsd=164	Vsd=164	Vsd=164		
Vcd 84	Vcd=25	Vcd=84	Vcd=25		
As/s=.022	=0,10421	=0,05967	=0,10421		



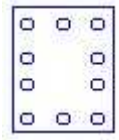
Υποστυλώματα

Κ 7 40x50				
Σταθμη 6 10Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2-3+8+11)(ρ=24.5/1000)				
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ	
Nsd= 103	σc=14.16	Μεπ-y=319	vd= .04	ey=0

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Msdy=110	x 2.33	as=2.22	Sy= .95	
Msdx=246	σs=434.78	Μεπ-x=390	Sx= .95	ex=0
o:Φ25				
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα				
Συνδετ./Περιοχη: (219cm) Φ12/10				
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0				
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=1.83acdy=2.61 ποδας:acdx=1.71acdy=2.4				
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.856 -18) (2.433-132) (1.553-123) (2.267-12)				

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ7.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.549 a=.36					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=102 Vrd2=733					
.1AcFcd= -334 Nsd=-86 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.33As (δισδ)=0					Msd=.2635
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=85.65
Vsd=14	Vsd=269	Vsd=269	Vsd=269		As =0
Vcd=102	Vcd=30	Vcd=102	Vcd=30		
As/s=.0275	=0,17904	=0,12493	=0,17904		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=98 Vrd2=759					
.1AcFcd= -334 Nsd=-86 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.89As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=52	Vsd=269	Vsd=269	Vsd=269		
Vcd 98	Vcd=29	Vcd=98	Vcd=29		
As/s=.022	=0,13909	=0,09899	=0,13909		

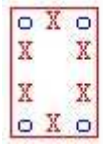


Υποστυλώματα

Κ 18 40x60				
Σταθμη 6 6Φ20+4Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2-3+8+11)(ρ=16/1000)				
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ	
Nsd= 199	σc=14.16	Μεπ-y=288	vd= .05	ey=0
Msdy=145	x 2.33	as=2.3	Sy= .95	
Msdx=197	σs=434.78	Μεπ-x=456	Sx= .95	ex=0
X:Φ20 o:Φ25				
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα				
Συνδετ./Περιοχη: (219cm) Φ10/10				
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0				
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=2.59acdy=3.5 ποδας:acdx=1.81acdy=2.5				
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (2.028-29) (1.944-32) (.862 -53) (2.149-40)				

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ18.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.390 a=.4					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=4 Vrd1=132 Vrd2=879					
.1AcFcd= -400 Nsd=-167 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.36As (δισδ)=0					Msd=1.304
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=108.1
Vsd=0	Vsd=234	Vsd=234	Vsd=234		As =0
Vcd=132	Vcd=39	Vcd=132	Vcd=39		
As/s=.033	=0,14657	=0,07664	=0,14657		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=121 Vrd2=931					
.1AcFcd= -400 Nsd=-167 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.76As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=52	Vsd=234	Vsd=234	Vsd=234		
Vcd 121	Vcd=36	Vcd=121	Vcd=36		

As/s=.022	=0,09396	=0,05384	=0,09396		



Υποστυλώματα

Κ 19 30x200					
Σταθμη 6 6Φ10+8Φ20+8Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+2+3-11)(ρ=10.7/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 146	σc=10.24	Μεπ-y=316	vd= .01	ey=0	
Msdy=75	x 1 as=100		Sy= 1		
Msdx=1019	σs=304.53	Μεπ-x=2409	Sx= 0	ex=0	
+:Φ10 X:Φ20 o:Φ25 Σχαρες:Φ10/20(οριζ) Φ10/20(κατ.)					
Ειδη Συνδετηρων: Ακραιος +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (219cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=3.5 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=3.00acdy=2.94 ποδας:acdx=0 acdy=2.1					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (.104 -106) (.303 -17) (.957 -10) (.456 -97)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ19.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.= Wτιθ.= a=					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=298 Vrd2=2070					
.1AcFcd= -1000 Nsd=-161 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.2 As (δισδ)=0					Msd=1.007
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=277.3
Vsd=15	Vsd=29	Vsd=0	Vsd=29		As =0
Vcd=298	Vcd=89	Vcd=0	Vcd=89		
As/s=.055	=0,05500	=0,00000	=0,05500		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=0 Vrd1=247 Vrd2=2007					
.1AcFcd= -1000 Nsd=-161 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.55As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.	Τοιχειο	
Vsd=104	Vsd=0	Vsd=550	Vsd=0	as=.3	(60x30)
Vcd 247	Vcd=0	Vcd=247	Vcd=0	ρh=1.5	Nsd= 394
				ρv=1.5	Νεπ= 5991
As/s=.0165	=0,00000	=0,04500	=0,00000		vd=0,13

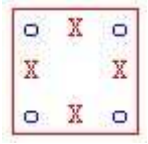


Υποστυλώματα

Κ 30 40x40				
Σταθμη 6 4Φ20+4Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1-2+3+8+11)(ρ=20.1/1000)				
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ	
Nsd= 185	σc=14.16	Μεπ-y=228	vd= .07	ey=0
Msdy=138	x 1 as=2.75		Sy= .75	
Msdx=82	σs=434.78	Μεπ-x=228	Sx= .95	ex=0

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

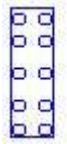
Χ:Φ20 ο:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ρομβοειδης					
Συνδετ./Περιοχη: (219cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=3.5 ποδας:acdx=3.35acdy=3.5					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (2.313-67) (1.496-2) (.99 -103) (.865 -14)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ30.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.113 Wτιθ.=.439 a=.36					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=95 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-158 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.5 As (δισδ)=0					Msd=.5724
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=63.11
Vsd=36	Vsd=191	Vsd=191	Vsd=191		As =0
Vcd=95	Vcd=28	Vcd=95	Vcd=28		
As/s=.022	=0,12268	=0,07238	=0,12268		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=95 Vrd2=586					
.1AcFcd= -267 Nsd=-158 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.84As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=50	Vsd=190	Vsd=190	Vsd=190		
Vcd 95	Vcd=28	Vcd=95	Vcd=28		
As/s=.022	=0,12193	=0,07163	=0,12193		



Υποστυλώματα

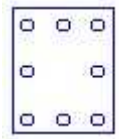
Κ 31 30x90					
Σταθμη 6 10Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+8+11+13-16)(ρ=18.1/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 148	σc=13.67	Μεπ-y=232	vd= .03	ey=0	
Msdy=202	x 2.33	as=1.33	Sy= 1		
Msdx=46	σs=418.55	Μεπ-x=766	Sx= .95	ex=0	
ο:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα					
Συνδετ./Περιοχη: (219cm) Φ12/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=3.5 ποδας:acdx=1.75acdy=2.3					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (1.313-18) (1.148-81) (1.415-19) (1.721-69)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ31.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.516 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=5 Vrd1=144 Vrd2=931					
.1AcFcd= -450 Nsd=-138 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.66As (δισδ)=0					Msd=.7179
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=113.0
Vsd=9	Vsd=208	Vsd=208	Vsd=208		As =0
Vcd=144	Vcd=43	Vcd=144	Vcd=43		
As/s=.0495	=0,17594	=0,06856	=0,17594		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=126 Vrd2=1086					
.1AcFcd= -450 Nsd=-138 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.66As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=74	Vsd=208	Vsd=208	Vsd=208		
Vcd 126	Vcd=37	Vcd=126	Vcd=37		
As/s=.0165	=0,05187	=0,02492	=0,05187		

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ



Υποστυλώματα

Κ 41 40x50					
Σταθμη 6 8Φ20 (Σ.Φ.=Κεφ+1+2-3+8+11)(ρ=12.5/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 201	σc=14.16	Μεπ-y=212	vd= .06	ey=0	
Msdy=126	x 1 as=2.58		Sy= .95		
Msdx=106	σs=434.78	Μεπ-x=281	Sx= .85	ex=0	
o:Φ20					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ρομβοειδης					
Συνδετ./Περιοχη: (219cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=2.27acdy=3.5 ποδας:acdx=3.5 acdy=1.8					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (2.255-106) (1.553-3) (.8 -84) (1.262-116)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ41.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.381 a=.36					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=109 Vrd2=733					
.1AcFcd= -334 Nsd=-134 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.89As (δισδ)=0					Msd=.7943
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=85.65
Vsd=18	Vsd=212	Vsd=212	Vsd=212		As =0
Vcd=109	Vcd=32	Vcd=109	Vcd=32		
As/s=.0275	=0,13506	=0,07719	=0,13506		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=105 Vrd2=759					
.1AcFcd= -334 Nsd=-134 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.48As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=68	Vsd=274	Vsd=274	Vsd=274		
Vcd 105	Vcd=31	Vcd=105	Vcd=31		
As/s=.022	=0,14080	=0,09780	=0,14080		



Υποστυλώματα

Κ 42 30x95				
Σταθμη 6 14Φ25 (Σ.Φ.=Ποδ+1+2-3+8+11)(ρ=24.1/1000)				
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ	
Nsd= 94	σc=13.94	Μεπ-y=311	vd= .04	ey=0
Msdy=283	x 2.33	as=1.58	Sy= 1	
Msdx=17	σs=425.31	Μεπ-x=965	Sx= .85	ex=0
o:Φ25				
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος +Σιγμα				

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Συνδετ./Περιοχη: (219cm) Φ12/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=2.29acdy=2.98 ποδας:acdx=2.58acdy=2.1					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (1.815-106) (1.431-22) (1.876-19) (1.774-19)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ42.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.505 a=.31					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=5 Vrd1=148 Vrd2=983					
.1AcFcd= -475 Nsd=-123 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.74As (δισδ)=0					Msd=.9822
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=120.2
Vsd=16	Vsd=314	Vsd=314	Vsd=314		As =0
Vcd=148	Vcd=44	Vcd=148	Vcd=44		
As/s=.05225	=0,28765	=0,17685	=0,28765		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=2 Vrd1=130 Vrd2=1151					
.1AcFcd= -475 Nsd=-123 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.41As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=67	Vsd=314	Vsd=314	Vsd=314		
Vcd 130	Vcd=39	Vcd=130	Vcd=39		
As/s=.0165	=0,07913	=0,05289	=0,07913		



Υποστυλώματα

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

Κοντά Υποστυλώματα

Κοντά Υποστυλώματα στάθμης 1

'Κοντά' Υποστυλώματα στάθμης 1

		ΠΦ1	ΠΦ8	ΠΦ2	ΠΦ3	Σ.Φ.	
Α.Α	as -Σ.Φ.	ΜΥα	ΜΥα	ΜΥα	ΜΥα	Μα	MYsdmax
	M/V	ΜΥτ	ΜΥτ	ΜΥτ	ΜΥτ	Να	MYRd
	H(m)	ΜΖα	ΜΖα	ΜΖα	ΜΖα	Μτ	MZsdmax
	xq/1.5	ΜΖτ	ΜΖτ	ΜΖτ	ΜΖτ	Vτ	MZRd

'as' Υποστυλωμάτων στάθμης 1

		ΠΦ1	ΠΦ8	ΠΦ2	ΠΦ3	Σ.Φ.	
Α.Α	as -Σ.Φ.	ΜΥα	ΜΥα	ΜΥα	ΜΥα	Μα	MYsdmax
	M/V	ΜΥτ	ΜΥτ	ΜΥτ	ΜΥτ	Να	MYRd
	H(m)	ΜΖα	ΜΖα	ΜΖα	ΜΖα	Μτ	MZsdmax
	xq/1.5	ΜΖτ	ΜΖτ	ΜΖτ	ΜΖτ	Vτ	MZRd

Κοντά Υποστυλώματα στάθμης 2

'Κοντά' Υποστυλώματα στάθμης 2

		ΠΦ1	ΠΦ8	ΠΦ2	ΠΦ3	Σ.Φ.	
Α.Α	as -Σ.Φ.	ΜΥα	ΜΥα	ΜΥα	ΜΥα	Μα	MYsdmax
	M/V	ΜΥτ	ΜΥτ	ΜΥτ	ΜΥτ	Να	MYRd
	H(m)	ΜΖα	ΜΖα	ΜΖα	ΜΖα	Μτ	MZsdmax
	xq/1.5	ΜΖτ	ΜΖτ	ΜΖτ	ΜΖτ	Vτ	MZRd
8	1.889-53	-1.08	0.14	4.14	-5.11	Y46.54	30.26
*	1.89	-7.53	-0.9	-3.23	-8.6	24.62	441.0
	1	86.2	4.98	-69.66	59.43	-42.1	295.8
	2.333	-73.22	-3.92	56.67	-47.14	43.74	1148.0
9	.843 -15	7.47	1.3	-3.69	-8.81	Y-133.8	32.42
*	2.025	-11.06	-2.48	-2.55	3.65	-66.05	433.0
	2.4	-100.3	0.04	-84.93	78.67	97.22	385.3
	2.333	132.6	14.47	-85.97	57.91	-66.05	3987.0
11	1.7 -17	8.77	1.96	-14.0	-45.56	Y-20.96	126.1
*	2.21	3.81	1.18	-5.98	13.48	-15.08	1045.0
	1.3	76.42	8.04	-74.2	58.4	25.91	300.1
	2.333	37.31	14.1	-33.77	-23.07	-15.08	2582.0
12	1.644-29	0.15	-0.17	-8.46	-22.74	Y-67.7	59.95
*	2.138	0.65	0.44	5.33	15.45	-31.67	557.0
	1.3	-54.4	-8.83	-26.82	16.9	45.44	266.6
	2.333	36.63	2.27	-82.76	40.41	-29.37	1812.0
13	1.807-15	11.13	0.55	-8.71	-21.21	Y-41.26	67.5
*	1.807	-9.62	-0.4	5.63	13.87	-22.83	938.0
	1	-40.01	-12.43	-15.02	22.65	51.23	167.3
	2.333	28.4	9.73	-50.27	-14.38	-22.83	1601.0
14	1.822-21	4.08	-1.1	-9.35	-21.88	Y98.25	62.2
*	1.823	-5.15	0.84	7.82	17.94	53.9	938.0
	1	125.3	6.71	-28.08	28.96	-78.29	222.2
	2.333	-53.55	2.99	-24.64	-23.43	53.9	1601.0
15	2.336-19	3.76	-1.59	-13.32	-34.08	Y-83.21	93.09
*	2.336	-6.55	1.02	8.85	24.47	-35.61	938.0
	1	-50.44	-16.69	-35.28	-4.55	76.88	162.7
	2.333	47.26	12.06	-5.8	-13.21	-35.61	1601.0
24	1.382-20	-19.93	1.91	-43.26	-148.2	X-19.97	396.3
*	2.074	34.82	11.14	7.47	17.38	13.09	1900.0
	1.5	-6.14	-7.14	-14.62	13.6	26.43	57.85
	2.333	7.87	9.62	10.67	-10.61	13.09	476.0
30	2.158-14	3.79	0.49	-6.07	-9.66	Y662.7	65.47
*	3.238	10.63	1.05	9.53	19.97	209.6	1250.0

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

	1.5	234.4	20.53	-398.3	-91.11	-678.5	1235.0
	2.333	-285.0	-28.8	369.0	92.23	209.6	3253.0
35	1.408-59	-13.52	1.08	43.15	-142.1	X-97.15	375.9
*	2.113	43.71	11.66	-7.01	20.78	45.99	1936.0
	1.5	73.16	7.65	-12.64	8.28	68.6	116.1
	2.333	-46.68	-10.35	7.01	-5.38	45.99	476.0
42	1.672-11	-1.41	-0.02	2.38	1.86	Y17.64	15.51
*	1.589	1.84	0.01	-1.56	-1.93	11.1	387.0
	.95	28.85	1.65	-23.95	-3.1	-5.51	147.8
	2.333	19.41	0.46	-51.96	-8.11	11.1	1046.0
43	2.109-75	0.46	1.4	8.6	-4.33	Y-5.5	26.03
*	2.004	-1.79	-1.45	-8.62	-4.69	-3.45	362.0
	.95	32.1	4.05	31.66	-16.81	6.99	121.0
	2.333	-23.17	-3.06	-25.63	14.84	15.2	877.0
44	2.059-54	2.13	1.76	7.6	-4.18	Y125.2	24.02
*	1.957	-2.44	-1.73	-7.24	3.65	63.98	427.0
	.95	117.6	6.38	12.74	-19.74	-104.2	184.1
	2.333	-85.16	-3.66	-13.64	26.67	53.0	969.0
46	1.52 -54	-8.49	5.31	12.51	-21.88	Y394.3	70.76
*	1.976	8.17	-4.71	-10.28	14.88	199.5	1044.0
	1.3	451.1	38.16	20.89	13.47	-311.6	666.2
	2.333	-338.0	-20.81	-32.47	-4.85	205.6	2582.0
47	1.619-23	-7.71	1.79	11.29	-23.46	Y390.6	72.12
*	2.105	7.31	-1.66	-10.4	21.62	185.6	647.0
	1.3	453.2	37.25	-22.69	22.9	-284.5	667.7
	2.333	-286.3	-9.06	-15.06	-9.86	185.6	2100.0
48	2.135-14	-5.72	0.35	16.84	-33.46	Y363.6	97.6
*	2.136	5.07	-0.31	-14.44	28.77	170.3	938.0
	1	379.1	30.75	-18.33	14.67	-249.5	557.9
	2.333	-244.8	-11.19	15.58	-9.98	170.3	1601.0
49	1.902-37	1.52	-2.18	20.07	-35.37	Y426.6	97.85
*	1.903	-3.91	1.98	-18.39	31.71	224.2	938.0
	1	450.4	35.07	-17.08	14.55	-380.7	660.6
	2.333	-388.8	-22.54	15.51	-13.28	219.1	1601.0
50	2.325-83	-0.22	-2.86	15.49	-22.27	Y360.6	65.11
*	2.325	-1.41	2.31	-14.13	19.1	155.1	938.0
	1	393.0	26.5	-15.6	-10.21	-360.6	570.2
	2.333	-379.9	-16.9	9.13	6.13	157.2	1601.0
54	1.414-21	-0.94	0.0	5.29	-4.09	Y35.5	18.21
*	1.061	-0.6	-0.15	-6.6	-2.76	33.45	326.0
	.75	38.42	3.94	5.06	15.49	-36.09	102.3
	2.333	-0.78	-1.7	-39.35	-12.08	33.45	620.0
55	.603 -20	374.7	2.95	-268.3	-501.2	X470.5	1756.2
*	3.322	-30.28	-1.34	17.46	23.76	-141.6	12811
	5.5	26.06	0.88	-10.31	3.18	-39.58	52.62
	2.333	-10.22	-0.54	3.49	0.75	-141.6	430.0
56	1.422-23	-7.76	-0.85	1.95	-5.76	Y724.9	23.12
*	3.244	3.02	0.37	-1.74	-0.77	223.5	459.0
	2.28	753.5	59.93	-272.3	-70.7	-82.92	1486.0
	2.333	-73.0	-5.52	26.89	18.54	223.5	3249.0
57	1.522-58	40.23	7.11	-225.8	-392.5	X137.0	1130.0
*	3.35	-39.04	-6.01	103.9	171.1	-40.9	3012.0
	2.2	12.76	1.13	-10.37	-1.41	-89.98	38.6
	2.333	-17.38	-1.77	5.78	-0.9	-40.9	442.0
58	1.161-2	89.31	17.57	-137.5	-388.1	X-162.9	1099.7
*	2.614	-13.42	-4.37	39.4	112.1	62.31	1596.0
	2.25	1.56	0.11	-4.07	2.08	61.45	13.2
	2.333	-5.71	-0.99	1.87	2.11	62.31	151.0
59	.493 -68	7.17	-0.74	46.68	-81.32	X96.06	248.8
*	1.086	-74.98	-2.39	-66.31	-25.05	-88.42	2792.0
	2.2	21.82	0.8	-5.28	3.07	-69.23	37.5
	2.333	-14.28	-0.17	-1.48	-3.83	-88.42	442.0
60	.538 -38	2.84	-0.4	2.71	-5.74	Y153.4	18.75

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

*	1.062	-2.7	0.34	-3.3	4.35	147.8	143.0
	1.97	157.2	9.67	-97.06	35.88	-162.1	424.7
	2.333	-112.4	2.89	-26.99	-41.67	123.1	1265.0
61	.606 -2	-34.34	-20.5	45.91	-108.4	X-50.72	349.3
*	1.14	28.73	14.5	24.25	43.35	44.5	2153.0
	1.88	25.89	-2.92	-9.09	-12.03	85.66	62.67
	2.333	-20.55	4.16	6.61	13.85	44.5	374.0
62	.397 -51	-232.8	-25.03	-108.3	-421.5	X36.14	1340.1
*	1.648	6.82	1.19	15.26	22.61	-21.93	10549
	4.15	24.66	3.16	-23.18	4.34	-16.94	83.47
	2.333	-9.24	-1.35	-6.15	-15.94	-21.93	855.0
63	.971 -2	-103.9	-29.82	186.2	-240.3	X-24.51	829.6
*	2.234	99.9	24.8	-158.6	183.3	10.97	3310.0
	2.3	40.25	1.14	-3.73	-2.55	24.2	57.77
	2.333	-42.65	-0.13	-4.0	0.92	10.97	463.0
64	1.061-42	-30.54	-23.79	188.5	-265.4	X-150.9	797.8
*	2.442	29.48	18.48	-156.5	209.0	61.79	3310.0
	2.3	40.31	1.12	1.35	-1.3	136.4	59.3
	2.333	-43.28	-0.58	-3.42	-1.43	61.79	463.0
65	.835 -26	-45.12	-31.37	203.9	-331.9	X37.6	978.3
*	1.922	39.78	21.98	-163.5	261.4	-19.56	3310.0
	2.3	55.61	3.87	-1.27	-1.13	-32.83	80.87
	2.333	-55.16	-2.63	-1.03	0.86	-19.56	463.0
66	.79 -50	-43.8	-9.78	177.6	-333.0	X-129.5	958.1
*	1.817	59.49	11.91	-141.1	260.7	71.26	3310.0
	2.3	38.92	4.03	-2.87	2.04	127.0	58.59
	2.333	-30.63	-2.88	2.94	-2.3	71.26	463.0
67	.871 -61	-113.5	12.06	163.5	-329.3	X169.7	1015.8
*	2.003	85.88	-9.69	-126.5	254.6	-84.7	3310.0
	2.3	31.97	3.37	-2.12	-1.0	-135.3	48.21
	2.333	-23.35	-2.1	-1.98	1.63	-84.7	463.0
68	.862 -10	-112.8	30.72	129.7	-262.1	X-82.9	836.4
*	1.985	79.7	-28.46	-88.38	175.9	41.77	3310.0
	2.3	28.97	2.54	-3.53	6.94	67.08	50.36
	2.333	-23.5	-1.56	3.31	-8.05	41.77	463.0
69	.707 -24	1.76	-0.03	-0.89	-1.32	Y27.52	6.69
*	1.096	-1.1	-0.09	1.37	-1.9	25.11	98.0
	1.55	11.36	-2.22	38.52	-49.13	-25.72	157.6
	2.333	-14.7	-0.24	-18.35	17.74	9.24	1058.0
70	.319 -67	1.38	0.06	-3.96	-4.3	Y75.47	24.76
*	1.628	0.6	0.03	0.72	-1.42	46.35	436.0
	5.1	77.14	-14.55	-422.6	-112.0	-21.83	1148.4
	2.333	-16.96	-0.29	41.57	7.77	38.35	13132
71	.514 -14	-13.64	-0.1	7.64	-3.08	Y398.7	37.09
*	1.904	6.01	0.02	-3.79	-0.56	209.5	270.0
	3.7	301.1	18.27	-142.2	68.16	-40.92	713.9
	2.333	-20.08	0.52	24.42	-6.14	209.5	6401.0
75	.774 -3	0.52	-0.14	-1.63	-3.5	Y402.3	9.82
*	1.858	-3.19	-0.15	1.93	-1.14	216.6	485.0
	2.4	240.2	17.76	-272.8	236.7	-377.3	1057.1
	2.333	-238.3	-12.61	214.0	-197.4	216.6	3623.0
76	.295 -2	-157.4	-9.17	-164.0	-381.3	X-434.9	1377.4
*	1.805	94.92	8.65	201.9	483.1	242.3	17387
	6.1	-13.35	0.09	-3.96	-1.47	437.3	32.46
	2.333	10.68	1.25	5.17	7.47	242.3	539.0
77	.357 -53	208.8	31.68	-169.2	-404.6	X666.6	1286.4
*	1.934	-100.4	4.77	172.9	421.8	-344.7	14846
	5.41	12.71	4.63	-6.84	-7.22	-574.3	38.41
	2.333	-0.48	-0.53	1.13	2.69	-344.7	457.0
78	.424 -52	390.6	26.69	-164.9	-333.8	X748.9	1323.6
*	2.019	-245.6	-8.67	156.3	312.4	-371.0	9728.0
	4.76	13.62	0.7	-7.2	-2.06	-586.8	32.24
	2.333	-12.48	-0.96	4.52	1.77	-371.0	383.0

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

'as' Υποστυλωμάτων στάθμης 2

		ΠΦ1	ΠΦ8	ΠΦ2	ΠΦ3	Σ.Φ.	
Α.Α	as -Σ.Φ.	ΜΥα	ΜΥα	ΜΥα	ΜΥα	Μα	ΜΥsdmax
	Μ/V	ΜΥτ	ΜΥτ	ΜΥτ	ΜΥτ	Vα	ΜΥRd
	Η(m)	ΜΖα	ΜΖα	ΜΖα	ΜΖα	Μτ	ΜΖsdmax
	xq/1.5	ΜΖτ	ΜΖτ	ΜΖτ	ΜΖτ	Vτ	ΜΖRd
10	100	11.64	0.83	-6.6	-22.6		36.85
		-11.92	0.47	-3.19	2.41		1043.0
		113.2	24.91	-160.7	138.2		1913.7
	1	236.9	64.81	-185.2	81.89		6453.0
16	2.842-19	0.51	-0.38	-11.91	-24.94	Υ105.8	28.95
	2.842	1.04	0.61	8.54	14.3	37.23	1167.0
	1	115.0	-0.48	-47.12	-9.13	-101.4	168.7
	1	-76.74	5.63	-16.55	24.54	37.23	1981.0
17	2.835-54	0.95	0.05	-15.5	-27.32	Υ68.99	34.31
	2.835	0.82	0.08	9.76	13.78	24.33	938.0
	1	25.9	-6.12	-73.38	-9.61	-54.1	113.8
	1	-52.23	4.69	10.64	-8.53	17.52	1601.0
18	3.282-19	1.2	0.43	-5.03	-5.97	Υ129.6	28.71
	3.282	-1.02	-0.64	-7.65	-24.32	39.49	1167.0
	1	137.9	12.94	-174.7	-36.3	-123.2	331.3
	1	-120.5	-12.16	136.5	35.23	39.49	1981.0
19	100	-1.77	-0.33	-5.29	-9.66		13.33
		-2.17	-0.38	7.92	5.96		468.0
		189.6	18.26	-256.6	-62.47		1249.2
	1	126.4	4.41	-314.0	-68.69		3444.0
20	100	-14.81	-0.48	1.68	-1.75		20.71
		5.04	0.06	-2.36	-5.08		372.0
		62.98	4.69	-81.73	53.51		590.0
	1	-51.46	-3.9	65.94	-41.64		1998.0
21	5.835-75	-9.62	1.47	-1.69	-5.96	Υ33.72	16.56
	2.334	0.32	-3.73	1.36	4.95	26.64	209.0
	.4	26.31	4.05	-5.55	4.31	-62.18	87.97
	1	-55.56	-8.64	5.31	-4.13	22.9	209.0
22	4.933-11	-8.97	-1.87	-1.75	-6.69	Χ-15.64	24.34
	1.973	14.29	3.37	1.32	5.02	9.62	194.0
	.4	2.52	7.78	-6.58	5.83	18.98	46.92
	1	-15.73	-17.12	6.78	-5.94	9.62	194.0
23	4.5 -29	-2.72	-0.9	-2.8	-9.5	Υ-2.14	16.92
	1.8	3.87	1.22	3.14	10.36	-1.19	194.0
	.4	-4.27	-0.76	-6.07	6.23	2.14	17.13
	1	5.47	0.23	7.2	-7.49	-3.9	194.0
25	4.836-12	0.73	0.59	-1.79	-6.17	Χ4.99	8.05
	1.935	-1.33	-0.96	0.96	3.33	-2.58	194.0
	.4	9.34	2.87	-4.66	3.11	-4.29	33.17
	1	-16.12	-7.6	4.81	-3.24	-2.58	194.0
26	4.593-10	0.4	-0.06	-1.98	-6.16	Υ1.05	7.29
	1.837	-0.05	0.0	0.25	0.61	0.59	194.0
	.4	4.23	-1.16	-5.43	2.06	-1.09	13.9
	1	-5.29	0.43	6.4	-2.17	0.59	194.0
27	5.873-83	1.3	-0.07	-1.07	-3.67	Υ7.83	5.42
	2.35	-0.33	0.02	0.13	0.49	3.4	209.0
	.4	6.24	-0.44	-5.75	-0.98	-7.91	14.3
	1	-6.55	0.08	6.63	1.33	3.09	209.0
28	6.837-16	0.39	-0.05	-1.1	-3.34	Υ14.02	4.06
	2.735	-0.06	0.02	0.13	0.31	5.13	209.0
	.4	7.21	0.46	-6.56	1.44	-13.92	14.61
	1	-5.82	-0.87	7.55	-1.98	5.13	209.0
29	7.036-22	4.09	0.48	-1.68	-3.63	Υ7.56	8.74
	2.815	-0.29	-0.04	0.22	0.32	2.69	209.0
	.4	6.13	0.48	-10.84	-2.17	-7.34	19.72

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

	1	-6.35	-0.92	12.22	2.85	2.69	209.0
31	100	4.11	0.31	1.57	1.62		7.5
		-0.45	-0.03	-1.57	-4.85		419.0
		-50.09	-13.93	-66.39	-47.42		723.0
	1	77.84	4.23	-155.9	-26.24		2169.0
32	6.476-22	-8.1	1.41	1.97	-3.28	X-10.64	12.6
	2.591	1.34	-3.2	-1.45	3.39	4.11	209.0
	.4	1.09	-1.84	-3.52	-1.75	4.17	27.04
	1	14.8	4.71	3.61	1.76	4.11	209.0
33	4.792-22	-9.1	-1.69	2.14	-6.38	X-15.41	22.67
	1.917	13.6	2.88	-1.54	4.32	9.16	209.0
	.4	15.18	-3.79	-5.84	3.99	17.56	21.7
	1	-9.07	9.32	6.36	-3.93	9.16	209.0
34	4.511-53	-2.39	-1.05	2.86	-9.32	X6.67	16.75
	1.805	3.71	1.39	-3.2	10.36	-3.71	209.0
	.4	28.89	1.06	-4.67	3.44	-6.7	44.04
	1	-31.69	-0.84	5.02	-3.72	-3.71	209.0
36	4.763-63	0.98	0.55	1.68	-5.67	X4.97	7.8
	1.905	-1.55	-0.94	-0.93	3.1	-2.61	194.0
	.4	21.51	-2.64	-3.57	1.84	-4.42	25.55
	1	-11.05	7.18	2.84	-1.47	-2.61	194.0
37	4.509-20	0.9	0.01	1.41	-5.21	Y38.64	6.75
	1.804	-0.21	0.0	-0.2	0.5	21.51	209.0
	.4	35.55	1.2	-3.99	2.05	-38.8	49.79
	1	-36.04	-0.74	3.82	-2.05	21.51	209.0
38	5.815-37	1.04	0.07	0.9	-3.09	Y23.37	4.62
	2.326	-0.25	0.0	-0.2	0.44	10.06	209.0
	.4	24.09	0.83	-4.21	1.49	-23.39	33.77
	1	-23.97	-0.54	4.23	-1.63	9.92	209.0
39	7.059-20	0.0	-0.05	-0.77	-2.7	Y18.68	2.96
	2.824	0.03	0.02	-0.14	0.32	7.11	209.0
	.4	13.73	0.16	-5.43	-1.06	-20.08	21.34
	1	-15.06	0.06	5.66	1.21	7.11	209.0
40	6.937-12	4.35	0.54	-1.53	-2.84	Y24.33	8.25
	2.775	-0.21	-0.04	0.2	0.24	8.77	209.0
	.4	13.65	0.53	-9.6	-1.52	-24.33	24.33
	1	-13.42	-0.25	10.02	1.66	8.77	209.0
41	100	2.0	0.43	-7.4	-8.66		24.17
		8.01	0.19	13.05	9.79		1121.0
		286.0	16.81	-344.4	-48.58		1522.7
	1	-236.2	-9.06	318.0	40.01		4034.0
45	100	-2.43	4.19	16.05	-20.65		28.28
		-0.1	-4.48	-17.75	19.44		823.0
		477.1	39.73	65.09	-35.66		1275.7
	1	-346.0	-17.34	-152.6	77.87		4448.0
51	2.74 -86	-4.93	-1.21	9.74	-16.34	Y250.8	25.3
	2.741	4.29	1.36	-10.39	13.66	92.59	938.0
	1	257.7	3.77	-49.4	-11.32	-274.6	394.7
	1	-292.3	-0.06	12.69	-8.22	99.2	1601.0
52	2.814-23	-4.2	-1.41	10.54	-9.8	Y242.2	19.4
	2.815	6.65	1.34	-8.73	7.18	88.54	860.0
	1	293.7	17.15	-63.96	15.17	-247.3	422.2
	1	-280.6	-6.28	24.98	-18.15	88.54	1516.0
53	100	-5.39	-1.01	5.57	-5.4		14.15
		5.06	0.97	-5.22	4.55		920.0
		356.7	19.04	-231.1	36.23		1256.0
	1	-251.0	1.9	152.2	-26.22		3768.0
72	100	-32.16	-0.56	-6.81	5.21		44.58
		11.23	-0.15	4.86	-9.71		629.0
		219.6	25.39	-251.9	-135.0		2218.3
	1	-99.1	-15.26	-167.0	121.9		8818.0
73	100	-15.09	-0.7	1.51	-4.32		21.69
		0.46	0.02	-4.2	-10.33		600.0

		184.1	17.64	-267.8	168.2		1655.0
	1	-136.9	-13.06	196.2	103.3		6781.0
74	100	-12.58	-0.63	3.14	-5.76		20.6
		-1.77	-0.51	-6.46	-14.32		820.0
		264.0	19.19	-349.6	282.6		3123.0
	1	-302.8	-13.61	210.9	122.8		12643
79	100	-89.19	32.01	106.4	-163.8		989.7
		64.35	-35.54	-103.5	122.8		2969.0
		17.89	1.94	4.48	-4.31		27.06
	1	-15.76	-1.67	-5.07	5.43		344.0
80	100	14.35	-12.75	144.3	-113.5		1217.7
		-0.99	15.36	-136.1	80.0		3460.0
		18.68	1.09	-7.36	2.02		28.54
	1	-15.18	-0.39	5.26	-2.57		404.0
81	100	86.29	8.61	-215.7	-384.2		1498.6
		-8.13	0.92	126.8	167.7		3973.0
		5.35	-0.77	-6.03	2.85		14.13
	1	-6.89	0.58	-1.53	-4.6		474.0
82	100	77.98	3.15	-97.54	-240.5		989.7
		-48.67	3.74	33.73	97.22		3460.0
		23.67	3.31	-3.61	-4.43		36.91
	1	-16.86	-2.35	-2.29	3.36		404.0
83	100	8.31	-13.61	-73.76	-172.5		968.0
		-34.11	8.68	47.29	92.34		3338.0
		-1.38	-1.45	-1.41	0.68		5.89
	1	1.51	1.46	-2.59	1.94		401.0
84	100	74.1	-6.79	-105.1	-259.8		1404.3
		-91.65	3.07	57.82	156.0		3338.0
		-1.39	-1.88	-1.45	-1.72		7.6
	1	0.92	1.64	-4.1	-2.12		401.0
88	100	-9.28	11.84	70.96	-35.8		798.0
		-4.47	-12.73	72.94	-40.33		1770.0
		6.51	0.35	2.31	-1.28		9.65
	1	-5.25	-0.22	-1.87	1.13		317.0
89	100	53.3	33.33	122.1	-152.9		1410.7
		-71.31	-27.77	125.5	-178.1		5448.0
		10.99	3.41	12.71	-13.75		38.3
	1	-10.51	-3.66	-14.42	20.5		475.0
90	8.211-22	-1.52	-0.19	0.88	-2.53	X-4.12	4.97
	3.284	2.52	0.24	-0.57	1.92	1.32	194.0
	.4	7.62	0.38	-5.0	0.77	4.38	13.49
	1	-5.27	-0.03	3.29	-0.55	1.32	194.0

Κοντά Υποστυλώματα στάθμης 3

'Κοντά' Υποστυλώματα στάθμης 3

		ΠΦ1	ΠΦ8	ΠΦ2	ΠΦ3	Σ.Φ.	
A.A	as -Σ.Φ.	MYα	MYα	MYα	MYα	Mα	MYsdmax
	M/V	MYτ	MYτ	MYτ	MYτ	Vα	MYRd
	H(m)	MZα	MZα	MZα	MZα	Mτ	MZsdmax
	xq/1.5	MZτ	MZτ	MZτ	MZτ	Vτ	MZRd
8	2.405-87	-5.74	-0.32	-10.58	-24.54	Y-25.02	78.84
*	2.406	13.27	0.96	10.37	24.85	-10.45	441.0
	1	50.64	4.11	-60.05	56.63	25.14	234.5
	2.333	-37.97	-3.44	51.01	-47.0	18.27	1148.0
9	1.361-78	-0.03	1.27	-11.16	-29.37	Y-40.43	93.65
*	3.267	-0.07	-0.77	13.34	35.15	-26.37	351.0
	2.4	74.83	20.54	-93.48	52.97	119.0	346.7
	2.333	117.9	4.35	12.14	30.52	-9.77	3215.0
11	1.918-71	-35.0	-2.65	-24.48	-66.44	Y30.48	209.4
*	2.493	28.12	-0.17	25.09	68.95	12.22	1045.0

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

	1.3	104.1	42.28	-112.4	61.53	-36.04	430.9
	2.333	-51.41	-18.98	-44.25	-31.64	38.73	2582.0
12	1.862-77	-11.21	-2.61	-13.59	-37.62	Y56.42	110.1
*	2.421	18.31	4.46	12.11	34.06	23.71	557.0
	1.3	170.8	64.17	-117.5	-46.28	-56.41	522.0
	2.333	-95.49	-29.28	71.51	34.28	55.22	1812.0
13	2.43 -3	2.14	0.06	-20.45	-52.43	Y144.9	139.6
*	2.43	-1.64	-0.01	18.86	48.23	61.17	938.0
	1	99.3	44.23	-70.56	39.48	-147.3	318.9
	2.333	-102.3	-29.28	36.65	-40.81	61.17	1601.0
14	2.401-52	5.49	-0.05	-22.33	-56.21	Y53.14	153.7
*	2.402	-4.92	0.04	20.87	51.62	22.16	938.0
	1	57.29	39.54	-118.1	41.21	-52.89	379.2
	2.333	-59.64	-26.55	71.58	-36.31	26.83	1601.0
15	2.005-69	23.03	2.78	-31.12	-83.35	Y-73.57	243.8
*	2.005	-28.24	-5.49	31.81	74.8	-42.17	938.0
	1	-0.71	42.53	-144.6	55.4	94.17	400.8
	2.333	36.37	-0.65	40.05	-50.0	-2.93	1601.0
16	1.481-25	-4.69	-1.94	-32.82	-78.32	Y-77.3	212.6
*	1.482	18.98	4.13	28.27	63.76	-52.65	1167.0
	1	73.07	44.84	-161.7	-63.92	82.31	524.2
	2.333	22.02	-9.32	55.38	16.05	24.65	1981.0
17	.966 -21	19.38	2.56	-58.9	-136.6	Y-95.18	381.2
*	.967	-27.48	-4.72	60.01	123.1	-98.45	938.0
	1	93.72	51.55	-188.8	-29.97	48.67	590.1
	2.333	78.8	-2.66	-44.74	-39.92	-98.45	1601.0
18	.66 -84	38.05	4.64	-71.69	-142.0	Y73.57	423.8
*	.661	-3.84	-0.8	55.76	137.4	111.3	1214.0
	1	78.88	22.55	-86.28	-25.55	-41.16	314.7
	2.333	-35.01	0.29	44.63	18.77	108.2	2056.0
30	.45 -14	11.47	1.2	9.74	20.62	Y157.2	109.4
*	.676	-11.04	-2.54	-10.92	36.4	484.5	1250.0
	1.5	14.67	10.22	-135.1	-33.01	-329.2	562.0
	2.333	-178.1	-30.31	141.3	48.81	484.5	3253.0
46	1.99 -18	6.82	4.04	13.8	-20.95	Y-268.3	68.21
*	2.587	-10.26	-5.15	-12.4	16.93	-121.2	1044.0
	1.3	-238.2	-32.51	-58.31	-34.27	307.4	461.2
	2.333	179.8	31.29	-73.55	92.15	-121.2	2582.0
47	1.854-50	-1.66	1.42	9.77	-18.54	Y-272.5	55.9
*	2.411	1.71	-1.6	-10.35	19.62	-113.0	560.0
	1.3	-252.9	-49.69	31.52	-14.59	262.8	506.6
	2.333	98.11	27.9	-151.7	-50.15	-70.9	1884.0
49	2.459-45	5.87	-0.56	10.25	-17.5	Y-167.9	54.88
*	2.46	-4.54	0.59	-10.62	18.25	-68.27	817.0
	1	-159.0	-28.82	35.21	-12.45	135.3	407.3
	2.333	54.99	7.68	-138.6	-31.9	-48.35	1474.0
50	1.888-16	4.11	-1.56	11.95	-21.77	Y-211.8	66.09
*	1.888	-3.56	2.1	-12.4	23.12	-113.7	938.0
	1	-167.2	-34.82	25.65	-14.09	222.7	454.1
	2.333	75.53	11.25	-148.6	-33.25	-113.7	1601.0
51	1.519-58	-2.13	-2.01	14.49	-28.04	Y-243.2	86.28
*	1.52	3.09	2.47	-15.35	30.28	-170.0	938.0
	1	-193.3	-24.23	27.48	15.02	270.8	494.9
	2.333	127.7	12.16	-141.6	-34.26	-122.3	1601.0
52	.926 -16	-9.17	-2.25	-10.77	-24.78	Y-150.6	76.57
*	.926	11.0	2.87	10.12	17.42	-162.6	735.0
	1	-153.1	-30.23	-35.13	-47.14	139.7	306.2
	2.333	68.72	4.49	-78.3	-37.25	-162.6	1374.0
59	1.318-20	-125.1	-4.74	86.53	-120.2	X-235.7	480.5
*	2.9	-13.95	-4.72	-150.6	-104.6	81.26	2792.0
	2.2	-4.49	-0.3	-8.89	-4.02	96.73	28.58
	2.333	7.04	1.17	4.78	4.44	81.26	442.0
60	1.229-13	-3.03	-0.28	3.6	-2.7	Y5.41	14.43

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

*	2.423	2.1	0.34	-4.03	3.05	2.28	143.0
	1.97	43.35	23.53	-143.4	117.7	-4.84	497.1
	2.333	-76.67	-17.1	107.2	-132.6	2.28	1265.0
61	1.353-15	-20.05	-3.67	30.35	-44.61	X20.73	230.4
*	2.545	38.24	11.1	-41.44	62.66	-9.19	1132.0
	1.88	-0.97	-0.14	-0.34	0.92	-23.42	5.89
	2.333	1.0	0.13	0.8	-1.81	-9.19	141.0
63	.654 -87	-50.27	-13.45	65.26	-142.7	X119.3	573.9
*	1.506	84.59	25.34	-100.7	168.6	-82.63	3310.0
	2.3	-15.96	-2.55	14.53	-5.82	-125.8	63.4
	2.333	12.28	1.42	-18.56	9.13	-82.63	463.0
64	.838 -50	8.08	-21.22	96.73	-193.5	X-38.17	647.4
*	1.93	-16.95	24.06	-127.8	233.1	20.97	3310.0
	2.3	-10.46	-2.59	8.01	1.06	40.66	42.23
	2.333	7.06	1.4	-14.12	-2.49	20.97	463.0
65	1.11 -26	25.48	-11.7	94.58	-174.4	X67.13	612.8
*	2.554	-28.15	16.56	-117.7	215.7	-29.88	3310.0
	2.3	-8.7	-1.92	6.28	-2.75	-76.35	37.14
	2.333	4.26	0.26	-12.85	-3.39	-29.88	463.0
66	1.059-57	22.93	0.92	114.4	-210.8	X-143.4	686.2
*	2.437	-31.14	-1.99	-123.7	238.3	60.66	3310.0
	2.3	-19.83	-1.78	3.2	-1.63	147.9	37.04
	2.333	10.24	0.21	-10.4	-3.21	60.66	463.0
67	1.044-70	31.5	16.97	129.2	-246.2	X336.3	779.9
*	2.403	8.77	-13.31	-137.9	281.2	-140.3	3310.0
	2.3	-18.17	-1.93	4.62	-5.74	-337.1	39.78
	2.333	10.32	0.73	-10.36	7.01	-140.3	463.0
68	1.051-19	33.38	37.93	140.9	-270.4	X380.0	821.6
*	2.419	-0.27	-40.44	-144.3	292.2	-157.1	3310.0
	2.3	-10.02	-1.58	-2.53	3.93	-374.3	23.11
	2.333	5.28	1.01	-5.67	-4.72	-157.1	463.0
90	1.252-23	15.22	0.3	7.08	9.4	Y-7.44	61.83
*	.501	-12.77	0.93	7.8	-17.96	-14.91	194.0
	.4	-6.09	-0.93	-2.78	0.57	7.69	13.49
	2.333	6.79	1.1	0.7	-0.94	-14.91	194.0

'as' Υποστυλωμάτων στάθμης 3

		ΠΦ1	ΠΦ8	ΠΦ2	ΠΦ3	Σ.Φ.	
Α.Α	as -Σ.Φ.	MYα	MYα	MYα	MYα	Mα	MYsdmax
	M/V	MYτ	MYτ	MYτ	MYτ	Vα	MYRd
	H(m)	MZα	MZα	MZα	MZα	Mτ	MZsdmax
	xq/1.5	MZτ	MZτ	MZτ	MZτ	Vτ	MZRd
1	7.745-75	2.01	0.2	-3.07	-6.63	Y14.29	17.38
	3.098	-7.08	-0.66	3.79	8.1	8.39	107.0
	.4	7.24	0.73	-5.38	4.61	-26.01	26.01
	1	-16.45	-1.54	7.16	-6.25	5.07	138.0
2	6.236-73	2.29	0.2	-7.61	-15.44	X5.21	23.38
	2.495	-1.11	-0.02	9.5	19.3	-2.09	209.0
	.4	23.16	2.97	-9.18	5.35	-4.81	77.86
	1	-51.09	-5.92	13.08	-7.37	-2.09	209.0
3	6.29 -22	2.91	0.32	-7.1	-14.38	X-9.47	22.92
	2.516	-3.63	-0.59	8.22	16.47	4.15	209.0
	.4	18.89	3.58	-10.6	-3.78	10.43	52.88
	1	-31.81	-6.08	15.24	4.69	4.15	209.0
4	6.191-77	1.53	-0.06	-6.94	-14.29	X-1.64	21.71
	2.477	-2.05	0.04	8.02	16.57	0.71	218.0
	.4	18.01	3.61	-11.68	3.93	1.75	47.05
	1	-26.53	-5.89	16.62	-5.53	0.71	218.0
5	6.037-12	-1.88	-0.59	-6.82	-14.36	X8.7	23.29
	2.415	3.29	0.87	7.78	16.74	-3.6	218.0
	.4	21.69	3.98	-12.15	-2.66	-8.59	60.2
	1	-35.85	-7.86	15.12	3.39	-3.6	218.0

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

6	6.402-82	-0.32	-0.06	-7.77	-14.09	X-11.58	20.82
	2.561	0.39	-0.09	9.74	16.67	5.17	263.0
	.4	15.81	2.52	-13.18	1.1	13.25	46.66
	1	-28.18	-5.65	15.16	-1.82	5.17	263.0
7	5.232-10	2.99	0.66	-10.23	-15.28	Y-18.36	21.95
	2.616	2.63	0.05	10.62	15.8	-7.02	361.0
	.5	13.2	0.16	-29.12	-8.25	15.32	67.77
	1	-25.87	-1.4	38.02	10.51	-7.02	421.0
10	100	-14.25	-2.57	-15.85	-40.78		62.61
		12.46	1.53	16.77	44.47		928.0
		196.2	63.03	-201.3	102.0		1913.7
	1	-119.8	-76.76	97.3	-69.7		5741.0
19	100	8.15	1.03	-9.37	-13.97		25.34
		-5.98	-0.31	3.23	5.0		468.0
		127.1	1.93	-347.0	-92.01		1370.0
	1	-104.4	2.95	-102.8	88.37		3444.0
20	100	-0.1	-0.09	-2.89	-8.21		11.3
		2.89	0.37	2.72	7.43		317.0
		48.22	5.16	-78.22	64.61		590.0
	1	-46.82	-5.16	74.89	-60.27		1770.0
31	100	2.0	0.23	-3.03	-8.64		15.75
		-2.52	-0.04	4.25	8.74		419.0
		107.0	5.09	-204.3	-47.22		840.1
	1	-129.1	-6.73	90.63	49.99		2169.0
41	100	8.7	0.17	14.54	10.47		58.84
		-8.69	-0.67	-29.37	39.18		1121.0
		0.54	2.65	-244.3	-37.98		1344.7
	1	-55.11	2.35	62.75	-21.16		4034.0
42	2.615-23	3.42	0.05	-3.69	-2.42	Y30.56	33.1
	2.485	-2.84	-0.12	9.87	-8.58	12.3	387.0
	.95	47.91	0.78	-106.5	-17.07	-28.53	162.4
	1	-30.29	1.59	45.99	14.12	12.3	1046.0
43	2.529-2	0.37	0.78	7.83	-11.24	Y-12.34	14.31
	2.403	-0.75	-0.83	-7.69	9.76	-5.15	362.0
	.95	14.35	2.86	-34.69	21.71	12.35	57.46
	1	-13.85	-2.79	33.38	-19.23	-5.15	877.0
44	2.593-50	-0.26	0.85	6.93	-11.97	Y22.32	14.51
	2.464	-0.26	-0.91	-6.67	10.35	9.55	362.0
	.95	2.84	2.46	-23.43	12.62	-17.55	32.28
	1	-0.81	-2.93	15.68	8.13	0.27	877.0
45	100	4.2	3.28	16.48	-26.7		38.63
		-3.45	-3.56	-16.9	25.96		676.0
		-297.5	-11.94	-204.3	-76.76		1275.7
	1	278.1	28.32	89.85	71.62		3827.0
48	2.672-74	1.18	0.78	9.7	-18.08	Y-242.1	24.39
	2.673	-1.17	-0.86	-10.14	18.66	-90.57	817.0
	1	-206.1	-32.37	32.99	-20.3	193.3	326.7
	1	60.12	8.84	-124.5	39.48	-54.26	1474.0
53	100	21.36	-1.81	26.31	-34.24		66.9
		-16.05	2.62	-23.63	32.15		920.0
		-56.43	-7.9	-125.6	-24.83		1256.0
	1	93.93	16.57	-82.22	-30.62		3768.0
54	3.849-11	-0.58	0.04	2.45	-4.48	Y0.69	8.79
	2.887	-2.36	-0.33	-4.91	-4.39	-0.24	326.0
	.75	28.74	0.59	-63.3	-6.62	-7.0	96.76
	1	-9.16	2.61	19.09	-5.36	-0.24	620.0
72	100	4.01	0.56	6.72	-11.22		18.28
		0.72	-0.25	-6.93	8.24		453.0
		222.6	39.1	-515.7	364.9		2218.3
	1	-221.8	-38.36	463.5	-271.9		6655.0
73	100	1.47	0.19	-6.92	-16.34		21.88
		4.03	0.36	7.28	15.46		379.0
		247.4	30.82	-463.2	363.7		2011.8

	1	-241.1	-31.08	427.8	-308.6		4965.0
74	100	-10.54	-1.21	-9.32	-25.95		43.91
		17.9	2.14	8.76	22.18		820.0
		634.2	56.22	-860.9	802.9		3958.1
	1	-458.8	-48.85	639.0	-538.3		12643
79	100	98.3	52.08	148.7	-268.2		1117.9
		-103.9	-61.87	-119.3	197.6		2969.0
		-8.07	-0.3	-9.12	-7.55		20.49
	1	8.41	0.61	-8.19	9.19		344.0
80	100	-73.0	-21.03	73.12	-186.1		1217.7
		35.22	10.38	13.81	-31.37		3623.0
		-20.42	-2.08	-9.5	-3.89		31.91
	1	17.25	1.52	5.88	-2.24		423.0
81	100	26.99	-7.91	-234.2	-598.4		2196.6
		62.76	12.75	188.1	410.0		3623.0
		14.15	5.4	-10.33	6.71		30.98
	1	-17.51	-4.89	5.56	-6.1		423.0
82	100	-59.55	-12.99	-254.7	-667.2		2475.8
		108.0	28.79	210.2	570.2		3623.0
		17.6	5.53	-7.61	4.22		36.37
	1	-20.83	-5.5	5.3	-3.48		423.0
83	100	29.4	-1.76	-269.0	-650.5		2394.7
		-20.82	1.21	241.4	575.2		3526.0
		8.23	3.61	-9.08	-2.72		20.42
	1	-8.85	-2.69	5.71	2.12		421.0
84	100	87.54	2.93	-234.6	-628.9		2379.7
		-96.91	-8.83	205.1	535.2		3526.0
		7.68	3.9	-7.99	6.2		19.66
	1	-9.7	-3.39	4.7	-6.17		421.0
88	100	3.47	7.62	72.72	-108.2		798.0
		-9.04	-8.06	-70.89	88.59		1770.0
		1.14	0.19	-3.19	2.13		5.13
	1	-0.97	-0.2	2.84	-1.63		317.0
89	100	7.93	14.01	204.5	-418.1		1540.6
		-71.8	-25.11	-145.0	199.8		5448.0
		-3.94	2.54	15.21	-17.03		32.42
	1	5.3	-2.31	-15.56	21.26		475.0

Κοντά Υποστυλώματα στάθμης 4

'Κοντά' Υποστυλώματα στάθμης 4

		ΠΦ1	ΠΦ8	ΠΦ2	ΠΦ3	Σ.Φ.	
Α.Α	as -Σ.Φ.	MYα	MYα	MYα	MYα	Mα	MYsdmax
	M/V	MYτ	MYτ	MYτ	MYτ	Vα	MYRd
	H(m)	MZα	MZα	MZα	MZα	Mτ	MZsdmax
	xq/1.5	MZτ	MZτ	MZτ	MZτ	Vτ	MZRd
8	2.282-79	14.33	2.14	-8.7	-22.11	Y-34.36	94.75
*	2.283	-26.41	-2.3	10.32	25.13	-15.05	374.0
	1	0.84	-0.56	-26.1	27.35	31.87	88.22
	2.333	-4.46	0.09	27.01	-27.3	0.9	1011.0
18	2.201-43	2.14	0.14	-17.39	27.31	Y300.8	351.9
*	2.201	-23.99	-2.17	52.04	-122.7	136.6	1167.0
	1	-7.02	7.81	-272.0	-85.3	-303.7	709.0
	2.333	-47.37	-24.51	202.2	97.51	17.76	1981.0
30	2.095-22	-10.6	-2.46	-10.83	36.84	Y71.32	392.3
*	2.2	-11.86	1.03	25.72	-153.3	32.41	946.0
	1.05	48.52	16.88	-407.8	-96.24	-71.25	1165.6
	2.333	-38.85	-15.95	448.7	101.5	32.41	1724.0
42	2.395-10	-2.74	-0.12	10.51	-9.28	Y-191.4	104.7
*	2.276	2.05	0.1	14.68	-38.58	-84.1	354.0
	.95	-16.16	-2.82	-169.4	-17.24	179.0	432.8

	2.333	-5.72	2.88	177.8	16.86	-84.1	1018.0
43	2.323-15	0.16	0.67	7.99	-13.37	Y-12.04	40.92
*	2.207	0.12	-0.72	-8.77	14.77	-5.46	362.0
	.95	5.03	1.01	19.23	11.47	11.97	58.86
	2.333	-3.25	-0.77	-17.83	-10.53	-5.46	877.0

'as' Υποστυλωμάτων στάθμης 4

		ΠΦ1	ΠΦ8	ΠΦ2	ΠΦ3	Σ.Φ.	
Α.Α	as -Σ.Φ.	MYα	MYα	MYα	MYα	Mα	MYsdmax
	M/V	MYτ	MYτ	MYτ	MYτ	Vα	MYRd
	H(m)	MZα	MZα	MZα	MZα	Mτ	MZsdmax
	xq/1.5	MZτ	MZτ	MZτ	MZτ	Vτ	MZRd
3	5.786-10	13.46	0.87	-9.18	-17.17	Y-7.96	47.05
	2.315	-25.3	-1.09	8.94	16.87	-3.82	194.0
	.4	12.52	-0.28	-17.39	-6.11	8.84	32.86
	1	-7.92	3.88	15.23	5.88	-3.82	194.0
4	5.513-40	0.44	0.65	-10.16	-19.43	Y29.86	28.71
	2.205	4.09	-0.52	10.77	20.15	13.6	209.0
	.4	10.03	-0.63	-20.83	-4.79	-30.01	38.54
	1	-16.29	4.05	17.85	4.12	4.28	209.0
5	5.508-21	5.8	0.8	-10.41	-24.35	Y6.08	41.87
	2.203	-9.5	-1.08	11.46	27.8	2.77	194.0
	.4	25.49	5.51	-23.66	-7.08	-5.98	56.34
	1	-24.78	-2.26	25.09	6.99	2.77	194.0
6	5.507-31	4.59	2.34	-12.83	-17.42	Y28.32	27.3
	2.203	-0.7	-2.65	14.21	-18.67	12.86	256.0
	.4	28.4	5.53	-19.5	2.88	-28.38	51.32
	1	-28.08	-2.65	15.51	-3.34	13.66	256.0
7	4.483-22	-2.94	-0.11	-14.27	20.89	Y43.93	68.85
	2.242	6.33	1.27	-24.61	-51.79	20.35	361.0
	.5	33.47	6.37	-62.92	-8.44	-45.57	102.1
	1	-38.96	-9.9	39.32	5.17	20.35	421.0
10	100	15.62	4.95	-19.27	-51.28		76.94
		1.9	-3.66	21.64	59.39		928.0
		-677.7	-133.4	-89.03	41.62		1913.7
	1	-1055.4	-46.44	302.8	-175.9		5741.0
11	3.384-2	26.9	8.02	-30.91	-87.53	Y-84.54	151.4
	4.4	-33.38	-6.76	37.88	104.4	163.7	1045.0
	1.3	-109.6	-22.51	44.12	-27.05	-849.5	1430.0
	1	-844.6	-193.2	109.6	-57.73	163.7	2582.0
12	3.384-2	-7.53	-1.87	-12.14	-36.3	Y-299.6	49.84
	4.4	-2.7	-1.77	13.24	36.47	49.84	701.0
	1.3	-194.2	-0.53	-69.37	-59.79	-509.2	1069.3
	1	-521.6	-243.4	121.0	38.99	49.84	2184.0
13	3.801-14	10.71	0.83	-19.59	-56.11	Y103.0	75.2
	3.802	-10.88	-0.82	20.03	56.97	172.2	1014.0
	1	58.22	32.76	-40.41	-9.59	-648.3	1076.4
	1	-575.2	-199.9	81.89	-23.16	172.2	1670.0
14	3.671-14	9.32	-0.04	-22.4	-63.88	Y126.6	81.83
	3.671	-8.74	0.17	22.59	64.64	173.6	1014.0
	1	9.65	41.3	-96.37	-28.26	-639.2	994.7
	1	-499.5	-213.6	127.5	29.6	173.6	1670.0
15	3.878-20	13.72	1.63	-24.05	-64.85	Y109.2	88.87
	3.878	2.58	3.42	21.93	67.76	209.3	938.0
	1	58.55	18.73	-43.27	10.87	-827.2	1268.6
	1	-705.5	-210.8	113.9	-28.91	209.3	1601.0
16	4.254-12	-28.36	-5.29	-17.72	-46.02	Y24.64	84.64
	4.255	29.38	4.09	19.33	41.51	169.8	1214.0
	1	-60.37	-38.31	-63.41	-59.04	-733.6	736.0
	1	-382.1	-37.15	211.8	111.1	169.8	2056.0
17	3.63 -14	-6.77	-1.24	-20.96	-57.83	Y169.7	89.18
	3.63	23.32	3.83	18.43	57.78	220.5	938.0

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

	1	107.1	6.49	-53.88	-26.6	-807.2	1071.0
	1	-677.4	-104.3	128.8	34.76	220.5	1601.0
19	100	-6.15	-0.3	2.76	-4.97		39.95
		15.54	0.27	8.6	-20.82		406.0
		-88.96	-5.8	-532.8	-46.89		1019.6
	1	32.69	14.11	378.8	27.32		3059.0
20	100	2.48	0.46	-2.12	5.39		9.0
		-3.45	-0.69	2.33	3.95		317.0
		18.81	1.58	-45.12	41.67		589.9
	1	-21.95	-2.07	43.95	-40.04		1770.0
31	100	-2.55	-0.04	4.47	9.79		71.15
		5.74	-0.29	12.36	-60.08		419.0
		63.47	14.24	-342.8	-25.23		722.9
	1	-79.24	-17.49	327.6	21.21		2169.0
41	100	-8.44	-0.78	-29.43	41.52		222.9
		-20.97	-1.73	68.33	-174.9		1121.0
		30.58	2.42	-639.2	-131.5		1344.7
	1	-58.51	-6.34	506.5	153.5		4034.0
45	100	7.46	3.04	22.16	-45.91		84.14
		-25.95	-4.29	-22.35	47.91		676.0
		263.9	38.5	35.09	-40.22		1275.6
	1	778.0	40.13	239.2	-100.9		3827.0
46	2.947-35	-31.41	-3.68	27.07	-61.77	Y-132.4	108.8
	3.832	45.45	7.93	-23.94	54.12	-232.9	1044.0
	1.3	-6.97	7.67	-106.5	-60.41	895.0	1253.2
	1	747.1	163.0	133.3	45.68	-171.8	2582.0
47	2.608-34	-14.57	-1.6	31.8	-67.37	Y-237.1	94.8
	3.39	14.94	2.16	-32.26	67.6	-234.8	701.0
	1.3	-21.22	-3.89	-205.5	-66.0	835.2	1371.1
	1	725.5	261.1	126.8	-51.55	-167.0	2177.0
48	3.474-35	-13.25	-2.33	46.48	-95.03	Y-227.1	123.9
	3.475	11.85	1.66	-43.38	89.16	-245.4	938.0
	1	-54.14	-16.05	-166.3	-46.88	853.0	1290.3
	1	706.6	224.3	136.4	36.77	-171.4	1704.0
49	3.51 -10	-9.31	-3.43	52.01	-101.4	Y-230.3	127.4
	3.511	9.46	2.95	-48.81	94.41	-258.9	991.0
	1	-39.4	-20.78	-186.1	-43.27	909.1	1384.3
	1	742.5	254.5	155.8	32.92	-258.9	1789.0
50	3.564-10	-0.64	-2.14	57.59	-110.6	Y-212.5	137.7
	3.565	-5.96	-0.97	-57.72	112.0	-254.4	991.0
	1	-6.34	-14.68	-197.5	-36.72	908.6	1291.5
	1	727.9	205.9	163.9	53.93	-254.4	1789.0
51	3.497-10	-11.36	-3.97	55.27	-89.82	Y-197.7	121.0
	3.498	7.44	2.97	-61.5	-89.53	-219.1	938.0
	1	-7.22	-0.2	-203.3	-24.39	787.9	1096.9
	1	658.9	75.55	262.7	-71.23	-219.1	1601.0
52	3.325-21	-10.35	-2.41	46.42	-71.5	Y-256.1	98.66
	3.326	-5.83	0.09	-41.41	62.77	-238.4	860.0
	1	-31.01	-12.3	-195.8	75.58	793.4	904.8
	1	569.2	90.91	211.8	-37.17	-238.4	1516.0
53	100	-14.78	-3.15	33.1	-53.7		82.06
		6.38	2.2	-30.78	46.2		903.0
		-178.8	-29.6	-736.7	-106.1		1242.1
	1	212.5	48.24	831.9	-62.24		3768.0
54	3.013-10	-21.99	-4.71	80.18	-116.4	Y-143.2	165.3
	2.26	41.7	9.53	-61.81	85.1	-63.38	326.0
	.75	-28.32	-5.33	-119.0	13.23	135.8	154.0
	1	11.38	5.33	126.9	-10.12	-63.38	620.0
72	100	3.32	0.78	5.12	-9.57		19.11
		-2.56	-0.86	-6.38	14.09		453.0
		59.33	11.03	-259.0	166.5		2218.2
	1	-118.4	-19.17	346.8	-220.6		6655.0
73	100	5.02	0.76	7.23	15.65		23.32

		-5.22	-1.03	4.53	8.43		379.0
		95.59	9.71	-270.7	230.2		1655.1
	1	-123.3	-15.17	337.1	-270.5		4965.0
74	100	13.8	2.29	-3.11	-10.6		33.65
		-17.5	-2.16	4.79	12.89		528.0
		22.42	-7.29	-281.5	327.8		3123.1
	1	-191.5	-16.08	433.4	-418.1		9369.0
79	100	-123.4	-4.41	268.8	-586.4		989.5
		-44.39	-33.68	-254.2	545.8		2969.0
		10.39	2.38	-6.22	-6.53		20.29
	1	-1.53	-0.93	7.23	7.78		344.0
80	100	-138.1	-36.18	579.0	-820.5		1217.6
		276.5	56.1	-517.5	704.2		3653.0
		-1.17	-0.24	-23.2	7.24		41.76
	1	12.98	2.03	25.64	8.3		409.0
81	100	-120.7	-19.47	-221.4	-598.6		989.5
		208.2	19.79	241.4	524.7		2969.0
		17.71	1.38	-8.02	-13.47		83.41
	1	-48.85	-6.04	12.31	22.95		344.0
82	100	76.45	-1.45	-209.2	-615.8		989.5
		-250.7	-53.29	235.7	635.1		2969.0
		11.06	4.48	-5.16	-2.59		73.41
	1	-39.23	-13.64	7.08	2.06		344.0
83	100	97.69	7.66	-250.0	-670.0		968.1
		-82.85	-9.49	253.8	693.4		2904.0
		6.18	4.07	-7.69	-4.25		84.97
	1	-44.14	-16.92	10.4	3.74		342.0
84	100	151.9	3.98	-233.7	-695.7		1302.3
		-100.1	26.63	242.4	723.5		4213.0
		9.27	4.8	-7.61	-2.76		83.73
	1	-44.21	-16.03	10.14	3.43		566.0
88	100	-6.15	9.53	112.0	-171.5		798.0
		-12.79	-11.41	-105.9	175.3		2394.0
		1.49	0.28	3.78	-4.77		9.86
	1	0.73	-0.2	-5.69	7.22		333.0
89	100	-7.78	12.72	149.1	-321.5		1410.7
		-73.75	-31.56	-248.7	459.7		4232.0
		10.87	3.31	16.97	-36.47		55.54
	1	-8.1	-2.76	-15.49	34.32		372.0
90	5.645-84	4.55	1.61	42.19	-67.32	X84.66	91.66
	2.258	-20.43	-5.01	-39.56	57.38	-39.52	209.0
	.4	-1.12	-0.08	-17.66	-21.6	-89.5	32.24
	1	-5.23	-1.0	10.02	22.9	-39.52	209.0

Κοντά Υποστυλώματα στάθμης 5

'Κοντά' Υποστυλώματα στάθμης 5

		ΠΦ1	ΠΦ8	ΠΦ2	ΠΦ3	Σ.Φ.	
A.A	as -Σ.Φ.	MYα	MYα	MYα	MYα	Mα	MYsdmax
	M/V	MYτ	MYτ	MYτ	MYτ	Vα	MYRd
	H(m)	MZα	MZα	MZα	MZα	Mτ	MZsdmax
	xq/1.5	MZτ	MZτ	MZτ	MZτ	Vτ	MZRd
42	2.349-23	1.02	-0.11	15.19	-40.77	Y-24.85	199.5
*	2.232	-4.73	-0.25	-22.83	76.15	-12.96	354.0
	.95	-4.59	-5.78	-140.3	-22.2	40.51	350.1
	2.333	0.82	6.91	105.5	-8.69	-12.96	1018.0

'as' Υποστυλωμάτων στάθμης 5

		ΠΦ1	ΠΦ8	ΠΦ2	ΠΦ3	Σ.Φ.	
A.A	as -Σ.Φ.	MYα	MYα	MYα	MYα	Mα	MYsdmax
	M/V	MYτ	MYτ	MYτ	MYτ	Vα	MYRd

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

	H(m)	MZα	MZα	MZα	MZα	Mτ	MZsdmax
	xq/1.5	MZτ	MZτ	MZτ	MZτ	Vτ	MZRd
6	5.19 -63	14.71	5.21	-70.34	-161.1	Y-19.16	203.2
	2.076	-20.46	-5.68	58.81	134.6	-9.24	236.0
	.4	18.67	0.1	-34.39	10.92	19.29	57.41
	1	-6.94	-0.47	26.13	-6.62	5.92	236.0
7	4.262-13	11.79	-0.22	-66.04	-155.6	Y67.34	190.6
	2.131	-18.77	-0.01	58.97	138.9	33.35	347.0
	.5	35.92	11.36	-41.37	-13.74	-71.1	102.9
	1	-28.18	-8.79	65.06	19.56	33.35	412.0
16	2.108-78	64.88	7.75	-137.6	-632.8	Y982.2	758.6
	2.109	-100.7	-8.61	90.94	423.7	481.2	1248.0
	1	622.9	81.81	408.0	-113.0	-1017.6	1311.3
	1	-752.0	-87.93	-344.3	110.1	277.9	2074.0
18	2.12 -13	52.95	8.54	-91.73	-478.8	Y121.3	573.7
	2.12	7.81	-3.27	57.78	360.0	57.2	1248.0
	1	-53.12	8.31	-354.2	-74.19	-123.1	435.6
	1	21.88	-4.73	250.3	71.07	57.2	2074.0
19	100	14.25	1.21	-28.98	-134.8		160.4
		-41.68	-0.84	10.4	68.62		406.0
		-102.4	-22.96	-379.2	-119.4		1598.7
	1	76.84	21.79	423.8	83.81		3059.0
30	4.183-19	-11.88	1.16	25.3	-157.7	X154.3	302.7
	2.092	70.73	0.93	-33.34	217.4	-73.76	376.0
	.5	-9.49	-0.97	-71.25	-11.23	-152.2	92.18
	1	8.01	0.94	77.54	12.04	-73.76	287.0
31	100	5.22	-0.36	12.99	-65.34		117.4
		-13.11	2.28	-18.22	98.49		372.0
		39.1	17.66	-288.6	-55.33		1072.5
	1	-42.97	-16.83	209.4	17.17		1998.0
41	100	-23.38	-2.06	74.7	-188.7		422.4
		105.2	9.98	-103.7	271.4		1037.0
		-275.7	-46.9	-884.8	152.4		3482.7
	1	255.1	35.42	671.0	-94.46		3875.0
51	4.227-51	-22.89	-3.19	220.7	-364.7	X474.9	637.1
	2.114	20.2	3.35	-205.8	339.1	-233.2	637.0
	.5	-351.0	-42.63	156.4	58.4	-493.3	457.7
	1	374.5	43.06	-156.0	-58.71	-233.2	458.0
53	5.929-3	-6.4	-1.13	92.4	-147.8	Y-14.34	186.3
	2.075	6.68	1.3	-94.48	150.5	-6.91	207.0
	.35	-13.12	-2.23	-26.0	9.26	14.27	45.08
	1	14.89	2.18	23.44	-10.73	-6.91	207.0
54	2.783-17	-23.81	-5.07	33.9	-58.22	Y-97.76	95.18
	2.088	15.34	2.7	-35.37	65.3	-47.4	184.0
	.75	-10.31	-4.26	-92.48	-17.02	99.0	118.3
	1	5.7	3.11	102.2	19.05	-47.4	472.0
90	5.578-23	8.08	3.43	44.07	-80.38	X103.2	122.1
	2.231	16.47	0.85	-48.03	88.33	-46.23	150.0
	.4	-1.4	-0.05	10.37	20.17	-88.73	44.13
	1	11.72	1.77	23.4	-22.46	-46.23	120.0

Κοντά Υποστυλώματα στάθμης 6

'Κοντά' Υποστυλώματα στάθμης 6

		ΠΦ1	ΠΦ8	ΠΦ2	ΠΦ3	Σ.Φ.	
A.A	as -Σ.Φ.	MYα	MYα	MYα	MYα	Mα	MYsdmax
	M/V	MYτ	MYτ	MYτ	MYτ	Vα	MYRd
	H(m)	MZα	MZα	MZα	MZα	Mτ	MZsdmax
	xq/1.5	MZτ	MZτ	MZτ	MZτ	Vτ	MZRd
7	2.228-70	-5.53	-2.6	-32.79	-57.66	Y43.71	270.7
*	1.114	14.85	-0.27	45.39	94.78	40.25	319.0

	.5	34.83	7.3	-80.86	-29.5	-44.86	247.0
	2.333	-39.17	-3.25	39.39	16.12	35.46	390.0
18	2.303-20	-25.61	-1.51	-57.07	-56.21	Υ126.0	206.0
*	1.382	-25.84	-1.94	19.52	40.16	91.17	288.0
	.6	55.48	9.41	-66.35	33.93	-77.82	246.9
	2.333	-12.71	-5.91	59.64	-21.79	91.17	456.0
31	1.33 -3	19.71	-3.23	22.44	-71.38	Υ17.1	202.8
*	1.197	0.63	0.1	0.91	3.74	17.05	232.0
	.9	33.51	9.15	-30.8	-11.32	-16.13	323.3
	2.333	-65.69	-10.75	101.1	24.11	17.05	766.0
42	1.584-2	26.91	2.55	29.04	-99.1	Υ-73.47	283.7
*	1.505	1.76	0.56	-26.76	93.79	-105.7	311.0
	.95	-8.81	-8.51	-54.71	-15.1	160.3	261.1
	2.333	78.25	12.7	73.89	5.71	-105.7	965.0

'as' Υποστυλωμάτων στάθμης 6

		ΠΦ1	ΠΦ8	ΠΦ2	ΠΦ3	Σ.Φ.	
Α.Α	as -Σ.Φ.	ΜΥα	ΜΥα	ΜΥα	ΜΥα	Μα	MYsdmax
	M/V	ΜΥτ	ΜΥτ	ΜΥτ	ΜΥτ	Να	MYRd
	H(m)	ΜΖα	ΜΖα	ΜΖα	ΜΖα	Μτ	MZsdmax
	xq/1.5	ΜΖτ	ΜΖτ	ΜΖτ	ΜΖτ	Vτ	MZRd
6	2.928-27	15.38	5.0	-32.66	-64.36	Υ14.2	130.2
	1.171	-20.51	-3.47	43.84	92.78	13.81	194.0
	.4	-6.59	-0.42	25.23	-6.45	-13.15	41.42
	1	-23.45	-1.21	14.42	-9.26	7.58	194.0
19	100	46.57	-0.99	9.79	62.12		112.7
		19.73	1.09	14.72	31.72		316.0
		-76.13	-20.61	-64.44	-53.25		1019.7
	1	71.52	0.38	101.9	39.15		2409.0
30	2.756-18	-58.61	-1.04	-21.98	-81.84	Υ82.85	151.6
	1.102	-0.12	-0.08	0.4	2.54	75.15	228.0
	.4	29.72	4.12	-88.55	24.65	-82.54	127.6
	1	-41.89	-6.02	60.65	-18.99	75.15	228.0
41	2.58 -77	-48.24	-4.36	-33.27	-89.22	Υ-80.98	155.3
	1.29	-19.89	-2.18	-29.24	96.73	-89.01	212.0
	.5	-17.43	-2.72	-51.96	34.16	116.6	124.0
	1	77.71	11.79	36.41	-11.51	-43.3	281.0

Φυτευτά

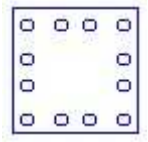
Φυτευτά υποστυλώματα στάθμης 5

Φ 1 50x50					
Σταθμη 5 12Φ25 (Σ.Φ.=Κεφ+1+2+3+8+11)(ρ=23.5/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 59	σc=13.83	Μεπ-y=491	vd= 0	ey=0	
Msdy=214			Sy= 0		
Msdx=201	σs=419.24	Μεπ-x=491	Sx= 0	ex=0	
o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (415cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (1.647-40) (1.501-17) (1.611-17) (1.813-26)					

ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ1.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.323 a=.36					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=109 Vrd2=948					
.1AcFcd= -417 Nsd=-13 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.59As (δισδ)=0					Msd=1.257
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=117.9
Vsd=21	Vsd=66	Vsd=66	Vsd=66		As =0
Vcd=109	Vcd=32	Vcd=109	Vcd=32		

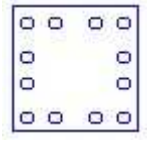
ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

As/s=.0275	=0,02750	=0,02750	=0,02750		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=109 Vrd2=948					
.1AcFcd= -417 Nsd=-13 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.1 As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=120	Vsd=179	Vsd=179	Vsd=179		
Vcd 109	Vcd=32	Vcd=109	Vcd=32		
As/s=.0275	=0,08542	=0,04106	=0,08542		



Υποστυλώματα

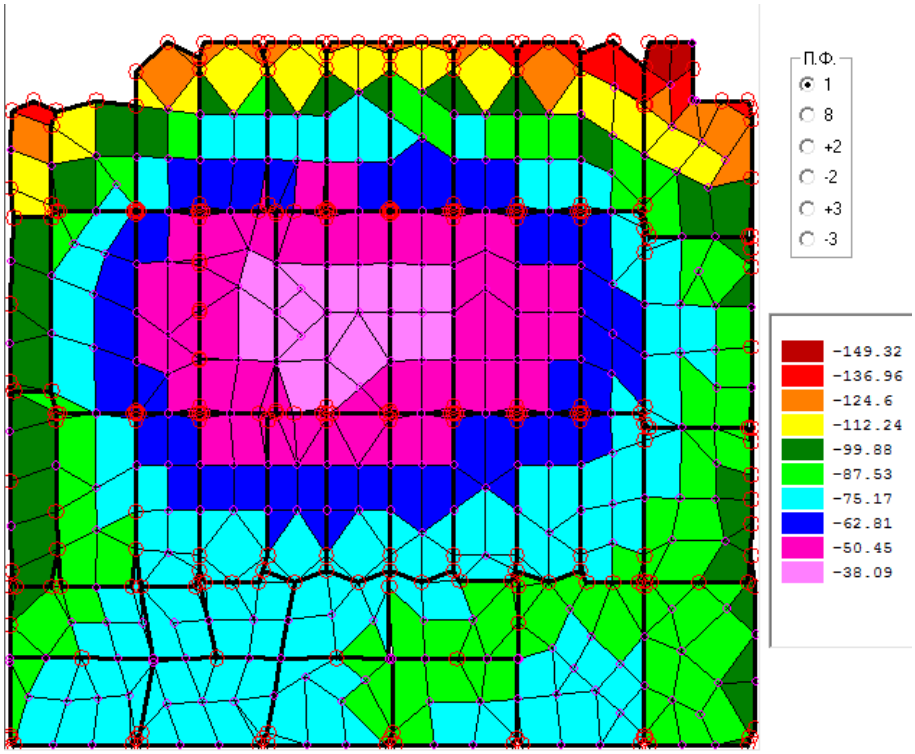
Φ 2 50x50					
Σταθμη 5 12Φ25 (Σ.Φ.=Κεφ+1-2-3+8+11)(ρ=23.5/1000)					
fck=25 ΚΑΜΨΗ fyk=500		ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ	ΛΥΓΙΣΜΟΣ		
Nsd= 129	σc=13.99	Μεπ-y=488	vd= 0	ey=0	
Msdy=144			Sy= 0		
Msdx=297	σs=434.78	Μεπ-x=491	Sx= 0	ex=0	
o:Φ25					
Ειδη Συνδετηρων: Περιμετρικος +Ενδιαμεσος					
Συνδετ./Περιοχη: (415cm) Φ10/10					
Ικανοτικοι συντελεστες Τοιχειου: acdy=0 acdx=0					
>> >> Υποστυλωματος: κεφαλη acdx=0 acdy=0 ποδας:acdx=0 acdy=0					
παραμορφωσεις x 1000-Σ.Φ. (1.429-12) (1.904-36) (1.726-39) (1.574-12)					
ΔΙΑΤΜΗΣΗ (Κ2.1) Περισφιξη: Wαπαιτ.=.1 Wτιθ.=.323 a=.36					fyk=500
z-z (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=107 Vrd2=948					
.1AcFcd= -417 Nsd=-5 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.89As (δισδ)=0					Msd=1.264
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		Trd1=117.9
Vsd=3	Vsd=50	Vsd=50	Vsd=50		As =0
Vcd=107	Vcd=32	Vcd=107	Vcd=32		
As/s=.0275	=0,02750	=0,02750	=0,02750		=0,0000
y-y (τοπικο) Σκελη συνδετηρα=3 Vrd1=107 Vrd2=948					
.1AcFcd= -417 Nsd=-5 =>ΚΑΜΠΤΟΜΕΝΟ ζ=-.01As (δισδ)=0					
Χωρις Σεισμο	Με Σεισ.Ποδα	Με Σεισ.μεσο	Με Σεισ.κεφ.		
Vsd=136	Vsd=176	Vsd=176	Vsd=176		
Vcd 107	Vcd=32	Vcd=107	Vcd=32		
As/s=.0275	=0,08375	=0,03987	=0,08375		

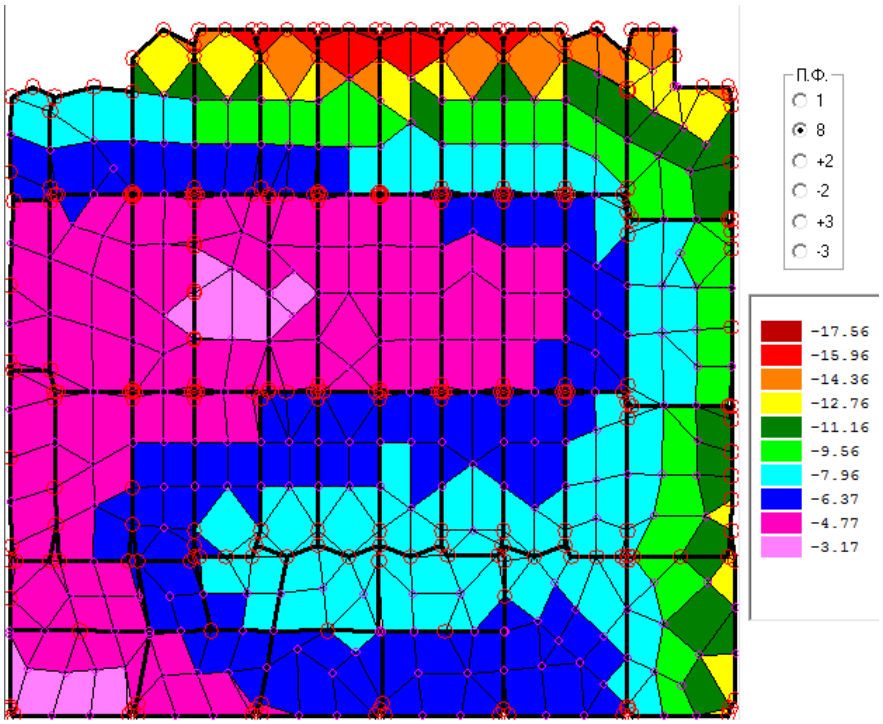


Υποστυλώματα

ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

ΠΛΑΚΑ ΚΟΙΤΟΣΤΡΩΣΗΣ
ΧΡΩΜΑΤΙΚΗ ΑΠΕΙΚΟΝΙΣΗ ΤΑΣΕΩΝ ΔΙΕΠΙΦΑΝΕΙΑΣ ΕΔΑΦΟΥΣ- ΘΕΜΕΛΙΩΣΗΣ ΑΝΑ ΠΕΡΙΠΤΩΣΗ ΦΟΡΤΙΣΗΣ (μονάδες ΚΝ/m2)





ΣΤΑΤΙΚΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ Δ

