

ΤΕΧΝΙΚΗ ΕΚΘΕΣΗ ΣΤΑΤΙΚΟΥ ΚΑΙ ΑΝΤΙΣΕΙΣΜΙΚΟΥ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΥ
ΜΕ ΤΟ ΠΡΟΓΡΑΜΜΑ S T A T I C S 2010

ΠΑΡΑΔΟΧΕΣ

I ΦΟΡΤΙΑ

α. Μόνιμα	
Ειδικό βάρος Ο. Σ.	2.4 t/m ³
Επικάλυψη δαπέδων	100 kg/m ²
Επικάλυψη δώματος	130 kg/m ²
Οπτοπλινθοδομές Μπατικές	360 kg/m ²
Οπτοπλινθοδομές Δρομικές	210 kg/m ²
β. Κινητά	
Κατοικιών	200 kg/m ²
Καταστημάτων	500 kg/m ²
Εξωστών	500 kg/m ²
Δώματος	150 kg/m ²
Κλιμακοστασίων	350 kg/m ²

II ΥΛΙΚΑ

Σκυρόδεμα	B 160
Χάλυβας	St I
Χάλυβας συνδετήρων	St I

III ΣΕΙΣΜΟΣ

Σεισμικότητα	I
Σπουδαιότητα κατασκευής	ΣΥΝΘΕΣ
Σεισμικός συντελεστής ε =	0.04

IV ΕΔΑΦΟΣ

Επιτρ. τάση εδάφους	250 KNt/m ²
Δείκτης εδάφους	200000 KNt/m ²

ΗΜΕΡΟΜΗΝΙΑ: 10/4/2014

Ο Μ Η Χ Α Ν Ι Κ Ο Σ

ΑΘΑΝΑΣΙΟΣ Θ. ΑΡΙΔΑΣ
ΔΙΠΛ.ΠΟΛΙΤΙΚΟΣ ΜΗΧΑΝΙΚΟΣ-ΔΟΜΟΣΤΑΤΙΚΟΣ
ΠΑΝΕΠΙΣΤΗΜΙΟΥ EAST LONDON Μ. ΒΡΕΤΑΝΙΑΣ
ΜΕΛΟΣ ΤΕΕ - ΑΡΙΘΜΟΣ ΜΗΤΡΩΟΥ 109350
Γ' ΣΕΠΤΕΜΒΡΙΟΥ 19 ΑΘΗΝΑ Τ.Κ.10437, ΚΙΝ. 6977691503
ΑΦΜ 053888735 ΔΟΥ Α' ΑΘΗΝΩΝ

1. ΠΕΡΙΓΡΑΦΗ

Ο Φέρων Οργανισμός του έργου είναι από Οπλισμένο Σκυρόδεμα και ο Οργανισμός Πλήρωσης από Οπτοπλινθοδομές. Το έργο αποτελεί κοινή κατασκευή (Πλάκες - διασταυρούμενες Δοκοί επί Υποστυλωμάτων και Τοιχείων, μεμονωμένα Πέδιλα με Συνδετήριες Δοκούς).

2. ΜΕΘΟΔΟΙ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΥ

ΠΛΑΚΕΣ

Οι Πλάκες επιλύονται κατά Czerny. Στη στήριξη προβόλου γίνεται διαστασιολόγηση με τη μέγιστη αρνητική ροπή. Η κατανομή του φορτίου στις Δοκούς γίνεται κατά DIN 1045.

ΔΟΚΟΙ - ΣΤΥΛΟΙ - ΤΟΙΧΕΙΑ

Ο Φορέας επιλύεται σαν πλαίσιο στο χώρο (Μέθ. Χωρικού Πλαισίου), η ανάλυση του οποίου γίνεται με τη μέθοδο Πεπερασμένων Στοιχείων. Το πρόγραμμα κατασκευάζει το γενικό μητρώο ακαμψίας και το μητρώο φορτίων της κατασκευής. Δημιουργείται ένα σύστημα γραμμικών εξισώσεων (εξισώσεις ισορροπίας) από την επίλυση του οποίου προκύπτουν οι μετακινήσεις και στροφές των ελευθέρων κόμβων (6 βαθμοί

ελευθερίας ανά ελεύθερο κόμβο). Από τις μετακινήσεις των κόμβων και τα φορτία μελών υπολογίζονται τα εντατικά μεγέθη (3 δυνάμεις και 3 ροπές) στα άκρα κάθε Μέλους.

Η ανάλυση βασίζεται στις παρακάτω παραδοχές:

1. Ο φορέας αποτελείται από γραμμικά μέλη.
2. Το υλικό κατασκευής είναι ελαστικό.
3. Η ανάλυση ισχύει μόνο για μικρές μετακινήσεις - στροφές ώστε να μην εμφανίζονται φαινόμενα 2ας τάξεως.
4. Οι συντελεστές ακαμψίας υπολογίζονται στην απαραμόρφωτη κατασκευή ενώ οι εξισώσεις ισορροπίας ισχύουν για την παραμορφωμένη κατασκευή.

ΘΕΜΕΛΙΑ

Η ροπή που ασκείται στο έδαφος (θεωρούμενο ως ακλόνητη στήριξη) λόγω κατασκευαστικής εκκεντρότητας και σεισμικής ροπής, προκαλεί στροφή στο θεμέλιο και μοιράζεται στα στοιχεία ακαμψίας (Στύλο, Συνδ. Δοκό και Έδαφος) βάσει του Δείκτη Αντιστάσεως του καθενός. Επιπρόθετα γίνεται έλεγχος στη βάση του υποστύλματος για τη ροπή που προέρχεται από τη στροφή του πεδιλού

Η επίλυση των Πεδιλοδοκών γίνεται με την μέθοδο του ελαστικού εδάφους.

3. ΔΙΑΣΤΑΣΙΟΛΟΓΗΣΗ

Η διαστασιολόγηση γίνεται με τη μέθοδο των επιτρεπομένων τάσεων. Γίνονται όλοι οι απαιτούμενοι έλεγχοι σε κάμψη, διάτμηση, στρέψη, θλίψη και λυγισμό σύμφωνα με τους ισχύοντες Ελληνικούς κανονισμούς.

4. ΓΕΝΙΚΟΙ ΕΛΕΓΧΟΙ

Η ορθογωνική κατανομή του σεισμού γίνεται σε όλους τους κόμβους του φορέα σύμφωνα με τον τύπο:

$$Hx_i = \varepsilon * W_i$$

$$Hy_i = \varepsilon * W_i$$

όπου ε ο σεισμικός συντελεστής και W_i το βάρος που κατανέμεται στον κόμβο i . Το βάρος υπολογίζεται από τα μόνιμα και κινητά φορτία με βάση τον τύπο $W_i = W_{i_μόνιμα} + W_{i_κινητά}$.

Οι έλεγχοι επάρκειας των στοιχείων της κατασκευής γίνονται για τους εξής συνδυασμούς φορτίσεων:

1. Μόνιμα + Κινητά
2. Μόνιμα + Κινητά + Σεισμός X
3. Μόνιμα + Κινητά - Σεισμός X
4. Μόνιμα + Κινητά + Σεισμός Y
5. Μόνιμα + Κινητά - Σεισμός Y

5. ΕΦΑΡΜΟΖΟΜΕΝΟΙ ΚΑΝΟΝΙΣΜΟΙ

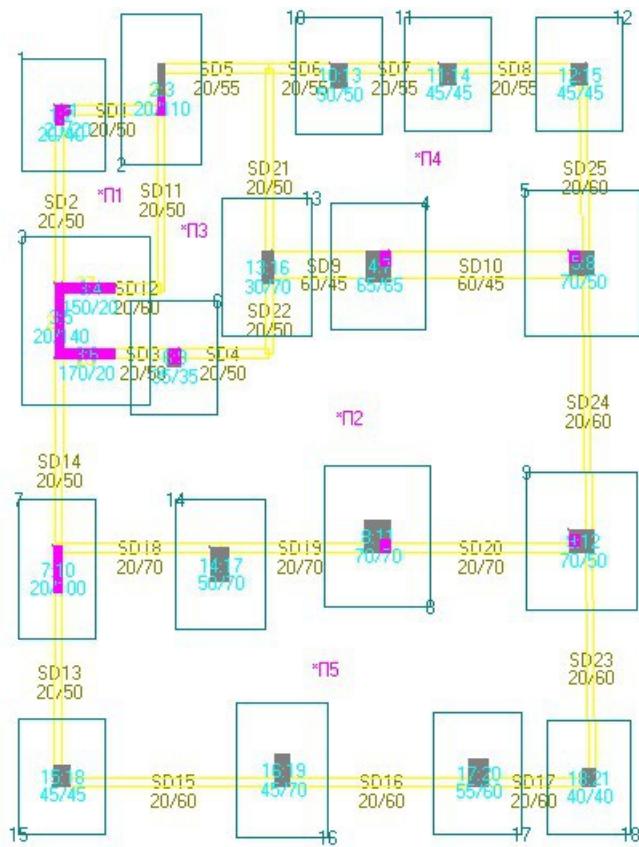
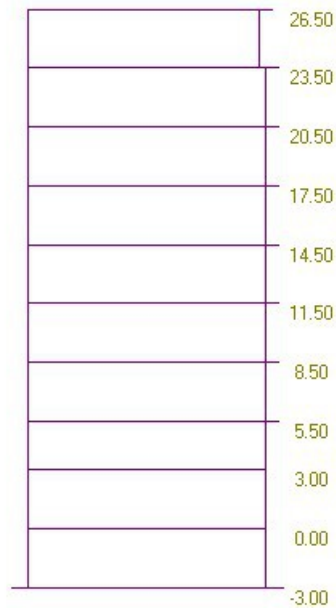
- * Κανονισμός Φορτίσεως Δομικών Έργων (Β.Δ.10/12/45).
- * Κανονισμός δια την μελετην και εκτέλεσιν Οικοδομικών Έργων εξ Ωπλισμένου Σκυροδέματος (Β.Δ.18/2/54)

ΗΜΕΡΟΜΗΝΙΑ: 10/4/2014

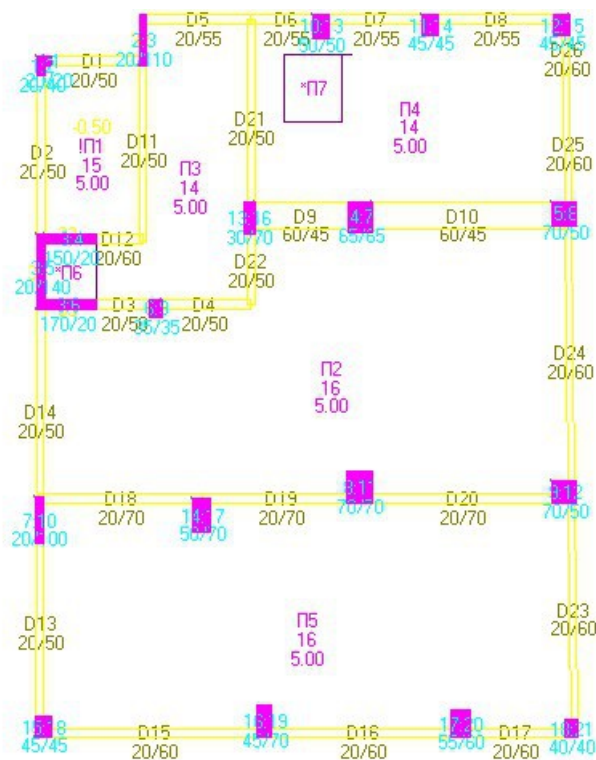
Ο Μ Η Χ Α Ν Ι Κ Ο Σ



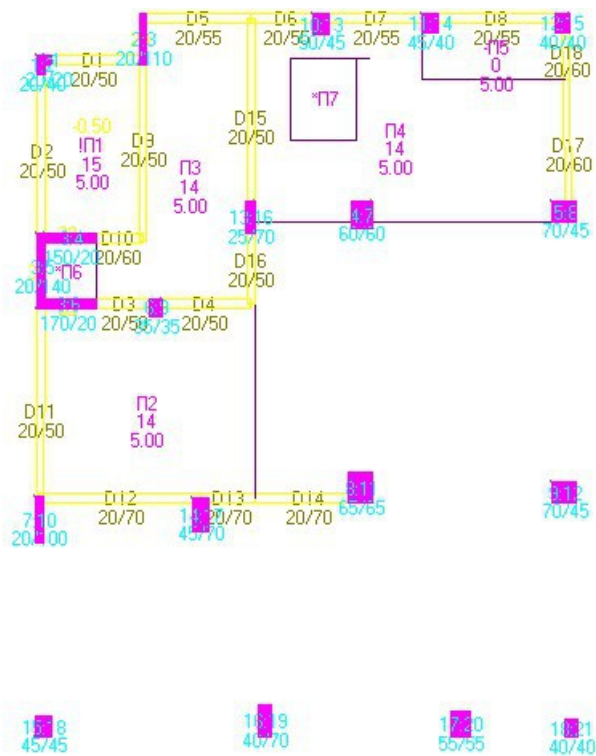
ΣΧΗΜΑΤΙΚΗ ΤΟΜΗ ΚΤΙΡΙΟΥ



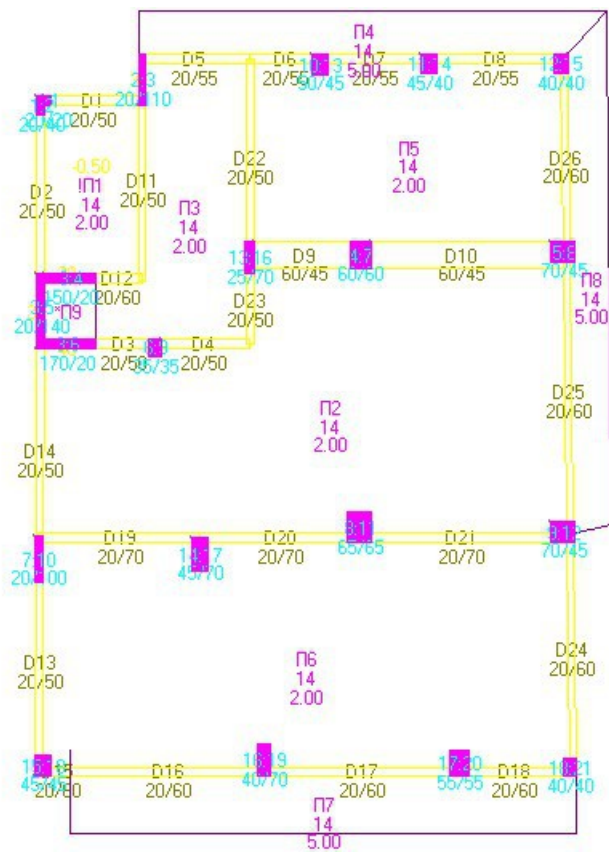
Στάθμη 1 z=-3.00m



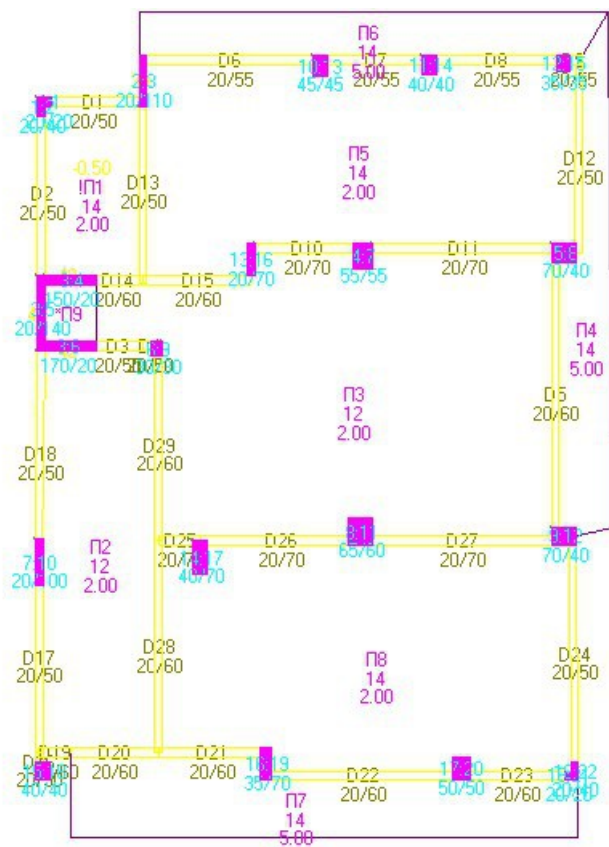
Στάθμη 2 $z=0.00\text{m}$



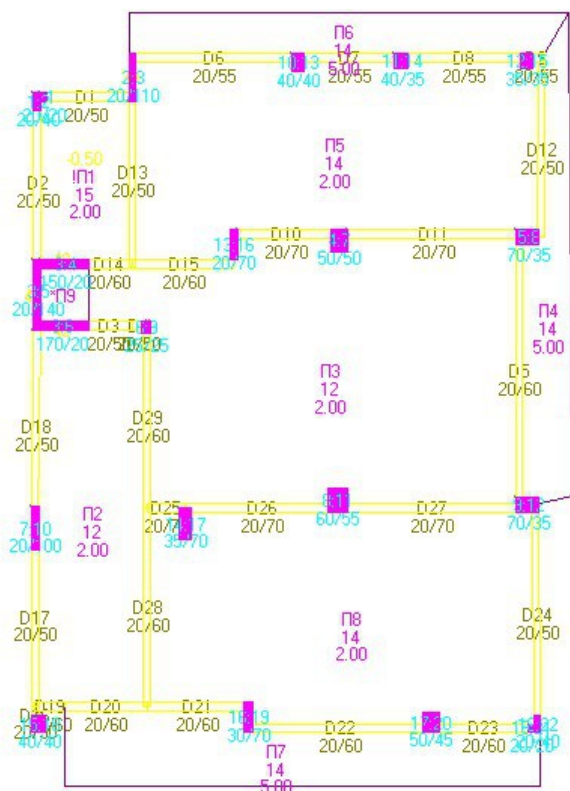
Στάθμη 3 $z=3.00\text{m}$



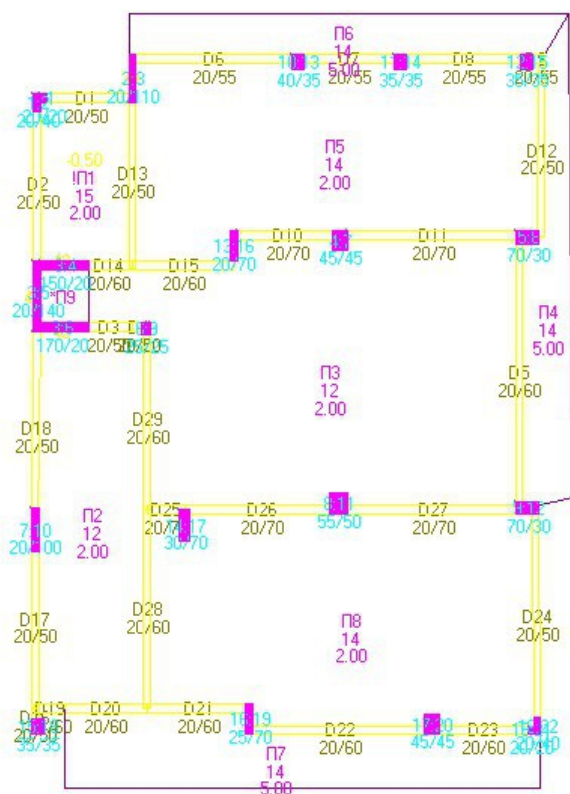
Στάθμη 4 $z=5.50\text{m}$



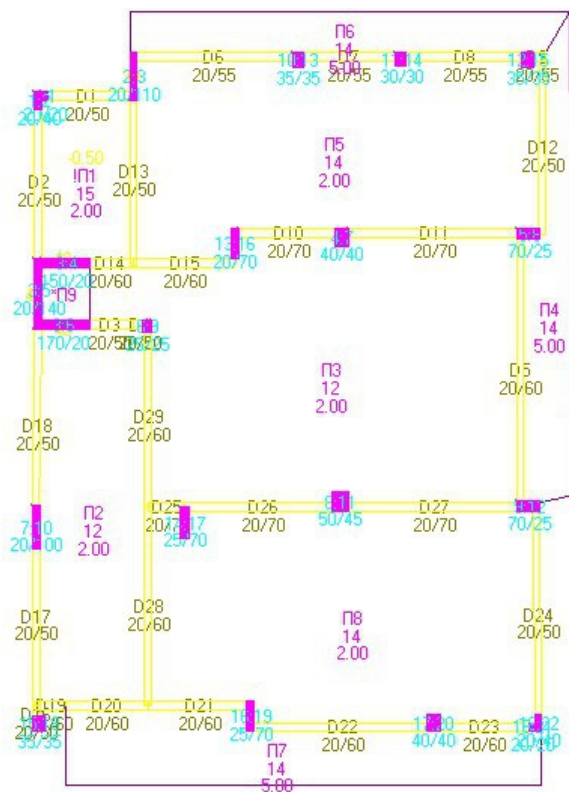
Στάθμη 5 $z=8.50\text{m}$



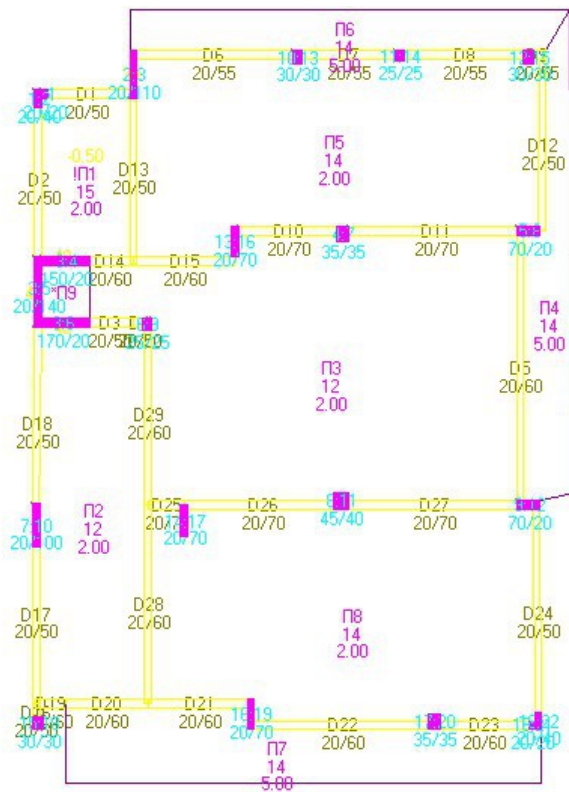
Στάθμη 6 $z=11.50\text{m}$



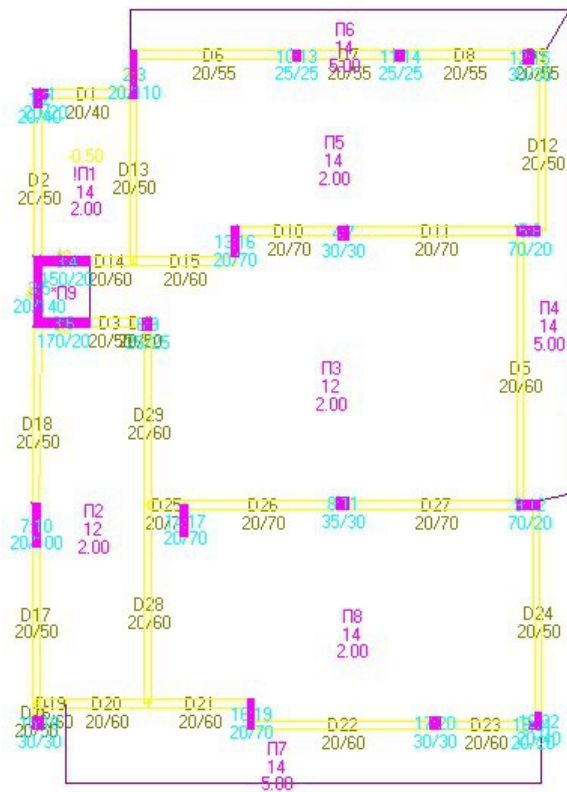
Στάθμη 7 $z=14.50\text{m}$



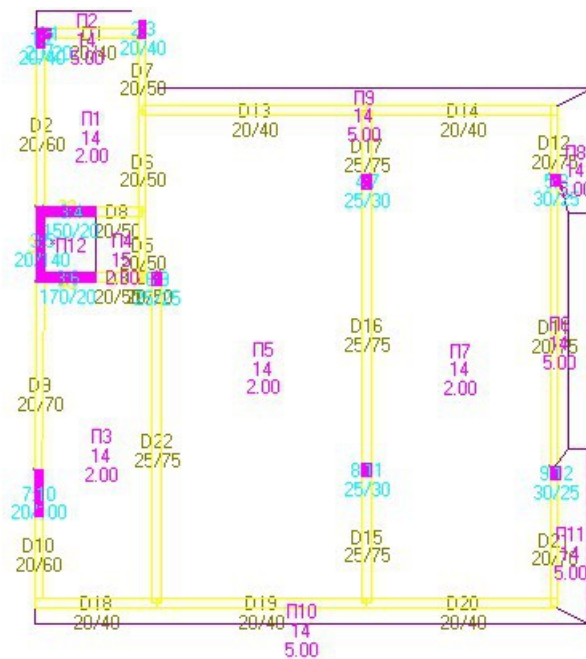
Στάθμη 8 $z=17.50\text{m}$



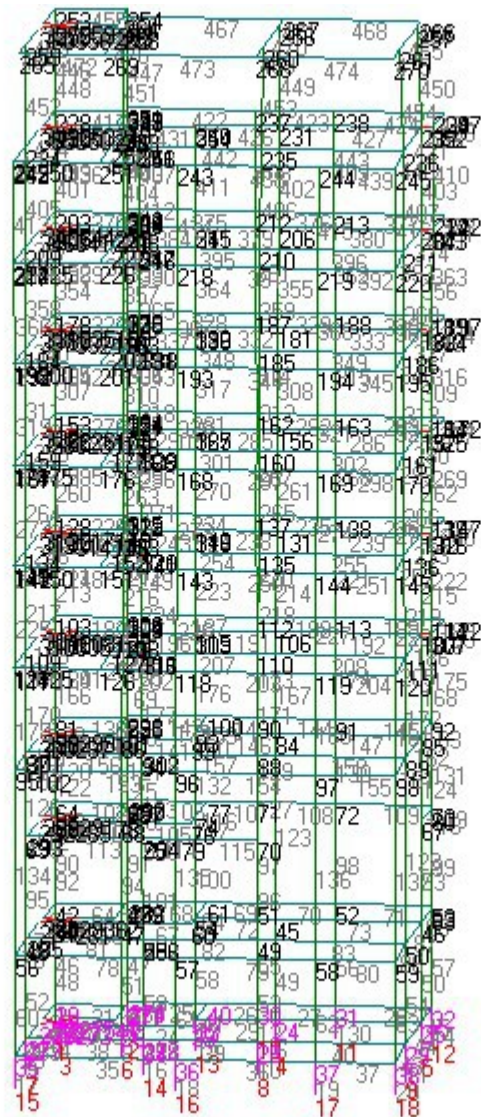
Στάθμη 9 $z=20.50\text{m}$



Στάθμη 10 z=23.50m



Στάθμη 11 z=26.50m



MHTPQO KOMBON

A/A	ET	TA	X	Y	Z	DX	DY	DZ	DMx	DMy	DMz	BE@
1	0	1	5.20	19.80	-4.00	0	0	0	0	0	0	0
2	0	2	8.00	20.35	-4.00	0	0	0	0	0	0	0
3	0	3	5.85	15.40	-4.00	0	0	0	0	0	0	0
4	0	4	14.23	16.58	-4.00	0	0	0	0	0	0	0
5	0	5	20.05	16.65	-4.00	0	0	0	0	0	0	0
6	0	6	8.38	14.63	-4.00	0	0	0	0	0	0	0
7	0	7	5.05	10.10	-4.00	0	0	0	0	0	0	0
8	0	8	14.20	10.80	-4.00	0	0	0	0	0	0	0
9	0	9	20.05	10.70	-4.00	0	0	0	0	0	0	0
10	0	10	13.10	20.65	-4.00	0	0	0	0	0	0	0
11	0	11	16.23	20.67	-4.00	0	0	0	0	0	0	0
12	0	12	19.98	20.67	-4.00	0	0	0	0	0	0	0
13	0	13	11.05	16.55	-4.00	0	0	0	0	0	0	0
14	0	14	9.70	10.20	-4.00	0	0	0	0	0	0	0
15	0	15	5.18	5.68	-4.00	0	0	0	0	0	0	0
16	0	16	11.48	5.80	-4.00	0	0	0	0	0	0	0
17	0	17	17.08	5.75	-4.00	0	0	0	0	0	0	0
18	0	18	20.25	5.65	-4.00	0	0	0	0	0	0	0
19	19001	5.20	19.80	-3.00		0	0	0	0	0	0	62

20	1	1	5.17	19.83	-3.00	0	0	0	0	0	0	62
21	19002	8.00	20.35	-3.00		0	0	0	0	0	0	62
22	19003	5.85	15.40	-3.00		0	0	0	0	0	0	62
23	1	3	5.65	15.40	-3.00	0	0	0	0	0	0	62
24	19004	14.23	16.58	-3.00		0	0	0	0	0	0	62
25	19005	20.05	16.65	-3.00		0	0	0	0	0	0	62
26	19006	8.38	14.63	-3.00		0	0	0	0	0	0	62
27	19007	5.05	10.10	-3.00		0	0	0	0	0	0	62
28	19008	14.20	10.80	-3.00		0	0	0	0	0	0	62
29	19009	20.05	10.70	-3.00		0	0	0	0	0	0	62
30	19010	13.10	20.65	-3.00		0	0	0	0	0	0	62
31	19011	16.23	20.67	-3.00		0	0	0	0	0	0	62
32	19012	19.98	20.67	-3.00		0	0	0	0	0	0	62
33	19013	11.05	16.55	-3.00		0	0	0	0	0	0	62
34	19014	9.70	10.20	-3.00		0	0	0	0	0	0	62
35	19015	5.18	5.68	-3.00		0	0	0	0	0	0	62
36	19016	11.48	5.80	-3.00		0	0	0	0	0	0	62
37	19017	17.08	5.75	-3.00		0	0	0	0	0	0	62
38	19018	20.25	5.65	-3.00		0	0	0	0	0	0	62
39	1	22	11.10	14.70	-3.00	0	0	0	0	0	0	62
40	1	23	11.10	20.80	-3.00	0	0	0	0	0	0	62
41	1	24	8.00	16.04	-3.00	0	0	0	0	0	0	62
42	2	1	5.17	19.83	0.00	1	1	1	1	1	1	0
43	2	2	8.00	20.35	0.00	1	1	1	1	1	1	0
44	2	3	5.65	15.40	0.00	1	1	1	1	1	1	0
45	2	4	14.23	16.58	0.00	1	1	1	1	1	1	0
46	2	5	20.05	16.65	0.00	1	1	1	1	1	1	0
47	2	6	8.38	14.63	0.00	1	1	1	1	1	1	0
48	2	7	5.05	10.10	0.00	1	1	1	1	1	1	0
49	2	8	14.20	10.80	0.00	1	1	1	1	1	1	0
50	2	9	20.05	10.70	0.00	1	1	1	1	1	1	0
51	2	10	13.10	20.65	0.00	1	1	1	1	1	1	0
52	2	11	16.23	20.67	0.00	1	1	1	1	1	1	0
53	2	12	19.98	20.67	0.00	1	1	1	1	1	1	0
54	2	13	11.05	16.55	0.00	1	1	1	1	1	1	0
55	2	14	9.70	10.20	0.00	1	1	1	1	1	1	0
56	2	15	5.18	5.68	0.00	1	1	1	1	1	1	0
57	2	16	11.48	5.80	0.00	1	1	1	1	1	1	0
58	2	17	17.08	5.75	0.00	1	1	1	1	1	1	0
59	2	18	20.25	5.65	0.00	1	1	1	1	1	1	0
60	2	22	11.10	14.70	0.00	1	1	1	1	1	1	0
61	2	23	11.10	20.80	0.00	1	1	1	1	1	1	0
62	2	24	8.00	16.04	0.00	1	1	1	1	1	1	0
63	2	25	20.12	19.60	0.00	1	1	1	1	1	1	0
64	3	1	5.17	19.83	3.00	1	1	1	1	1	1	0
65	3	2	8.00	20.35	3.00	1	1	1	1	1	1	0
66	3	3	5.65	15.40	3.00	1	1	1	1	1	1	0
67	3	5	20.05	16.67	3.00	1	1	1	1	1	1	0
68	3	6	8.38	14.63	3.00	1	1	1	1	1	1	0
69	3	7	5.05	10.10	3.00	1	1	1	1	1	1	0
70	3	8	14.23	10.77	3.00	1	1	1	1	1	1	0
71	3	10	13.10	20.67	3.00	1	1	1	1	1	1	0
72	3	11	16.23	20.70	3.00	1	1	1	1	1	1	0
73	3	12	20.00	20.70	3.00	1	1	1	1	1	1	0
74	3	13	11.07	16.55	3.00	1	1	1	1	1	1	0
75	3	14	9.68	10.20	3.00	1	1	1	1	1	1	0
76	3	22	11.10	14.70	3.00	1	1	1	1	1	1	0
77	3	23	11.10	20.80	3.00	1	1	1	1	1	1	0
78	3	24	8.00	16.04	3.00	1	1	1	1	1	1	0
79	3	25	11.20	10.55	3.00	1	1	1	1	1	1	0
80	3	26	20.12	19.50	3.00	1	1	1	1	1	1	0
81	4	1	5.17	19.83	5.50	1	1	1	1	1	1	0
82	4	2	8.00	20.35	5.50	1	1	1	1	1	1	0
83	4	3	5.65	15.40	5.50	1	1	1	1	1	1	0
84	4	4	14.25	16.60	5.50	1	1	1	1	1	1	0
85	4	5	20.05	16.67	5.50	1	1	1	1	1	1	0
86	4	6	8.38	14.63	5.50	1	1	1	1	1	1	0
87	4	7	5.05	10.10	5.50	1	1	1	1	1	1	0
88	4	8	14.23	10.77	5.50	1	1	1	1	1	1	0
89	4	9	20.05	10.68	5.50	1	1	1	1	1	1	0
90	4	10	13.10	20.67	5.50	1	1	1	1	1	1	0
91	4	11	16.23	20.70	5.50	1	1	1	1	1	1	0
92	4	12	20.00	20.70	5.50	1	1	1	1	1	1	0
93	4	13	11.07	16.55	5.50	1	1	1	1	1	1	0
94	4	14	9.68	10.20	5.50	1	1	1	1	1	1	0
95	4	15	5.18	5.68	5.50	1	1	1	1	1	1	0
96	4	16	11.50	5.80	5.50	1	1	1	1	1	1	0
97	4	17	17.08	5.72	5.50	1	1	1	1	1	1	0
98	4	18	20.25	5.65	5.50	1	1	1	1	1	1	0

99	4	22	11.10	14.70	5.50	1	1	1	1	1	1	0
100	4	23	11.10	20.80	5.50	1	1	1	1	1	1	0
101	4	24	8.00	16.04	5.50	1	1	1	1	1	1	0
102	4	25	5.95	5.55	5.50	1	1	1	1	1	1	0
103	5	1	5.17	19.83	8.50	1	1	1	1	1	1	0
104	5	2	8.00	20.35	8.50	1	1	1	1	1	1	0
105	5	3	5.65	15.40	8.50	1	1	1	1	1	1	0
106	5	4	14.27	16.63	8.50	1	1	1	1	1	1	0
107	5	5	20.05	16.70	8.50	1	1	1	1	1	1	0
108	5	6	8.40	14.65	8.50	1	1	1	1	1	1	0
109	5	7	5.05	10.10	8.50	1	1	1	1	1	1	0
110	5	8	14.23	10.75	8.50	1	1	1	1	1	1	0
111	5	9	20.05	10.65	8.50	1	1	1	1	1	1	0
112	5	10	13.07	20.67	8.50	1	1	1	1	1	1	0
113	5	11	16.20	20.70	8.50	1	1	1	1	1	1	0
114	5	12	20.02	20.73	8.50	1	1	1	1	1	1	0
115	5	13	11.10	16.55	8.50	1	1	1	1	1	1	0
116	5	14	9.65	10.20	8.50	1	1	1	1	1	1	0
117	5	15	5.15	5.65	8.50	1	1	1	1	1	1	0
118	5	16	11.52	5.80	8.50	1	1	1	1	1	1	0
119	5	17	17.10	5.70	8.50	1	1	1	1	1	1	0
120	5	18	20.28	5.62	8.50	1	1	1	1	1	1	0
121	5	23	8.00	14.70	8.50	1	1	1	1	1	1	0
122	5	24	20.58	20.80	8.50	1	1	1	1	1	1	0
123	5	25	8.00	16.04	8.50	1	1	1	1	1	1	0
124	5	26	5.05	6.05	8.50	1	1	1	1	1	1	0
125	5	27	5.95	6.05	8.50	1	1	1	1	1	1	0
126	5	28	8.45	6.05	8.50	1	1	1	1	1	1	0
127	5	29	8.45	10.55	8.50	1	1	1	1	1	1	0
128	6	1	5.17	19.83	11.50	1	1	1	1	1	1	0
129	6	2	8.00	20.35	11.50	1	1	1	1	1	1	0
130	6	3	5.65	15.40	11.50	1	1	1	1	1	1	0
131	6	4	14.30	16.65	11.50	1	1	1	1	1	1	0
132	6	5	20.05	16.73	11.50	1	1	1	1	1	1	0
133	6	6	8.43	14.68	11.50	1	1	1	1	1	1	0
134	6	7	5.05	10.10	11.50	1	1	1	1	1	1	0
135	6	8	14.25	10.73	11.50	1	1	1	1	1	1	0
136	6	9	20.05	10.63	11.50	1	1	1	1	1	1	0
137	6	10	13.05	20.70	11.50	1	1	1	1	1	1	0
138	6	11	16.20	20.73	11.50	1	1	1	1	1	1	0
139	6	12	20.02	20.73	11.50	1	1	1	1	1	1	0
140	6	13	11.10	16.55	11.50	1	1	1	1	1	1	0
141	6	14	9.63	10.20	11.50	1	1	1	1	1	1	0
142	6	15	5.15	5.65	11.50	1	1	1	1	1	1	0
143	6	16	11.55	5.80	11.50	1	1	1	1	1	1	0
144	6	17	17.10	5.68	11.50	1	1	1	1	1	1	0
145	6	18	20.28	5.62	11.50	1	1	1	1	1	1	0
146	6	23	8.00	14.70	11.50	1	1	1	1	1	1	0
147	6	24	20.58	20.80	11.50	1	1	1	1	1	1	0
148	6	25	8.00	16.04	11.50	1	1	1	1	1	1	0
149	6	26	5.05	6.05	11.50	1	1	1	1	1	1	0
150	6	27	5.95	6.05	11.50	1	1	1	1	1	1	0
151	6	28	8.45	6.05	11.50	1	1	1	1	1	1	0
152	6	29	8.45	10.55	11.50	1	1	1	1	1	1	0
153	7	1	5.17	19.83	14.50	1	1	1	1	1	1	0
154	7	2	8.00	20.35	14.50	1	1	1	1	1	1	0
155	7	3	5.65	15.40	14.50	1	1	1	1	1	1	0
156	7	4	14.32	16.67	14.50	1	1	1	1	1	1	0
157	7	5	20.05	16.75	14.50	1	1	1	1	1	1	0
158	7	6	8.43	14.68	14.50	1	1	1	1	1	1	0
159	7	7	5.05	10.10	14.50	1	1	1	1	1	1	0
160	7	8	14.27	10.70	14.50	1	1	1	1	1	1	0
161	7	9	20.05	10.60	14.50	1	1	1	1	1	1	0
162	7	10	13.05	20.73	14.50	1	1	1	1	1	1	0
163	7	11	16.17	20.73	14.50	1	1	1	1	1	1	0
164	7	12	20.02	20.73	14.50	1	1	1	1	1	1	0
165	7	13	11.10	16.55	14.50	1	1	1	1	1	1	0
166	7	14	9.60	10.20	14.50	1	1	1	1	1	1	0
167	7	15	5.13	5.63	14.50	1	1	1	1	1	1	0
168	7	16	11.57	5.80	14.50	1	1	1	1	1	1	0
169	7	17	17.13	5.68	14.50	1	1	1	1	1	1	0
170	7	18	20.28	5.62	14.50	1	1	1	1	1	1	0
171	7	23	8.00	14.70	14.50	1	1	1	1	1	1	0
172	7	24	20.58	20.80	14.50	1	1	1	1	1	1	0
173	7	25	8.00	16.04	14.50	1	1	1	1	1	1	0
174	7	26	5.05	6.05	14.50	1	1	1	1	1	1	0
175	7	27	5.95	6.05	14.50	1	1	1	1	1	1	0
176	7	28	8.45	6.05	14.50	1	1	1	1	1	1	0
177	7	29	8.45	10.55	14.50	1	1	1	1	1	1	0

178	8	1	5.17	19.83	17.50	1	1	1	1	1	1	0
179	8	2	8.00	20.35	17.50	1	1	1	1	1	1	0
180	8	3	5.65	15.40	17.50	1	1	1	1	1	1	0
181	8	4	14.35	16.70	17.50	1	1	1	1	1	1	0
182	8	5	20.05	16.77	17.50	1	1	1	1	1	1	0
183	8	6	8.43	14.68	17.50	1	1	1	1	1	1	0
184	8	7	5.05	10.10	17.50	1	1	1	1	1	1	0
185	8	8	14.30	10.68	17.50	1	1	1	1	1	1	0
186	8	9	20.05	10.57	17.50	1	1	1	1	1	1	0
187	8	10	13.02	20.73	17.50	1	1	1	1	1	1	0
188	8	11	16.15	20.75	17.50	1	1	1	1	1	1	0
189	8	12	20.02	20.73	17.50	1	1	1	1	1	1	0
190	8	13	11.10	16.55	17.50	1	1	1	1	1	1	0
191	8	14	9.57	10.20	17.50	1	1	1	1	1	1	0
192	8	15	5.13	5.63	17.50	1	1	1	1	1	1	0
193	8	16	11.57	5.80	17.50	1	1	1	1	1	1	0
194	8	17	17.15	5.65	17.50	1	1	1	1	1	1	0
195	8	18	20.28	5.62	17.50	1	1	1	1	1	1	0
196	8	23	8.00	14.70	17.50	1	1	1	1	1	1	0
197	8	24	20.58	20.80	17.50	1	1	1	1	1	1	0
198	8	25	8.00	16.04	17.50	1	1	1	1	1	1	0
199	8	26	5.05	6.05	17.50	1	1	1	1	1	1	0
200	8	27	5.95	6.05	17.50	1	1	1	1	1	1	0
201	8	28	8.45	6.05	17.50	1	1	1	1	1	1	0
202	8	29	8.45	10.55	17.50	1	1	1	1	1	1	0
203	9	1	5.17	19.83	20.50	1	1	1	1	1	1	0
204	9	2	8.00	20.35	20.50	1	1	1	1	1	1	0
205	9	3	5.65	15.40	20.50	1	1	1	1	1	1	0
206	9	4	14.38	16.73	20.50	1	1	1	1	1	1	0
207	9	5	20.05	16.80	20.50	1	1	1	1	1	1	0
208	9	6	8.43	14.68	20.50	1	1	1	1	1	1	0
209	9	7	5.05	10.10	20.50	1	1	1	1	1	1	0
210	9	8	14.32	10.65	20.50	1	1	1	1	1	1	0
211	9	9	20.05	10.55	20.50	1	1	1	1	1	1	0
212	9	10	13.00	20.75	20.50	1	1	1	1	1	1	0
213	9	11	16.13	20.77	20.50	1	1	1	1	1	1	0
214	9	12	20.05	20.75	20.50	1	1	1	1	1	1	0
215	9	13	11.10	16.55	20.50	1	1	1	1	1	1	0
216	9	14	9.55	10.20	20.50	1	1	1	1	1	1	0
217	9	15	5.10	5.60	20.50	1	1	1	1	1	1	0
218	9	16	11.60	5.80	20.50	1	1	1	1	1	1	0
219	9	17	17.17	5.63	20.50	1	1	1	1	1	1	0
220	9	18	20.28	5.62	20.50	1	1	1	1	1	1	0
221	9	23	8.00	14.70	20.50	1	1	1	1	1	1	0
222	9	24	20.58	20.80	20.50	1	1	1	1	1	1	0
223	9	25	8.00	16.04	20.50	1	1	1	1	1	1	0
224	9	26	5.05	6.05	20.50	1	1	1	1	1	1	0
225	9	27	5.95	6.05	20.50	1	1	1	1	1	1	0
226	9	28	8.45	6.05	20.50	1	1	1	1	1	1	0
227	9	29	8.45	10.55	20.50	1	1	1	1	1	1	0
228	10	1	5.17	19.83	23.50	1	1	1	1	1	1	0
229	10	2	8.00	20.35	23.50	1	1	1	1	1	1	0
230	10	3	5.65	15.40	23.50	1	1	1	1	1	1	0
231	10	4	14.40	16.75	23.50	1	1	1	1	1	1	0
232	10	5	20.05	16.80	23.50	1	1	1	1	1	1	0
233	10	6	8.43	14.68	23.50	1	1	1	1	1	1	0
234	10	7	5.05	10.10	23.50	1	1	1	1	1	1	0
235	10	8	14.38	10.60	23.50	1	1	1	1	1	1	0
236	10	9	20.05	10.55	23.50	1	1	1	1	1	1	0
237	10	10	12.98	20.77	23.50	1	1	1	1	1	1	0
238	10	11	16.13	20.77	23.50	1	1	1	1	1	1	0
239	10	12	20.05	20.75	23.50	1	1	1	1	1	1	0
240	10	13	11.10	16.55	23.50	1	1	1	1	1	1	0
241	10	14	9.55	10.20	23.50	1	1	1	1	1	1	0
242	10	15	5.10	5.60	23.50	1	1	1	1	1	1	0
243	10	16	11.60	5.80	23.50	1	1	1	1	1	1	0
244	10	17	17.20	5.60	23.50	1	1	1	1	1	1	0
245	10	18	20.28	5.62	23.50	1	1	1	1	1	1	0
246	10	23	8.00	14.70	23.50	1	1	1	1	1	1	0
247	10	24	20.58	20.80	23.50	1	1	1	1	1	1	0
248	10	25	8.00	16.04	23.50	1	1	1	1	1	1	0
249	10	26	5.05	6.05	23.50	1	1	1	1	1	1	0
250	10	27	5.95	6.05	23.50	1	1	1	1	1	1	0
251	10	28	8.45	6.05	23.50	1	1	1	1	1	1	0
252	10	29	8.45	10.55	23.50	1	1	1	1	1	1	0
253	11	1	5.17	19.83	26.50	1	1	1	1	1	1	0
254	11	2	8.00	20.00	26.50	1	1	1	1	1	1	0
255	11	3	5.65	15.40	26.50	1	1	1	1	1	1	0
256	11	4	14.43	16.75	26.50	1	1	1	1	1	1	0

257	11	5	19.85	16.77	26.50	1	1	1	1	1	0
258	11	6	8.43	14.68	26.50	1	1	1	1	1	0
259	11	7	5.05	10.10	26.50	1	1	1	1	1	0
260	11	8	14.43	10.60	26.50	1	1	1	1	1	0
261	11	9	19.85	10.52	26.50	1	1	1	1	1	0
262	11	13	8.00	14.70	26.50	1	1	1	1	1	0
263	11	14	8.00	16.10	26.50	1	1	1	1	1	0
264	11	15	8.00	18.27	26.50	1	1	1	1	1	0
265	11	16	5.05	7.85	26.50	1	1	1	1	1	0
266	11	17	19.80	18.37	26.50	1	1	1	1	1	0
267	11	18	14.43	18.27	26.50	1	1	1	1	1	0
268	11	19	14.43	7.75	26.50	1	1	1	1	1	0
269	11	20	8.43	7.75	26.50	1	1	1	1	1	0
270	11	21	19.89	7.75	26.50	1	1	1	1	1	0

ΜΗΤΡΩΟ ΜΕΛΩΝ

T	ST	TA	K1	K2	E	G	F	Ix	Iy	Iz	Θ	y1	y2	z1	z2	xx	b0	d0
P	1	1	19	1	200	67	5.7600	0.66355	1.30288	1.30288	0	0	0	0	0	0	2.40	2.40
A	1	1	19	20	27500	11500	10.0000	10.00000	10.00000	10.00000	0	0	0	0	0	0	10.00	10.00
P	1	2	21	2	200	67	7.3600	0.77869	1.52895	2.95963	0	0	0	0	0	0	2.30	3.20
P	1	3	22	3	200	67	13.3200	3.45254	7.16090	6.77905	0	0	0	0	0	0	3.70	3.60
A	1	3	22	23	27500	11500	10.0000	10.00000	10.00000	10.00000	0	0	0	0	0	0	10.00	10.00
P	1	4	24	4	200	67	7.2900	1.06288	2.08696	2.08696	0	0	0	0	0	0	2.70	2.70
P	1	5	25	5	200	67	10.2300	1.96621	4.37485	3.86064	0	0	0	0	0	0	3.30	3.10
P	1	6	26	6	200	67	6.0025	0.72060	1.41490	1.41490	0	0	0	0	0	0	2.45	2.45
P	1	7	27	7	200	67	6.6000	0.63888	1.25444	2.33263	0	0	0	0	0	0	2.20	3.00
P	1	8	28	8	200	67	9.0000	1.62000	3.18086	3.18086	0	0	0	0	0	0	3.00	3.00
P	1	9	29	9	200	67	9.2925	1.61736	3.62088	3.17568	0	0	0	0	0	0	3.15	2.95
P	1	10	30	10	200	67	6.2500	0.78125	1.53398	1.53398	0	0	0	0	0	0	2.50	2.50
P	1	11	31	11	200	67	6.0025	0.72060	1.41490	1.41490	0	0	0	0	0	0	2.45	2.45
P	1	12	32	12	200	67	6.0025	0.72060	1.41490	1.41490	0	0	0	0	0	0	2.45	2.45
P	1	13	33	13	200	67	7.5225	0.97830	1.92089	2.57079	0	0	0	0	0	0	2.55	2.95
P	1	14	34	14	200	67	7.0125	0.91198	1.79066	2.08256	0	0	0	0	0	0	2.55	2.75
P	1	15	35	15	200	67	6.0025	0.72060	1.41490	1.41490	0	0	0	0	0	0	2.45	2.45
P	1	16	36	16	200	67	7.6850	1.07936	2.11931	2.53805	0	0	0	0	0	0	2.65	2.90
P	1	17	37	17	200	67	6.6300	0.86223	1.69299	1.76003	0	0	0	0	0	0	2.55	2.60
P	1	18	38	18	200	67	5.7600	0.66355	1.30288	1.30288	0	0	0	0	0	0	2.40	2.40
S	1	1	20	271	27500	11500	0.1000	0.00000	0.00208	0.00033	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
S	1	2	272	20	27500	11500	0.1000	0.00000	0.00208	0.00033	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
S	1	3	273	26	27500	11500	0.1000	0.00000	0.00208	0.00033	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
S	1	4	26	39	27500	11500	0.1000	0.00000	0.00208	0.00033	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
S	1	5	274	40	27500	11500	0.1100	0.00001	0.00277	0.00037	0	0	0	0	0	0	0.20	0.55
S	1	6	40	30	27500	11500	0.1100	0.00001	0.00277	0.00037	0	0	0	0	0	0	0.20	0.5

K	2	11	52	31	27500	11500	0.2025	0.00578	0.00171	0.00171	0	0	0	0	0	0	0.45	0.45
K	2	12	53	32	27500	11500	0.2025	0.00578	0.00171	0.00171	0	0	0	0	0	0	0.45	0.45
K	2	13	54	33	27500	11500	0.2100	0.00454	0.00079	0.00429	0	0	0	0	0	0	0.30	0.70
K	2	14	55	34	27500	11500	0.3500	0.01627	0.00365	0.00715	0	0	0	0	0	0	0.50	0.70
K	2	15	56	35	27500	11500	0.2025	0.00578	0.00171	0.00171	0	0	0	0	0	0	0.45	0.45
K	2	16	57	36	27500	11500	0.3150	0.01274	0.00266	0.00643	0	0	0	0	0	0	0.45	0.70
K	2	17	58	37	27500	11500	0.3300	0.01516	0.00416	0.00495	0	0	0	0	0	0	0.55	0.60
K	2	18	59	38	27500	11500	0.1600	0.00361	0.00107	0.00107	0	0	0	0	0	0	0.40	0.40
D	2	1	42	279	27500	11500	0.1000	0.00098	0.00208	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	2	2	280	42	27500	11500	0.1000	0.00098	0.00208	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	2	3	281	47	27500	11500	1.0000	0.00412	0.00474	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	2	4	47	60	27500	11500	1.0000	0.00412	0.00474	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	2	5	282	61	27500	11500	1.0000	0.00166	0.00473	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.55
D	2	6	61	51	27500	11500	1.0000	0.00166	0.00473	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.55
D	2	7	51	52	27500	11500	1.0000	0.00166	0.00473	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.55
D	2	8	52	53	27500	11500	1.0000	0.00166	0.00473	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.55
D	2	9	54	45	27500	11500	1.0000	0.00699	0.00778	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.60	0.45
D	2	10	45	46	27500	11500	1.0000	0.00699	0.00778	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.60	0.45
D	2	11	62	43	27500	11500	1.0000	0.00140	0.00356	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	2	12	283	62	27500	11500	1.0000	0.00166	0.00612	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	2	13	56	48	27500	11500	1.0000	0.00174	0.00361	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	2	14	48	284	27500	11500	1.0000	0.00260	0.00377	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	2	15	56	57	27500	11500	1.0000	0.00200	0.00623	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	2	16	57	58	27500	11500	1.0000	0.00200	0.00623	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	2	17	58	59	27500	11500	1.0000	0.00200	0.00623	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	2	18	285	286	27500	11500	1.0000	0.00500	0.01279	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
D	2	19	286	49	27500	11500	1.0000	0.00500	0.01279	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
D	2	20	49	50	27500	11500	1.0000	0.00500	0.01279	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
D	2	21	54	61	27500	11500	1.0000	0.00290	0.00454	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	2	22	60	54	27500	11500	1.0000	0.00412	0.00474	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	2	23	59	50	27500	11500	1.0000	0.00200	0.00623	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	2	24	50	46	27500	11500	1.0000	0.00286	0.00648	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	2	25	46	63	27500	11500	1.0000	0.00179	0.00614	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	2	26	63	53	27500	11500	1.0000	0.00179	0.00614	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
K	3	1	64	42	27500	11500	0.1200	0.00096	0.00073	0.00073	0	0	0	0	0	0	0.36	0.36
K	3	2	65	43	27500	11500	0.2200	0.00259	0.00037	0.01109	0	0	0	0	0	0	0.20	1.10
K	3	3	66	44	27500	11500	0.9200	0.01123	0.26435	0.18213	0	0	0	0	0	0	1.28	1.51
K	3	5	67	46	27500	11500	0.3150	0.01274	0.00643	0.00266	0	0	0	0	0	0	0.70	0.45
K	3	6	68	47	27500	11500	0.1225	0.00212	0.00063	0.00063	0	0	0	0	0	0	0.35	0.35
K	3	7	69	48	27500	11500	0.2000	0.00232	0.00033	0.00833	0	0	0	0	0	0	0.20	1.00
K	3	8	70	49	27500	11500	0.4225	0.02517	0.00744	0.00744	0	0	0	0	0	0	0.65	0.65
K	3	10	71	51	27500	11500	0.2250	0.00703	0.00234	0.00190	0	0	0	0	0	0	0.50	0.45
K	3	11	72	52	27500	11500	0.1800	0.00449	0.00152	0.00120	0	0	0	0	0	0	0.45	0.40
K	3	12	73	53	27500	11500	0.1600	0.00361	0.00107	0.00107	0	0	0	0	0	0	0.40	0.40
K	3	13	74	54	27500	11500	0.1750	0.00280	0.00046	0.00357	0	0	0	0	0	0	0.25	0.70
K	3	14	75	55	27500	11500	0.3150	0.01274	0.00266	0.00643	0	0	0	0	0	0	0.45	0.70
D	3	1	64	287	27500	11500	0.1000	0.00098	0.00208	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	3	2	288	64	27500	11500	0.1000	0.00098	0.00208	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	3	3	289	68	27500	11500	1.0000	0.00358	0.00459	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	3	4	68	76	27500	11500	1.0000	0.00377	0.00468	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	3	5	290	77	27500	11500	1.0000	0.00239	0.00493	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.55
D	3	6	77	71	27500	11500	1.0000	0.03517	0.01242	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.55
D	3	7	71	72	27500	11500	1.0000	0.03517	0.01242	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.55
D	3	8	72	73	27500	11500	0.1100	0.00112	0.00277	0.00037	0	0	0	0	0	0	0.20	0.55
D	3	9	78	65	27500	11500	1.0000	0.00176	0.00370	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	3	10	291	78	27500	11500	1.0000	0.00202	0.00640	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	3	11	69	292	27500	11500	1.0000	0.00153	0.00356	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	3	12	293	294	27500	11500	1.0000	0.00205	0.00969	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
D	3	13	294	79	27500	11500	1.0000	0.00205	0.00969	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
D	3	14	79	70	27500	11500	0.1400	0.00152	0.00572	0.00047	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
D	3	15	74	77	27500	11500	1.0000	0.02795	0.00980	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	3	16	76	74	27500	11500	1.0000	0.00227	0.00371	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	3	17	67	80	27500	11500	1.0000	0.03525	0.01361	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	3	18	80	73	27500	11500	0.1200	0.00126	0.00360	0.00040	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
K	4	1	81	64	27500	11500	0.1200	0.00096	0.00073	0.00073	0	0	0	0	0	0	0.36	0.36
K	4	2	82	65	27500	11500	0.2200	0.00259	0.00037	0.01109	0	0	0	0	0	0	0.20	1.10
K	4	3	83	66	27500	11500	0.9200	0.01123	0.26435	0.18213	0	0	0	0	0	0	1.28	1.51
K	4	4	84	45	27500	11500	0.3600	0.01827	0.00540	0.00540	0	0	0	0	0	0	0.60	0.60
K	4	5	85	67	27500	11500	0.3150	0.01274	0.00643	0.00266	0	0	0	0	0	0	0.70	0.45
K	4	6	86	68	27500	11500	0.1225	0.00212	0.00063	0.00063	0	0	0	0	0	0	0.35	0.35
K	4	7	87	69	27500	11500	0.2000	0.00232	0.00033	0.00833	0	0	0	0	0	0	0.20	1.00
K	4	8	88	70	27500	11500	0.4225	0.02517	0.00744	0.00744	0	0	0	0	0	0	0.65	0.65
K	4	9	89	50	27500	11500	0.3150	0.01274	0.00643	0.00266	0	0	0	0	0	0	0.70	0.45
K	4	10	90	71	27500	11500	0.2250	0.00703	0.00234	0.00190	0	0	0	0	0	0	0.50	0.45
K	4	11	91	72	27500	11500	0.1800	0.00449	0.00152	0.00120	0	0	0	0	0	0	0.45	0.40
K	4	12	92	73	27500	11500	0.1600	0.00361	0.00107	0.00107	0	0	0	0	0	0	0.40	0.40
K	4	13	93	74	27500	11500	0.1750	0.00280	0.00046	0.00357	0	0	0	0	0	0	0.25	0.70
K	4	14	94	75	27500	11500	0.3150	0.01274	0.00266	0.00643	0	0	0	0	0	0	0.45	0.70
K	4	15	95	56	27500	11500	0.2025	0.00578	0.00171	0.00171	0	0	0	0	0			

K	4	16	96	57	27500	11500	0.2800	0.00952	0.00187	0.00572	0	0	0	0	0	0	0.40	0.70
K	4	17	97	58	27500	11500	0.3025	0.01290	0.00381	0.00381	0	0	0	0	0	0	0.55	0.55
K	4	18	98	59	27500	11500	0.1600	0.00361	0.00107	0.00107	0	0	0	0	0	0	0.40	0.40
D	4	1	81	295	27500	11500	0.1000	0.00098	0.00208	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	4	2	296	81	27500	11500	0.1000	0.00098	0.00208	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	4	3	297	86	27500	11500	1.0000	0.00205	0.00439	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	4	4	86	99	27500	11500	1.0000	0.00205	0.00439	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	4	5	298	100	27500	11500	1.0000	0.00187	0.00575	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.55
D	4	6	100	90	27500	11500	1.0000	0.00187	0.00575	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.55
D	4	7	90	91	27500	11500	1.0000	0.00187	0.00575	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.55
D	4	8	91	92	27500	11500	1.0000	0.00187	0.00575	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.55
D	4	9	93	84	27500	11500	1.0000	0.00557	0.00732	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.60	0.45
D	4	10	84	85	27500	11500	1.0000	0.00557	0.00732	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.60	0.45
D	4	11	101	82	27500	11500	1.0000	0.00111	0.00338	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	4	12	299	101	27500	11500	1.0000	0.00136	0.00578	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	4	13	95	87	27500	11500	1.0000	0.00122	0.00344	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	4	14	87	300	27500	11500	1.0000	0.00136	0.00350	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	4	15	95	102	27500	11500	1.0000	0.00148	0.00591	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	4	16	102	96	27500	11500	1.0000	0.00214	0.00752	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	4	17	96	97	27500	11500	1.0000	0.00214	0.00752	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	4	18	97	98	27500	11500	1.0000	0.00214	0.00752	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	4	19	301	302	27500	11500	1.0000	0.00275	0.01212	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
D	4	20	302	88	27500	11500	1.0000	0.00275	0.01212	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
D	4	21	88	89	27500	11500	1.0000	0.00275	0.01212	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
D	4	22	93	100	27500	11500	1.0000	0.00173	0.00432	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	4	23	99	93	27500	11500	1.0000	0.00205	0.00439	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	4	24	98	89	27500	11500	1.0000	0.00148	0.00591	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	4	25	89	85	27500	11500	1.0000	0.00231	0.00758	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	4	26	85	92	27500	11500	1.0000	0.00199	0.00745	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
K	5	1	103	81	27500	11500	0.1200	0.00096	0.00073	0.00073	0	0	0	0	0	0	0.36	0.36
K	5	2	104	82	27500	11500	0.2200	0.00259	0.00037	0.01109	0	0	0	0	0	0	0.20	1.10
K	5	3	105	83	27500	11500	0.9200	0.01123	0.26435	0.18213	0	0	0	0	0	0	1.28	1.51
K	5	4	106	84	27500	11500	0.3025	0.01290	0.00381	0.00381	0	0	0	0	0	0	0.55	0.55
K	5	5	107	85	27500	11500	0.2800	0.00952	0.00572	0.00187	0	0	0	0	0	0	0.70	0.40
K	5	6	108	86	27500	11500	0.0900	0.00114	0.00034	0.00034	0	0	0	0	0	0	0.30	0.30
K	5	7	109	87	27500	11500	0.2000	0.00232	0.00033	0.00833	0	0	0	0	0	0	0.20	1.00
K	5	8	110	88	27500	11500	0.3900	0.02120	0.00687	0.00585	0	0	0	0	0	0	0.65	0.60
K	5	9	111	89	27500	11500	0.2800	0.00952	0.00572	0.00187	0	0	0	0	0	0	0.70	0.40
K	5	10	112	90	27500	11500	0.2025	0.00578	0.00171	0.00171	0	0	0	0	0	0	0.45	0.45
K	5	11	113	91	27500	11500	0.1600	0.00361	0.00107	0.00107	0	0	0	0	0	0	0.40	0.40
K	5	12	114	92	27500	11500	0.1225	0.00212	0.00063	0.00063	0	0	0	0	0	0	0.35	0.35
K	5	13	115	93	27500	11500	0.1400	0.00152	0.00023	0.00286	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
K	5	14	116	94	27500	11500	0.2800	0.00952	0.00187	0.00572	0	0	0	0	0	0	0.40	0.70
K	5	15	117	95	27500	11500	0.1600	0.00361	0.00107	0.00107	0	0	0	0	0	0	0.40	0.40
K	5	16	118	96	27500	11500	0.2450	0.00687	0.00125	0.00500	0	0	0	0	0	0	0.35	0.70
K	5	17	119	97	27500	11500	0.2500	0.00881	0.00260	0.00260	0	0	0	0	0	0	0.50	0.50
K	5	18	120	98	27500	11500	0.1200	0.00096	0.00073	0.00073	0	0	0	0	0	0	0.36	0.36
D	5	1	103	303	27500	11500	0.1000	0.00098	0.00208	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	5	2	304	103	27500	11500	0.1000	0.00098	0.00208	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	5	3	305	121	27500	11500	1.0000	0.00160	0.00428	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	5	4	121	108	27500	11500	1.0000	0.00160	0.00428	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	5	5	111	107	27500	11500	1.0000	0.00214	0.00752	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	5	6	306	112	27500	11500	1.0000	0.00187	0.00575	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.55
D	5	7	112	113	27500	11500	1.0000	0.00187	0.00575	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.55
D	5	8	113	114	27500	11500	1.0000	0.00187	0.00575	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.55
D	5	9	114	122	27500	11500	1.0000	0.00187	0.00575	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.55
D	5	10	115	106	27500	11500	1.0000	0.00241	0.01190	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
D	5	11	106	107	27500	11500	1.0000	0.00241	0.01190	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
D	5	12	307	122	27500	11500	1.0000	0.00173	0.00432	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	5	13	123	104	27500	11500	1.0000	0.00111	0.00338	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	5	14	308	123	27500	11500	1.0000	0.00143	0.00590	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	5	15	123	309	27500	11500	1.0000	0.00214	0.00752	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	5	16	117	124	27500	11500	0.1000	0.00098	0.00208	0.00033	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	5	17	124	109	27500	11500	1.0000	0.00095	0.00322	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	5	18	109	310	27500	11500	1.0000	0.00095	0.00322	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	5	19	124	125	27500	11500	1.0000	0.00121	0.00548	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	5	20	125	126	27500	11500	1.0000	0.00174	0.00730	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	5	21	126	118	27500	11500	1.0000	0.00214	0.00752	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	5	22	118	119	27500	11500	1.0000	0.00214	0.00752	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	5	23	119	120	27500	11500	1.0000	0.00214	0.00752	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	5	24	120	111	27500	11500	1.0000	0.00122	0.00344	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	5	25	127	311	27500	11500	1.0000	0.00257	0.01201	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
D	5	26	311	110	27500	11500	1.0000	0.00257	0.01201	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
D	5	27	110	111	27500	11500	1.0000	0.00257	0.01201	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
D	5	28	126	127	27500	11500	1.0000	0.00186	0.00738	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	5	29	127	108	27500	11500	1.0000	0.00186	0.00738	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
K	6	1	128	103	27500	11500	0.1200	0.00096	0.00073	0.00073	0	0	0	0	0	0	0.36	0.36
K	6	2	129	104	27500	11500	0.2200	0.00259	0.00037	0.01109	0	0	0	0	0	0	0.20	1.10
K	6	3	130	105	27500													

K	6	4	131	106	27500	11500	0.2500	0.00881	0.00260	0.00260	0	0	0	0	0	0	0.50	0.50
K	6	5	132	107	27500	11500	0.2450	0.00687	0.00500	0.00125	0	0	0	0	0	0	0.70	0.35
K	6	6	133	108	27500	11500	0.0625	0.00055	0.00016	0.00016	0	0	0	0	0	0	0.25	0.25
K	6	7	134	109	27500	11500	0.2000	0.00232	0.00033	0.00833	0	0	0	0	0	0	0.20	1.00
K	6	8	135	110	27500	11500	0.3300	0.01516	0.00495	0.00416	0	0	0	0	0	0	0.60	0.55
K	6	9	136	111	27500	11500	0.2450	0.00687	0.00500	0.00125	0	0	0	0	0	0	0.70	0.35
K	6	10	137	112	27500	11500	0.1600	0.00361	0.00107	0.00107	0	0	0	0	0	0	0.40	0.40
K	6	11	138	113	27500	11500	0.1400	0.00271	0.00093	0.00071	0	0	0	0	0	0	0.40	0.35
K	6	12	139	114	27500	11500	0.1225	0.00212	0.00063	0.00063	0	0	0	0	0	0	0.35	0.35
K	6	13	140	115	27500	11500	0.1400	0.00152	0.00023	0.00286	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
K	6	14	141	116	27500	11500	0.2450	0.00687	0.00125	0.00500	0	0	0	0	0	0	0.35	0.70
K	6	15	142	117	27500	11500	0.1600	0.00361	0.00107	0.00107	0	0	0	0	0	0	0.40	0.40
K	6	16	143	118	27500	11500	0.2100	0.00454	0.00079	0.00429	0	0	0	0	0	0	0.30	0.70
K	6	17	144	119	27500	11500	0.2250	0.00703	0.00234	0.00190	0	0	0	0	0	0	0.50	0.45
K	6	18	145	120	27500	11500	0.1200	0.00096	0.00073	0.00073	0	0	0	0	0	0	0.36	0.36
D	6	1	128	312	27500	11500	0.1000	0.00098	0.00208	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	6	2	313	128	27500	11500	0.1000	0.00098	0.00208	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	6	3	314	146	27500	11500	1.0000	0.00160	0.00428	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	6	4	146	133	27500	11500	1.0000	0.00160	0.00428	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	6	5	136	132	27500	11500	1.0000	0.00214	0.00752	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	6	6	315	137	27500	11500	1.0000	0.00187	0.00575	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.55
D	6	7	137	138	27500	11500	1.0000	0.00187	0.00575	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.55
D	6	8	138	139	27500	11500	1.0000	0.00187	0.00575	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.55
D	6	9	139	147	27500	11500	1.0000	0.00187	0.00575	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.55
D	6	10	140	131	27500	11500	1.0000	0.00241	0.01190	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
D	6	11	131	132	27500	11500	1.0000	0.00241	0.01190	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
D	6	12	316	147	27500	11500	1.0000	0.00173	0.00432	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	6	13	148	129	27500	11500	1.0000	0.00114	0.00338	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	6	14	317	148	27500	11500	1.0000	0.00148	0.00591	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	6	15	148	318	27500	11500	1.0000	0.00214	0.00752	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	6	16	142	149	27500	11500	0.1000	0.00098	0.00208	0.00033	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	6	17	149	134	27500	11500	1.0000	0.00095	0.00322	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	6	18	134	319	27500	11500	1.0000	0.00095	0.00322	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	6	19	149	150	27500	11500	1.0000	0.00121	0.00548	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	6	20	150	151	27500	11500	1.0000	0.00174	0.00730	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	6	21	151	143	27500	11500	1.0000	0.00214	0.00752	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	6	22	143	144	27500	11500	1.0000	0.00214	0.00752	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	6	23	144	145	27500	11500	1.0000	0.00214	0.00752	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	6	24	145	136	27500	11500	1.0000	0.00122	0.00344	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	6	25	152	320	27500	11500	1.0000	0.00257	0.01201	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
D	6	26	320	135	27500	11500	1.0000	0.00257	0.01201	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
D	6	27	135	136	27500	11500	1.0000	0.00257	0.01201	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
D	6	28	151	152	27500	11500	1.0000	0.00186	0.00738	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	6	29	152	133	27500	11500	1.0000	0.00186	0.00738	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
K	7	1	153	128	27500	11500	0.1200	0.00096	0.00073	0.00073	0	0	0	0	0	0	0.36	0.36
K	7	2	154	129	27500	11500	0.2200	0.00259	0.00037	0.01109	0	0	0	0	0	0	0.20	1.10
K	7	3	155	130	27500	11500	0.9200	0.01123	0.26435	0.18213	0	0	0	0	0	0	1.28	1.51
K	7	4	156	131	27500	11500	0.2025	0.00578	0.00171	0.00171	0	0	0	0	0	0	0.45	0.45
K	7	5	157	132	27500	11500	0.2100	0.00454	0.00429	0.00079	0	0	0	0	0	0	0.70	0.30
K	7	6	158	133	27500	11500	0.0625	0.00055	0.00016	0.00016	0	0	0	0	0	0	0.25	0.25
K	7	7	159	134	27500	11500	0.2000	0.00232	0.00033	0.00833	0	0	0	0	0	0	0.20	1.00
K	7	8	160	135	27500	11500	0.2750	0.01052	0.00347	0.00286	0	0	0	0	0	0	0.55	0.50
K	7	9	161	136	27500	11500	0.2100	0.00454	0.00429	0.00079	0	0	0	0	0	0	0.70	0.30
K	7	10	162	137	27500	11500	0.1400	0.00271	0.00093	0.00071	0	0	0	0	0	0	0.40	0.35
K	7	11	163	138	27500	11500	0.1225	0.00212	0.00063	0.00063	0	0	0	0	0	0	0.35	0.35
K	7	12	164	139	27500	11500	0.1225	0.00212	0.00063	0.00063	0	0	0	0	0	0	0.35	0.35
K	7	13	165	140	27500	11500	0.1400	0.00152	0.00023	0.00286	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
K	7	14	166	141	27500	11500	0.2100	0.00454	0.00079	0.00429	0	0	0	0	0	0	0.30	0.70
K	7	15	167	142	27500	11500	0.1225	0.00212	0.00063	0.00063	0	0	0	0	0	0	0.35	0.35
K	7	16	168	143	27500	11500	0.1750	0.00280	0.00046	0.00357	0	0	0	0	0	0	0.25	0.70
K	7	17	169	144	27500	11500	0.2025	0.00578	0.00171	0.00171	0	0	0	0	0	0	0.45	0.45
K	7	18	170	145	27500	11500	0.1200	0.00096	0.00073	0.00073	0	0	0	0	0	0	0.36	0.36
D	7	1	153	321	27500	11500	0.1000	0.00098	0.00208	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	7	2	322	153	27500	11500	0.1000	0.00098	0.00208	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	7	3	323	171	27500	11500	1.0000	0.00160	0.00428	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	7	4	171	158	27500	11500	1.0000	0.00160	0.00428	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	7	5	161	157	27500	11500	1.0000	0.00214	0.00752	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	7	6	324	162	27500	11500	1.0000	0.00187	0.00575	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.55
D	7	7	162	163	27500	11500	1.0000	0.00187	0.00575	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.55
D	7	8	163	164	27500	11500	1.0000	0.00187	0.00575	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.55
D	7	9	164	172	27500	11500	1.0000	0.00187	0.00575	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.55
D	7	10	165	156	27500	11500	1.0000	0.00241	0.01190	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
D	7	11	156	157	27500	11500	1.0000	0.00241	0.01190	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
D	7	12	325	172	27500	11500	1.0000	0.00173	0.00432	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	7	13	173	154	27500	11500	1.0000	0.00114	0.00338	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	7	14	326	173	27500	11500	1.0000	0.00148	0.00591	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	7	15	173	327	27500	11500	1.0000	0.00214	0.00752	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	7	16	167	174	27500	11500	0.1000	0.00098	0.00208	0.00033	0	0	0	0	0	0	0.20	

D	7	18	159	328	27500	11500	1.0000	0.00095	0.00322	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	7	19	174	175	27500	11500	1.0000	0.00121	0.00548	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	7	20	175	176	27500	11500	1.0000	0.00174	0.00730	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	7	21	176	168	27500	11500	1.0000	0.00214	0.00752	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	7	22	168	169	27500	11500	1.0000	0.00214	0.00752	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	7	23	169	170	27500	11500	1.0000	0.00214	0.00752	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	7	24	170	161	27500	11500	1.0000	0.00122	0.00344	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	7	25	177	329	27500	11500	1.0000	0.00257	0.01201	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
D	7	26	329	160	27500	11500	1.0000	0.00257	0.01201	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
D	7	27	160	161	27500	11500	1.0000	0.00257	0.01201	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
D	7	28	176	177	27500	11500	1.0000	0.00186	0.00738	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	7	29	177	158	27500	11500	1.0000	0.00186	0.00738	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
K	8	1	178	153	27500	11500	0.1200	0.00096	0.00073	0.00073	0	0	0	0	0	0	0.36	0.36
K	8	2	179	154	27500	11500	0.2200	0.00259	0.00037	0.01109	0	0	0	0	0	0	0.20	1.10
K	8	3	180	155	27500	11500	0.9200	0.01123	0.26435	0.18213	0	0	0	0	0	0	1.28	1.51
K	8	4	181	156	27500	11500	0.1600	0.00361	0.00107	0.00107	0	0	0	0	0	0	0.40	0.40
K	8	5	182	157	27500	11500	0.1750	0.00280	0.00357	0.00046	0	0	0	0	0	0	0.70	0.25
K	8	6	183	158	27500	11500	0.0625	0.00055	0.00016	0.00016	0	0	0	0	0	0	0.25	0.25
K	8	7	184	159	27500	11500	0.2000	0.00232	0.00033	0.00833	0	0	0	0	0	0	0.20	1.00
K	8	8	185	160	27500	11500	0.2250	0.00703	0.00234	0.00190	0	0	0	0	0	0	0.50	0.45
K	8	9	186	161	27500	11500	0.1750	0.00280	0.00357	0.00046	0	0	0	0	0	0	0.70	0.25
K	8	10	187	162	27500	11500	0.1225	0.00212	0.00063	0.00063	0	0	0	0	0	0	0.35	0.35
K	8	11	188	163	27500	11500	0.0900	0.00114	0.00034	0.00034	0	0	0	0	0	0	0.30	0.30
K	8	12	189	164	27500	11500	0.1225	0.00212	0.00063	0.00063	0	0	0	0	0	0	0.35	0.35
K	8	13	190	165	27500	11500	0.1400	0.00152	0.00023	0.00286	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
K	8	14	191	166	27500	11500	0.1750	0.00280	0.00046	0.00357	0	0	0	0	0	0	0.25	0.70
K	8	15	192	167	27500	11500	0.1225	0.00212	0.00063	0.00063	0	0	0	0	0	0	0.35	0.35
K	8	16	193	168	27500	11500	0.1750	0.00280	0.00046	0.00357	0	0	0	0	0	0	0.25	0.70
K	8	17	194	169	27500	11500	0.1600	0.00361	0.00107	0.00107	0	0	0	0	0	0	0.40	0.40
K	8	18	195	170	27500	11500	0.1200	0.00096	0.00073	0.00073	0	0	0	0	0	0	0.36	0.36
D	8	1	178	330	27500	11500	0.1000	0.00098	0.00208	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	8	2	331	178	27500	11500	0.1000	0.00098	0.00208	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	8	3	332	196	27500	11500	1.0000	0.00160	0.00428	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	8	4	196	183	27500	11500	1.0000	0.00160	0.00428	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	8	5	186	182	27500	11500	1.0000	0.00214	0.00752	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	8	6	333	187	27500	11500	1.0000	0.00187	0.00575	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.55
D	8	7	187	188	27500	11500	1.0000	0.00187	0.00575	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.55
D	8	8	188	189	27500	11500	1.0000	0.00187	0.00575	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.55
D	8	9	189	197	27500	11500	1.0000	0.00187	0.00575	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.55
D	8	10	190	181	27500	11500	1.0000	0.00241	0.01190	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
D	8	11	181	182	27500	11500	1.0000	0.00241	0.01190	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
D	8	12	334	197	27500	11500	1.0000	0.00173	0.00432	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	8	13	198	179	27500	11500	1.0000	0.00114	0.00338	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	8	14	335	198	27500	11500	1.0000	0.00148	0.00591	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	8	15	198	336	27500	11500	1.0000	0.00214	0.00752	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	8	16	192	199	27500	11500	0.1000	0.00098	0.00208	0.00033	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	8	17	199	184	27500	11500	1.0000	0.00095	0.00322	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	8	18	184	337	27500	11500	1.0000	0.00095	0.00322	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	8	19	199	200	27500	11500	1.0000	0.00121	0.00548	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	8	20	200	201	27500	11500	1.0000	0.00174	0.00730	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	8	21	201	193	27500	11500	1.0000	0.00214	0.00752	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	8	22	193	194	27500	11500	1.0000	0.00214	0.00752	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	8	23	194	195	27500	11500	1.0000	0.00214	0.00752	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	8	24	195	186	27500	11500	1.0000	0.00122	0.00344	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	8	25	202	338	27500	11500	1.0000	0.00257	0.01201	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
D	8	26	338	185	27500	11500	1.0000	0.00257	0.01201	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
D	8	27	185	186	27500	11500	1.0000	0.00257	0.01201	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
D	8	28	201	202	27500	11500	1.0000	0.00186	0.00738	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	8	29	202	183	27500	11500	1.0000	0.00186	0.00738	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
K	9	1	203	178	27500	11500	0.1200	0.00096	0.00073	0.00073	0	0	0	0	0	0	0.36	0.36
K	9	2	204	179	27500	11500	0.2200	0.00259	0.00037	0.01109	0	0	0	0	0	0	0.20	1.10
K	9	3	205	180	27500	11500	0.9200	0.01123	0.26435	0.18213	0	0	0	0	0	0	1.28	1.51
K	9	4	206	181	27500	11500	0.1225	0.00212	0.00063	0.00063	0	0	0	0	0	0	0.35	0.35
K	9	5	207	182	27500	11500	0.1400	0.00152	0.00286	0.00023	0	0	0	0	0	0	0.70	0.20
K	9	6	208	183	27500	11500	0.0625	0.00055	0.00016	0.00016	0	0	0	0	0	0	0.25	0.25
K	9	7	209	184	27500	11500	0.2000	0.00232	0.00033	0.00833	0	0	0	0	0	0	0.20	1.00
K	9	8	210	185	27500	11500	0.1800	0.00449	0.00152	0.00120	0	0	0	0	0	0	0.45	0.40
K	9	9	211	186	27500	11500	0.1400	0.00152	0.00286	0.00023	0	0	0	0	0	0	0.70	0.20
K	9	10	212	187	27500	11500	0.0900	0.00114	0.00034	0.00034	0	0	0	0	0	0	0.30	0.30
K	9	11	213	188	27500	11500	0.0625	0.00055	0.00016	0.00016	0	0	0	0	0	0	0.25	0.25
K	9	12	214	189	27500	11500	0.0900	0.00114	0.00034	0.00034	0	0	0	0	0	0	0.30	0.30
K	9	13	215	190	27500	11500	0.1400	0.00152	0.00023	0.00286	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
K	9	14	216	191	27500	11500	0.1400	0.00152	0.00023	0.00286	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
K	9	15	217	192	27500	11500	0.0900	0.00114	0.00034	0.00034	0	0	0	0	0	0	0.30	0.30
K	9	16	218	193	27500	11500	0.1400	0.00152	0.00023	0.00286	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
K	9	17	219	194	27500	11500	0.1225	0.00212	0.00063	0.00063	0	0	0	0	0	0	0.35	0.35
K	9	18	220	195	27500	11500	0.1200	0.00096	0.00073	0.00073	0	0	0	0	0	0	0.36	0.36
D	9	1	203	339	27500	11500	0.1000	0.00098	0.00208	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.	

D	9	3	341	221	27500	11500	1.0000	0.00160	0.00428	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	9	4	221	208	27500	11500	1.0000	0.00160	0.00428	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	9	5	211	207	27500	11500	1.0000	0.00214	0.00752	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	9	6	342	212	27500	11500	1.0000	0.00187	0.00575	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.55
D	9	7	212	213	27500	11500	1.0000	0.00187	0.00575	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.55
D	9	8	213	214	27500	11500	1.0000	0.00187	0.00575	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.55
D	9	9	214	222	27500	11500	1.0000	0.00187	0.00575	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.55
D	9	10	215	206	27500	11500	1.0000	0.00241	0.01190	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
D	9	11	206	207	27500	11500	1.0000	0.00241	0.01190	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
D	9	12	343	222	27500	11500	1.0000	0.00173	0.00432	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	9	13	223	204	27500	11500	1.0000	0.00114	0.00338	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	9	14	344	223	27500	11500	1.0000	0.00148	0.00591	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	9	15	223	345	27500	11500	1.0000	0.00214	0.00752	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	9	16	217	224	27500	11500	0.1000	0.00098	0.00208	0.00033	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	9	17	224	209	27500	11500	1.0000	0.00095	0.00322	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	9	18	209	346	27500	11500	1.0000	0.00095	0.00322	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	9	19	224	225	27500	11500	1.0000	0.00121	0.00548	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	9	20	225	226	27500	11500	1.0000	0.00174	0.00730	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	9	21	226	218	27500	11500	1.0000	0.00214	0.00752	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	9	22	218	219	27500	11500	1.0000	0.00214	0.00752	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	9	23	219	220	27500	11500	1.0000	0.00214	0.00752	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	9	24	220	211	27500	11500	1.0000	0.00122	0.00344	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	9	25	227	347	27500	11500	1.0000	0.00257	0.01201	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
D	9	26	347	210	27500	11500	1.0000	0.00257	0.01201	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
D	9	27	210	211	27500	11500	1.0000	0.00257	0.01201	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
D	9	28	226	227	27500	11500	1.0000	0.00186	0.00738	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	9	29	227	208	27500	11500	1.0000	0.00186	0.00738	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
K	10	1	228	203	27500	11500	0.1200	0.00096	0.00073	0.00073	0	0	0	0	0	0	0.36	0.36
K	10	2	229	204	27500	11500	0.2200	0.00259	0.00037	0.01109	0	0	0	0	0	0	0.20	1.10
K	10	3	230	205	27500	11500	0.9200	0.01123	0.26435	0.18213	0	0	0	0	0	0	1.28	1.51
K	10	4	231	206	27500	11500	0.0900	0.00114	0.00034	0.00034	0	0	0	0	0	0	0.30	0.30
K	10	5	232	207	27500	11500	0.1400	0.00152	0.00286	0.00023	0	0	0	0	0	0	0.70	0.20
K	10	6	233	208	27500	11500	0.0625	0.00055	0.00016	0.00016	0	0	0	0	0	0	0.25	0.25
K	10	7	234	209	27500	11500	0.2000	0.00232	0.00033	0.00833	0	0	0	0	0	0	0.20	1.00
K	10	8	235	210	27500	11500	0.1050	0.00152	0.00054	0.00039	0	0	0	0	0	0	0.35	0.30
K	10	9	236	211	27500	11500	0.1400	0.00152	0.00286	0.00023	0	0	0	0	0	0	0.70	0.20
K	10	10	237	212	27500	11500	0.0625	0.00055	0.00016	0.00016	0	0	0	0	0	0	0.25	0.25
K	10	11	238	213	27500	11500	0.0625	0.00055	0.00016	0.00016	0	0	0	0	0	0	0.25	0.25
K	10	12	239	214	27500	11500	0.0900	0.00114	0.00034	0.00034	0	0	0	0	0	0	0.30	0.30
K	10	13	240	215	27500	11500	0.1400	0.00152	0.00023	0.00286	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
K	10	14	241	216	27500	11500	0.1400	0.00152	0.00023	0.00286	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
K	10	15	242	217	27500	11500	0.0900	0.00114	0.00034	0.00034	0	0	0	0	0	0	0.30	0.30
K	10	16	243	218	27500	11500	0.1400	0.00152	0.00023	0.00286	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
K	10	17	244	219	27500	11500	0.0900	0.00114	0.00034	0.00034	0	0	0	0	0	0	0.30	0.30
K	10	18	245	220	27500	11500	0.1200	0.00096	0.00073	0.00073	0	0	0	0	0	0	0.36	0.36
D	10	1	228	348	27500	11500	0.0800	0.00073	0.00107	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.40
D	10	2	349	228	27500	11500	0.1000	0.00098	0.00208	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	10	3	350	246	27500	11500	1.0000	0.00160	0.00428	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	10	4	246	233	27500	11500	1.0000	0.00160	0.00428	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	10	5	236	232	27500	11500	1.0000	0.00214	0.00752	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	10	6	351	237	27500	11500	1.0000	0.00187	0.00575	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.55
D	10	7	237	238	27500	11500	1.0000	0.00187	0.00575	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.55
D	10	8	238	239	27500	11500	1.0000	0.00187	0.00575	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.55
D	10	9	239	247	27500	11500	1.0000	0.00187	0.00575	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.55
D	10	10	240	231	27500	11500	1.0000	0.00241	0.01190	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
D	10	11	231	232	27500	11500	1.0000	0.00241	0.01190	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
D	10	12	352	247	27500	11500	1.0000	0.00173	0.00432	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	10	13	248	229	27500	11500	1.0000	0.00111	0.00338	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	10	14	353	248	27500	11500	1.0000	0.00143	0.00590	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	10	15	248	354	27500	11500	1.0000	0.00214	0.00752	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	10	16	242	249	27500	11500	0.1000	0.00098	0.00208	0.00033	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	10	17	249	234	27500	11500	1.0000	0.00095	0.00322	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	10	18	234	355	27500	11500	1.0000	0.00095	0.00322	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	10	19	249	250	27500	11500	1.0000	0.00121	0.00548	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	10	20	250	251	27500	11500	1.0000	0.00174	0.00730	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	10	21	251	243	27500	11500	1.0000	0.00214	0.00752	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	10	22	243	244	27500	11500	1.0000	0.00214	0.00752	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	10	23	244	245	27500	11500	1.0000	0.00214	0.00752	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	10	24	245	236	27500	11500	1.0000	0.00122	0.00344	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D	10	25	252	356	27500	11500	1.0000	0.00257	0.01201	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
D	10	26	356	235	27500	11500	1.0000	0.00257	0.01201	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
D	10	27	235	236	27500	11500	1.0000	0.00257	0.01201	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
D	10	28	251	252	27500	11500	1.0000	0.00186	0.00738	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D	10	29	252	233	27500	11500	1.0000	0.00186	0.00738	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
K	11	1	253	228	27500	11500	0.1200	0.00096	0.00073	0.00073	0	0	0	0	0	0	0.36	0.36
K	11	2	254	348	27500	11500	0.0800	0.00073	0.00013	0.00053	0	0	0	0	0	0	0.20	0.40
K	11	3	255	230	27500	11500	0.9200	0.01123	0.26435	0.18213	0	0	0	0	0	0	1.28	1.51
K	11	4	256	231	27500	11500	0.0750	0.00077	0.00020									

K 11	6	258	233	27500	11500	0.0625	0.00055	0.00016	0.00016	0	0	0	0	0	0	0.25	0.25
K 11	7	259	234	27500	11500	0.2000	0.00232	0.00033	0.00833	0	0	0	0	0	0	0.20	1.00
K 11	8	260	235	27500	11500	0.0750	0.00077	0.00020	0.00028	0	0	0	0	0	0	0.25	0.30
K 11	9	261	236	27500	11500	0.0750	0.00077	0.00028	0.00020	0	0	0	0	0	0	0.30	0.25
D 11	1	253	254	27500	11500	1.0000	0.00133	0.00212	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.40
D 11	2	357	253	27500	11500	1.0000	0.00136	0.00578	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D 11	3	358	262	27500	11500	1.0000	0.00188	0.00435	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D 11	4	262	258	27500	11500	1.0000	0.00205	0.00439	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D 11	5	262	263	27500	11500	1.0000	0.00223	0.00443	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D 11	6	263	264	27500	11500	1.0000	0.00205	0.00439	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D 11	7	264	254	27500	11500	1.0000	0.00111	0.00338	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D 11	8	359	263	27500	11500	1.0000	0.00188	0.00435	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.50
D 11	9	259	360	27500	11500	1.0000	0.00163	0.00906	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
D 11	10	265	259	27500	11500	1.0000	0.00136	0.00578	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.60
D 11	11	261	257	27500	11500	1.0000	0.00264	0.01452	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.75
D 11	12	257	266	27500	11500	1.0000	0.00271	0.01473	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.75
D 11	13	264	267	27500	11500	1.0000	0.00160	0.00217	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.40
D 11	14	267	266	27500	11500	1.0000	0.00160	0.00217	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.40
D 11	15	268	260	27500	11500	1.0000	0.00415	0.01774	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.25	0.75
D 11	16	260	256	27500	11500	1.0000	0.00415	0.01774	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.25	0.75
D 11	17	256	267	27500	11500	1.0000	0.00415	0.01774	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.25	0.75
D 11	18	265	269	27500	11500	1.0000	0.00147	0.00221	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.40
D 11	19	269	268	27500	11500	1.0000	0.00178	0.00226	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.40
D 11	20	268	270	27500	11500	1.0000	0.00178	0.00226	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.40
D 11	21	270	261	27500	11500	1.0000	0.00257	0.01201	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.20	0.70
D 11	22	269	258	27500	11500	1.0000	0.00378	0.01739	5.00000	0	0	0	0	0	0	0.25	0.75

ΜΗΤΡΩΟ ΕΝΤΑΤΙΚΩΝ ΜΕΤΕΘΩΝ ΜΕΛΩΝ

A/A	T	ΣΤ	ΤΑ	ΤΦ	N	Mx	My	Vx	Vy	T	s
1	P	1	1	G	-427.30	-67.05	66.03	20.05	-19.77	0.00	
						-47.00	46.26	20.05	-19.77	0.00	
				Q	-113.73	-8.97	23.45	1.43	-5.76	0.00	
						-7.54	17.69	1.43	-5.76	0.00	
				Σx1	177.12	8.32	-10.35	-3.30	17.93	0.00	
						5.02	7.58	-3.30	17.93	0.00	
				Σy1	-386.07	-22.73	42.20	-162.45	-16.02	0.00	
						-185.17	26.18	-162.45	-16.02	0.00	
				Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
2	A	1	1	G	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	
				Q	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	
				Σx1	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	
				Σy1	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	
				Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
3	P	1	2	G	-1116.24	-3.27	6.19	-3.37	6.77	0.00	
						-6.64	12.95	-3.37	6.77	0.00	
				Q	-405.03	13.77	19.95	-2.42	-4.84	0.00	
						11.35	15.11	-2.42	-4.84	0.00	
				Σx1	-37.27	23.40	6.01	-6.32	15.87	0.00	
						17.08	21.87	-6.32	15.87	0.00	
				Σy1	-395.78	-149.62	-16.83	-68.09	9.42	0.00	
						-217.71	-7.41	-68.09	9.42	0.00	
				Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
4	P	1	3	G	-2564.25	4.55	-466.44	-17.43	12.72	0.00	
						-12.88	-453.72	-17.43	12.72	0.00	
				Q	-672.63	-11.34	-72.54	-3.80	-4.37	0.00	
						-15.15	-76.91	-3.80	-4.37	0.00	
				Σx1	990.68	-62.31	2274.30	14.65	173.99	0.00	
						-47.66	2448.29	14.65	173.99	0.00	
				Σy1	-320.71	-2075.89	-48.38	-82.97	-11.82	0.00	
						-2158.86	-60.19	-82.97	-11.82	0.00	
				Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	

					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	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	A	1	3	G	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				Q	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
6	P	1	4	G	-1547.70	-2.69	15.29	-2.51	-1.31	0.00
						-5.20	13.97	-2.51	-1.31	0.00
				Q	-564.11	-1.59	12.96	-1.47	-2.80	0.00
						-3.07	10.16	-1.47	-2.80	0.00
				$\Sigma x1$	46.58	0.20	72.53	1.87	27.02	0.00
						2.07	99.55	1.87	27.02	0.00
				$\Sigma y1$	21.83	-136.07	-8.35	-29.31	-1.32	0.00
						-165.38	-9.67	-29.31	-1.32	0.00
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
7	P	1	5	G	-1910.03	7.87	-4.27	-4.96	12.29	0.00
						2.92	8.02	-4.96	12.29	0.00
				Q	-770.46	15.05	-14.89	-4.10	10.14	0.00
						10.95	-4.74	-4.10	10.14	0.00
				$\Sigma x1$	-260.59	-2.13	85.63	-1.42	56.88	0.00
						-3.56	142.51	-1.42	56.88	0.00
				$\Sigma y1$	146.32	-87.21	-6.96	-70.88	-4.88	0.00
						-158.09	-11.84	-70.88	-4.88	0.00
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
8	P	1	6	G	-519.06	-1.14	2.76	-1.44	-34.63	0.00
						-2.58	-31.87	-1.44	-34.63	0.00
				Q	-222.30	-0.74	13.97	-0.86	-13.01	0.00
						-1.60	0.96	-0.86	-13.01	0.00
				$\Sigma x1$	-741.56	0.13	-103.64	0.01	279.65	0.00
						0.14	176.01	0.01	279.65	0.00
				$\Sigma y1$	426.70	-10.62	41.62	-17.69	-24.60	0.00
						-28.31	17.02	-17.69	-24.60	0.00
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
9	P	1	7	G	-1009.70	-10.30	14.94	0.34	-3.77	0.00
						-9.96	11.17	0.34	-3.77	0.00
				Q	-293.66	-8.44	17.49	0.17	-5.20	0.00
						-8.27	12.29	0.17	-5.20	0.00
				$\Sigma x1$	148.24	25.46	-7.26	-8.50	41.36	0.00
						16.96	34.10	-8.50	41.36	0.00
				$\Sigma y1$	345.04	-69.79	0.22	-165.68	5.31	0.00
						-235.47	5.53	-165.68	5.31	0.00
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
10	P	1	8	G	-1907.17	-1.65	-12.16	0.69	7.08	0.00
						-0.96	-5.08	0.69	7.08	0.00
				Q	-695.74	-0.86	2.36	0.26	1.91	0.00
						-0.60	4.27	0.26	1.91	0.00
				$\Sigma x1$	-19.66	0.72	117.78	2.70	55.00	0.00
						3.42	172.78	2.70	55.00	0.00
				$\Sigma y1$	-72.80	-178.18	13.67	-43.20	7.79	0.00
						-221.38	21.46	-43.20	7.79	0.00
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
11	P	1	9	G	-1815.56	-10.77	5.69	0.48	8.48	0.00
						-10.29	14.16	0.48	8.48	0.00
				Q	-731.27	-9.82	-13.00	0.03	10.33	0.00
						-9.79	-2.68	0.03	10.33	0.00

		$\Sigma x1$	-353.81	-1.93	90.87	-1.64	65.39	0.00		
				-3.57	156.25	-1.64	65.39	0.00		
		$\Sigma y1$	32.86	-90.09	8.29	-58.90	8.93	0.00		
				-148.99	17.22	-58.90	8.93	0.00		
		$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
		$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
12	P	1	10	G	-1011.26	0.53	-8.92	0.61	8.23	0.00
						1.13	-0.69	0.61	8.23	0.00
				Q	-382.35	0.12	-19.81	0.15	9.81	0.00
						0.26	-10.00	0.15	9.81	0.00
				$\Sigma x1$	116.07	0.34	27.93	0.78	12.82	0.00
						1.12	40.75	0.78	12.82	0.00
				$\Sigma y1$	-155.65	-39.69	-10.54	-6.08	2.26	0.00
						-45.77	-8.29	-6.08	2.26	0.00
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
13	P	1	11	G	-714.04	0.07	-5.85	0.51	4.91	0.00
						0.58	-0.94	0.51	4.91	0.00
				Q	-262.84	-0.01	1.80	0.21	-0.87	0.00
						0.21	0.94	0.21	-0.87	0.00
				$\Sigma x1$	-75.93	0.27	19.23	0.80	17.03	0.00
						1.06	36.26	0.80	17.03	0.00
				$\Sigma y1$	-5.12	-27.67	-2.21	-3.83	-2.30	0.00
						-31.50	-4.52	-3.83	-2.30	0.00
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
14	P	1	12	G	-744.79	9.56	-0.34	-4.83	2.12	0.00
						4.73	1.78	-4.83	2.12	0.00
				Q	-266.87	13.26	-8.59	-4.59	3.33	0.00
						8.67	-5.26	-4.59	3.33	0.00
				$\Sigma x1$	-182.14	-1.87	21.84	-0.13	16.25	0.00
						-2.00	38.09	-0.13	16.25	0.00
				$\Sigma y1$	-282.56	-43.93	0.97	-31.82	-3.97	0.00
						-75.75	-3.01	-31.82	-3.97	0.00
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
15	P	1	13	G	-1024.70	-12.65	22.04	-6.71	-4.63	0.00
						-19.36	17.41	-6.71	-4.63	0.00
				Q	-413.07	-3.66	10.37	-4.71	-1.92	0.00
						-8.37	8.45	-4.71	-1.92	0.00
				$\Sigma x1$	-7.15	10.89	-6.31	-0.56	55.61	0.00
						10.33	49.30	-0.56	55.61	0.00
				$\Sigma y1$	-45.57	-78.85	-1.13	-37.46	-3.78	0.00
						-116.30	-4.90	-37.46	-3.78	0.00
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
16	P	1	14	G	-1722.46	10.51	7.85	14.72	0.83	0.00
						25.22	8.68	14.72	0.83	0.00
				Q	-621.56	-5.23	1.94	10.71	2.75	0.00
						5.47	4.69	10.71	2.75	0.00
				$\Sigma x1$	180.46	0.73	29.07	-1.79	44.24	0.00
						-1.06	73.30	-1.79	44.24	0.00
				$\Sigma y1$	192.03	-109.60	7.36	-21.86	4.79	0.00
						-131.46	12.16	-21.86	4.79	0.00
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
17	P	1	15	G	-820.93	-1.05	6.22	-0.39	-4.83	0.00
						-1.45	1.40	-0.39	-4.83	0.00
				Q	-255.44	-13.10	27.40	3.05	-9.68	0.00
						-10.05	17.72	3.05	-9.68	0.00
				$\Sigma x1$	66.71	0.82	21.34	0.23	23.73	0.00
						1.05	45.07	0.23	23.73	0.00
				$\Sigma y1$	306.73	-20.31	8.11	-107.85	5.37	0.00
						-128.16	13.48	-107.85	5.37	0.00
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00

					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
18	P	1	16	G	-1502.86	-1.01	2.75	0.20	-1.86	0.00
						-0.81	0.89	0.20	-1.86	0.00
				Q	-612.87	-0.66	-4.18	-0.07	2.51	0.00
						-0.73	-1.67	-0.07	2.51	0.00
				Σx1	94.65	1.11	32.35	1.33	36.17	0.00
						2.44	68.52	1.33	36.17	0.00
				Σy1	10.04	-105.87	10.31	-23.74	8.37	0.00
						-129.61	18.68	-23.74	8.37	0.00
				Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
19	P	1	17	G	-1018.40	-0.95	-13.49	0.31	3.93	0.00
						-0.65	-9.56	0.31	3.93	0.00
				Q	-401.37	-0.53	-15.45	0.01	5.04	0.00
						-0.52	-10.41	0.01	5.04	0.00
				Σx1	93.50	0.22	49.99	1.97	23.61	0.00
						2.19	73.60	1.97	23.61	0.00
				Σy1	39.86	-93.93	7.65	-23.50	7.62	0.00
						-117.43	15.27	-23.50	7.62	0.00
				Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
20	P	1	18	G	-532.16	-12.25	-11.92	3.74	3.42	0.00
						-8.51	-8.50	3.74	3.42	0.00
				Q	-190.64	-19.95	-9.63	6.02	2.63	0.00
						-13.93	-7.01	6.02	2.63	0.00
				Σx1	-235.90	-0.76	16.25	-0.67	27.72	0.00
						-1.43	43.97	-0.67	27.72	0.00
				Σy1	142.86	-23.57	-1.34	-34.96	8.82	0.00
						-58.53	7.48	-34.96	8.82	0.00
				Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
21	S	1	1	G	-18.30	0.27	5.76	-0.19	-1.42	-0.00
						-0.27	1.78	-0.19	-1.42	-0.00
				Q	-5.05	0.12	1.47	-0.08	-0.74	-0.00
						-0.12	-0.59	-0.08	-0.74	-0.00
				Σx1	9.52	0.00	-6.94	-0.00	4.22	-0.00
						-0.00	4.86	-0.00	4.22	-0.00
				Σy1	-16.60	2.57	21.79	-1.84	-13.06	-0.00
						-2.57	-14.79	-1.84	-13.06	-0.00
				Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
22	S	1	2	G	21.14	0.78	24.42	-0.42	-15.02	-0.01
						-0.78	-31.15	-0.42	-15.02	-0.01
				Q	1.67	0.22	5.87	-0.12	-3.35	-0.00
						-0.22	-6.53	-0.12	-3.35	-0.00
				Σx1	-4.47	-3.91	-32.31	2.12	18.04	0.03
						3.91	34.43	2.12	18.04	0.03
				Σy1	-151.77	0.20	123.97	-0.11	-57.32	-0.00
						-0.20	-88.11	-0.11	-57.32	-0.00
				Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
23	S	1	3	G	34.71	0.24	-11.72	-0.26	3.56	0.00
						-0.24	-5.25	-0.26	3.56	0.00
				Q	12.18	0.08	-2.33	-0.09	-0.13	-0.00
						-0.08	-2.58	-0.09	-0.13	-0.00
				Σx1	-278.62	0.07	200.14	-0.07	-168.37	-0.00
						-0.07	-105.45	-0.07	-168.37	-0.00
				Σy1	24.01	12.91	-55.13	-14.22	56.06	-0.05
						-12.91	46.61	-14.22	56.06	-0.05
				Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
24	S	1	4	G	2.27	-0.17	-9.29	0.12	3.97	-0.00
						0.17	1.55	0.12	3.97	-0.00
				Q	0.51	-0.08	-14.39	0.06	7.55	-0.01
						0.08	6.21	0.06	7.55	-0.01
				Σx1	-11.41	0.06	15.81	-0.05	-5.80	-0.00
						-0.06	-0.01	-0.05	-5.80	-0.00

					Σy1	0.08	-0.67	4.27	0.49	-1.56	0.00
							0.67	0.00	0.49	-1.56	0.00
					Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
25	S	1	5	G	-10.17	-0.11	-4.98	0.07	0.07	4.08	-0.00
						0.11	7.68	0.07		4.08	-0.00
				Q	-9.24	-0.13	-19.63	0.08		15.28	-0.00
						0.13	27.74	0.08		15.28	-0.00
				Σx1	18.29	0.04	7.60	-0.02		-3.36	0.00
						-0.04	-2.81	-0.02		-3.36	0.00
				Σy1	-6.68	0.80	1.02	-0.52		-0.25	-0.01
						-0.80	0.25	-0.52		-0.25	-0.01
				Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00		0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00		0.00	0.00
				Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00		0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00		0.00	0.00
26	S	1	6	G	-10.16	0.48	6.39	-0.48		-6.69	0.00
						-0.48	-6.99	-0.48		-6.69	0.00
				Q	-9.24	0.24	23.07	-0.24		-25.32	0.00
						-0.24	-27.56	-0.24		-25.32	0.00
				Σx1	18.18	-0.08	-2.81	0.08		-3.44	0.00
						0.08	-9.68	0.08		-3.44	0.00
				Σy1	-6.67	1.31	0.26	-1.31		-1.58	0.01
						-1.31	-2.91	-1.31		-1.58	0.01
				Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00		0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00		0.00	0.00
				Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00		0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00		0.00	0.00
27	S	1	7	G	-6.21	-0.01	7.37	0.00		-4.77	0.00
						0.01	-7.55	0.00		-4.77	0.00
				Q	-1.86	0.00	-0.49	-0.00		-0.52	0.00
						-0.00	-2.11	-0.00		-0.52	0.00
				Σx1	6.19	0.00	7.84	-0.00		-4.80	0.00
						-0.00	-7.16	-0.00		-4.80	0.00
				Σy1	-2.97	0.14	1.89	-0.09		-1.50	-0.00
						-0.14	-2.80	-0.09		-1.50	-0.00
				Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00		0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00		0.00	0.00
				Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00		0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00		0.00	0.00
28	S	1	8	G	-0.43	-0.01	-1.64	0.01		0.72	-0.00
						0.01	1.05	0.01		0.72	-0.00
				Q	-2.36	0.02	-0.65	-0.01		0.66	-0.00
						-0.02	1.84	-0.01		0.66	-0.00
				Σx1	1.41	-0.03	8.94	0.02		-4.85	0.00
						0.03	-9.26	0.02		-4.85	0.00
				Σy1	-0.41	-0.56	-8.22	0.30		4.29	0.00
						0.56	7.88	0.30		4.29	0.00
				Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00		0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00		0.00	0.00
				Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00		0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00		0.00	0.00
29	S	1	9	G	-2.06	2.40	-16.67	-1.51		10.90	-0.00
						-2.40	17.95	-1.51		10.90	-0.00
				Q	-1.11	1.21	-2.23	-0.76		1.32	-0.00
						-1.21	1.97	-0.76		1.32	-0.00
				Σx1	30.76	-0.43	26.29	0.27		-20.29	0.00
						0.43	-38.15	0.27		-20.29	0.00
				Σy1	-3.48	-8.68	0.44	5.47		0.07	0.03
						8.68	0.65	5.47		0.07	0.03
				Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00		0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00		0.00	0.00
				Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00		0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00		0.00	0.00
30	S	1	10	G	7.27	0.23	5.87	-0.08		-1.77	-0.00
						-0.23	-4.45	-0.08		-1.77	-0.00
				Q	3.44	0.31	2.11	-0.11		-0.44	-0.00
						-0.31	-0.44	-0.11		-0.44	-0.00
				Σx1	-12.82	-0.37	19.56	0.13		-6.16	0.00
						0.37	-16.30	0.13		-6.16	0.00
				Σy1	0.99	2.14	-1.05	-0.73		0.28	-0.02
						-2.14	0.59	-0.73		0.28	-0.02
				Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00		0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00		0.00	0.00
				Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00		0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00		0.00	0.00
31	S	1	11	G	-0.41	0.52	3.86	-0.24		-0.53	-0.00

					-0.52	1.58	-0.24	-0.53	-0.00
	Q	-0.56			0.14	15.46	-0.07	-5.42	0.00
					-0.14	-7.91	-0.07	-5.42	0.00
	$\Sigma x1$	-0.24			-2.86	0.05	1.33	-6.39	0.02
					2.86	-27.49	1.33	-6.39	0.02
	$\Sigma y1$	-21.94			0.10	0.10	-0.05	-4.61	-0.00
					-0.10	-19.76	-0.05	-4.61	-0.00
	$\Sigma x2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
32 S 1 12	G	0.24			0.30	-9.77	-0.41	7.05	0.01
					-0.30	0.53	-0.41	7.05	0.01
	Q	0.07			0.41	-32.45	-0.56	23.43	0.01
					-0.41	1.78	-0.56	23.43	0.01
	$\Sigma x1$	-1.33			0.17	9.36	-0.24	-6.39	-0.05
					-0.17	0.02	-0.24	-6.39	-0.05
	$\Sigma y1$	0.05			16.02	6.73	-21.94	-4.61	-0.10
					-16.02	-0.00	-21.94	-4.61	-0.10
	$\Sigma x2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
33 S 1 13	G	4.25			0.06	-0.61	-0.03	0.17	-0.00
					-0.06	0.16	-0.03	0.17	-0.00
	Q	-2.09			0.01	2.38	-0.00	-0.94	0.00
					-0.01	-1.78	-0.00	-0.94	0.00
	$\Sigma x1$	0.28			0.03	-0.28	-0.01	0.38	0.00
					-0.03	1.39	-0.01	0.38	0.00
	$\Sigma y1$	85.25			-0.04	21.49	0.02	-10.09	0.00
					0.04	-23.17	0.02	-10.09	0.00
	$\Sigma x2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
34 S 1 14	G	6.74			-0.42	-5.79	0.18	2.63	0.00
					0.42	6.30	0.18	2.63	0.00
	Q	0.35			-0.12	0.08	0.05	0.02	0.00
					0.12	0.18	0.05	0.02	0.00
	$\Sigma x1$	5.88			2.32	23.00	-1.01	-10.51	-0.02
					-2.32	-25.33	-1.01	-10.51	-0.02
	$\Sigma y1$	184.49			-0.14	63.97	0.06	-34.48	0.00
					0.14	-94.64	0.06	-34.48	0.00
	$\Sigma x2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
35 S 1 15	G	2.57			0.00	-3.34	-0.00	1.11	-0.00
					-0.00	3.63	-0.00	1.11	-0.00
	Q	-5.68			0.02	2.00	-0.01	-0.20	-0.00
					-0.02	0.73	-0.01	-0.20	-0.00
	$\Sigma x1$	6.41			0.00	10.97	-0.00	-3.49	-0.00
					-0.00	-11.02	-0.00	-3.49	-0.00
	$\Sigma y1$	0.53			0.44	-0.25	-0.14	0.10	-0.00
					-0.44	0.37	-0.14	0.10	-0.00
	$\Sigma x2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
36 S 1 16	G	-3.12			0.00	3.01	-0.00	-0.83	0.00
					-0.00	-1.65	-0.00	-0.83	0.00
	Q	-4.95			0.00	-0.00	-0.00	0.20	0.00
					-0.00	1.11	-0.00	0.20	0.00
	$\Sigma x1$	7.81			0.00	14.60	-0.00	-5.62	0.00
					-0.00	-16.85	-0.00	-5.62	0.00
	$\Sigma y1$	0.56			-0.09	3.95	0.03	-1.41	0.00
					0.09	-3.94	0.03	-1.41	0.00
	$\Sigma x2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
37 S 1 17	G	-2.54			-0.06	10.47	0.04	-6.49	0.00
					0.06	-10.15	0.04	-6.49	0.00
	Q	-1.90			-0.09	1.21	0.06	-0.89	0.00
					0.09	-1.60	0.06	-0.89	0.00
	$\Sigma x1$	-12.10			-0.07	12.83	0.04	-6.77	0.00
					0.07	-8.65	0.04	-6.77	0.00
	$\Sigma y1$	-4.52			0.18	9.72	-0.11	-5.69	-0.00
					-0.18	-8.34	-0.11	-5.69	-0.00

			$\Sigma x2$	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
			$\Sigma y2$	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	S	1	18	G	-2.22	0.23	-9.92	-0.10	4.69	-0.00
						-0.23	11.89	-0.10	4.69	-0.00
			Q	-4.12	0.12	-0.48	-0.05	0.94	-0.00	-0.00
						-0.12	3.88	-0.05	0.94	-0.00
			$\Sigma x1$	34.70	-0.02	15.66	0.01	-8.03	0.00	0.00
						0.02	-21.70	0.01	-8.03	0.00
			$\Sigma y1$	4.48	1.33	-0.06	-0.57	-0.20	-0.00	-0.00
						-1.33	-1.01	-0.57	-0.20	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	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	S	1	19	G	-6.45	-0.21	8.99	0.09	-3.43	0.00
						0.21	-6.43	0.09	-3.43	0.00
			Q	-4.39	-0.10	4.07	0.04	-1.74	0.00	0.00
						0.10	-3.78	0.04	-1.74	0.00
			$\Sigma x1$	31.38	0.04	27.62	-0.02	-13.61	-0.00	-0.00
						-0.04	-33.61	-0.02	-13.61	-0.00
			$\Sigma y1$	2.41	-0.15	2.07	0.07	-0.93	0.00	0.00
						0.15	-2.10	0.07	-0.93	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	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	S	1	20	G	10.24	-0.02	1.48	0.01	-0.76	0.00
						0.02	-2.95	0.01	-0.76	0.00
			Q	4.22	-0.02	-0.19	0.01	0.21	0.00	0.00
						0.02	1.05	0.01	0.21	0.00
			$\Sigma x1$	-9.65	-0.03	27.87	0.01	-9.00	0.00	0.00
						0.03	-24.77	0.01	-9.00	0.00
			$\Sigma y1$	-2.34	0.08	5.34	-0.03	-1.73	-0.00	-0.00
						-0.08	-4.81	-0.03	-1.73	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	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	S	1	21	G	-0.55	0.02	-2.82	-0.01	1.55	0.00
						-0.02	3.76	-0.01	1.55	0.00
			Q	-0.32	0.00	-11.10	-0.00	6.15	0.00	0.00
						-0.00	15.05	-0.00	6.15	0.00
			$\Sigma x1$	0.11	-0.22	0.33	0.10	-0.08	0.00	0.00
						0.22	-0.00	0.10	-0.08	0.00
			$\Sigma y1$	-0.79	0.02	5.67	-0.01	-1.34	0.00	0.00
						-0.02	-0.01	-0.01	-1.34	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	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	S	1	22	G	0.12	2.10	0.72	-2.27	-1.76	0.00
						-2.10	-2.55	-2.27	-1.76	0.00
			Q	0.06	0.48	2.88	-0.51	-15.38	0.01	0.01
						-0.48	-25.68	-0.51	-15.38	0.01
			$\Sigma x1$	-0.05	-10.60	0.00	11.41	-5.80	-0.01	-0.01
						10.60	-10.76	11.41	-5.80	-0.01
			$\Sigma y1$	0.49	0.07	-0.00	-0.08	-1.56	0.00	0.00
						-0.07	-2.91	-0.08	-1.56	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	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	S	1	23	G	-1.34	0.08	-7.89	-0.03	3.31	-0.00
						-0.08	8.84	-0.03	3.31	-0.00
			Q	-4.96	0.05	0.46	-0.02	0.21	-0.00	-0.00
						-0.05	1.50	-0.02	0.21	-0.00
			$\Sigma x1$	-0.03	0.15	0.55	-0.06	-0.21	-0.00	-0.00
						-0.15	-0.52	-0.06	-0.21	-0.00
			$\Sigma y1$	10.50	-0.02	16.64	0.01	-6.83	-0.00	-0.00
						0.02	-17.84	0.01	-6.83	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	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	S	1	24	G	-1.73	-0.00	1.55	0.00	-0.39	0.00
						0.00	-0.78	0.00	-0.39	0.00
			Q	-5.32	-0.00	0.76	0.00	-0.08	0.00	0.00

45 S 1 25	G		0.00	0.31	0.00	-0.08	0.00	
		Σx1	-0.10	-0.08	1.17	0.03	-0.39	0.00
				0.08	-1.17	0.03	-0.39	0.00
	Σy1	-2.93	-0.07	18.26	0.02	-5.98	0.00	
			0.07	-17.30	0.02	-5.98	0.00	
		Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Σy2		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		G	-2.65	-0.05	9.08	0.03	-4.29	-0.00
	Q		0.05	-8.19	0.03	-4.29	-0.00	
		-3.57	-0.05	2.05	0.03	-0.75	0.00	
			0.05	-0.99	0.03	-0.75	0.00	
46 K 2 1	G	Σx1	0.53	-0.23	-0.48	0.11	0.19	0.00
				0.23	0.30	0.11	0.19	0.00
		Σy1	2.96	0.00	13.98	-0.00	-7.59	-0.00
	Σy2		-0.00	-16.57	-0.00	-7.59	-0.00	
		Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		G	-401.08	2.50	2.07	-1.28	-1.04	-0.01
	Q		-1.35	-1.06	-1.28	-1.04	-0.01	
		-78.61	0.61	1.20	-0.33	-0.59	-0.00	
			-0.37	-0.56	-0.33	-0.59	-0.00	
47 K 2 2	G	Σx1	163.30	-2.08	-6.67	1.17	6.29	-0.04
				1.42	12.20	1.17	6.29	-0.04
		Σy1	-341.81	16.77	-2.44	-12.51	0.69	-0.15
	Σy2		-20.76	-0.36	-12.51	0.69	-0.15	
		Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		G	-1088.80	4.08	2.24	-2.70	-1.13	-0.02
	Q		-4.02	-1.14	-2.70	-1.13	-0.02	
		-332.54	2.69	1.18	-1.69	-0.59	-0.01	
			-2.39	-0.57	-1.69	-0.59	-0.01	
48 K 2 3	G	Σx1	-38.46	14.62	-8.59	-6.11	5.77	-0.10
				-3.70	8.73	-6.11	5.77	-0.10
		Σy1	-378.36	-40.88	0.34	-44.83	-0.45	-0.41
	Σy2		-175.38	-1.02	-44.83	-0.45	-0.41	
		Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		G	-2521.95	-11.06	63.23	-3.71	-22.79	-0.09
	Q		-22.18	-5.15	-3.71	-22.79	-0.09	
		-594.83	-4.08	55.38	-3.13	-16.78	-0.04	
			-13.48	5.04	-3.13	-16.78	-0.04	
49 K 2 4	G	Σx1	844.46	51.26	1092.97	4.00	457.09	-0.42
				63.26	2464.24	4.00	457.09	-0.42
		Σy1	-292.10	-1035.20	12.22	-455.39	-35.00	-1.79
	Σy2		-2401.36	-92.79	-455.39	-35.00	-1.79	
		Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		G	-1514.16	0.54	21.70	-1.08	-10.64	-0.21
	Q		-2.69	-10.21	-1.08	-10.64	-0.21	
		-520.87	0.87	15.28	-0.82	-7.35	-0.08	
			-1.59	-6.77	-0.82	-7.35	-0.08	
50 K 2 5	G	Σx1	60.72	-5.00	-81.60	1.73	70.61	-0.91
				0.20	130.23	1.73	70.61	-0.91
		Σy1	22.04	-29.58	7.30	-35.51	-5.78	-4.01
	Σy2		-136.12	-10.05	-35.51	-5.78	-4.01	
		Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		G	-1864.41	10.60	-39.70	-5.79	19.57	-0.13
	Q		-6.78	19.02	-5.79	19.57	-0.13	
		-691.69	4.01	-27.40	-2.24	13.64	-0.05	
			-2.69	13.53	-2.24	13.64	-0.05	
51 K 2 6	G	Σx1	-253.85	-0.08	-30.55	-0.92	44.16	-0.57
				-2.83	101.91	-0.92	44.16	-0.57
		Σy1	144.43	74.30	3.34	-64.26	-3.81	-2.61
	Σy2		-118.47	-8.08	-64.26	-3.81	-2.61	
		Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00

					Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
51	K	2	6	G	-508.38	2.03	4.40	-1.06	-2.18	-0.02	
						-1.14	-2.14	-1.06	-2.18	-0.02	
				Q	-191.90	1.37	2.75	-0.71	-1.35	-0.01	
						-0.75	-1.30	-0.71	-1.35	-0.01	
				Σx1	-578.99	0.03	-19.73	0.03	12.45	-0.08	
						0.13	17.61	0.03	12.45	-0.08	
				Σy1	369.08	-1.62	1.28	-2.98	-0.67	-0.34	
						-10.57	-0.73	-2.98	-0.67	-0.34	
				Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
52	K	2	7	G	-975.64	-6.47	2.75	2.74	-1.35	-0.02	
						1.74	-1.32	2.74	-1.35	-0.02	
				Q	-223.38	-5.78	2.10	2.56	-1.03	-0.01	
						1.90	-1.00	2.56	-1.03	-0.01	
				Σx1	129.32	8.92	-8.38	-2.90	5.63	-0.08	
						0.23	8.51	-2.90	5.63	-0.08	
				Σy1	320.45	44.01	-0.27	-67.01	0.31	-0.36	
						-157.02	0.66	-67.01	0.31	-0.36	
				Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
53	K	2	8	G	-1868.02	-3.45	20.52	0.60	-9.61	-0.29	
						-1.65	-8.32	0.60	-9.61	-0.29	
				Q	-642.03	-1.52	14.41	0.22	-6.70	-0.11	
						-0.86	-5.69	0.22	-6.70	-0.11	
				Σx1	-15.05	-7.45	-108.82	2.72	96.03	-1.24	
						0.73	179.26	2.72	96.03	-1.24	
				Σy1	-73.61	-48.29	-16.52	-43.30	12.54	-5.35	
						-178.18	21.11	-43.30	12.54	-5.35	
				Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
54	K	2	9	G	-1778.64	-1.27	-37.45	0.09	18.74	-0.14	
						-1.01	18.78	0.09	18.74	-0.14	
				Q	-647.50	0.19	-29.07	-0.34	14.56	-0.05	
						-0.83	14.61	-0.34	14.56	-0.05	
				Σx1	-344.99	1.54	-51.86	-1.72	55.82	-0.58	
						-3.62	115.61	-1.72	55.82	-0.58	
				Σy1	35.45	90.73	-6.66	-72.30	6.38	-2.57	
						-126.18	12.48	-72.30	6.38	-2.57	
				Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
55	K	2	10	G	-992.92	-2.73	-8.73	1.09	4.28	-0.08	
						0.53	4.12	1.09	4.28	-0.08	
				Q	-331.93	-1.05	-4.82	0.39	2.43	-0.03	
						0.11	2.46	0.39	2.43	-0.03	
				Σx1	114.70	-1.76	-29.00	0.70	24.81	-0.32	
						0.34	45.45	0.70	24.81	-0.32	
				Σy1	-155.57	-25.10	-1.41	-4.86	-1.45	-1.42	
						-39.70	-5.75	-4.86	-1.45	-1.42	
				Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
56	K	2	11	G	-691.50	-1.46	1.69	0.51	-0.87	-0.05	
						0.07	-0.93	0.51	-0.87	-0.05	
				Q	-227.28	-0.60	0.78	0.20	-0.36	-0.02	
						-0.01	-0.31	0.20	-0.36	-0.02	
				Σx1	-75.98	-2.17	-30.12	0.81	21.82	-0.21	
						0.27	35.33	0.81	21.82	-0.21	
				Σy1	0.68	-17.34	6.95	-3.44	-4.86	-0.93	
						-27.67	-7.63	-3.44	-4.86	-0.93	
				Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
57	K	2	12	G	-722.42	3.89	-3.52	-2.19	1.72	-0.05	
						-2.68	1.63	-2.19	1.72	-0.05	
				Q	-227.90	1.79	-1.97	-1.01	1.00	-0.02	
						-1.23	1.04	-1.01	1.00	-0.02	
				Σx1	-177.48	0.47	-21.52	-0.68	17.54	-0.20	

					-1.57	31.10	-0.68	17.54	-0.20
	$\Sigma y1$	-279.26			44.72	6.10	-35.07	-4.43	-0.93
					-60.50	-7.20	-35.07	-4.43	-0.93
	$\Sigma x2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
58 K	2	13	G	-984.26	17.31	0.64	-8.89	-0.31	-0.04
					-9.35	-0.30	-8.89	-0.31	-0.04
	Q	-343.81			11.52	0.64	-5.86	-0.30	-0.01
					-6.05	-0.26	-5.86	-0.30	-0.01
	$\Sigma x1$	-21.72			0.22	-20.61	-0.14	13.53	-0.17
					-0.19	19.99	-0.14	13.53	-0.17
	$\Sigma y1$	-45.28			12.41	0.00	-33.27	-0.23	-0.72
					-87.39	-0.69	-33.27	-0.23	-0.72
	$\Sigma x2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
59 K	2	14	G	-1701.44	-31.46	-9.84	14.91	5.06	-0.14
					13.27	5.35	14.91	5.06	-0.14
	Q	-578.49			-22.55	-5.79	10.80	3.02	-0.05
					9.84	3.27	10.80	3.02	-0.05
	$\Sigma x1$	174.89			4.23	-64.29	-1.82	47.56	-0.61
					-1.23	78.39	-1.82	47.56	-0.61
	$\Sigma y1$	191.31			-46.18	-10.15	-21.22	6.86	-2.57
					-109.85	10.44	-21.22	6.86	-2.57
	$\Sigma x2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
60 K	2	15	G	-797.07	-7.94	15.28	3.86	-7.45	-0.05
					3.64	-7.07	3.86	-7.45	-0.05
	Q	-202.96			-2.02	8.21	0.95	-3.99	-0.02
					0.84	-3.76	0.95	-3.99	-0.02
	$\Sigma x1$	63.60			-0.44	-19.61	0.51	17.31	-0.21
					1.10	32.30	0.51	17.31	-0.21
	$\Sigma y1$	296.73			26.44	-5.15	-22.75	4.38	-0.91
					-41.80	7.98	-22.75	4.38	-0.91
	$\Sigma x2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
61 K	2	16	G	-1475.14	-1.60	-7.29	0.20	3.83	-0.11
					-1.01	4.21	0.20	3.83	-0.11
	Q	-552.97			-0.46	-3.32	-0.06	1.78	-0.04
					-0.66	2.03	-0.06	1.78	-0.04
	$\Sigma x1$	92.52			-2.86	-46.36	1.33	34.78	-0.47
					1.11	57.97	1.33	34.78	-0.47
	$\Sigma y1$	8.53			-35.15	-11.11	-23.57	8.33	-2.00
					-105.87	13.89	-23.57	8.33	-2.00
	$\Sigma x2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
62 K	2	17	G	-998.52	-1.98	-6.09	0.34	3.35	-0.13
					-0.95	3.95	0.34	3.35	-0.13
	Q	-358.58			-0.73	-3.60	0.07	1.99	-0.05
					-0.53	2.38	0.07	1.99	-0.05
	$\Sigma x1$	92.35			-5.81	-50.88	2.01	43.52	-0.55
					0.22	79.67	2.01	43.52	-0.55
	$\Sigma y1$	35.58			-22.99	-16.79	-23.65	12.70	-2.38
					-93.93	21.32	-23.65	12.70	-2.38
	$\Sigma x2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
63 K	2	18	G	-504.02	-5.08	-1.50	2.37	0.83	-0.03
					2.02	0.99	2.37	0.83	-0.03
	Q	-148.43			-2.16	-1.13	1.00	0.62	-0.01
					0.84	0.72	1.00	0.62	-0.01
	$\Sigma x1$	-229.34			0.93	-21.78	-0.75	15.56	-0.13
					-1.31	24.89	-0.75	15.56	-0.13
	$\Sigma y1$	141.72			32.83	-6.74	-24.34	4.49	-0.57
					-40.21	6.72	-24.34	4.49	-0.57
	$\Sigma x2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00

64	D	2	1	G	0.68	1.08	-5.14	-0.27	16.45	0.34
						0.33	-18.22	-0.27	-25.79	0.34
				Q	0.48	0.57	-3.03	-0.01	10.40	0.07
						0.55	-11.14	-0.01	-16.19	0.07
				$\Sigma x1$	-3.19	-0.52	24.80	1.88	-11.99	-0.41
						4.73	-8.78	1.88	-11.99	-0.41
				$\Sigma y1$	-1.96	1.77	4.67	-2.15	-4.89	3.10
						-4.24	-9.03	-2.15	-4.89	3.10
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
65	D	2	2	G	0.67	0.48	-16.05	0.15	23.23	-0.20
						1.05	-6.36	0.15	-17.99	-0.20
				Q	0.23	0.09	-2.86	0.13	4.52	-0.11
						0.55	-1.55	0.13	-3.81	-0.11
				$\Sigma x1$	-0.13	3.25	-9.80	-1.06	4.61	0.98
						-0.66	7.26	-1.06	4.61	0.98
				$\Sigma y1$	9.88	-3.25	80.86	1.29	-37.62	0.60
						1.53	-58.34	1.29	-37.62	0.60
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
66	D	2	3	G	1.62	2.32	-11.18	-0.64	14.94	-2.27
						1.15	-30.78	-0.64	-36.53	-2.27
				Q	-0.32	0.27	-5.66	0.45	9.31	-1.53
						1.09	-21.38	0.45	-26.64	-1.53
				$\Sigma x1$	-4.53	-14.71	187.21	10.17	-135.23	0.20
						3.75	-58.24	10.17	-135.23	0.20
				$\Sigma y1$	-1.03	-9.93	-78.56	5.07	82.18	1.05
						-0.73	70.59	5.07	82.18	1.05
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
67	D	2	4	G	1.56	1.22	-40.96	-0.95	55.38	-6.90
						-1.38	4.72	-0.95	-21.90	-6.90
				Q	0.59	1.12	-27.69	-0.23	38.15	-4.72
						0.49	2.66	-0.23	-15.90	-4.72
				$\Sigma x1$	-10.17	4.05	0.43	2.36	-1.23	-0.03
						10.48	-2.93	2.36	-1.23	-0.03
				$\Sigma y1$	-8.39	-0.21	66.75	1.50	-28.90	-6.85
						3.89	-12.13	1.50	-28.90	-6.85
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
68	D	2	5	G	2.28	-2.29	-24.91	-0.71	40.12	0.02
						-4.48	28.01	-0.71	-5.98	0.02
				Q	1.18	-0.34	-14.29	-0.31	22.12	0.01
						-1.31	15.16	-0.31	-3.12	0.01
				$\Sigma x1$	0.36	2.00	19.96	2.77	-10.81	-0.21
						10.58	-13.55	2.77	-10.81	-0.21
				$\Sigma y1$	0.67	-2.01	-11.87	-2.43	8.91	-7.40
						-9.54	15.75	-2.43	8.91	-7.40
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
69	D	2	6	G	5.21	-6.53	29.42	3.21	-24.82	0.42
						-0.11	-45.55	3.21	-50.16	0.42
				Q	2.34	-2.04	15.96	1.23	-13.68	0.18
						0.42	-23.21	1.23	-25.48	0.18
				$\Sigma x1$	21.57	-2.27	-13.45	4.47	-12.65	1.13
						6.68	-38.74	4.47	-12.65	1.13
				$\Sigma y1$	9.20	-20.43	16.54	12.25	-16.39	14.29
						4.06	-16.24	12.25	-16.39	14.29
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
70	D	2	7	G	-3.04	0.09	-19.45	0.65	22.39	-0.01
						2.12	-11.22	0.65	-17.13	-0.01
				Q	-0.98	0.52	-9.96	0.32	10.81	0.00
						1.53	-4.99	0.32	-7.63	0.00
				$\Sigma x1$	1.16	7.57	63.20	-0.05	-35.71	0.19
						7.43	-48.37	-0.05	-35.71	0.19
				$\Sigma y1$	3.05	5.60	-21.11	-0.21	10.09	0.49

						4.93	10.42	-0.21	10.09	0.49
		$\Sigma x2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
71	D	2	8	G	-0.11	2.24	-16.46	-0.02	26.10	-0.42
						2.16	-7.19	-0.02	-21.16	-0.42
		Q	-0.04			1.59	-6.92	-0.07	11.89	-0.19
						1.31	-3.80	-0.07	-10.23	-0.19
		$\Sigma x1$	-9.52			8.00	40.85	0.26	-24.36	-0.13
						8.97	-50.51	0.26	-24.36	-0.13
		$\Sigma y1$	7.36			5.91	-13.67	-3.48	7.54	-4.76
						-7.14	14.61	-3.48	7.54	-4.76
		$\Sigma x2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
72	D	2	9	G	1.57	-5.67	4.15	2.21	30.26	2.96
						1.35	-68.59	2.21	-76.08	2.96
		Q	1.51			-1.18	1.65	0.63	21.37	1.90
						0.83	-44.50	0.63	-50.44	1.90
		$\Sigma x1$	-24.83			6.01	38.42	0.32	-41.19	0.90
						7.03	-92.34	0.32	-41.19	0.90
		$\Sigma y1$	-12.04			20.53	-11.68	-12.26	6.18	6.62
						-18.41	7.95	-12.26	6.18	6.62
		$\Sigma x2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
73	D	2	10	G	-4.62	1.63	-101.60	-0.13	103.38	-1.00
						0.88	-71.18	-0.13	-92.93	-1.00
		Q	-3.22			0.95	-65.58	0.04	68.55	-0.35
						1.18	-49.95	0.04	-63.19	-0.35
		$\Sigma x1$	1.04			9.31	88.24	-0.49	-32.67	0.11
						6.45	-102.06	-0.49	-32.67	0.11
		$\Sigma y1$	-15.67			-18.02	-4.10	4.75	1.61	-7.65
						9.65	5.28	4.75	1.61	-7.65
		$\Sigma x2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
74	D	2	11	G	-0.22	1.40	-1.71	-0.64	14.85	0.00
						-1.35	-18.70	-0.64	-22.73	0.00
		Q	0.47			1.06	-0.68	-0.29	7.41	0.03
						-0.18	-10.51	-0.29	-11.98	0.03
		$\Sigma x1$	8.65			13.52	5.37	-4.15	-6.64	2.42
						-4.35	-23.22	-4.15	-6.64	2.42
		$\Sigma y1$	9.56			4.17	19.19	-0.74	-24.78	-0.28
						1.00	-87.60	-0.74	-24.78	-0.28
		$\Sigma x2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
75	D	2	12	G	2.78	1.65	-40.36	-0.17	40.40	1.71
						1.40	0.00	-0.17	14.85	1.71
		Q	0.96			0.17	-23.39	0.61	24.65	0.68
						1.06	0.03	0.61	7.41	0.68
		$\Sigma x1$	-0.35			-3.74	12.13	11.81	-6.64	-5.37
						13.52	2.43	11.81	-6.64	-5.37
		$\Sigma y1$	7.75			-11.21	35.93	10.53	-24.78	-19.19
						4.17	-0.28	10.53	-24.78	-19.19
		$\Sigma x2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
76	D	2	13	G	-2.00	-0.33	-14.64	0.28	30.62	0.12
						0.92	-31.31	0.28	-38.16	0.12
		Q	-0.83			-0.27	-3.23	0.04	8.34	-0.17
						-0.08	-11.17	0.04	-11.92	-0.17
		$\Sigma x1$	-6.78			13.21	-3.23	-5.71	1.88	1.73
						-12.05	5.07	-5.71	1.88	1.73
		$\Sigma y1$	-3.05			5.32	77.23	-3.09	-37.43	0.13
						-8.36	-88.40	-3.09	-37.43	0.13
		$\Sigma x2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
77	D	2	14	G	2.42	0.19	-15.04	0.84	28.88	1.45
						4.03	-34.64	0.84	-37.40	1.45

78 D 2 15	Q	0.20	0.38	-1.16	-0.03	5.52	1.08
			0.25	-8.92	-0.03	-8.90	1.08
	$\Sigma x1$	-13.79	3.98	5.28	-5.57	-2.58	-4.63
			-21.65	-6.59	-5.57	-2.58	-4.63
	$\Sigma y1$	-8.31	-3.39	126.49	-4.26	-57.73	0.57
			-23.00	-139.08	-4.26	-57.73	0.57
	$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	G	-1.35	0.44	-29.83	0.17	45.75	-0.42
			1.54	-57.91	0.17	-54.66	-0.42
	Q	-1.10	0.32	-14.76	0.03	23.05	-0.10
			0.52	-29.35	0.03	-27.68	-0.10
	$\Sigma x1$	-7.95	-12.37	56.73	2.24	-16.57	0.13
			1.75	-47.65	2.24	-16.57	0.13
79 D 2 16	$\Sigma y1$	-9.40	-4.80	8.85	1.29	-2.52	2.57
			3.34	-7.03	1.29	-2.52	2.57
	$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	G	0.16	1.69	-43.68	-0.39	43.90	0.04
			-0.51	-38.80	-0.39	-42.16	0.04
	Q	-0.18	0.58	-22.85	-0.27	23.08	0.02
			-0.90	-19.88	-0.27	-22.02	0.02
	$\Sigma x1$	0.38	2.96	51.89	0.20	-20.05	0.19
			4.09	-60.42	0.20	-20.05	0.19
	$\Sigma y1$	-0.06	3.67	10.84	-1.36	-3.90	0.38
			-3.94	-10.98	-1.36	-3.90	0.38
	$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
80 D 2 17	$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	G	0.00	-0.29	-22.97	-0.43	30.66	0.90
			-1.65	-3.11	-0.43	-18.15	0.90
	Q	-0.18	-0.81	-10.64	-0.11	15.40	0.39
			-1.16	-2.34	-0.11	-10.17	0.39
	$\Sigma x1$	4.66	5.80	78.43	-1.27	-41.97	-0.31
			1.76	-54.84	-1.27	-41.97	-0.31
	$\Sigma y1$	7.40	-3.21	21.03	2.56	-11.19	-6.59
			4.93	-14.49	2.56	-11.19	-6.59
	$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	G	1.56	0.10	-7.16	0.11	67.92	1.34
			0.59	-75.22	0.11	-97.19	1.34
81 D 2 18	Q	0.66	-0.72	-5.68	0.39	48.88	0.89
			1.08	-53.07	0.39	-69.26	0.89
	$\Sigma x1$	0.65	-15.96	33.70	2.31	-20.66	0.46
			-5.22	-62.36	2.31	-20.66	0.46
	$\Sigma y1$	-7.74	-0.92	0.38	-0.90	1.76	5.58
			-5.10	8.54	-0.90	1.76	5.58
	$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	G	1.43	0.96	-53.83	0.01	72.51	-1.43
			1.03	-86.88	0.01	-87.20	-1.43
	Q	-0.10	1.52	-40.01	-0.23	52.92	-1.08
			0.47	-59.10	-0.23	-61.40	-1.08
	$\Sigma x1$	-19.00	3.48	116.44	0.07	-57.81	0.76
			3.80	-143.69	0.07	-57.81	0.76
82 D 2 19	$\Sigma y1$	-27.59	4.38	40.00	-2.88	-18.50	0.56
			-8.56	-43.26	-2.88	-18.50	0.56
	$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	G	1.43	0.96	-53.83	0.01	72.51	-1.43
			1.03	-86.88	0.01	-87.20	-1.43
	Q	-0.10	1.52	-40.01	-0.23	52.92	-1.08
			0.47	-59.10	-0.23	-61.40	-1.08
	$\Sigma x1$	-19.00	3.48	116.44	0.07	-57.81	0.76
			3.80	-143.69	0.07	-57.81	0.76
	$\Sigma y1$	-27.59	4.38	40.00	-2.88	-18.50	0.56
			-8.56	-43.26	-2.88	-18.50	0.56
	$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
83 D 2 20	$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	G	-5.57	1.39	-110.61	-0.46	111.28	0.06
			-1.30	-66.57	-0.46	-96.23	0.06
	Q	-4.26	0.61	-77.75	-0.26	79.37	-0.03
			-0.91	-48.16	-0.26	-69.25	-0.03
	$\Sigma x1$	-9.20	6.96	142.89	-0.32	-50.96	-0.06
			5.06	-155.22	-0.32	-50.96	-0.06
	$\Sigma y1$	-11.08	-8.71	12.91	3.11	-4.81	-6.93
			9.48	-15.25	3.11	-4.81	-6.93
	$\Sigma x2$	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	0.00	0.00	0.00	0.00
		Σy_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
84	D	2	21	G	3.30	-0.05	-48.40	-0.47	41.43	1.41
						-2.05	-0.40	-0.47	-18.84	1.41
		Q	0.99			-0.31	-28.27	-0.10	23.78	0.79
						-0.73	-0.17	-0.10	-10.56	0.79
		Σx_1	-0.28			19.48	6.48	-7.61	-1.84	0.10
						-12.85	-1.34	-7.61	-1.84	0.10
		Σy_1	6.18			-2.89	85.83	-1.88	-25.30	0.78
						-10.90	-21.69	-1.88	-25.30	0.78
		Σx_2	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		Σy_2	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
85	D	2	22	G	-3.75	-1.38	6.90	-2.38	-21.90	4.72
						-5.79	-72.26	-2.38	-63.36	4.72
		Q	-1.12			0.49	4.72	-1.09	-15.90	2.66
						-1.53	-48.67	-1.09	-41.60	2.66
		Σx_1	5.13			10.48	0.03	7.92	-1.23	-2.93
						25.18	-2.25	7.92	-1.23	-2.93
		Σy_1	10.66			3.89	6.84	7.17	-28.91	-12.13
						17.21	-46.84	7.17	-28.91	-12.13
		Σx_2	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		Σy_2	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
86	D	2	23	G	-0.91	-1.59	-9.78	0.74	25.27	0.54
						2.14	-32.00	0.74	-34.07	0.54
		Q	-0.38			-1.13	-3.89	0.82	10.01	0.41
						3.02	-11.79	0.82	-13.14	0.41
		Σx_1	1.30			2.26	5.68	-0.94	-2.33	-1.49
						-2.47	-6.11	-0.94	-2.33	-1.49
		Σy_1	14.21			5.23	83.07	-4.14	-34.94	-0.22
						-15.70	-93.40	-4.14	-34.94	-0.22
		Σx_2	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		Σy_2	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
87	D	2	24	G	-0.25	1.05	-34.84	0.02	36.25	0.09
						1.19	-30.04	0.02	-34.64	0.09
		Q	0.69			2.20	-12.38	-0.41	12.69	-0.02
						-0.24	-10.39	-0.41	-12.03	-0.02
		Σx_1	4.78			4.26	5.60	0.21	-2.00	-0.32
						5.50	-6.29	0.21	-2.00	-0.32
		Σy_1	60.82			-5.70	103.49	-2.71	-36.11	0.43
						-21.82	-111.38	-2.71	-36.11	0.43
		Σx_2	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		Σy_2	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
88	D	2	25	G	5.23	2.48	-14.75	-1.24	21.34	-0.50
						-1.16	1.65	-1.24	-10.22	-0.50
		Q	2.13			1.06	-3.86	-0.64	7.05	-0.39
						-0.83	0.26	-0.64	-4.26	-0.39
		Σx_1	0.02			13.59	7.15	-5.94	-3.46	1.22
						-3.93	-3.06	-5.94	-3.46	1.22
		Σy_1	14.09			-8.90	139.49	2.84	-66.04	0.01
						-0.51	-55.34	2.84	-66.04	0.01
		Σx_2	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		Σy_2	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
89	D	2	26	G	5.32	-1.16	1.65	-0.98	-10.22	-0.50
						-2.21	-15.57	-0.98	-21.80	-0.50
		Q	2.14			-0.83	0.26	-0.48	-4.26	-0.39
						-1.34	-6.54	-0.48	-8.39	-0.39
		Σx_1	0.30			-3.93	-3.06	-4.98	-3.46	1.22
						-9.28	-6.79	-4.98	-3.46	1.22
		Σy_1	13.59			-0.51	-55.34	6.76	-66.04	0.01
						6.76	-126.34	6.76	-66.04	0.01
		Σx_2	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		Σy_2	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
90	K	3	1	G	-357.64	3.13	2.75	-2.22	-1.88	-0.04
						-3.52	-2.88	-2.22	-1.88	-0.04
		Q	-64.41			0.82	1.87	-0.56	-1.20	-0.02
						-0.87	-1.72	-0.56	-1.20	-0.02

					$\Sigma x1$	146.70	-4.75	-14.46	3.17	10.53	-0.17
							4.77	17.15	3.17	10.53	-0.17
					$\Sigma y1$	-309.09	35.13	-2.45	-24.54	1.36	-0.39
							-38.48	1.64	-24.54	1.36	-0.39
					$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
91 K	3	2	G			-982.10	3.99	5.57	-4.16	-3.34	-0.10
							-8.50	-4.45	-4.16	-3.34	-0.10
					Q	-280.36	4.45	2.32	-3.22	-1.44	-0.05
							-5.21	-2.00	-3.22	-1.44	-0.05
					$\Sigma x1$	-30.63	25.10	-17.71	-14.59	11.81	-0.45
							-18.67	17.73	-14.59	11.81	-0.45
					$\Sigma y1$	-339.77	53.15	2.36	-63.44	-1.53	-1.07
							-137.18	-2.22	-63.44	-1.53	-1.07
					$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
92 K	3	3	G			-2303.27	-0.56	86.65	-7.25	-30.99	-0.42
							-22.31	-6.31	-7.25	-30.99	-0.42
					Q	-515.49	0.86	55.13	-1.40	-17.76	-0.21
							-3.34	1.86	-1.40	-17.76	-0.21
					$\Sigma x1$	709.77	-32.35	-10.55	57.70	480.33	-2.04
							140.76	1430.43	57.70	480.33	-2.04
					$\Sigma y1$	-214.60	-176.08	13.54	-412.94	-28.01	-4.55
							-1414.91	-70.48	-412.94	-28.01	-4.55
					$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
93 K	3	5	G			-1690.56	-10.61	-2.44	2.31	11.02	-0.54
							-3.68	30.63	2.31	11.02	-0.54
					Q	-609.42	-2.65	-3.45	0.16	8.51	-0.16
							-2.17	22.07	0.16	8.51	-0.16
					$\Sigma x1$	-222.64	11.44	-0.09	-8.37	24.31	-2.21
							-13.67	72.83	-8.37	24.31	-2.21
					$\Sigma y1$	112.89	158.62	4.20	-109.16	-3.60	-5.87
							-168.87	-6.61	-109.16	-3.60	-5.87
					$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
94 K	3	6	G			-407.28	1.71	5.42	-1.43	-3.73	-0.08
							-2.59	-5.78	-1.43	-3.73	-0.08
					Q	-127.11	1.43	3.40	-1.08	-2.32	-0.04
							-1.81	-3.56	-1.08	-2.32	-0.04
					$\Sigma x1$	-444.98	0.67	-38.20	-0.29	25.71	-0.38
							-0.20	38.94	-0.29	25.71	-0.38
					$\Sigma y1$	258.00	5.36	3.40	-4.96	-1.99	-0.86
							-9.52	-2.56	-4.96	-1.99	-0.86
					$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
95 K	3	7	G			-825.68	-11.65	2.30	6.94	-1.76	-0.09
							9.17	-3.00	6.94	-1.76	-0.09
					Q	-157.06	-5.73	1.73	4.28	-1.34	-0.04
							7.10	-2.28	4.28	-1.34	-0.04
					$\Sigma x1$	104.20	8.21	-18.82	-2.79	12.59	-0.45
							-0.16	18.96	-2.79	12.59	-0.45
					$\Sigma y1$	301.90	64.91	-1.84	-76.47	1.20	-0.93
							-164.52	1.76	-76.47	1.20	-0.93
					$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
96 K	3	8	G			-1635.32	-0.06	-8.44	-0.63	1.74	-0.65
							-1.95	-3.21	-0.63	1.74	-0.65
					Q	-501.26	0.10	-1.16	-0.19	-1.03	-0.25
							-0.47	-4.24	-0.19	-1.03	-0.25
					$\Sigma x1$	-8.20	2.81	-81.74	-3.69	86.50	-4.41
							-8.27	177.76	-3.69	86.50	-4.41
					$\Sigma y1$	-59.93	-17.13	-37.32	-12.89	25.65	-5.20
							-55.79	39.64	-12.89	25.65	-5.20
					$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00

					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
97 K	3	10	G	-902.55	7.18	-23.36	-3.45	13.58	-0.27
					-3.16	17.37	-3.45	13.58	-0.27
			Q	-295.64	2.68	-10.01	-1.30	6.15	-0.13
					-1.23	8.43	-1.30	6.15	-0.13
			$\Sigma x1$	91.65	3.52	-76.80	-2.07	49.92	-1.21
					-2.70	72.95	-2.07	49.92	-1.21
			$\Sigma y1$	-129.09	49.84	3.49	-29.58	-3.26	-2.96
					-38.91	-6.28	-29.58	-3.26	-2.96
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
98 K	3	11	G	-633.93	3.42	4.89	-1.76	-2.81	-0.17
					-1.87	-3.54	-1.76	-2.81	-0.17
			Q	-207.76	1.39	1.62	-0.73	-0.92	-0.08
					-0.80	-1.15	-0.73	-0.92	-0.08
			$\Sigma x1$	-64.64	2.75	-58.44	-1.75	39.18	-0.78
					-2.49	59.11	-1.75	39.18	-0.78
			$\Sigma y1$	-1.87	24.82	18.02	-15.80	-11.72	-1.90
					-22.59	-17.14	-15.80	-11.72	-1.90
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
99 K	3	12	G	-665.87	16.69	-4.48	-9.32	2.80	-0.10
					-11.26	3.91	-9.32	2.80	-0.10
			Q	-209.29	6.54	-2.10	-3.70	1.40	-0.05
					-4.57	2.10	-3.70	1.40	-0.05
			$\Sigma x1$	-149.66	5.50	-20.57	-3.89	16.08	-0.52
					-6.17	27.66	-3.89	16.08	-0.52
			$\Sigma y1$	-220.77	72.51	10.63	-49.79	-7.09	-1.31
					-76.85	-10.65	-49.79	-7.09	-1.31
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
100 K	3	13	G	-834.78	-19.75	-3.32	5.39	1.60	-0.10
					-3.58	1.48	5.39	1.60	-0.10
			Q	-257.06	-2.45	-1.19	-1.51	0.54	-0.05
					-6.99	0.42	-1.51	0.54	-0.05
			$\Sigma x1$	-63.52	11.91	-16.66	-6.51	12.50	-0.49
					-7.61	20.85	-6.51	12.50	-0.49
			$\Sigma y1$	-35.49	115.07	-3.00	-76.24	1.41	-1.15
					-113.65	1.24	-76.24	1.41	-1.15
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
101 K	3	14	G	-1506.79	-12.40	-9.01	12.52	6.85	-0.47
					25.16	11.55	12.52	6.85	-0.47
			Q	-456.32	-7.48	-5.74	8.57	4.33	-0.24
					18.24	7.26	8.57	4.33	-0.24
			$\Sigma x1$	137.74	9.28	-106.70	-5.92	73.74	-2.44
					-8.47	114.52	-5.92	73.74	-2.44
			$\Sigma y1$	171.05	5.94	-21.72	-21.42	14.34	-5.10
					-58.30	21.31	-21.42	14.34	-5.10
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
102 D	3	1	G	0.62	0.21	-5.97	0.01	14.47	0.31
					0.23	-24.58	0.01	-27.77	0.31
			Q	-0.00	0.58	-3.67	0.09	10.33	0.07
					0.83	-11.98	0.09	-16.26	0.07
			$\Sigma x1$	-1.65	38.17	33.79	4.22	-15.53	-0.54
					49.99	-9.71	4.22	-15.53	-0.54
			$\Sigma y1$	-9.91	-24.24	12.93	-2.08	-11.97	3.76
					-30.06	-20.59	-2.08	-11.97	3.76
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
103 D	3	2	G	0.57	-1.30	-16.14	0.41	23.08	-0.12
					0.23	-6.98	0.41	-18.13	-0.12
			Q	0.08	0.02	-2.79	0.15	4.46	-0.11
					0.59	-1.70	0.15	-3.87	-0.11
			$\Sigma x1$	2.41	55.36	-15.02	-4.65	7.17	1.27
					38.17	11.52	-4.65	7.17	1.27

					Σy1	15.59	-37.44	118.50	3.67	-56.09	0.75
							-23.88	-89.01	3.67	-56.09	0.75
					Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
104	D	3	3	G		2.12	0.51	-26.28	-0.00	33.33	-0.35
							0.50	-5.68	-0.00	-10.63	-0.35
				Q		-0.15	-0.14	-12.71	0.33	18.26	-0.58
							0.45	-9.02	0.33	-14.19	-0.58
				Σx1		53.71	28.07	225.15	11.19	-162.01	-0.08
							48.38	-68.90	11.19	-162.01	-0.08
				Σy1		0.85	-50.27	-89.11	13.68	87.55	-1.63
							-25.44	69.79	13.68	87.55	-1.63
				Σx2		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Σy2		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
105	D	3	4	G		2.63	0.46	-17.99	0.46	40.63	-3.15
							1.70	2.87	0.46	-25.34	-3.15
				Q		-0.18	0.42	-16.02	-0.17	30.76	-2.87
							-0.03	1.37	-0.17	-18.02	-2.87
				Σx1		17.69	48.35	17.21	7.19	-9.71	-2.16
							67.97	-9.29	7.19	-9.71	-2.16
				Σy1		-3.93	-26.24	60.87	4.78	-23.50	-11.00
							-13.18	-3.24	4.78	-23.50	-11.00
				Σx2		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Σy2		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
106	D	3	5	G		3.05	-6.93	-37.55	0.38	59.44	-1.69
							-5.75	71.57	0.38	10.97	-1.69
				Q		1.04	-1.09	-16.97	0.67	26.85	-0.51
							1.01	27.14	0.67	1.60	-0.51
				Σx1		28.50	-0.52	35.55	3.45	-23.61	0.27
							10.17	-37.66	3.45	-23.61	0.27
				Σy1		-9.61	-59.71	-22.01	1.76	20.80	-9.75
							-54.26	42.46	1.76	20.80	-9.75
				Σx2		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Σy2		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
107	D	3	6	G		7.93	-12.41	82.76	2.73	-95.41	20.05
							-6.94	-125.20	2.73	-112.56	20.05
				Q		3.71	-0.79	31.79	0.51	-37.31	6.71
							0.23	-47.33	0.51	-41.81	6.71
				Σx1		62.04	-9.82	-6.59	3.87	-28.97	12.36
							-2.09	-64.53	3.87	-28.97	12.36
				Σy1		13.08	-95.53	46.64	21.59	-63.61	134.49
							-52.36	-80.57	21.59	-63.61	134.49
				Σx2		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Σy2		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
108	D	3	7	G		-1.22	-7.11	-69.32	2.30	31.66	5.54
							0.06	-12.23	2.30	4.88	5.54
				Q		1.55	0.11	-23.96	-0.01	9.44	1.88
							0.07	-5.45	-0.01	2.41	1.88
				Σx1		30.50	-2.06	112.71	0.63	-67.62	5.59
							-0.08	-98.61	0.63	-67.62	5.59
				Σy1		-7.90	-55.15	-63.25	18.11	24.75	37.82
							1.44	14.11	18.11	24.75	37.82
				Σx2		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Σy2		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
109	D	3	8	G		2.64	-0.05	-21.44	0.03	35.47	-0.99
							0.07	-14.23	0.03	-31.66	-0.99
				Q		1.35	0.00	-7.56	0.00	13.53	-0.38
							0.00	-6.71	0.00	-13.08	-0.38
				Σx1		12.21	-0.05	36.28	0.04	-24.33	0.07
							0.10	-55.56	0.04	-24.33	0.07
				Σy1		4.17	-0.36	-9.76	0.21	5.66	-2.08
							0.45	11.60	0.21	5.66	-2.08
				Σx2		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Σy2		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
110	D	3	9	G		-2.20	0.47	-2.54	-1.37	15.70	-0.68

111 D 3 10	Q	-1.31	-5.45	-17.52	-1.37	-22.65	-0.68	
			0.52	-0.97	-0.45	7.64	-0.13	
	Σx1	5.74	-1.41	-9.82	-0.45	-11.75	-0.13	
			99.61	8.32	-32.02	-9.41	4.27	
	Σy1	-1.05	-38.38	-32.25	-32.02	-9.41	4.27	
			-30.19	32.56	-1.68	-37.32	-0.82	
	Σx2	0.00	-37.45	-128.26	-1.68	-37.32	-0.82	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
	Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
	G	7.02	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			2.36	-42.48	-1.30	41.52	2.54	
	Q	1.65	0.47	-0.68	-1.30	15.70	2.54	
			2.03	-23.89	-1.03	24.88	0.97	
	Σx1	70.01	0.52	-0.13	-1.03	7.64	0.97	
			99.61	4.27	14.99	-9.42	-8.32	
	Σy1	43.48	-41.41	53.71	7.68	-37.32	-32.56	
			-30.20	-0.82	7.68	-37.32	-32.56	
	Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
	Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
	112 D 3 11	G	1.59	-1.21	-8.72	1.28	26.17	0.35
				4.67	-40.57	1.28	-40.02	0.35
Q		-0.58	0.14	-2.48	0.77	7.01	0.25	
			3.70	-10.43	0.77	-10.47	0.25	
Σx1		20.99	-25.24	3.84	31.39	-2.14	-3.76	
			119.14	-6.00	31.39	-2.14	-3.76	
Σy1		-31.00	5.64	198.33	-18.43	-87.15	0.34	
			-79.13	-202.57	-18.43	-87.15	0.34	
Σx2		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
Σy2		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
G		2.59	0.00	-5.36	-0.13	28.53	-0.08	
			-0.60	-32.05	-0.13	-40.07	-0.08	
Q		1.55	-0.88	-3.58	0.74	15.77	-0.05	
			2.54	-12.93	0.74	-19.81	-0.05	
Σx1		31.56	10.03	46.92	-3.86	-28.42	0.42	
			-7.84	-84.50	-3.86	-28.42	0.42	
Σy1		-16.54	1.00	-1.30	-1.63	1.92	1.24	
			-6.55	7.58	-1.63	1.92	1.24	
Σx2		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
Σy2		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
113 D 3 12	G	0.86	-0.27	-12.51	0.25	24.94	0.05	
			0.11	8.31	0.25	2.36	0.05	
	Q	2.31	2.06	-2.35	-1.28	9.15	0.04	
			0.11	2.66	-1.28	-2.58	0.04	
	Σx1	6.20	-0.38	158.60	0.31	-74.48	0.45	
			0.09	45.02	0.31	-74.48	0.45	
	Σy1	-15.26	-11.41	28.89	9.14	-12.22	0.56	
			2.52	10.25	9.14	-12.22	0.56	
	Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
	Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
	G	2.53	0.11	8.31	-0.06	2.36	0.05	
			-0.08	-20.31	-0.06	-21.29	0.05	
	Q	3.04	0.11	2.66	-0.06	-2.58	0.04	
			-0.09	-5.15	-0.06	-2.58	0.04	
	Σx1	29.11	0.10	45.02	-0.05	-74.48	0.45	
			-0.06	-180.27	-0.05	-74.48	0.45	
	Σy1	-28.24	2.52	10.25	-1.52	-12.22	0.57	
			-2.09	-26.71	-1.52	-12.22	0.57	
	Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
	Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
114 D 3 13	G	0.86	-0.27	-12.51	0.25	24.94	0.05	
			0.11	8.31	0.25	2.36	0.05	
	Q	2.31	2.06	-2.35	-1.28	9.15	0.04	
			0.11	2.66	-1.28	-2.58	0.04	
	Σx1	6.20	-0.38	158.60	0.31	-74.48	0.45	
			0.09	45.02	0.31	-74.48	0.45	
	Σy1	-15.26	-11.41	28.89	9.14	-12.22	0.56	
			2.52	10.25	9.14	-12.22	0.56	
	Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
	Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
	G	2.53	0.11	8.31	-0.06	2.36	0.05	
			-0.08	-20.31	-0.06	-21.29	0.05	
	Q	3.04	0.11	2.66	-0.06	-2.58	0.04	
			-0.09	-5.15	-0.06	-2.58	0.04	
	Σx1	29.11	0.10	45.02	-0.05	-74.48	0.45	
			-0.06	-180.27	-0.05	-74.48	0.45	
	Σy1	-28.24	2.52	10.25	-1.52	-12.22	0.57	
			-2.09	-26.71	-1.52	-12.22	0.57	
	Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
	Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
115 D 3 14	G	2.53	0.11	8.31	-0.06	2.36	0.05	
			-0.08	-20.31	-0.06	-21.29	0.05	
	Q	3.04	0.11	2.66	-0.06	-2.58	0.04	
			-0.09	-5.15	-0.06	-2.58	0.04	
	Σx1	29.11	0.10	45.02	-0.05	-74.48	0.45	
			-0.06	-180.27	-0.05	-74.48	0.45	
	Σy1	-28.24	2.52	10.25	-1.52	-12.22	0.57	
			-2.09	-26.71	-1.52	-12.22	0.57	
	Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
	Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
	G	0.90	-5.25	-102.10	-0.33	144.19	11.19	
			-6.65	-21.74	-0.33	-106.38	11.19	
	Q	0.37	2.05	-43.57	-0.90	56.02	4.65	
			-1.80	-7.22	-0.90	-38.92	4.65	
	Σx1	-22.62	44.49	10.68	-15.17	-5.36	31.07	
			-19.98	-12.09	-15.17	-5.36	31.07	
	Σy1	14.86	-49.04	214.46	1.83	-84.40	4.19	
			-41.27	-144.24	1.83	-84.40	4.19	

				$\Sigma x2$	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
				$\Sigma y2$	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
117	D	3	16	G	-1.96	1.70	3.15	-3.71	-25.34	2.87	
						-5.19	-57.57	-3.71	-40.06	2.87	
				Q	-3.49	-0.03	2.87	1.14	-18.02	1.37	
						2.09	-34.47	1.14	-22.20	1.37	
				$\Sigma x1$	-30.39	67.97	2.16	-12.64	-9.71	-9.29	
						44.50	-15.88	-12.64	-9.71	-9.29	
				$\Sigma y1$	32.93	-13.18	10.99	-18.74	-23.50	-3.24	
						-47.98	-32.65	-18.74	-23.50	-3.24	
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
118	D	3	17	G	4.42	-0.42	-24.65	0.20	124.60	2.01	
						0.14	52.31	0.20	-70.12	2.01	
				Q	2.34	-0.04	-7.15	0.01	44.72	0.95	
						-0.01	18.64	0.01	-26.47	0.95	
				$\Sigma x1$	-0.32	0.12	22.87	0.14	-8.40	5.51	
						0.52	-0.86	0.14	-8.40	5.51	
				$\Sigma y1$	10.46	-6.14	300.91	2.16	-110.62	-0.20	
						-0.04	-11.64	2.16	-110.62	-0.20	
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
119	D	3	18	G	5.25	0.14	52.31	-0.17	-70.12	2.01	
						-0.07	-37.98	-0.17	-80.34	2.01	
				Q	2.09	-0.01	18.64	0.02	-26.47	0.95	
						0.01	-14.75	0.02	-29.17	0.95	
				$\Sigma x1$	0.73	0.52	-0.86	-0.75	-8.40	5.51	
						-0.38	-10.94	-0.75	-8.40	5.51	
				$\Sigma y1$	11.16	-0.04	-11.64	0.46	-110.62	-0.20	
						0.51	-144.41	0.46	-110.62	-0.20	
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
120	K	4	1	G	-316.78	3.41	4.17	-2.78	-2.91	-0.01	
						-3.54	-3.10	-2.78	-2.91	-0.01	
				Q	-50.21	0.58	1.68	-0.56	-1.35	-0.00	
						-0.81	-1.70	-0.56	-1.35	-0.00	
				$\Sigma x1$	123.99	-6.22	-17.25	4.98	14.13	-0.16	
						6.23	18.07	4.98	14.13	-0.16	
				$\Sigma y1$	-264.98	48.66	-9.28	-39.51	7.61	-0.03	
						-50.12	9.74	-39.51	7.61	-0.03	
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
121	K	4	2	G	-855.41	-0.68	6.00	-0.24	-5.09	-0.04	
						-1.28	-6.73	-0.24	-5.09	-0.04	
				Q	-223.61	-1.83	2.29	0.26	-1.93	-0.01	
						-1.18	-2.54	0.26	-1.93	-0.01	
				$\Sigma x1$	-29.30	25.70	-22.96	-19.86	18.50	-0.44	
						-23.95	23.28	-19.86	18.50	-0.44	
				$\Sigma y1$	-269.67	53.76	-2.79	-55.37	1.82	-0.08	
						-84.66	1.76	-55.37	1.82	-0.08	
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
122	K	4	3	G	-2075.13	-3.79	93.08	-10.05	-43.31	-0.18	
						-28.92	-15.19	-10.05	-43.31	-0.18	
				Q	-428.21	-2.39	34.23	-1.43	-18.72	-0.03	
						-5.97	-12.56	-1.43	-18.72	-0.03	
				$\Sigma x1$	547.65	-111.15	-218.19	75.91	246.52	-1.81	
						78.64	398.10	75.91	246.52	-1.81	
				$\Sigma y1$	-133.31	53.90	5.80	-309.17	-21.78	-0.44	
						-719.02	-48.65	-309.17	-21.78	-0.44	
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
123	K	4	4	G	-1294.12	3.12	11.96	-1.19	-4.23	-0.49	
						-3.42	-11.31	-1.19	-4.23	-0.49	
				Q	-401.88	1.20	4.36	-0.47	-1.85	-0.21	

							-1.37	-5.80	-0.47	-1.85	-0.21
		$\Sigma x1$	69.24				8.04	-93.56	-2.51	35.01	-3.20
							-5.78	98.98	-2.51	35.01	-3.20
		$\Sigma y1$	17.47				13.49	3.58	-10.43	-1.51	-4.41
							-43.86	-4.75	-10.43	-1.51	-4.41
		$\Sigma x2$	0.00				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	0.00				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
124	K	4	5	G	-1544.31		6.62	-25.02	2.95	10.01	-0.12
							14.00	-0.00	2.95	10.01	-0.12
		Q	-564.70				2.84	-7.16	0.66	1.91	-0.12
							4.48	-2.38	0.66	1.91	-0.12
		$\Sigma x1$	-231.04				15.14	-54.36	-10.67	23.76	-2.33
							-11.53	5.03	-10.67	23.76	-2.33
		$\Sigma y1$	2.27				152.94	4.82	-118.07	-2.39	0.27
							-142.25	-1.16	-118.07	-2.39	0.27
		$\Sigma x2$	0.00				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	0.00				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
125	K	4	6	G	-347.60		1.08	8.32	-0.87	-6.09	-0.03
							-1.09	-6.90	-0.87	-6.09	-0.03
		Q	-82.16				0.55	3.64	-0.57	-2.90	-0.01
							-0.86	-3.60	-0.57	-2.90	-0.01
		$\Sigma x1$	-292.68				2.29	-46.95	-1.48	37.95	-0.34
							-1.41	47.92	-1.48	37.95	-0.34
		$\Sigma y1$	146.96				-1.48	4.79	-1.02	-4.12	-0.07
							-4.02	-5.52	-1.02	-4.12	-0.07
		$\Sigma x2$	0.00				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	0.00				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
126	K	4	7	G	-757.23		-7.63	3.69	6.98	-2.58	-0.04
							9.83	-2.76	6.98	-2.58	-0.04
		Q	-134.28				-3.15	1.84	2.77	-1.38	-0.01
							3.79	-1.62	2.77	-1.38	-0.01
		$\Sigma x1$	73.65				2.81	-24.52	-4.33	19.56	-0.37
							-8.02	24.37	-4.33	19.56	-0.37
		$\Sigma y1$	216.67				149.08	1.99	-112.16	-1.46	-0.13
							-131.32	-1.68	-112.16	-1.46	-0.13
		$\Sigma x2$	0.00				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	0.00				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
127	K	4	8	G	-1584.98		1.30	1.19	-0.57	4.27	-0.73
							-0.11	11.87	-0.57	4.27	-0.73
		Q	-498.68				0.37	-1.06	-0.13	2.02	-0.33
							0.06	3.99	-0.13	2.02	-0.33
		$\Sigma x1$	66.28				11.46	-186.40	-3.64	113.97	-4.47
							2.36	98.53	-3.64	113.97	-4.47
		$\Sigma y1$	-47.71				6.63	-4.13	-9.73	-2.59	-7.29
							-17.69	-10.60	-9.73	-2.59	-7.29
		$\Sigma x2$	0.00				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	0.00				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
128	K	4	9	G	-1577.31		-4.56	-24.31	1.11	9.64	-0.35
							1.52	28.72	1.11	9.64	-0.35
		Q	-552.42				-2.54	-11.85	0.61	5.55	-0.14
							0.82	18.67	0.61	5.55	-0.14
		$\Sigma x1$	-293.70				10.99	-92.07	-3.84	35.71	-2.24
							-10.14	104.33	-3.84	35.71	-2.24
		$\Sigma y1$	39.10				97.80	-7.26	-35.82	2.39	-3.09
							-99.22	5.90	-35.82	2.39	-3.09
		$\Sigma x2$	0.00				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	0.00				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
129	K	4	10	G	-742.86		2.14	-26.78	-3.79	23.72	-0.09
							-7.33	32.51	-3.79	23.72	-0.09
		Q	-244.39				0.46	-10.61	-1.04	9.59	-0.02
							-2.15	13.35	-1.04	9.59	-0.02
		$\Sigma x1$	52.99				3.83	-90.82	-2.83	76.50	-1.24
							-3.25	100.44	-2.83	76.50	-1.24
		$\Sigma y1$	-40.73				16.96	-17.01	-25.52	15.13	-0.16
							-46.83	20.81	-25.52	15.13	-0.16
		$\Sigma x2$	0.00				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00

				$\Sigma y2$	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
130 K	4	11	G	-590.12	1.40	3.54	-1.80	-3.14	-0.06		
					-3.11	-4.32	-1.80	-3.14	-0.06		
			Q	-196.31	0.41	0.01	-0.51	-0.20	-0.01		
					-0.87	-0.50	-0.51	-0.20	-0.01		
			$\Sigma x1$	-21.34	3.43	-75.18	-2.48	60.65	-0.81		
					-2.78	76.46	-2.48	60.65	-0.81		
			$\Sigma y1$	-20.97	3.95	6.12	-7.61	-4.79	-0.10		
					-15.08	-5.85	-7.61	-4.79	-0.10		
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
131 K	4	12	G	-542.88	16.23	-6.71	-14.60	5.52	-0.10		
					-20.26	7.09	-14.60	5.52	-0.10		
			Q	-167.03	6.68	-3.33	-5.80	2.69	-0.03		
					-7.81	3.40	-5.80	2.69	-0.03		
			$\Sigma x1$	-116.93	6.28	-36.85	-4.68	26.45	-0.80		
					-5.41	29.28	-4.68	26.45	-0.80		
			$\Sigma y1$	-115.80	76.65	5.69	-58.58	-3.57	-0.35		
					-69.80	-3.24	-58.58	-3.57	-0.35		
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
132 K	4	13	G	-638.50	2.34	-3.40	8.97	3.36	-0.04		
					24.77	5.01	8.97	3.36	-0.04		
			Q	-178.85	2.03	-1.52	1.85	1.44	-0.01		
					6.65	2.08	1.85	1.44	-0.01		
			$\Sigma x1$	-59.16	15.92	-29.48	-12.23	21.27	-0.48		
					-14.66	23.70	-12.23	21.27	-0.48		
			$\Sigma y1$	-96.39	102.72	-2.38	-93.91	2.72	-0.09		
					-132.04	4.43	-93.91	2.72	-0.09		
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
133 K	4	14	G	-1420.12	-21.33	-12.77	12.73	9.32	-0.19		
					10.49	10.53	12.73	9.32	-0.19		
			Q	-427.36	-6.74	-4.56	3.79	3.76	-0.03		
					2.75	4.85	3.79	3.76	-0.03		
			$\Sigma x1$	91.68	12.38	-141.94	-7.68	111.33	-1.99		
					-6.81	136.40	-7.68	111.33	-1.99		
			$\Sigma y1$	156.91	-14.73	-0.93	6.02	0.21	-0.69		
					0.31	-0.41	6.02	0.21	-0.69		
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
134 K	4	15	G	-699.19	-6.47	17.96	2.32	-5.90	-0.16		
					6.29	-14.51	2.32	-5.90	-0.16		
			Q	-171.57	-0.59	7.66	0.31	-2.62	-0.07		
					1.11	-6.73	0.31	-2.62	-0.07		
			$\Sigma x1$	48.90	-2.81	-38.37	1.04	14.04	-1.04		
					2.93	38.83	1.04	14.04	-1.04		
			$\Sigma y1$	256.78	45.80	-4.29	-17.09	1.56	-1.43		
					-48.22	4.27	-17.09	1.56	-1.43		
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
135 K	4	16	G	-1345.51	0.51	-7.94	-0.30	2.71	-0.26		
					-1.14	6.94	-0.30	2.71	-0.26		
			Q	-502.20	0.21	-3.33	-0.10	1.18	-0.11		
					-0.34	3.18	-0.10	1.18	-0.11		
			$\Sigma x1$	89.04	5.18	-54.10	-1.45	19.51	-1.68		
					-2.80	53.19	-1.45	19.51	-1.68		
			$\Sigma y1$	7.15	1.96	-7.03	-7.15	2.51	-2.33		
					-37.35	6.76	-7.15	2.51	-2.33		
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
136 K	4	17	G	-892.53	0.75	-11.38	-0.34	3.84	-0.35		
					-1.12	9.74	-0.34	3.84	-0.35		
			Q	-321.16	0.30	-6.28	-0.12	2.17	-0.14		
					-0.37	5.63	-0.12	2.17	-0.14		
			$\Sigma x1$	70.43	8.03	-85.43	-2.61	31.53	-2.25		

137	K	4	18	G		-6.31	87.96	-2.61	31.53	-2.25		
					Σy1	28.29	8.53	-17.55	-7.00	5.96	-3.12	
							-29.96	15.22	-7.00	5.96	-3.12	
					Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00				
		Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00				
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00				
					Q	-443.60	-4.28	-2.43	1.47	0.86	-0.10	
							3.79	2.32	1.47	0.86	-0.10	
						-128.24	-1.20	-1.80	0.46	0.63	-0.04	
							1.34	1.68	0.46	0.63	-0.04	
		Σx1	-189.70	4.64	-30.55	-1.65	11.28	-0.63				
				-4.41	31.47	-1.65	11.28	-0.63				
		Σy1	117.96	41.84	-6.65	-15.54	2.32	-0.87				
				-43.64	6.11	-15.54	2.32	-0.87				
				Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
					Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				G	-0.37	1.66	-8.28	0.77	17.99	0.31		
						3.82	-15.28	0.77	-22.99	0.31		
					Q	-0.41	0.16	-3.15	0.22	5.07	0.06	
						0.77	-3.83	0.22	-5.56	0.06		
Σx1	-0.77	9.00	34.70	0.92	-16.03	-0.56						
		11.56	-10.17	0.92	-16.03	-0.56						
Σy1	-2.09	3.17	16.40	6.81	-12.17	3.91						
		22.24	-17.67	6.81	-12.17	3.91						
138	D	4	1	G		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
					Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
					Q	-0.37	1.66	-8.28	0.77	17.99	0.31	
							3.82	-15.28	0.77	-22.99	0.31	
						Q	-0.41	0.16	-3.15	0.22	5.07	0.06
							0.77	-3.83	0.22	-5.56	0.06	
	Σx1	-0.77	9.00	34.70	0.92	-16.03	-0.56					
			11.56	-10.17	0.92	-16.03	-0.56					
	Σy1	-2.09	3.17	16.40	6.81	-12.17	3.91					
			22.24	-17.67	6.81	-12.17	3.91					
					Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				G	0.04	0.57	-16.29	0.30	23.17	-0.28		
						1.69	-6.82	0.30	-18.05	-0.28		
					Q	-0.00	-0.17	-0.65	0.09	1.53	-0.09	
						0.16	-1.13	0.09	-1.80	-0.09		
Σx1	3.29	2.22	-13.88	1.88	6.63	1.21						
		9.19	10.65	1.88	6.63	1.21						
Σy1	-0.30	-16.20	129.41	5.22	-61.35	0.64						
		3.11	-97.60	5.22	-61.35	0.64						
139	D	4	2	G		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
					Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
					Q	0.04	0.57	-16.29	0.30	23.17	-0.28	
							1.69	-6.82	0.30	-18.05	-0.28	
						Q	-0.00	-0.17	-0.65	0.09	1.53	-0.09
							0.16	-1.13	0.09	-1.80	-0.09	
	Σx1	3.29	2.22	-13.88	1.88	6.63	1.21					
			9.19	10.65	1.88	6.63	1.21					
	Σy1	-0.30	-16.20	129.41	5.22	-61.35	0.64					
			3.11	-97.60	5.22	-61.35	0.64					
					Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				G	6.14	0.97	-19.32	0.10	19.50	-0.30		
						1.15	-24.03	0.10	-24.68	-0.30		
					Q	2.61	0.48	-12.02	-0.44	11.80	-0.07	
						-0.32	-3.65	-0.44	-2.58	-0.07		
Σx1	27.78	25.15	181.73	-15.41	-120.55	-0.94						
		-2.83	-37.07	-15.41	-120.55	-0.94						
Σy1	-0.90	-10.42	-93.75	8.42	96.54	2.11						
		4.86	81.47	8.42	96.54	2.11						
140	D	4	3	G		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
					Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
					Q	6.14	0.97	-19.32	0.10	19.50	-0.30	
							1.15	-24.03	0.10	-24.68	-0.30	
						Q	2.61	0.48	-12.02	-0.44	11.80	-0.07
							-0.32	-3.65	-0.44	-2.58	-0.07	
	Σx1	27.78	25.15	181.73	-15.41	-120.55	-0.94					
			-2.83	-37.07	-15.41	-120.55	-0.94					
	Σy1	-0.90	-10.42	-93.75	8.42	96.54	2.11					
			4.86	81.47	8.42	96.54	2.11					
					Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				G	-2.77	1.10	-35.87	0.18	47.81	-3.99		
						1.60	4.10	0.18	-18.51	-3.99		
					Q	-1.17	-0.33	-8.77	-0.06	14.48	-1.43	
						-0.50	1.24	-0.06	-7.14	-1.43		
Σx1	11.18	-3.19	28.97	-4.02	-11.66	-0.98						
		-14.16	-2.85	-4.02	-11.66	-0.98						
Σy1	-26.40	4.91	72.70	-11.93	-29.49	-7.18						
		-27.65	-7.75	-11.93	-29.49	-7.18						
141	D	4	4	G		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
					Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
					Q	-2.77	1.10	-35.87	0.18	47.81	-3.99	
							1.60	4.10	0.18	-18.51	-3.99	
						Q	-1.17	-0.33	-8.77	-0.06	14.48	-1.43
							-0.50	1.24	-0.06	-7.14	-1.43	
	Σx1	11.18	-3.19	28.97	-4.02	-11.66	-0.98					
			-14.16	-2.85	-4.02	-11.66	-0.98					
	Σy1	-26.40	4.91	72.70	-11.93	-29.49	-7.18					
			-27.65	-7.75	-11.93	-29.49	-7.18					
					Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				G	-0.68	2.61	-30.75	-0.22	58.38	-0.11		
						1.89	37.94	-0.22	-15.45	-0.11		
					Q	-0.60	0.29	-9.87	-0.01	20.97	0.05	
						0.27	12.59	-0.01	-6.93	0.05		
Σx1	5.17	-14.54	37.64	-5.73	-18.75	-0.12						
		-32.89	-22.36	-5.73	-18.75	-0.12						
Σy1	5.69	2.30	-12.83	-5.37	9.13	-11.86						
		-14.88	16.40	-5.37	9.13	-11.86						
142	D	4	5	G		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
					Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
					Q	-0.68	2.61	-30.75	-0.22	58.38	-0.11	
							1.89	37.94	-0.22	-15.45	-0.11	
						Q	-0.60	0.29	-9.87	-0.01	20.97	0.05
							0.27	12.59	-0.01	-6.93	0.05	
	Σx1	5.17	-14.54	37.64	-5.73	-18.75	-0.12					
			-32.89	-22.36	-5.73	-18.75	-0.12					
	Σy1	5.69	2.30	-12.83	-5.37	9.13	-11.86					
			-14.88	16.40	-5.37	9.13	-11.86					
					Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				G	-0.68	2.61	-30.75	-0.22	58.38	-0.11		
						1.89	37.94	-0.22	-15.45	-0.11		
					Q	-0.60	0.29	-9.87	-0.01	20.97	0.05	
						0.27	12.59	-0.01	-6.93	0.05		
Σx1	5.17	-14.54	37.64	-5.73	-18.75	-0.12						
		-32.89	-22.36	-5.73	-18.75	-0.12						
Σy1	5.69	2.30	-12.83	-5.37	9.13	-11.86						
		-14.88	16.40	-5.37	9.13	-11.86						

143	D	4	6	G	-1.21	3.69	38.86	-2.75	-33.00	0.45
						-1.80	-69.63	-2.75	-75.48	0.45
				Q	-1.17	0.88	12.88	-0.79	-10.69	-0.05
						-0.70	-24.15	-0.79	-26.34	-0.05
				$\Sigma x1$	1.46	-35.05	-22.48	-0.82	-19.70	1.10
						-36.69	-61.88	-0.82	-19.70	1.10
				$\Sigma y1$	31.21	-28.44	17.30	-4.37	-25.47	20.65
						-37.18	-33.65	-4.37	-25.47	20.65
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
144	D	4	7	G	7.97	-1.97	-26.24	-0.38	33.24	-0.11
						-3.16	-25.96	-0.38	-33.06	-0.11
				Q	2.92	-0.73	-7.53	-0.08	11.35	-0.06
						-0.98	-10.25	-0.08	-13.09	-0.06
				$\Sigma x1$	15.08	-38.11	91.03	3.11	-51.37	0.22
						-28.38	-69.51	3.11	-51.37	0.22
				$\Sigma y1$	31.04	-36.78	-13.53	6.54	3.51	-0.01
						-16.33	-2.55	6.54	3.51	-0.01
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
145	D	4	8	G	2.17	-3.27	-29.32	-1.06	44.91	-1.04
						-7.27	-10.65	-1.06	-35.02	-1.04
				Q	1.13	-1.01	-9.53	-0.52	15.86	-0.46
						-2.98	-5.39	-0.52	-13.67	-0.46
				$\Sigma x1$	23.64	-29.31	54.99	1.07	-31.71	0.04
						-25.26	-64.73	1.07	-31.71	0.04
				$\Sigma y1$	21.61	-16.10	-14.82	-0.21	6.73	-7.54
						-16.87	10.58	-0.21	6.73	-7.54
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
146	D	4	9	G	-1.93	5.17	7.99	-2.85	20.98	2.25
						-3.86	-74.32	-2.85	-72.83	2.25
				Q	-0.42	1.16	3.05	-0.84	5.83	0.90
						-1.50	-24.02	-0.84	-22.88	0.90
				$\Sigma x1$	27.19	-33.59	42.63	1.95	-49.84	1.52
						-27.39	-115.60	1.95	-49.84	1.52
				$\Sigma y1$	-42.80	-34.72	-5.72	7.88	3.09	9.54
						-9.71	4.08	7.88	3.09	9.54
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
147	D	4	10	G	-0.37	-4.52	-94.04	0.22	91.86	-1.52
						-3.25	-58.31	0.22	-79.54	-1.52
				Q	-0.57	-1.74	-29.75	0.19	28.36	-0.60
						-0.63	-17.41	0.19	-24.10	-0.60
				$\Sigma x1$	-18.77	-30.97	109.23	2.10	-41.93	0.38
						-18.79	-133.95	2.10	-41.93	0.38
				$\Sigma y1$	-31.73	-12.85	-5.40	1.00	1.73	-12.04
						-7.04	4.65	1.00	1.73	-12.04
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
148	D	4	11	G	0.10	3.26	-2.08	-1.13	15.03	-0.11
						-1.63	-15.78	-1.13	-21.39	-0.11
				Q	-0.63	0.06	-0.51	-0.23	3.25	-0.12
						-0.92	-3.24	-0.23	-4.51	-0.12
				$\Sigma x1$	-14.49	7.99	5.97	-7.36	-8.01	2.70
						-23.73	-28.53	-7.36	-8.01	2.70
				$\Sigma y1$	-6.93	3.23	25.04	-5.12	-34.31	-0.18
						-18.82	-122.82	-5.12	-34.31	-0.18
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
149	D	4	12	G	5.02	3.27	-39.96	-0.01	39.52	2.08
						3.26	-0.11	-0.01	15.03	2.08
				Q	1.86	1.16	-9.89	-0.75	10.14	0.51
						0.06	-0.12	-0.75	3.25	0.51
				$\Sigma x1$	46.50	31.31	14.41	-15.96	-8.01	-5.97
						7.99	2.71	-15.96	-8.01	-5.97
				$\Sigma y1$	33.57	11.14	49.95	-5.41	-34.32	-25.04

						3.23	-0.18	-5.41	-34.32	-25.04
		$\Sigma x2$	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	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	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	0.00	0.00
150	D	4	13	G	-0.52	1.39	-15.92	0.71	30.32	0.69
						4.52	-27.92	0.71	-35.75	0.69
		Q	-0.98	0.30	-1.37	0.35	3.27	0.25		
				1.85	-4.82	0.35	-4.83	0.25		
		$\Sigma x1$	-20.79	-5.37	-3.47	15.63	2.14	1.29		
				63.80	5.99	15.63	2.14	1.29		
		$\Sigma y1$	-69.17	25.11	109.71	11.03	-56.00	0.00		
				73.91	-138.07	11.03	-56.00	0.00		
		$\Sigma x2$	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
		$\Sigma y2$	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	0.00	0.00
151	D	4	14	G	-0.86	-2.21	-4.31	1.28	23.09	0.70
						3.66	-43.56	1.28	-40.16	0.70
		Q	-0.30	-0.78	2.38	0.56	0.94	0.31		
				1.79	-6.56	0.56	-4.83	0.31		
		$\Sigma x1$	32.99	22.46	7.66	11.60	-3.61	-3.51		
				75.82	-8.94	11.60	-3.61	-3.51		
		$\Sigma y1$	-15.65	65.38	194.15	-10.51	-87.71	0.47		
				17.01	-209.31	-10.51	-87.71	0.47		
		$\Sigma x2$	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
		$\Sigma y2$	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	0.00	0.00
152	D	4	15	G	4.77	-1.37	-36.81	4.93	65.56	-0.43
						2.45	8.39	4.93	51.16	-0.43
		Q	1.89	-0.30	-15.22	1.66	23.49	0.02		
				0.99	2.00	1.66	20.99	0.02		
		$\Sigma x1$	16.32	3.79	62.24	23.57	-17.76	0.00		
				22.05	48.49	23.57	-17.76	0.00		
		$\Sigma y1$	9.75	-26.15	1.74	43.15	-0.08	4.36		
				7.27	1.68	43.15	-0.08	4.36		
		$\Sigma x2$	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
		$\Sigma y2$	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	0.00	0.00
153	D	4	16	G	1.78	2.45	8.39	0.59	51.16	-0.42
						5.72	-86.78	0.59	-85.45	-0.42
		Q	0.76	0.99	2.00	0.17	20.99	0.02		
				1.93	-33.00	0.17	-33.61	0.02		
		$\Sigma x1$	-4.54	22.04	48.49	3.15	-17.76	0.00		
				39.55	-50.08	3.15	-17.76	0.00		
		$\Sigma y1$	-29.50	7.27	1.68	6.83	-0.08	4.36		
				45.19	1.24	6.83	-0.08	4.36		
		$\Sigma x2$	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
		$\Sigma y2$	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	0.00	0.00
154	D	4	17	G	-1.02	5.37	-64.24	-0.46	68.15	0.04
						2.81	-66.52	-0.46	-68.97	0.04
		Q	0.28	1.80	-24.22	-0.23	26.95	0.02		
				0.49	-26.83	-0.23	-27.89	0.02		
		$\Sigma x1$	1.31	37.63	59.82	-3.46	-24.85	0.19		
				18.35	-78.70	-3.46	-24.85	0.19		
		$\Sigma y1$	1.08	43.50	7.03	-3.07	-1.93	0.16		
				26.37	-3.74	-3.07	-1.93	0.16		
		$\Sigma x2$	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
		$\Sigma y2$	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	0.00	0.00
155	D	4	18	G	-2.37	2.34	-40.81	-2.19	50.29	1.25
						-4.60	-5.03	-2.19	-27.75	1.25
		Q	-1.05	0.32	-12.37	-0.88	18.17	0.30		
				-2.46	-4.26	-0.88	-13.07	0.30		
		$\Sigma x1$	-4.54	15.79	88.13	-10.68	-47.38	-0.15		
				-18.11	-62.29	-10.68	-47.38	-0.15		
		$\Sigma y1$	10.33	24.01	18.66	-10.01	-9.68	-10.11		
				-7.77	-12.07	-10.01	-9.68	-10.11		
		$\Sigma x2$	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
		$\Sigma y2$	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	0.00	0.00
156	D	4	19	G	-3.06	8.04	-6.50	-2.82	59.60	0.49
						-5.01	-59.89	-2.82	-82.68	0.49

157	D	4	20	G	Q	-1.41	3.25	-3.08	-1.15	20.73	0.14
							-2.06	-15.90	-1.15	-26.27	0.14
					Σx1	-24.13	50.05	41.02	-12.22	-25.60	0.10
							-6.48	-77.38	-12.22	-25.60	0.10
					Σy1	-32.02	23.04	-4.94	-11.99	5.86	3.02
							-32.43	22.15	-11.99	5.86	3.02
					Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
158	D	4	21	G		-11.69	-2.30	-29.37	1.05	55.84	-0.51
							2.50	-93.43	1.05	-84.00	-0.51
					Q	-4.35	-1.08	-5.41	0.42	16.91	-0.15
							0.85	-33.68	0.42	-29.33	-0.15
					Σx1	-8.93	-16.70	144.68	3.93	-72.48	0.43
							1.16	-185.11	3.93	-72.48	0.43
					Σy1	-54.86	-24.18	23.50	2.45	-9.65	0.70
							-13.02	-20.43	2.45	-9.65	0.70
					Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
159	D	4	22	G		5.39	1.48	-103.37	-0.36	97.82	0.61
							-0.59	-55.04	-0.36	-81.22	0.61
					Q	0.94	0.45	-33.43	-0.19	31.80	0.33
							-0.68	-20.60	-0.19	-27.39	0.33
					Σx1	23.95	-4.02	183.81	3.43	-65.58	0.04
							15.97	-198.22	3.43	-65.58	0.04
					Σy1	5.52	-18.38	-3.73	13.18	-0.12	-6.81
							58.39	-4.41	13.18	-0.12	-6.81
					Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
160	D	4	23	G		-2.97	2.61	-44.80	-0.19	38.37	0.91
							1.80	-0.57	-0.19	-17.55	0.91
					Q	-0.71	0.58	-13.11	0.01	9.98	0.29
							0.61	0.10	0.01	-3.76	0.29
					Σx1	1.60	0.81	2.81	-0.70	-0.95	-0.12
							-2.16	-1.23	-0.70	-0.95	-0.12
					Σy1	14.07	41.41	114.57	-12.94	-34.61	0.89
							-13.56	-32.51	-12.94	-34.61	0.89
					Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
161	D	4	24	G		2.32	1.60	3.99	3.36	-18.51	4.09
							7.84	-63.50	3.36	-54.18	4.09
					Q	0.34	-0.50	1.43	1.21	-7.14	1.24
							1.75	-21.36	1.21	-17.41	1.24
					Σx1	-15.24	-14.16	0.98	-9.74	-11.66	-2.86
							-32.25	-20.67	-9.74	-11.66	-2.86
					Σy1	-38.45	-27.65	7.17	18.46	-29.49	-7.75
							6.63	-47.59	18.46	-29.49	-7.75
					Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
162	D	4	25	G		0.03	-4.71	-12.89	0.62	24.49	0.13
							-1.60	-30.52	0.62	-31.51	0.13
					Q	-0.77	-2.51	-3.19	0.70	4.09	-0.10
							1.04	-5.79	0.70	-5.13	-0.10
					Σx1	-12.48	-18.78	2.09	0.87	-0.77	-1.46
							-14.39	-1.76	0.87	-0.77	-1.46
					Σy1	-22.31	-8.56	99.80	-6.29	-40.19	-0.26
							-40.14	-102.19	-6.29	-40.19	-0.26
					Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					Σy2	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	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	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
163	D	4	26	G	-8.84	-5.50	-30.52	3.21	43.24	-0.12	
						7.40	-21.62	3.21	-38.82	-0.12	
				Q	-3.42	-3.07	-9.67	1.51	16.02	0.07	
						3.02	-9.13	1.51	-15.75	0.07	
				$\Sigma x1$	4.87	-46.21	2.26	17.97	-1.45	2.66	
						26.14	-3.57	17.97	-1.45	2.66	
				$\Sigma y1$	-10.36	-28.67	148.24	11.35	-67.15	-0.54	
						17.03	-122.07	11.35	-67.15	-0.54	
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
164	K	5	1	G	-272.49	3.04	4.69	-2.04	-2.84	0.01	
						-3.10	-3.83	-2.04	-2.84	0.01	
				Q	-43.34	0.52	1.72	-0.33	-1.03	0.00	
						-0.49	-1.38	-0.33	-1.03	0.00	
				$\Sigma x1$	101.33	-3.94	-16.05	2.60	10.77	0.03	
						3.87	16.24	2.60	10.77	0.03	
				$\Sigma y1$	-215.79	45.41	-6.97	-30.14	4.48	-0.10	
						-45.03	6.48	-30.14	4.48	-0.10	
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
165	K	5	2	G	-736.19	3.21	3.36	-1.39	-2.30	0.03	
						-0.96	-3.52	-1.39	-2.30	0.03	
				Q	-191.82	-1.32	1.54	1.06	-1.02	0.01	
						1.86	-1.53	1.06	-1.02	0.01	
				$\Sigma x1$	-24.02	15.76	-20.18	-11.26	13.48	0.07	
						-18.03	20.27	-11.26	13.48	0.07	
				$\Sigma y1$	-214.06	72.99	-3.96	-53.07	2.37	-0.25	
						-86.20	3.15	-53.07	2.37	-0.25	
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
166	K	5	3	G	-1860.86	2.45	186.32	-9.86	-57.22	0.15	
						-27.14	14.67	-9.86	-57.22	0.15	
				Q	-387.12	-1.89	66.91	-3.15	-23.77	0.03	
						-11.34	-4.40	-3.15	-23.77	0.03	
				$\Sigma x1$	429.33	-9.31	-262.63	-7.63	122.48	0.31	
						-32.20	104.82	-7.63	122.48	0.31	
				$\Sigma y1$	-44.73	323.39	-78.08	-275.68	-0.13	-1.16	
						-503.64	-78.48	-275.68	-0.13	-1.16	
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
167	K	5	4	G	-1093.34	1.38	6.72	-0.67	-4.83	0.17	
						-0.65	-7.77	-0.67	-4.83	0.17	
				Q	-350.64	0.59	1.60	-0.29	-0.99	0.04	
						-0.29	-1.38	-0.29	-0.99	0.04	
				$\Sigma x1$	77.15	-0.63	-140.73	2.51	90.66	0.39	
						6.89	131.26	2.51	90.66	0.39	
				$\Sigma y1$	16.12	3.17	7.79	-3.76	-4.56	-1.26	
						-8.11	-5.90	-3.76	-4.56	-1.26	
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
168	K	5	5	G	-1337.25	21.35	-20.40	-12.84	17.67	0.13	
						-17.18	32.62	-12.84	17.67	0.13	
				Q	-499.93	11.82	-6.45	-6.78	5.51	0.03	
						-8.51	10.07	-6.78	5.51	0.03	
				$\Sigma x1$	-189.70	-6.32	-92.39	5.10	58.38	0.33	
						8.97	82.76	5.10	58.38	0.33	
				$\Sigma y1$	-22.11	120.27	0.84	-80.23	-2.11	-0.91	
						-120.43	-5.47	-80.23	-2.11	-0.91	
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
169	K	5	6	G	-267.91	4.74	3.01	-2.45	-2.18	0.01	
						-2.61	-3.52	-2.45	-2.18	0.01	
				Q	-65.10	1.46	1.40	-0.75	-0.96	0.00	
						-0.80	-1.48	-0.75	-0.96	0.00	

				$\Sigma x1$	-183.79	-5.75	-17.76	2.67	12.29	0.03
						2.25	19.09	2.67	12.29	0.03
				$\Sigma y1$	20.93	22.38	5.92	-11.05	-3.30	-0.12
						-10.78	-3.98	-11.05	-3.30	-0.12
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
170 K	5	7	G		-625.04	10.41	1.64	-4.78	-1.43	0.03
						-3.92	-2.66	-4.78	-1.43	0.03
			Q		-107.78	2.93	0.66	-1.27	-0.60	0.01
						-0.87	-1.15	-1.27	-0.60	0.01
				$\Sigma x1$	42.30	5.23	-4.66	-5.18	5.45	0.08
						-10.30	11.71	-5.18	5.45	0.08
				$\Sigma y1$	190.81	165.64	-0.56	-114.37	-0.01	-0.24
						-177.48	-0.60	-114.37	-0.01	-0.24
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
171 K	5	8	G		-1375.33	-0.36	12.54	0.93	-7.09	0.28
						2.42	-8.75	0.93	-7.09	0.28
			Q		-437.55	-0.28	2.72	0.38	-1.18	0.06
						0.85	-0.80	0.38	-1.18	0.06
				$\Sigma x1$	73.18	-1.59	-187.79	4.22	123.44	0.72
						11.07	182.53	4.22	123.44	0.72
				$\Sigma y1$	-38.17	1.55	-11.51	-0.81	8.02	-1.94
						-0.89	12.56	-0.81	8.02	-1.94
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
172 K	5	9	G		-1369.58	-20.38	-26.52	12.42	19.21	0.13
						16.87	31.09	12.42	19.21	0.13
			Q		-496.40	-12.38	-8.56	7.30	5.89	0.03
						9.52	9.12	7.30	5.89	0.03
				$\Sigma x1$	-228.20	-5.93	-104.62	4.48	70.52	0.34
						7.51	106.94	4.48	70.52	0.34
				$\Sigma y1$	34.89	124.50	2.05	-83.98	-2.79	-0.85
						-127.45	-6.31	-83.98	-2.79	-0.85
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
173 K	5	10	G		-619.51	-0.12	-16.46	0.56	11.02	0.08
						1.58	16.61	0.56	11.02	0.08
			Q		-206.70	-0.04	-6.14	0.16	4.05	0.02
						0.45	6.01	0.16	4.05	0.02
				$\Sigma x1$	21.32	-0.27	-66.01	1.07	42.70	0.18
						2.94	62.09	1.07	42.70	0.18
				$\Sigma y1$	-11.74	0.80	-1.97	-1.50	1.69	-0.55
						-3.71	3.11	-1.50	1.69	-0.55
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
174 K	5	11	G		-500.52	0.23	0.10	0.08	0.03	0.05
						0.47	0.19	0.08	0.03	0.05
			Q		-167.35	0.11	-0.62	-0.04	0.45	0.01
						0.00	0.73	-0.04	0.45	0.01
				$\Sigma x1$	-1.68	-0.60	-49.83	1.28	33.05	0.12
						3.26	49.32	1.28	33.05	0.12
				$\Sigma y1$	-17.75	1.46	5.74	-1.68	-3.96	-0.34
						-3.57	-6.15	-1.68	-3.96	-0.34
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
175 K	5	12	G		-459.44	3.27	-2.93	-2.54	2.21	0.03
						-4.34	3.69	-2.54	2.21	0.03
			Q		-137.61	1.34	-1.72	-1.11	1.19	0.01
						-1.99	1.84	-1.11	1.19	0.01
				$\Sigma x1$	-83.77	-1.34	-25.53	1.35	16.90	0.08
						2.71	25.16	1.35	16.90	0.08
				$\Sigma y1$	-55.38	26.27	7.33	-21.38	-4.59	-0.20
						-37.88	-6.45	-21.38	-4.59	-0.20
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00

					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
176 K	5	13	G	-514.26	11.07	-1.71	-8.39	1.04	0.02
					-14.11	1.42	-8.39	1.04	0.02
			Q	-145.62	3.82	-0.64	-3.05	0.40	0.00
					-5.32	0.57	-3.05	0.40	0.00
			$\Sigma x1$	-98.28	9.44	-16.67	-5.16	10.85	0.04
					-6.04	15.89	-5.16	10.85	0.04
			$\Sigma y1$	-98.42	22.17	-1.16	-24.03	0.57	-0.15
					-49.90	0.54	-24.03	0.57	-0.15
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
177 K	5	14	G	-1261.25	-28.74	-25.85	18.30	14.54	0.12
					26.16	17.76	18.30	14.54	0.12
			Q	-384.18	-9.12	-8.92	5.74	4.95	0.03
					8.08	5.92	5.74	4.95	0.03
			$\Sigma x1$	44.80	4.77	-82.70	-2.82	54.27	0.29
					-3.70	80.12	-2.82	54.27	0.29
			$\Sigma y1$	141.39	27.04	1.25	-16.52	-0.27	-0.95
					-22.50	0.43	-16.52	-0.27	-0.95
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
178 K	5	15	G	-583.38	-11.42	12.11	6.81	-10.12	-0.18
					9.02	-18.25	6.81	-10.12	-0.18
			Q	-144.81	-1.81	4.85	0.87	-4.06	-0.07
					0.80	-7.32	0.87	-4.06	-0.07
			$\Sigma x1$	33.28	-0.13	-15.61	0.27	13.59	0.54
					0.67	25.14	0.27	13.59	0.54
			$\Sigma y1$	200.70	54.44	0.71	-38.00	-0.88	-0.38
					-59.55	-1.92	-38.00	-0.88	-0.38
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
179 K	5	16	G	-1163.48	0.36	-18.78	0.20	11.13	0.09
					0.98	14.60	0.20	11.13	0.09
			Q	-441.64	0.23	-6.84	-0.00	4.10	0.02
					0.21	5.45	-0.00	4.10	0.02
			$\Sigma x1$	81.95	-0.41	-55.00	1.93	36.93	0.24
					5.37	55.80	1.93	36.93	0.24
			$\Sigma y1$	5.30	4.55	0.80	-2.27	-0.68	-0.63
					-2.26	-1.24	-2.27	-0.68	-0.63
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
180 K	5	17	G	-743.10	-0.46	-13.33	0.80	9.22	0.12
					1.95	14.34	0.80	9.22	0.12
			Q	-275.10	-0.04	-8.13	0.21	5.44	0.03
					0.58	8.19	0.21	5.44	0.03
			$\Sigma x1$	47.90	-1.41	-81.87	3.03	54.42	0.31
					7.68	81.41	3.03	54.42	0.31
			$\Sigma y1$	20.54	2.52	-6.28	-1.42	3.71	-0.76
					-1.74	4.85	-1.42	3.71	-0.76
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
181 K	5	18	G	-375.85	-7.23	-2.89	4.86	1.94	0.01
					7.36	2.94	4.86	1.94	0.01
			Q	-111.09	-1.49	-2.51	1.06	1.64	0.00
					1.68	2.42	1.06	1.64	0.00
			$\Sigma x1$	-143.09	-1.90	-29.46	1.54	19.90	0.03
					2.73	30.25	1.54	19.90	0.03
			$\Sigma y1$	87.45	42.79	-3.86	-30.21	2.44	-0.08
					-47.83	3.47	-30.21	2.44	-0.08
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
182 D	5	1	G	0.01	2.51	-9.23	0.43	19.96	0.25
					3.71	-10.73	0.43	-21.03	0.25
			Q	0.01	1.09	-3.46	0.15	5.64	0.06
					1.50	-2.56	0.15	-5.00	0.06
			$\Sigma x1$	-2.75	9.17	32.23	2.74	-14.25	-0.54
					16.83	-7.68	2.74	-14.25	-0.54

				$\Sigma y1$	-2.83	29.75	13.98	5.57	-9.20	4.29
						45.33	-11.78	5.57	-9.20	4.29
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
183	D	5	2	G	0.31	1.99	-16.80	0.14	23.47	-0.35
						2.53	-6.22	0.14	-17.75	-0.35
				Q	0.21	0.70	-0.42	0.11	1.46	-0.13
						1.09	-1.18	0.11	-1.87	-0.13
				$\Sigma x1$	2.80	4.87	-11.36	1.17	5.33	1.07
						9.18	8.35	1.17	5.33	1.07
				$\Sigma y1$	7.36	18.56	128.58	3.02	-60.22	0.65
						29.72	-94.23	3.02	-60.22	0.65
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
184	D	5	3	G	3.80	-3.42	-29.06	0.56	33.78	-3.74
						-2.61	4.12	0.56	12.30	-3.74
				Q	1.40	-1.28	-13.35	0.29	12.97	-1.15
						-0.87	0.96	0.29	6.91	-1.15
				$\Sigma x1$	-0.01	-15.54	133.16	9.53	-85.97	4.84
						-1.82	9.36	9.53	-85.97	4.84
				$\Sigma y1$	16.02	-38.93	-67.89	24.63	43.06	-17.71
						-3.47	-5.89	24.63	43.06	-17.71
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
185	D	5	4	G	3.74	-2.61	4.12	0.95	12.30	-3.74
						-2.23	7.84	0.95	6.32	-3.74
				Q	1.42	-0.87	0.96	0.47	6.91	-1.15
						-0.68	3.39	0.47	5.23	-1.15
				$\Sigma x1$	0.91	-1.82	9.36	11.95	-85.97	4.84
						2.96	-25.03	11.95	-85.97	4.84
				$\Sigma y1$	17.59	-3.47	-5.89	28.93	43.06	-17.71
						8.10	11.34	28.93	43.06	-17.71
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
186	D	5	5	G	0.24	-2.82	-69.57	0.39	85.45	-0.21
						-0.47	-69.18	0.39	-85.32	-0.21
				Q	0.42	-1.24	-33.21	0.10	43.28	-0.07
						-0.64	-33.71	0.10	-43.44	-0.07
				$\Sigma x1$	5.53	-7.64	-6.91	-3.98	2.32	-0.09
						-31.73	7.11	-3.98	2.32	-0.09
				$\Sigma y1$	9.36	-39.02	139.07	-1.99	-46.23	0.23
						-51.05	-140.65	-1.99	-46.23	0.23
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
187	D	5	6	G	0.90	-0.22	-21.11	-0.01	49.39	-0.04
						-0.28	-54.70	-0.01	-62.38	-0.04
				Q	0.52	-0.11	-7.19	-0.02	18.18	-0.03
						-0.23	-19.32	-0.02	-22.87	-0.03
				$\Sigma x1$	8.14	-8.09	33.32	1.13	-15.72	-0.05
						-2.27	-48.03	1.13	-15.72	-0.05
				$\Sigma y1$	25.98	-8.63	-4.13	1.01	-1.06	0.76
						-3.41	-9.63	1.01	-1.06	0.76
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
188	D	5	7	G	1.89	-0.32	-24.91	0.13	32.48	-0.03
						0.07	-28.92	0.13	-35.05	-0.03
				Q	0.75	-0.25	-8.21	0.03	11.60	-0.00
						-0.15	-10.69	0.03	-13.19	-0.00
				$\Sigma x1$	7.46	-2.25	62.23	0.60	-36.15	-0.13
						-0.36	-50.72	0.60	-36.15	-0.13
				$\Sigma y1$	11.68	-3.52	-8.87	0.80	2.37	0.09
						-1.02	-1.45	0.80	2.37	0.09
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
189	D	5	8	G	0.21	0.03	-26.92	-0.68	43.14	-0.30

190 D 5 9	Q	0.14	-2.57	-19.84	-0.68	-39.44	-0.30
			-0.17	-8.73	-0.27	15.50	-0.10
	Σx1	3.05	-1.20	-7.47	-0.27	-14.84	-0.10
			-0.36	42.77	-3.86	-24.74	0.13
	Σy1	2.94	-15.13	-51.84	-3.86	-24.74	0.13
			-1.03	-13.86	-10.50	4.05	-2.36
	Σx2	0.00	-41.21	1.63	-10.50	4.05	-2.36
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	G	-0.45	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			-2.61	-13.19	-1.19	29.76	-5.33
	Q	-0.23	-3.27	-0.02	-1.19	17.94	-5.33
			-1.22	-3.60	-0.45	8.46	-2.00
	Σx1	0.12	-1.47	-0.14	-0.45	4.08	-2.04
			-15.15	-1.20	-14.31	-1.47	2.31
	Σy1	0.45	-23.05	-2.01	-14.31	-1.47	2.31
			-41.15	-14.72	-27.10	29.07	-45.69
	Σx2	0.00	-56.11	1.33	-27.10	29.07	-45.69
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	G	-2.68	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			-2.27	0.68	0.64	15.72	0.37
Q	-1.73	-0.25	-83.61	0.64	-68.82	0.37	
		-1.04	1.57	0.28	4.17	0.10	
Σx1	-36.61	-0.16	-29.63	0.28	-23.83	0.10	
		-3.89	-12.37	1.37	-32.54	0.44	
Σy1	-64.65	0.47	-115.70	1.37	-32.54	0.44	
		-10.89	-47.21	4.95	17.65	0.12	
Σx2	0.00	4.81	8.82	4.95	17.65	0.12	
		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
G	-6.23	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
		-0.38	-89.77	0.04	83.35	-1.19	
Q	-2.31	-0.14	-50.88	0.04	-69.88	-1.19	
		0.13	-15.67	0.06	-22.79	-0.70	
Σx1	-21.74	0.46	130.67	0.98	-53.09	0.22	
		6.14	-175.92	0.98	-53.09	0.22	
Σy1	-53.51	4.61	-8.47	-0.89	4.12	-5.54	
		-0.53	15.30	-0.89	4.12	-5.54	
Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
G	2.50	0.34	-29.68	0.73	30.11	0.04	
		3.27	-5.33	0.73	-17.94	0.04	
Q	1.02	-0.14	-10.91	0.40	8.52	0.15	
		1.47	-2.04	0.40	-4.08	0.15	
Σx1	20.86	-16.85	-3.55	9.97	1.47	2.01	
		23.05	2.32	9.97	1.47	2.01	
Σy1	44.93	-32.37	70.61	22.12	-29.07	-1.22	
		56.11	-45.69	22.12	-29.07	-1.22	
Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
G	0.73	4.97	-3.74	-1.96	18.05	0.32	
		-3.47	-19.44	-1.96	-25.33	0.32	
Q	0.23	2.03	-0.70	-0.78	3.21	0.03	
		-1.35	-3.58	-0.78	-4.55	0.03	
Σx1	-0.67	34.97	4.35	-13.09	-4.39	-0.31	
		-21.43	-14.56	-13.09	-4.39	-0.31	
Σy1	1.56	79.12	41.47	-28.39	-39.80	-0.56	
		-43.20	-130.03	-28.39	-39.80	-0.56	
Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
G	3.53	6.41	-80.69	-1.50	87.47	1.86	
		4.22	20.22	-1.50	50.67	1.86	
Q	0.73	2.65	-25.37	-0.77	27.27	0.31	
		1.53	5.52	-0.77	15.03	0.31	
Σx1	2.65	17.57	149.50	-2.02	-46.13	-2.98	
		14.62	82.10	-2.02	-46.13	-2.98	
Σy1	8.97	59.37	91.60	-4.32	-58.26	-23.73	
		53.06	6.47	-4.32	-58.26	-23.73	

			$\Sigma x2$	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
			$\Sigma y2$	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
196	D	5	15	G	-1.21	-0.75	19.90	-0.66	32.63	-1.88
						-2.78	-3.49	-0.66	-47.82	-1.88
			Q	-1.13	-0.50	5.49	-0.34	-0.34	11.82	-0.39
					-1.54	0.08	-0.34	-0.34	-15.33	-0.39
			$\Sigma x1$	-26.26	-20.35	82.41	1.20	-41.75	1.37	
					-16.65	-46.12	1.20	-41.75	1.37	
			$\Sigma y1$	-50.30	-26.06	7.03	-2.44	-18.46	17.74	
					-33.56	-49.81	-2.44	-18.46	17.74	
			$\Sigma x2$	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
			$\Sigma y2$	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
197	D	5	16	G	2.58	-0.38	-25.34	3.80	89.94	-20.10
						1.14	9.75	3.80	85.48	-20.10
			Q	0.82	-0.14	-4.38	1.42	1.42	24.18	-8.21
					0.43	5.29	1.42	1.42	24.18	-8.21
			$\Sigma x1$	-0.33	0.67	0.05	-6.67	-6.67	-9.52	23.62
					-2.00	-3.75	-6.67	-6.67	-9.52	23.62
			$\Sigma y1$	1.21	-0.09	106.72	0.74	-53.77	-0.82	
					0.20	85.21	0.74	-53.77	-0.82	
			$\Sigma x2$	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
			$\Sigma y2$	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
198	D	5	17	G	3.60	-2.30	8.10	1.02	19.41	2.12
						1.84	-33.75	1.02	-40.07	2.12
			Q	1.26	-0.84	4.83	0.41	0.41	0.95	0.87
					0.84	-7.86	0.41	0.41	-7.22	0.87
			$\Sigma x1$	-0.60	-0.80	-4.16	4.69	4.69	2.14	-2.96
					18.20	4.53	4.69	4.69	2.14	-2.96
			$\Sigma y1$	-2.60	-3.36	85.28	8.90	-54.53	0.42	
					32.70	-135.57	8.90	-54.53	0.42	
			$\Sigma x2$	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
			$\Sigma y2$	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
199	D	5	18	G	-1.20	1.78	-6.80	0.91	25.16	-0.00
						5.96	-46.34	0.91	-42.35	-0.00
			Q	-0.34	0.81	0.36	0.29	0.29	2.84	-0.01
					2.16	-7.93	0.29	0.29	-6.44	-0.01
			$\Sigma x1$	4.91	18.18	11.91	-3.41	-3.41	-5.20	0.36
					2.47	-11.99	-3.41	-3.41	-5.20	0.36
			$\Sigma y1$	6.44	32.75	184.45	-3.56	-3.56	-83.04	-0.04
					16.38	-197.56	-3.56	-3.56	-83.04	-0.04
			$\Sigma x2$	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
			$\Sigma y2$	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
200	D	5	19	G	-1.95	3.44	-22.21	-0.27	66.07	-1.65
						3.20	31.68	-0.27	53.75	-1.65
			Q	-0.68	1.27	-9.08	-0.12	-0.12	23.22	-0.46
					1.16	11.31	-0.12	-0.12	22.11	-0.46
			$\Sigma x1$	8.32	-1.20	26.58	1.33	1.33	-11.67	-0.40
					0.00	16.09	1.33	1.33	-11.67	-0.40
			$\Sigma y1$	7.12	3.57	-1.24	5.43	5.43	0.76	0.07
					8.45	-0.56	5.43	5.43	0.76	0.07
			$\Sigma x2$	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
			$\Sigma y2$	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
201	D	5	20	G	-0.39	3.20	31.68	-0.55	53.75	-1.65
						1.83	101.83	-0.55	2.35	-1.65
			Q	-0.00	1.16	11.31	-0.26	-0.26	22.11	-0.46
					0.52	38.98	-0.26	-0.26	0.03	-0.46
			$\Sigma x1$	15.63	0.00	16.09	-0.88	-0.88	-11.67	-0.40
					-2.20	-13.09	-0.88	-0.88	-11.67	-0.40
			$\Sigma y1$	27.54	8.45	-0.56	0.24	0.24	0.76	0.07
					9.06	1.35	0.24	0.24	0.76	0.07
			$\Sigma x2$	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
			$\Sigma y2$	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
202	D	5	21	G	6.09	7.86	100.08	-0.38	-32.52	0.05
						6.71	-117.73	-0.38	-109.15	0.05
			Q	2.91	3.24	38.31	-0.12	-0.12	-10.66	0.31

203 D 5 22	G	Σx1	48.62	2.86	-44.48	-0.12	-43.19	0.31	
				32.43	-12.06	1.97	-4.66	0.31	
	Σy1	108.76	38.48	-26.39	1.97	-4.66	0.31		
			83.33	1.49	5.01	0.53	12.43		
	Σx2	0.00	98.74	3.10	5.01	0.53	12.43		
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
	Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
	G	Σx1	5.08	6.65	-82.65	-0.86	72.54	-0.03	
				1.86	-64.63	-0.86	-66.08	-0.03	
	Q		2.57	2.83	-31.92	-0.34	30.27	-0.01	
				0.92	-27.55	-0.34	-28.70	-0.01	
	Σx1		41.68	38.52	63.61	-2.96	-25.62	-0.15	
				22.00	-79.20	-2.96	-25.62	-0.15	
	Σy1		82.86	98.65	2.28	-9.08	-0.09	0.20	
				48.01	1.80	-9.08	-0.09	0.20	
Σx2		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
Σy2		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
204 D 5 23	G	Σx1	4.05	1.75	-36.93	-1.66	48.73	1.43	
				-3.49	-6.39	-1.66	-29.34	1.43	
	Q		1.97	0.87	-11.01	-0.71	18.41	0.27	
				-1.36	-5.50	-0.71	-14.91	0.27	
	Σx1		31.89	22.01	74.81	-10.03	-42.07	0.39	
				-9.60	-57.70	-10.03	-42.07	0.39	
	Σy1		64.50	48.10	16.18	-24.80	-8.18	-7.14	
				-30.02	-9.58	-24.80	-8.18	-7.14	
	Σx2		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
	Σy2		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
	205 D 5 24	G	Σx1	-0.58	-3.51	-16.90	0.18	23.77	-0.01
					-2.59	-28.85	0.18	-28.55	-0.01
		Q		-0.42	-1.37	-3.48	-0.01	3.51	-0.12
					-1.40	-8.49	-0.01	-5.51	-0.12
Σx1			-6.47	-9.61	-4.01	-3.45	1.51	-1.11	
				-26.85	3.51	-3.45	1.51	-1.11	
Σy1			-16.24	-29.99	88.64	-6.34	-33.55	-0.17	
				-61.68	-79.12	-6.34	-33.55	-0.17	
Σx2			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
Σy2			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
206 D 5 25		G	Σx1	-2.26	5.23	5.36	-0.79	-96.05	10.18
					4.29	-130.45	-0.79	-130.29	10.18
		Q		-1.44	2.05	2.03	-0.28	-31.29	3.68
					1.71	-42.29	-0.28	-42.59	3.68
	Σx1		-38.35	13.82	-0.96	3.78	-19.99	-7.25	
				18.36	-24.95	3.78	-19.99	-7.25	
	Σy1		-60.06	40.94	1.39	9.62	27.71	42.88	
				52.49	34.64	9.62	27.71	42.88	
	Σx2		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
	Σy2		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
	207 D 5 26	G	Σx1	-4.39	4.92	-79.02	-0.47	65.97	-0.75
					2.77	-75.38	-0.47	-64.38	-0.75
		Q		-2.32	1.97	-24.54	-0.19	20.97	-0.23
					1.11	-27.16	-0.19	-22.11	-0.23
Σx1			-34.37	15.42	115.47	0.27	-60.23	-0.11	
				16.67	-160.10	0.27	-60.23	-0.11	
Σy1			-63.78	53.67	30.52	-1.81	-11.40	0.90	
				45.37	-21.63	-1.81	-11.40	0.90	
Σx2			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
Σy2			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
208 D 5 27		G	Σx1	-2.79	2.55	-93.52	-0.46	89.57	1.19
					-0.13	-53.22	-0.46	-75.74	1.19
		Q		-0.66	1.00	-31.35	-0.14	29.82	0.76
					0.21	-17.36	-0.14	-25.02	0.76
	Σx1		0.49	16.71	168.96	0.42	-61.71	0.25	
				19.16	-190.48	0.42	-61.71	0.25	
	Σy1		-10.72	45.27	-4.96	-3.88	1.27	-5.89	
				22.68	2.44	-3.88	1.27	-5.89	
	Σx2		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	

				Σy2	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
209	D	5	28	G	-0.55	-6.03	1.69	2.46	34.87	1.74	
						5.03	-42.24	2.46	-54.40	1.74	
				Q	-0.23	-2.72	0.77	1.15	10.69	0.68	
						2.44	-15.59	1.15	-17.96	0.68	
				Σx1	-1.74	-34.63	0.71	16.27	-7.01	-1.02	
						38.59	-30.83	16.27	-7.01	-1.02	
				Σy1	-6.31	-74.26	12.36	33.75	0.24	-0.14	
						77.60	13.43	33.75	0.24	-0.14	
				Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
210	D	5	29	G	-0.94	-0.21	-32.06	0.59	41.65	-3.61	
						2.23	-11.82	0.59	-31.78	-3.61	
				Q	-0.51	0.39	-11.91	0.07	13.33	-1.36	
						0.68	-3.66	0.07	-9.30	-1.36	
				Σx1	-17.41	24.77	-38.07	-6.76	12.98	-0.07	
						-2.97	15.16	-6.76	12.98	-0.07	
				Σy1	-36.96	36.66	56.30	-10.91	-27.47	-1.53	
						-8.05	-56.33	-10.91	-27.47	-1.53	
				Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
211	K	6	1	G	-225.79	2.85	4.79	-1.93	-3.00	0.03	
						-2.94	-4.20	-1.93	-3.00	0.03	
				Q	-35.83	0.60	1.83	-0.40	-1.15	0.01	
						-0.61	-1.61	-0.40	-1.15	0.01	
				Σx1	81.75	-3.75	-15.10	2.54	10.07	0.04	
						3.87	15.11	2.54	10.07	0.04	
				Σy1	-164.77	44.41	-6.54	-29.65	4.30	-0.12	
						-44.54	6.35	-29.65	4.30	-0.12	
				Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
212	K	6	2	G	-621.27	4.70	2.57	-2.82	-1.66	0.09	
						-3.76	-2.40	-2.82	-1.66	0.09	
				Q	-162.72	-0.85	1.40	0.60	-0.90	0.03	
						0.94	-1.31	0.60	-0.90	0.03	
				Σx1	-21.10	12.62	-19.38	-8.14	12.98	0.12	
						-11.80	19.56	-8.14	12.98	0.12	
				Σy1	-166.12	81.49	-4.17	-48.89	2.77	-0.31	
						-65.18	4.14	-48.89	2.77	-0.31	
				Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
213	K	6	3	G	-1585.05	29.09	202.66	-11.23	-66.41	0.38	
						-4.60	3.42	-11.23	-66.41	0.38	
				Q	-329.32	7.34	74.90	-3.69	-26.26	0.13	
						-3.72	-3.90	-3.69	-26.26	0.13	
				Σx1	307.75	2.12	-247.26	5.93	131.20	0.50	
						19.90	146.35	5.93	131.20	0.50	
				Σy1	-37.11	481.09	-36.11	-232.15	3.74	-1.37	
						-215.37	-24.89	-232.15	3.74	-1.37	
				Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
214	K	6	4	G	-920.44	1.06	0.87	-0.41	-0.10	0.30	
						-0.19	0.56	-0.41	-0.10	0.30	
				Q	-298.68	0.52	0.47	-0.25	-0.11	0.10	
						-0.22	0.14	-0.25	-0.11	0.10	
				Σx1	56.60	-0.01	-111.18	-0.28	72.27	0.39	
						-0.85	105.63	-0.28	72.27	0.39	
				Σy1	2.58	6.93	8.91	-3.14	-6.14	-1.07	
						-2.50	-9.50	-3.14	-6.14	-1.07	
				Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
215	K	6	5	G	-1132.25	18.57	-16.81	-11.84	11.63	0.23	
						-16.96	18.09	-11.84	11.63	0.23	
				Q	-425.18	11.07	-5.14	-7.12	3.67	0.08	
						-10.28	5.86	-7.12	3.67	0.08	
				Σx1	-137.46	-4.40	-86.31	2.84	57.11	0.30	

					4.13	85.01	2.84	57.11	0.30
		$\Sigma y1$	-9.06		89.64	3.78	-58.36	-2.46	-0.84
					-85.45	-3.61	-58.36	-2.46	-0.84
		$\Sigma x2$	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
216 K	6	6	G	-236.73	3.42	1.57	-2.25	-0.93	0.02
					-3.34	-1.22	-2.25	-0.93	0.02
		Q	-61.03		1.08	0.73	-0.71	-0.45	0.01
					-1.05	-0.63	-0.71	-0.45	0.01
		$\Sigma x1$	-110.81		-4.64	-6.91	3.07	4.75	0.02
					4.57	7.33	3.07	4.75	0.02
		$\Sigma y1$	5.35		16.32	3.78	-10.86	-2.55	-0.07
					-16.24	-3.88	-10.86	-2.55	-0.07
		$\Sigma x2$	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
217 K	6	7	G	-544.81	16.72	1.08	-11.09	-0.55	0.08
					-16.54	-0.57	-11.09	-0.55	0.08
		Q	-97.73		5.09	0.42	-3.46	-0.21	0.03
					-5.29	-0.21	-3.46	-0.21	0.03
		$\Sigma x1$	34.96		3.58	-0.49	-1.91	-0.23	0.10
					-2.14	-1.18	-1.91	-0.23	0.10
		$\Sigma y1$	162.30		163.29	-1.10	-105.89	0.80	-0.28
					-154.37	1.29	-105.89	0.80	-0.28
		$\Sigma x2$	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
218 K	6	8	G	-1194.38	-0.99	7.86	0.86	-4.49	0.51
					1.58	-5.60	0.86	-4.49	0.51
		Q	-385.61		-0.55	2.24	0.42	-1.24	0.17
					0.71	-1.47	0.42	-1.24	0.17
		$\Sigma x1$	71.70		-0.34	-149.46	-0.30	96.91	0.68
					-1.23	141.27	-0.30	96.91	0.68
		$\Sigma y1$	-25.50		9.84	-5.81	-5.03	3.66	-1.84
					-5.25	5.16	-5.03	3.66	-1.84
		$\Sigma x2$	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
219 K	6	9	G	-1160.16	-20.64	-24.34	13.26	16.84	0.23
					19.15	26.19	13.26	16.84	0.23
		Q	-422.59		-12.38	-7.85	7.99	5.53	0.08
					11.58	8.76	7.99	5.53	0.08
		$\Sigma x1$	-165.69		-4.42	-90.29	2.88	59.07	0.30
					4.23	86.92	2.88	59.07	0.30
		$\Sigma y1$	20.94		92.81	0.47	-60.20	-0.44	-0.83
					-87.79	-0.84	-60.20	-0.44	-0.83
		$\Sigma x2$	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
220 K	6	10	G	-511.06	0.14	-13.59	-0.08	8.97	0.12
					-0.11	13.33	-0.08	8.97	0.12
		Q	-172.23		0.03	-5.02	-0.02	3.33	0.04
					-0.02	4.97	-0.02	3.33	0.04
		$\Sigma x1$	0.90		-0.01	-45.72	-0.11	29.99	0.16
					-0.35	44.25	-0.11	29.99	0.16
		$\Sigma y1$	-8.30		1.62	0.94	-0.50	-0.72	-0.44
					0.13	-1.20	-0.50	-0.72	-0.44
		$\Sigma x2$	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
221 K	6	11	G	-411.08	0.20	-2.03	-0.08	1.37	0.09
					-0.04	2.10	-0.08	1.37	0.09
		Q	-138.66		0.06	-1.36	-0.02	0.90	0.03
					0.01	1.34	-0.02	0.90	0.03
		$\Sigma x1$	9.73		-0.08	-44.17	-0.09	29.28	0.12
					-0.34	43.67	-0.09	29.28	0.12
		$\Sigma y1$	-16.07		2.43	6.94	-1.14	-4.53	-0.33
					-0.99	-6.66	-1.14	-4.53	-0.33
		$\Sigma x2$	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00

222 K	6	12	G	-381.06	2.17	-3.58	-1.31	2.43	0.07
					-1.76	3.73	-1.31	2.43	0.07
			Q	-114.31	0.82	-2.12	-0.47	1.43	0.02
					-0.60	2.15	-0.47	1.43	0.02
			$\Sigma x1$	-60.50	-1.04	-24.85	0.63	16.65	0.09
					0.84	25.11	0.63	16.65	0.09
			$\Sigma y1$	-30.36	18.98	8.71	-12.01	-5.91	-0.26
					-17.06	-9.01	-12.01	-5.91	-0.26
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
223 K	6	13	G	-440.22	9.49	-2.38	-5.90	1.61	0.05
					-8.19	2.46	-5.90	1.61	0.05
			Q	-126.12	3.10	-0.80	-1.89	0.55	0.02
					-2.59	0.84	-1.89	0.55	0.02
			$\Sigma x1$	-89.08	9.46	-16.98	-6.58	11.35	0.07
					-10.27	17.08	-6.58	11.35	0.07
			$\Sigma y1$	-62.32	13.29	-1.40	-5.68	0.95	-0.19
					-3.76	1.43	-5.68	0.95	-0.19
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
224 K	6	14	G	-1045.31	-29.11	-26.42	19.37	17.33	0.24
					29.02	25.58	19.37	17.33	0.24
			Q	-320.63	-9.24	-9.07	6.15	5.97	0.08
					9.21	8.83	6.15	5.97	0.08
			$\Sigma x1$	4.56	1.11	-59.96	-1.10	39.23	0.31
					-2.18	57.72	-1.10	39.23	0.31
			$\Sigma y1$	102.29	34.66	3.05	-21.10	-1.98	-0.83
					-28.63	-2.88	-21.10	-1.98	-0.83
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
225 K	6	15	G	-481.44	-14.25	10.96	9.39	-6.32	0.20
					13.92	-7.99	9.39	-6.32	0.20
			Q	-120.63	-2.49	4.54	1.69	-2.63	0.07
					2.57	-3.36	1.69	-2.63	0.07
			$\Sigma x1$	23.76	-0.02	-11.03	-0.06	6.35	-0.13
					-0.19	8.01	-0.06	6.35	-0.13
			$\Sigma y1$	146.93	56.37	0.31	-36.22	-0.14	-0.29
					-52.28	-0.11	-36.22	-0.14	-0.29
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
226 K	6	16	G	-964.72	0.41	-17.12	-0.04	11.14	0.15
					0.28	16.31	-0.04	11.14	0.15
			Q	-368.19	0.29	-5.99	-0.13	3.90	0.05
					-0.09	5.72	-0.13	3.90	0.05
			$\Sigma x1$	60.99	0.05	-36.58	-0.31	23.86	0.20
					-0.87	34.99	-0.31	23.86	0.20
			$\Sigma y1$	4.68	12.22	0.22	-6.64	-0.08	-0.55
					-7.69	-0.03	-6.64	-0.08	-0.55
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
227 K	6	17	G	-610.48	-0.70	-14.67	0.57	9.68	0.23
					1.01	14.38	0.57	9.68	0.23
			Q	-227.99	-0.14	-8.79	0.13	5.74	0.08
					0.25	8.42	0.13	5.74	0.08
			$\Sigma x1$	31.45	-0.28	-73.16	-0.20	48.43	0.31
					-0.86	72.14	-0.20	48.43	0.31
			$\Sigma y1$	12.45	6.86	-8.75	-3.90	5.62	-0.85
					-4.82	8.10	-3.90	5.62	-0.85
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
228 K	6	18	G	-313.74	-8.38	-3.58	5.54	2.42	0.03
					8.24	3.68	5.54	2.42	0.03
			Q	-92.67	-1.79	-2.95	1.17	1.95	0.01
					1.72	2.90	1.17	1.95	0.01
			$\Sigma x1$	-99.52	-1.78	-26.63	1.17	17.93	0.04
					1.73	27.18	1.17	17.93	0.04
			$\Sigma y1$	62.08	38.85	-4.79	-25.85	3.12	-0.12

229	D	6	1	G		-38.70	4.58	-25.85	3.12	-0.12	
					Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.08	0.70	-9.40	0.26	20.76	0.21
						1.44	-10.41	0.26	-21.48	0.21	
					Q	0.00	0.43	-3.62	0.11	5.79	0.05
						0.75	-2.30	0.11	-4.85	0.05	
					Σx1	-2.19	10.76	29.79	2.42	-12.89	-0.52
					Σy1	-3.68	17.53	-6.31	2.42	-12.89	-0.52
230	D	6	2	G		52.31	-12.12	7.73	-9.31	3.92	
					Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						-0.19	0.94	-18.16	-0.07	24.09	-0.35
						0.69	-5.28	-0.07	-17.13	-0.35	
					Q	0.03	0.35	-0.52	0.02	1.50	-0.13
						0.43	-1.12	0.02	-1.83	-0.13	
					Σx1	2.50	7.77	-10.95	0.80	5.13	1.00
					Σy1	6.86	10.74	8.02	0.80	5.13	1.00
231	D	6	3	G		30.69	119.46	3.54	-56.03	0.66	
					Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						1.00	-1.73	-38.51	1.29	38.68	-3.88
						0.14	1.75	1.29	17.23	-3.88	
					Q	0.14	-0.62	-15.45	0.48	13.84	-1.24
						0.07	0.13	0.48	7.80	-1.24	
					Σx1	4.10	-9.11	98.47	4.75	-58.98	5.09
					Σy1	4.13	-2.26	13.54	4.75	-58.98	5.09
232	D	6	4	G		-28.57	-61.80	19.60	37.78	-16.94	
					Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						-0.35	-7.40	19.60	37.78	-16.94	
						0.40	0.14	1.75	0.95	17.23	-3.88
						0.54	7.72	0.95	10.89	-3.88	
					Q	0.03	0.07	0.13	0.43	7.80	-1.24
						0.25	3.07	0.43	6.02	-1.24	
					Σx1	3.23	-2.26	13.54	5.88	-58.98	5.09
					Σy1	4.17	0.24	-11.53	5.88	-58.98	5.09
233	D	6	5	G		-0.35	-7.40	22.34	37.78	-16.94	
					Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						-1.62	-0.09	-66.44	-0.13	85.98	-0.18
						-0.86	-65.88	-0.13	-85.80	-0.18	
					Q	-0.93	0.05	-31.42	-0.11	43.40	-0.06
						-0.63	-31.94	-0.11	-43.57	-0.06	
					Σx1	3.89	-9.45	-4.55	-2.47	1.48	-0.18
					Σy1	15.81	-24.49	4.49	-2.47	1.48	-0.18
234	D	6	6	G		-33.25	95.65	-5.93	-32.02	0.21	
					Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						1.01	-0.67	-19.68	0.08	49.21	-0.03
						-0.27	-52.69	0.08	-62.03	-0.03	
					Q	0.53	-0.24	-6.77	0.03	18.18	-0.03
						-0.08	-18.32	0.03	-22.67	-0.03	
					Σx1	6.66	-3.80	32.50	-0.38	-14.27	0.04
					Σy1	29.21	-5.78	-40.98	-0.38	-14.27	0.04
235	D	6	7	G		-8.90	-3.94	0.74	-1.06	0.72	
					Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.39	-0.22	-24.77	0.01	31.98	-0.10
						-0.18	-31.23	0.01	-36.09	-0.10	

236	D	6	8	Q	0.25	-0.07	-8.07	0.01	11.51	-0.04				
						-0.04	-11.16	0.01	-13.48	-0.04				
				Σx1	0.27	-5.69	44.76	0.22	-26.25	-0.04				
						-5.01	-37.92	0.22	-26.25	-0.04				
				Σy1	14.47	-5.26	-10.61	0.32	2.55	-0.05				
						-4.26	-2.57	0.32	2.55	-0.05				
				Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00				
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00				
				Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00				
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00				
				G	0.10	-0.15	-26.42	-0.07	42.69	-0.44				
						-0.43	-21.05	-0.07	-39.88	-0.44				
				Q	0.15	-0.04	-8.30	-0.09	15.20	-0.17				
						-0.40	-8.18	-0.09	-15.14	-0.17				
				Σx1	4.29	-4.94	35.77	-2.57	-22.19	0.05				
						-14.76	-49.11	-2.57	-22.19	0.05				
Σy1	10.00	-4.39	-14.28	-10.65	5.18	-2.68								
		-45.12	5.54	-10.65	5.18	-2.68								
Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00								
		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00								
Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00								
		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00								
237	D	6	9	G	-0.31	-0.42	-12.75	-0.61	28.94	-5.07				
						-0.76	-0.03	-0.61	17.12	-5.07				
				Q	-0.11	-0.40	-3.45	-0.50	8.14	-1.98				
						-0.67	-0.17	-0.50	3.76	-1.98				
				Σx1	1.78	-14.73	-1.26	-11.80	-1.05	1.74				
						-21.24	-1.84	-11.80	-1.05	1.74				
				Σy1	3.75	-45.19	-11.17	-39.13	22.32	-38.10				
						-66.79	1.15	-39.13	22.32	-38.10				
				Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00				
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00				
				Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00				
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00				
				238	D	6	10	G	-0.03	0.13	2.24	-0.05	14.46	0.43
										-0.02	-87.83	-0.05	-70.75	0.43
								Q	-0.76	0.19	1.76	-0.03	4.01	0.13
										0.09	-30.55	-0.03	-24.21	0.13
Σx1	-36.48	-2.62	-8.59					-0.16	-25.46	0.46				
		-3.14	-90.05					-0.16	-25.46	0.46				
Σy1	-87.84	4.97	-37.49					-0.89	12.76	0.89				
		2.12	3.34					-0.89	12.76	0.89				
Σx2	0.00	0.00	0.00					0.00	0.00	0.00				
		0.00	0.00					0.00	0.00	0.00				
Σy2	0.00	0.00	0.00					0.00	0.00	0.00				
		0.00	0.00					0.00	0.00	0.00				
239	D	6	11					G	-0.54	0.12	-87.12	-0.11	82.71	-1.45
										-0.52	-50.53	-0.11	-69.98	-1.45
								Q	-0.69	0.13	-30.69	-0.06	28.07	-0.84
										-0.23	-15.08	-0.06	-22.64	-0.84
				Σx1	-20.74	-2.90	98.26	0.79	-44.10	0.19				
						1.63	-155.32	0.79	-44.10	0.19				
				Σy1	-70.85	1.58	-11.34	-0.66	4.86	-5.99				
						-2.20	16.60	-0.66	4.86	-5.99				
				Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00				
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00				
				Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00				
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00				
				240	D	6	12	G	0.96	-0.88	-32.10	0.41	30.73	0.05
										0.76	-5.07	0.41	-17.12	0.05
								Q	0.79	-0.50	-11.93	0.30	8.76	0.18
										0.67	-1.98	0.30	-3.76	0.18
Σx1	18.13	-15.10	-2.44					9.14	1.05	1.84				
		21.24	1.75					9.14	1.05	1.84				
Σy1	58.29	-47.18	50.61					28.67	-22.32	-1.05				
		66.79	-38.10					28.67	-22.32	-1.05				
Σx2	0.00	0.00	0.00					0.00	0.00	0.00				
		0.00	0.00					0.00	0.00	0.00				
Σy2	0.00	0.00	0.00					0.00	0.00	0.00				
		0.00	0.00					0.00	0.00	0.00				
241	D	6	13					G	-0.65	2.84	-4.23	-1.03	18.39	0.35
										-1.62	-18.43	-1.03	-24.99	0.35
								Q	-0.19	1.47	-0.84	-0.51	3.30	0.03
										-0.75	-3.34	-0.51	-4.46	0.03
				Σx1	0.27	33.19	4.11	-12.00	-4.05	-0.32				
						-18.50	-13.32	-12.00	-4.05	-0.32				
				Σy1	-0.15	95.61	38.96	-33.62	-37.40	-0.39				
						-49.27	-122.22	-33.62	-37.40	-0.39				
				Σx2	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	0.00	0.00	0.00	0.00
		Σy_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
242	D	6	14	G	3.76	1.17	-80.10	0.52	88.27	2.09
						1.94	21.50	0.52	50.82	2.09
		Q	0.89		0.67	-25.06	0.16		27.25	0.36
					0.90	5.81	0.16		15.01	0.36
		Σx_1	5.97		21.74	142.17	-2.63	-43.37		-2.77
					17.89	78.81	-2.63	-43.37		-2.77
		Σy_1	12.49		53.93	79.37	2.00	-51.79		-23.03
					56.85	3.71	2.00	-51.79		-23.03
		Σx_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
		Σy_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
243	D	6	15	G	0.88	-0.90	21.15	0.46	32.42	-2.14
						0.52	-2.85	0.46	-48.02	-2.14
		Q	-0.39		-0.57	5.79	0.19		11.71	-0.49
					0.01	0.05	0.19		-15.44	-0.49
		Σx_1	-24.10		-15.30	79.12	0.27	-39.32		1.34
					-14.47	-41.94	0.27	-39.32		1.34
		Σy_1	-65.11		-38.76	4.10	4.70	-14.38		15.93
					-24.28	-40.19	4.70	-14.38		15.93
		Σx_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
		Σy_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
244	D	6	16	G	-2.88	0.05	-23.78	1.04	90.27	-18.40
						0.47	11.44	1.04	85.81	-18.40
		Q	-0.60		0.02	-4.10	0.39		24.41	-7.71
					0.17	5.67	0.39		24.41	-7.71
		Σx_1	0.27		-0.13	-0.35	-0.25	-6.79		19.15
					-0.23	-3.06	-0.25	-6.79		19.15
		Σy_1	12.45		-0.13	90.01	-0.35	-47.31		-1.22
					-0.27	71.09	-0.35	-47.31		-1.22
		Σx_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
		Σy_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
245	D	6	17	G	-1.32	-0.89	9.68	0.39	18.70	2.14
						0.67	-35.04	0.39	-40.78	2.14
		Q	-0.28		-0.20	5.18	0.20		0.69	0.90
					0.62	-8.56	0.20		-7.48	0.90
		Σx_1	1.70		-4.53	-3.48	3.37		2.01	-2.21
					9.13	4.67	3.37		2.01	-2.21
		Σy_1	1.76		-4.95	71.62	10.17	-48.25		0.40
					36.23	-123.79	10.17	-48.25		0.40
		Σx_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
		Σy_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
246	D	6	18	G	-1.03	0.69	-3.89	0.08	23.95	0.09
						1.06	-48.99	0.08	-43.56	0.09
		Q	-0.10		0.62	0.99	-0.05		2.58	0.04
					0.42	-8.47	-0.05		-6.70	0.04
		Σx_1	4.87		9.17	10.70	1.59	-4.72		-0.24
					16.50	-11.01	1.59	-4.72		-0.24
		Σy_1	12.53		36.16	173.09	-2.29	-77.92		0.06
					25.63	-185.39	-2.29	-77.92		0.06
		Σx_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
		Σy_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
247	D	6	19	G	-0.30	1.36	-20.54	-0.72	67.11	-1.76
						0.71	34.29	-0.72	54.79	-1.76
		Q	-0.10		0.37	-8.61	-0.11		23.72	-0.48
					0.27	12.22	-0.11		22.60	-0.48
		Σx_1	2.34		4.30	21.35	0.62	-8.80		-0.41
					4.86	13.44	0.62	-8.80		-0.41
		Σy_1	7.57		4.68	-1.62	9.63	0.94		0.53
					13.34	-0.78	9.63	0.94		0.53
		Σx_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
		Σy_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
248	D	6	20	G	-0.02	0.71	34.28	-0.26	54.79	-1.76
						0.05	107.02	-0.26	3.38	-1.76
		Q	0.15		0.27	12.22	-0.05		22.60	-0.48
					0.14	41.11	-0.05		0.51	-0.48

249 D 6 21	G	$\Sigma x1$	9.24	4.86	13.44	-0.79	-8.80	-0.41
				2.87	-8.56	-0.79	-8.80	-0.41
	$\Sigma y1$	31.71	13.34	-0.78	3.70	0.94	0.53	
			22.60	1.57	3.70	0.94	0.53	
	$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
	$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
	Q	0.71	1.39	105.01	0.12	-31.31	0.11	
			1.75	-111.81	0.12	-108.58	0.11	
	Q	1.05	1.08	40.32	0.04	-10.10	0.37	
			1.21	-41.84	0.04	-42.90	0.37	
	$\Sigma x1$	40.05	34.75	-8.04	-0.21	-1.73	0.33	
			34.11	-13.39	-0.21	-1.73	0.33	
	$\Sigma y1$	127.16	102.60	1.58	1.75	0.99	11.98	
			108.03	4.63	1.75	0.99	11.98	
250 D 6 22	G	$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
	$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
	G	2.96	1.83	-82.73	-0.19	71.84	-0.03	
			0.78	-67.29	-0.19	-66.27	-0.03	
	Q	1.70	1.23	-31.72	-0.13	30.03	-0.01	
			0.51	-28.00	-0.13	-28.69	-0.01	
	$\Sigma x1$	33.42	34.24	45.21	-3.61	-20.27	-0.05	
			14.22	-67.27	-3.61	-20.27	-0.05	
	$\Sigma y1$	99.67	107.74	3.34	-10.95	-0.08	0.19	
			46.97	2.90	-10.95	-0.08	0.19	
	$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
	$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
251 D 6 23	G	1.45	0.85	-36.45	-0.43	47.86	1.58	
			-0.51	-8.68	-0.43	-30.22	1.58	
	Q	1.12	0.53	-10.45	-0.28	17.85	0.34	
			-0.34	-6.72	-0.28	-15.48	0.34	
	$\Sigma x1$	27.92	14.37	60.94	-7.52	-35.97	0.16	
			-9.31	-52.36	-7.52	-35.97	0.16	
	$\Sigma y1$	73.57	46.64	16.47	-24.81	-8.35	-6.76	
			-31.51	-9.82	-24.81	-8.35	-6.76	
	$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
	$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
	252 D 6 24	G	0.01	-0.51	-18.86	-0.11	24.12	-0.05
				-1.04	-28.63	-0.11	-28.04	-0.05
		Q	-0.04	-0.34	-4.12	-0.07	3.52	-0.16
				-0.68	-8.91	-0.07	-5.45	-0.16
$\Sigma x1$		-5.16	-9.29	-3.07	-2.63	1.09	-0.89	
			-22.37	2.36	-2.63	1.09	-0.89	
$\Sigma y1$		-16.11	-31.54	78.89	-6.31	-28.20	-0.20	
			-62.92	-61.39	-6.31	-28.20	-0.20	
$\Sigma x2$		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
$\Sigma y2$		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
253 D 6 25		G	-1.52	1.61	6.34	0.32	-96.65	10.70
				1.99	-126.93	0.32	-130.19	10.70
		Q	-1.07	0.68	2.36	0.19	-31.45	3.97
				0.90	-41.10	0.19	-42.51	3.97
	$\Sigma x1$	-31.21	18.89	0.73	0.70	-19.89	-7.36	
			19.72	-22.65	0.70	-19.89	-7.36	
	$\Sigma y1$	-63.59	46.53	1.35	6.85	24.50	41.63	
			54.58	30.13	6.85	24.50	41.63	
	$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
	$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
	254 D 6 26	G	1.71	0.97	-80.64	-0.15	65.13	-0.80
				0.25	-84.13	-0.15	-66.64	-0.80
		Q	0.06	0.53	-25.25	-0.07	20.82	-0.25
				0.19	-29.65	-0.07	-22.73	-0.25
$\Sigma x1$		-25.21	16.26	76.78	-1.00	-42.96	-0.05	
			11.64	-121.90	-1.00	-42.96	-0.05	
$\Sigma y1$		-65.78	54.93	23.93	-1.90	-8.00	0.92	
			46.14	-13.07	-1.90	-8.00	0.92	
$\Sigma x2$		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
$\Sigma y2$		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	0.00	0.00	0.00
255 D	6	27	G	-0.33	0.47	-92.30	0.06	89.20	1.57
					0.84	-52.58	0.06	-75.51	1.57
			Q	-0.18	0.25	-31.71	0.08	29.89	0.95
					0.70	-16.69	0.08	-24.72	0.95
			$\Sigma x1$	1.98	12.03	139.35	0.12	-52.83	0.19
					12.74	-167.06	0.12	-52.83	0.19
			$\Sigma y1$	-8.92	45.27	-5.98	-2.62	1.57	-6.73
					30.09	3.10	-2.62	1.57	-6.73
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
256 D	6	28	G	-0.20	-1.34	1.86	0.60	34.70	2.01
					1.35	-42.85	0.60	-54.57	2.01
			Q	-0.01	-0.93	0.85	0.49	10.61	0.80
					1.26	-15.87	0.49	-18.04	0.80
			$\Sigma x1$	1.04	-31.88	0.74	15.29	-7.07	-0.53
					36.94	-31.08	15.29	-7.07	-0.53
			$\Sigma y1$	1.99	-80.00	11.45	38.82	-0.05	-0.01
					94.67	11.24	38.82	-0.05	-0.01
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
257 D	6	29	G	-0.61	-0.26	-32.16	-0.07	42.08	-4.33
					-0.54	-10.77	-0.07	-31.71	-4.33
			Q	-0.40	0.58	-11.90	-0.20	13.41	-1.56
					-0.25	-3.45	-0.20	-9.32	-1.56
			$\Sigma x1$	-7.15	18.05	-38.45	-4.44	12.82	-1.25
					-0.25	14.44	-4.44	12.82	-1.25
			$\Sigma y1$	-28.49	48.14	52.87	-13.88	-24.54	-1.36
					-9.13	-48.37	-13.88	-24.54	-1.36
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
258 K	7	1	G	-178.90	2.21	4.78	-1.48	-3.01	0.03
					-2.22	-4.25	-1.48	-3.01	0.03
			Q	-28.22	0.48	1.87	-0.32	-1.17	0.01
					-0.47	-1.65	-0.32	-1.17	0.01
			$\Sigma x1$	63.73	-3.63	-13.76	2.46	9.15	0.03
					3.75	13.69	2.46	9.15	0.03
			$\Sigma y1$	-118.05	39.88	-6.56	-26.47	4.44	-0.09
					-39.52	6.75	-26.47	4.44	-0.09
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
259 K	7	2	G	-506.43	4.59	2.34	-2.03	-1.49	0.07
					-1.49	-2.13	-2.03	-1.49	0.07
			Q	-133.86	-0.87	1.38	0.86	-0.89	0.03
					1.73	-1.28	0.86	-0.89	0.03
			$\Sigma x1$	-18.43	12.45	-18.21	-8.27	12.18	0.07
					-12.36	18.32	-8.27	12.18	0.07
			$\Sigma y1$	-120.46	81.92	-4.23	-43.50	2.84	-0.24
					-48.60	4.29	-43.50	2.84	-0.24
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
260 K	7	3	G	-1301.05	40.71	221.80	-7.72	-71.70	0.32
					17.55	6.70	-7.72	-71.70	0.32
			Q	-270.38	11.97	82.93	-2.57	-27.09	0.12
					4.27	1.65	-2.57	-27.09	0.12
			$\Sigma x1$	215.25	-2.95	-253.58	6.18	115.49	0.30
					15.60	92.89	6.18	115.49	0.30
			$\Sigma y1$	-29.23	574.21	-12.94	-198.13	7.35	-1.04
					-20.20	9.10	-198.13	7.35	-1.04
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
261 K	7	4	G	-750.02	1.28	-0.63	-0.70	0.73	0.16
					-0.82	1.57	-0.70	0.73	0.16
			Q	-246.40	0.63	0.10	-0.36	0.08	0.06
					-0.45	0.33	-0.36	0.08	0.06
			$\Sigma x1$	37.96	0.36	-80.45	-0.21	52.53	0.16
					-0.27	77.14	-0.21	52.53	0.16

					$\Sigma y1$	-5.32	6.90	5.71	-2.29	-3.83	-0.53
							0.03	-5.77	-2.29	-3.83	-0.53
					$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
262 K	7	5	G			-928.69	15.09	-19.00	-9.62	13.35	0.13
							-13.77	21.04	-9.62	13.35	0.13
					Q	-350.20	8.81	-5.58	-5.63	4.03	0.05
							-8.10	6.50	-5.63	4.03	0.05
					$\Sigma x1$	-93.79	-2.47	-73.55	1.60	48.04	0.12
							2.35	70.58	1.60	48.04	0.12
					$\Sigma y1$	-4.22	57.33	5.29	-37.33	-3.31	-0.42
							-54.67	-4.64	-37.33	-3.31	-0.42
					$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
263 K	7	6	G			-211.22	3.54	2.11	-2.34	-1.31	0.02
							-3.47	-1.82	-2.34	-1.31	0.02
					Q	-57.73	1.15	0.86	-0.76	-0.55	0.01
							-1.12	-0.78	-0.76	-0.55	0.01
					$\Sigma x1$	-64.65	-4.71	-5.48	3.14	3.78	0.01
							4.71	5.86	3.14	3.78	0.01
					$\Sigma y1$	-7.89	15.05	3.29	-10.05	-2.27	-0.05
							-15.11	-3.52	-10.05	-2.27	-0.05
					$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
264 K	7	7	G			-465.08	18.18	1.31	-10.87	-0.78	0.07
							-14.43	-1.02	-10.87	-0.78	0.07
					Q	-87.66	5.51	0.54	-3.32	-0.32	0.03
							-4.46	-0.43	-3.32	-0.32	0.03
					$\Sigma x1$	28.23	2.67	-1.49	-1.71	1.03	0.06
							-2.45	1.61	-1.71	1.03	0.06
					$\Sigma y1$	132.63	151.92	-0.87	-95.16	0.53	-0.22
							-133.57	0.72	-95.16	0.53	-0.22
					$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
265 K	7	8	G			-1015.85	-0.99	2.12	0.79	-0.81	0.29
							1.38	-0.30	0.79	-0.81	0.29
					Q	-332.99	-0.61	0.56	0.42	-0.13	0.11
							0.65	0.18	0.42	-0.13	0.11
					$\Sigma x1$	61.83	0.26	-117.45	-0.12	76.41	0.28
							-0.10	111.79	-0.12	76.41	0.28
					$\Sigma y1$	-15.93	9.63	-1.30	-2.48	0.86	-0.96
							2.18	1.27	-2.48	0.86	-0.96
					$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
266 K	7	9	G			-953.57	-16.98	-25.84	10.86	17.88	0.13
							15.60	27.80	10.86	17.88	0.13
					Q	-349.02	-9.93	-8.00	6.37	5.62	0.05
							9.17	8.84	6.37	5.62	0.05
					$\Sigma x1$	-112.46	-2.39	-80.56	1.56	52.69	0.12
							2.29	77.51	1.56	52.69	0.12
					$\Sigma y1$	15.55	60.45	1.63	-39.32	-1.51	-0.41
							-57.50	-2.88	-39.32	-1.51	-0.41
					$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
267 K	7	10	G			-405.80	0.12	-14.52	-0.02	9.62	0.08
							0.07	14.34	-0.02	9.62	0.08
					Q	-138.05	0.03	-5.27	-0.00	3.50	0.03
							0.02	5.24	-0.00	3.50	0.03
					$\Sigma x1$	-11.08	0.14	-40.76	-0.08	26.93	0.07
							-0.09	40.02	-0.08	26.93	0.07
					$\Sigma y1$	-4.69	1.91	0.34	-0.35	-0.21	-0.25
							0.85	-0.28	-0.35	-0.21	-0.25
					$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
268 K	7	11	G			-322.46	0.26	-2.87	-0.13	1.88	0.06

					-0.14	2.78	-0.13	1.88	0.06
	Q	-109.99			0.09	-1.56	-0.05	1.02	0.02
					-0.07	1.50	-0.05	1.02	0.02
	$\Sigma x1$	13.78			0.04	-30.28	-0.01	19.93	0.06
					0.01	29.51	-0.01	19.93	0.06
	$\Sigma y1$	-13.44			2.53	4.95	-0.91	-3.24	-0.19
					-0.20	-4.77	-0.91	-3.24	-0.19
	$\Sigma x2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
269 K	7	12	G	-303.05	2.59	-4.61	-1.68	3.11	0.06
					-2.46	4.72	-1.68	3.11	0.06
	Q	-91.03			1.02	-2.59	-0.67	1.73	0.02
					-0.99	2.60	-0.67	1.73	0.02
	$\Sigma x1$	-39.36			-0.62	-22.67	0.42	15.22	0.06
					0.65	22.99	0.42	15.22	0.06
	$\Sigma y1$	-13.22			17.78	7.83	-11.41	-5.28	-0.20
					-16.44	-8.00	-11.41	-5.28	-0.20
	$\Sigma x2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
270 K	7	13	G	-367.24	10.07	-2.57	-6.54	1.76	0.04
					-9.55	2.71	-6.54	1.76	0.04
	Q	-106.66			3.36	-0.85	-2.20	0.59	0.02
					-3.23	0.91	-2.20	0.59	0.02
	$\Sigma x1$	-75.21			9.03	-16.27	-6.05	10.88	0.04
					-9.11	16.37	-6.05	10.88	0.04
	$\Sigma y1$	-35.17			16.88	-1.24	-8.37	0.84	-0.14
					-8.23	1.29	-8.37	0.84	-0.14
	$\Sigma x2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
271 K	7	14	G	-832.92	-27.97	-20.53	18.58	13.46	0.13
					27.76	19.87	18.58	13.46	0.13
	Q	-257.29			-8.81	-6.99	5.84	4.59	0.05
					8.71	6.78	5.84	4.59	0.05
	$\Sigma x1$	-18.50			-1.09	-40.66	0.48	26.71	0.12
					0.35	39.47	0.48	26.71	0.12
	$\Sigma y1$	69.79			33.24	3.47	-16.89	-2.21	-0.42
					-17.43	-3.16	-16.89	-2.21	-0.42
	$\Sigma x2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
272 K	7	15	G	-380.58	-9.99	8.40	6.51	-5.28	0.14
					9.53	-7.44	6.51	-5.28	0.14
	Q	-96.22			-1.67	3.56	1.09	-2.24	0.06
					1.60	-3.17	1.09	-2.24	0.06
	$\Sigma x1$	16.97			-0.33	-8.64	0.22	5.58	0.00
					0.33	8.11	0.22	5.58	0.00
	$\Sigma y1$	99.62			36.12	0.54	-23.25	-0.48	-0.16
					-33.64	-0.91	-23.25	-0.48	-0.16
	$\Sigma x2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
273 K	7	16	G	-769.87	0.66	-12.30	-0.13	8.09	0.08
					0.27	11.96	-0.13	8.09	0.08
	Q	-295.25			0.36	-4.22	-0.15	2.78	0.03
					-0.09	4.13	-0.15	2.78	0.03
	$\Sigma x1$	42.45			0.55	-22.31	-0.29	14.78	0.08
					-0.33	22.02	-0.29	14.78	0.08
	$\Sigma y1$	3.61			13.59	1.13	-4.39	-0.73	-0.26
					0.43	-1.07	-4.39	-0.73	-0.26
	$\Sigma x2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
274 K	7	17	G	-480.31	-0.71	-16.95	0.54	11.04	0.16
					0.91	16.17	0.54	11.04	0.16
	Q	-181.45			-0.15	-9.31	0.12	6.02	0.06
					0.21	8.76	0.12	6.02	0.06
	$\Sigma x1$	15.74			0.17	-57.30	-0.08	37.45	0.15
					-0.06	55.05	-0.08	37.45	0.15
	$\Sigma y1$	4.18			6.96	-5.64	-2.35	3.49	-0.52
					-0.10	4.83	-2.35	3.49	-0.52

					$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
275	K	7	18	G	-250.40	-9.05	-5.10	5.98	3.45	0.03	
						8.90	5.26	5.98	3.45	0.03	
				Q	-73.66	-2.02	-3.65	1.33	2.44	0.01	
						1.99	3.66	1.33	2.44	0.01	
				$\Sigma x1$	-62.46	-1.10	-24.29	0.74	16.39	0.03	
						1.13	24.88	0.74	16.39	0.03	
				$\Sigma y1$	42.23	34.25	-4.18	-22.51	2.72	-0.09	
						-33.28	3.97	-22.51	2.72	-0.09	
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
276	D	7	1	G	-0.06	-1.08	-9.07	-0.02	20.65	0.14	
						-1.13	-10.40	-0.02	-21.60	0.14	
				Q	-0.04	-0.19	-3.57	0.02	5.78	0.04	
						-0.13	-2.28	0.02	-4.85	0.04	
				$\Sigma x1$	-2.25	10.08	27.23	1.99	-11.39	-0.48	
						15.66	-4.65	1.99	-11.39	-0.48	
				$\Sigma y1$	-4.02	35.80	14.30	8.95	-9.47	3.37	
						60.86	-12.22	8.95	-9.47	3.37	
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
277	D	7	2	G	-0.57	-0.58	-20.28	-0.14	25.08	-0.33	
						-1.08	-3.73	-0.14	-16.13	-0.33	
				Q	-0.12	-0.14	-1.00	-0.01	1.72	-0.13	
						-0.19	-0.78	-0.01	-1.61	-0.13	
				$\Sigma x1$	2.22	7.63	-10.29	0.67	4.81	0.92	
						10.09	7.52	0.67	4.81	0.92	
				$\Sigma y1$	6.95	21.41	103.52	3.91	-48.57	0.61	
						35.87	-76.17	3.91	-48.57	0.61	
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
278	D	7	3	G	-0.07	0.72	-46.27	-0.71	43.69	-3.95	
						-0.30	1.20	-0.71	22.24	-3.95	
				Q	-0.10	0.12	-17.30	-0.07	15.06	-1.30	
						0.02	0.03	-0.07	9.02	-1.30	
				$\Sigma x1$	5.52	-8.93	74.29	3.53	-43.90	5.12	
						-3.85	11.07	3.53	-43.90	5.12	
				$\Sigma y1$	8.54	-33.75	-50.88	23.55	31.03	-15.13	
						0.16	-6.19	23.55	31.03	-15.13	
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
279	D	7	4	G	-0.26	-0.30	1.20	-0.62	22.24	-3.95	
						-0.56	9.31	-0.62	15.90	-3.95	
				Q	-0.12	0.02	0.03	-0.05	9.02	-1.30	
						-0.01	3.49	-0.05	7.23	-1.30	
				$\Sigma x1$	4.37	-3.85	11.07	4.57	-43.90	5.12	
						-1.91	-7.59	4.57	-43.90	5.12	
				$\Sigma y1$	7.76	0.16	-6.19	25.19	31.03	-15.13	
						10.87	7.00	25.19	31.03	-15.13	
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
280	D	7	5	G	-2.06	0.91	-60.76	0.19	86.23	-0.18	
						2.09	-61.77	0.19	-86.56	-0.18	
				Q	-1.09	0.33	-28.23	0.01	43.41	-0.07	
						0.37	-29.44	0.01	-43.81	-0.07	
				$\Sigma x1$	3.37	-6.58	-2.75	-2.91	0.87	-0.18	
						-24.50	2.60	-2.91	0.87	-0.18	
				$\Sigma y1$	17.23	-31.57	54.92	-9.01	-18.73	0.11	
						-86.99	-60.27	-9.01	-18.73	0.11	
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
281	D	7	6	G	-1.02	-0.16	-19.17	0.12	49.51	-0.03	
						0.47	-50.63	0.12	-61.73	-0.03	
				Q	-0.23	-0.02	-6.70	0.03	18.35	-0.03	

					0.14	-17.38	0.03	-22.50	-0.03
	$\Sigma x1$	3.73			-2.64	31.84	-0.58	-13.30	0.03
					-5.63	-36.65	-0.58	-13.30	0.03
	$\Sigma y1$	29.74			-5.90	-3.35	-0.91	-1.23	0.53
					-10.58	-9.70	-0.91	-1.23	0.53
	$\Sigma x2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
282 D	7	7	G	0.61	0.51	-24.53	-0.06	31.58	-0.07
					0.32	-31.39	-0.06	-35.97	-0.07
	Q	0.33			0.15	-7.91	-0.02	11.46	-0.03
					0.09	-10.84	-0.02	-13.33	-0.03
	$\Sigma x1$	3.94			-5.65	31.74	0.38	-17.36	-0.04
					-4.46	-22.51	0.38	-17.36	-0.04
	$\Sigma y1$	20.85			-10.80	-9.06	1.10	1.14	-0.00
					-7.37	-5.48	1.10	1.14	-0.00
	$\Sigma x2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
283 D	7	8	G	0.70	0.36	-26.05	0.15	42.21	-0.44
					0.95	-23.52	0.15	-40.90	-0.44
	Q	0.41			0.11	-8.07	-0.00	14.97	-0.17
					0.09	-9.21	-0.00	-15.57	-0.17
	$\Sigma x1$	6.42			-4.46	24.15	-2.55	-18.01	0.07
					-14.29	-45.18	-2.55	-18.01	0.07
	$\Sigma y1$	14.19			-7.55	-12.53	-11.48	4.90	-2.17
					-51.75	6.34	-11.48	4.90	-2.17
	$\Sigma x2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
284 D	7	9	G	-0.31	0.96	-12.50	0.55	28.33	-5.84
					1.27	-0.12	0.55	16.51	-5.84
	Q	-0.09			0.09	-3.28	-0.04	7.73	-2.35
					0.07	-0.23	-0.04	3.35	-2.35
	$\Sigma x1$	2.88			-14.32	-0.96	-10.74	-1.02	1.87
					-20.25	-1.53	-10.74	-1.02	1.87
	$\Sigma y1$	6.53			-51.92	-7.85	-42.47	16.03	-32.06
					-75.37	0.99	-42.47	16.03	-32.06
	$\Sigma x2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
285 D	7	10	G	2.51	-0.18	-1.15	0.09	17.18	0.39
					0.12	-84.21	0.09	-68.69	0.39
	Q	0.24			0.07	0.36	0.02	4.99	0.10
					0.12	-29.41	0.02	-23.45	0.10
	$\Sigma x1$	-36.35			-0.81	-5.46	-0.77	-18.78	0.42
					-3.31	-66.03	-0.77	-18.78	0.42
	$\Sigma y1$	-112.14			8.24	-29.11	-2.78	8.33	0.40
					-0.74	-2.24	-2.78	8.33	0.40
	$\Sigma x2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
286 D	7	11	G	1.94	0.21	-81.68	-0.16	80.84	-1.83
					-0.69	-54.30	-0.16	-71.28	-1.83
	Q	0.23			0.16	-29.07	-0.08	27.53	-1.06
					-0.30	-16.01	-0.08	-22.96	-1.06
	$\Sigma x1$	-20.55			-3.31	66.19	0.76	-34.50	0.25
					1.02	-131.29	0.76	-34.50	0.25
	$\Sigma y1$	-85.24			-1.23	-10.79	0.15	4.50	-5.84
					-0.35	14.94	0.15	4.50	-5.84
	$\Sigma x2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
287 D	7	12	G	-0.84	1.13	-34.74	-0.61	31.14	0.13
					-1.27	-5.84	-0.61	-16.51	0.13
	Q	0.10			0.14	-13.69	-0.05	9.09	0.23
					-0.07	-2.35	-0.05	-3.35	0.23
	$\Sigma x1$	16.76			-16.47	-2.17	9.29	1.02	1.52
					20.25	1.88	9.29	1.02	1.52
	$\Sigma y1$	64.60			-60.22	31.26	34.33	-16.03	-0.92
					75.37	-32.06	34.33	-16.03	-0.92
	$\Sigma x2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00

			$\Sigma y2$	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	0.00	0.00
288	D	7	13	G	-0.74	-2.47	-4.69	0.68	18.85	0.32	0.32
						0.48	-16.91	0.68	-24.53	0.32	0.32
				Q	-0.22	-0.36	-0.97	0.08	3.42	0.01	0.01
						-0.00	-2.92	0.08	-4.33	0.01	0.01
				$\Sigma x1$	-1.68	29.12	3.72	-10.65	-3.68	-0.28	-0.28
						-16.75	-12.13	-10.65	-3.68	-0.28	-0.28
				$\Sigma y1$	-1.61	108.70	34.40	-37.94	-32.97	-0.22	-0.22
						-54.77	-107.67	-37.94	-32.97	-0.22	-0.22
				$\Sigma x2$	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
				$\Sigma y2$	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
289	D	7	14	G	0.74	-1.14	-76.11	-0.61	86.87	2.40	2.40
						-2.03	23.45	-0.61	49.42	2.40	2.40
				Q	0.02	-0.16	-23.51	-0.15	26.66	0.44	0.44
						-0.39	6.50	-0.15	14.42	0.44	0.44
				$\Sigma x1$	4.65	21.87	133.17	-4.14	-40.10	-2.52	-2.52
						15.81	74.58	-4.14	-40.10	-2.52	-2.52
				$\Sigma y1$	9.50	64.51	66.73	2.47	-44.07	-20.33	-20.33
						68.12	2.35	2.47	-44.07	-20.33	-20.33
				$\Sigma x2$	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
				$\Sigma y2$	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
290	D	7	15	G	2.05	0.44	23.13	0.09	30.57	-2.30	-2.30
						0.73	-6.59	0.09	-49.88	-2.30	-2.30
				Q	0.18	-0.02	6.49	0.05	10.99	-0.53	-0.53
						0.14	-1.45	0.05	-16.16	-0.53	-0.53
				$\Sigma x1$	-23.62	-13.31	74.86	0.30	-36.42	1.20	1.20
						-12.38	-37.27	0.30	-36.42	1.20	1.20
				$\Sigma y1$	-80.99	-40.58	2.57	4.06	-11.10	14.07	14.07
						-28.08	-31.60	4.06	-11.10	14.07	14.07
				$\Sigma x2$	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
				$\Sigma y2$	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
291	D	7	16	G	1.26	0.21	-21.47	-0.86	89.80	-16.97	-16.97
						-0.15	15.69	-0.86	85.07	-16.97	-16.97
				Q	0.22	0.09	-3.63	-0.41	24.35	-7.26	-7.26
						-0.08	6.72	-0.41	24.35	-7.26	-7.26
				$\Sigma x1$	0.05	-0.18	-0.70	0.76	-5.61	16.86	16.86
						0.14	-3.08	0.76	-5.61	16.86	16.86
				$\Sigma y1$	-0.26	-0.16	69.72	-0.59	-38.20	-2.44	-2.44
						-0.41	53.48	-0.59	-38.20	-2.44	-2.44
				$\Sigma x2$	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
				$\Sigma y2$	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
292	D	7	17	G	0.85	0.45	13.77	-0.18	17.15	2.20	2.20
						-0.29	-37.23	-0.18	-42.33	2.20	2.20
				Q	0.15	0.16	6.20	-0.03	0.26	0.95	0.95
						0.04	-9.29	-0.03	-7.91	0.95	0.95
				$\Sigma x1$	2.01	-6.44	-3.38	3.77	2.00	-2.27	-2.27
						8.81	4.72	3.77	2.00	-2.27	-2.27
				$\Sigma y1$	-5.72	-9.58	54.42	10.87	-39.65	0.52	0.52
						34.43	-106.16	10.87	-39.65	0.52	0.52
				$\Sigma x2$	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
				$\Sigma y2$	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
293	D	7	18	G	0.32	-0.27	-3.53	0.10	23.74	0.10	0.10
						0.20	-49.61	0.10	-43.77	0.10	0.10
				Q	0.08	0.05	0.86	-0.01	2.63	0.04	0.04
						-0.01	-8.41	-0.01	-6.65	0.04	0.04
				$\Sigma x1$	5.07	8.77	10.18	1.85	-4.47	-0.11	-0.11
						17.27	-10.37	1.85	-4.47	-0.11	-0.11
				$\Sigma y1$	9.81	34.24	152.75	-1.57	-68.71	-0.00	-0.00
						27.03	-163.36	-1.57	-68.71	-0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	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
				$\Sigma y2$	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
294	D	7	19	G	0.55	-0.60	-19.18	0.13	67.92	-1.92	-1.92
						-0.49	36.38	0.13	55.60	-1.92	-1.92
				Q	0.31	-0.25	-8.21	0.03	24.09	-0.52	-0.52
						-0.22	12.96	0.03	22.97	-0.52	-0.52
				$\Sigma x1$	1.87	6.58	19.13	0.14	-7.62	-0.30	-0.30

					6.70	12.28	0.14	-7.62	-0.30
	Σy_1	8.72			9.17	-2.95	7.21	1.45	0.93
					15.66	-1.65	7.21	1.45	0.93
	Σx_2	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Σy_2	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
295 D	7	20	G	-0.07	-0.49	36.38	0.01	55.60	-1.92
					-0.45	111.11	0.01	4.18	-1.92
	Q	0.22			-0.22	12.96	-0.01	22.97	-0.52
					-0.24	42.78	-0.01	0.87	-0.52
	Σx_1	8.35			6.70	12.28	-1.19	-7.62	-0.30
					3.73	-6.76	-1.19	-7.62	-0.30
	Σy_1	35.82			15.66	-1.65	2.72	1.45	0.93
					22.45	1.99	2.72	1.45	0.93
	Σx_2	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Σy_2	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
296 D	7	21	G	-1.58	-1.90	108.85	0.01	-30.54	0.09
					-1.86	-108.29	0.01	-108.43	0.09
	Q	0.15			-0.33	41.85	0.03	-9.72	0.39
					-0.22	-40.20	0.03	-42.79	0.39
	Σx_1	38.42			33.95	-6.61	-0.87	-0.94	0.11
					31.22	-9.55	-0.87	-0.94	0.11
	Σy_1	140.88			111.12	1.93	1.78	1.49	10.47
					116.68	6.58	1.78	1.49	10.47
	Σx_2	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Σy_2	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
297 D	7	22	G	-2.28	-1.84	-81.82	0.19	71.34	0.00
					-0.77	-69.46	0.19	-66.88	0.00
	Q	-0.27			-0.22	-31.14	0.03	29.92	-0.00
					-0.05	-28.08	0.03	-28.82	-0.00
	Σx_1	26.00			31.17	34.08	-3.36	-15.75	-0.05
					12.52	-53.36	-3.36	-15.75	-0.05
	Σy_1	110.61			116.45	2.61	-11.69	0.64	0.17
					51.56	6.17	-11.69	0.64	0.17
	Σx_2	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Σy_2	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
298 D	7	23	G	-0.81	-0.69	-37.41	0.39	46.90	1.73
					0.54	-12.05	0.39	-30.67	1.73
	Q	0.36			-0.02	-10.94	0.06	17.38	0.38
					0.16	-8.29	0.06	-15.69	0.38
	Σx_1	24.27			12.51	39.41	-7.13	-27.34	0.18
					-9.76	-46.02	-7.13	-27.34	0.18
	Σy_1	81.03			51.07	12.63	-27.79	-6.37	-5.66
					-35.76	-7.29	-27.79	-6.37	-5.66
	Σx_2	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Σy_2	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
299 D	7	24	G	0.66	0.55	-20.56	0.08	24.13	-0.09
					0.96	-29.85	0.08	-27.88	-0.09
	Q	0.17			0.16	-4.59	-0.05	3.31	-0.19
					-0.08	-10.32	-0.05	-5.62	-0.19
	Σx_1	-4.57			-9.78	-3.02	-1.53	1.00	-0.67
					-17.34	1.93	-1.53	1.00	-0.67
	Σy_1	-16.77			-35.83	65.29	-6.20	-21.80	-0.20
					-66.51	-42.65	-6.20	-21.80	-0.20
	Σx_2	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Σy_2	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
300 D	7	25	G	-0.22	-0.11	7.27	-0.53	-96.32	11.44
					-0.72	-122.39	-0.53	-129.17	11.44
	Q	-0.42			0.03	2.69	-0.12	-31.34	4.31
					-0.11	-39.59	-0.12	-42.17	4.31
	Σx_1	-26.12			19.99	2.15	0.08	-19.21	-7.56
					20.08	-19.94	0.08	-19.21	-7.56
	Σy_1	-60.86			52.77	0.96	8.42	21.70	37.17
					62.45	25.92	8.42	21.70	37.17
	Σx_2	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Σy_2	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00

301	D	7	26	G	3.25	-1.87	-87.99	0.09	66.42	-0.85
				Q	0.79	-1.44	-88.81	0.09	-66.77	-0.85
						-0.50	-27.85	0.02	21.29	-0.26
						-0.43	-31.23	0.02	-22.73	-0.26
				$\Sigma x1$	-20.41	16.54	44.26	-1.06	-28.27	-0.13
						11.58	-87.88	-1.06	-28.27	-0.13
				$\Sigma y1$	-59.43	61.56	19.25	-2.21	-5.28	0.76
						51.22	-5.43	-2.21	-5.28	0.76
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
302	D	7	27	G	0.27	-1.29	-88.00	0.20	87.74	2.10
						-0.12	-55.13	0.20	-76.36	2.10
				Q	0.11	-0.37	-30.60	0.13	29.51	1.23
						0.38	-17.20	0.13	-24.87	1.23
				$\Sigma x1$	3.45	11.55	110.33	-0.14	-44.03	0.24
						10.76	-143.93	-0.14	-44.03	0.24
				$\Sigma y1$	-3.22	50.33	-7.03	-2.60	2.24	-6.65
						35.32	5.89	-2.60	2.24	-6.65
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
303	D	7	28	G	-0.17	1.44	2.01	-0.38	34.72	2.26
						-0.27	-42.59	-0.38	-54.54	2.26
				Q	-0.05	0.09	0.91	0.06	10.60	0.92
						0.34	-15.87	0.06	-18.05	0.92
				$\Sigma x1$	1.08	-30.21	0.41	14.12	-6.67	-0.15
						33.33	-29.63	14.12	-6.67	-0.15
				$\Sigma y1$	2.18	-88.67	9.53	40.95	-0.04	0.06
						95.61	9.37	40.95	-0.04	0.06
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
304	D	7	29	G	0.73	-0.16	-31.15	0.17	41.78	-5.00
						0.56	-11.01	0.17	-32.01	-5.00
				Q	0.07	0.31	-11.55	-0.07	13.29	-1.76
						0.01	-3.61	-0.07	-9.44	-1.76
				$\Sigma x1$	-5.36	13.33	-37.19	-2.77	12.54	-2.31
						1.92	14.53	-2.77	12.54	-2.31
				$\Sigma y1$	-31.27	42.85	46.54	-13.01	-21.74	-0.91
						-10.82	-43.13	-13.01	-21.74	-0.91
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
305	K	8	1	G	-133.12	1.40	4.49	-0.93	-2.82	0.02
						-1.38	-3.96	-0.93	-2.82	0.02
				Q	-20.83	0.27	1.79	-0.18	-1.12	0.01
						-0.26	-1.58	-0.18	-1.12	0.01
				$\Sigma x1$	47.53	-3.30	-12.71	2.24	8.42	0.04
						3.41	12.56	2.24	8.42	0.04
				$\Sigma y1$	-78.96	33.55	-6.51	-22.16	4.55	-0.01
						-32.92	7.13	-22.16	4.55	-0.01
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
306	K	8	2	G	-391.63	3.64	1.99	-1.19	-1.26	0.05
						0.07	-1.80	-1.19	-1.26	0.05
				Q	-104.95	-1.06	1.29	1.09	-0.83	0.02
						2.21	-1.21	1.09	-0.83	0.02
				$\Sigma x1$	-16.66	10.15	-17.08	-6.81	11.44	0.11
						-10.28	17.24	-6.81	11.44	0.11
				$\Sigma y1$	-79.25	85.95	-4.54	-39.78	3.09	-0.03
						-33.41	4.74	-39.78	3.09	-0.03
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
307	K	8	3	G	-1012.24	59.12	239.60	-10.71	-73.37	0.23
						26.99	19.50	-10.71	-73.37	0.23
				Q	-210.63	17.53	90.07	-3.05	-27.05	0.09
						8.38	8.91	-3.05	-27.05	0.09
				$\Sigma x1$	140.53	-1.49	-256.19	1.32	97.48	0.50
						2.46	36.25	1.32	97.48	0.50
				$\Sigma y1$	-22.11	598.12	-1.74	-153.63	10.07	-0.13

					137.22	28.46	-153.63	10.07	-0.13
		$\Sigma x2$	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
308 K	8	4	G	-586.88	1.69	-1.13	-0.88	1.01	0.08
					-0.94	1.90	-0.88	1.01	0.08
		Q	-195.42		0.82	-0.11	-0.45	0.18	0.03
					-0.53	0.44	-0.45	0.18	0.03
		$\Sigma x1$	22.24		0.16	-53.43	0.01	35.07	0.16
					0.19	51.77	0.01	35.07	0.16
		$\Sigma y1$	-9.16		5.59	2.77	-1.65	-1.87	-0.04
					0.65	-2.83	-1.65	-1.87	-0.04
		$\Sigma x2$	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
309 K	8	5	G	-725.27	10.98	-21.64	-7.03	14.72	0.06
					-10.10	22.53	-7.03	14.72	0.06
		Q	-274.34		6.34	-6.35	-4.08	4.42	0.02
					-5.89	6.90	-4.08	4.42	0.02
		$\Sigma x1$	-59.14		-2.06	-62.35	1.38	40.46	0.12
					2.06	59.02	1.38	40.46	0.12
		$\Sigma y1$	-6.01		29.54	5.27	-19.30	-3.06	-0.03
					-28.37	-3.92	-19.30	-3.06	-0.03
		$\Sigma x2$	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
310 K	8	6	G	-190.42	3.61	2.45	-2.38	-1.55	0.01
					-3.53	-2.20	-2.38	-1.55	0.01
		Q	-55.52		1.19	0.94	-0.78	-0.60	0.00
					-1.16	-0.86	-0.78	-0.60	0.00
		$\Sigma x1$	-33.29		-4.67	-4.12	3.13	2.85	0.02
					4.71	4.42	3.13	2.85	0.02
		$\Sigma y1$	-17.18		12.90	2.51	-8.62	-1.77	-0.01
					-12.95	-2.80	-8.62	-1.77	-0.01
		$\Sigma x2$	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
311 K	8	7	G	-384.01	18.88	1.05	-11.47	-0.63	0.05
					-15.52	-0.84	-11.47	-0.63	0.05
		Q	-77.12		5.61	0.45	-3.42	-0.27	0.02
					-4.63	-0.36	-3.42	-0.27	0.02
		$\Sigma x1$	21.76		2.59	-1.17	-1.79	0.66	0.10
					-2.78	0.80	-1.79	0.66	0.10
		$\Sigma y1$	103.57		132.34	-0.66	-79.78	0.39	-0.03
					-106.99	0.52	-79.78	0.39	-0.03
		$\Sigma x2$	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
312 K	8	8	G	-842.59	-1.97	-1.83	1.31	1.59	0.15
					1.97	2.93	1.31	1.59	0.15
		Q	-280.75		-0.96	-0.72	0.62	0.64	0.06
					0.88	1.19	0.62	0.64	0.06
		$\Sigma x1$	46.06		-0.09	-84.38	0.24	55.04	0.31
					0.63	80.76	0.24	55.04	0.31
		$\Sigma y1$	-8.42		9.05	2.87	-2.28	-1.92	-0.08
					2.21	-2.90	-2.28	-1.92	-0.08
		$\Sigma x2$	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
313 K	8	9	G	-748.66	-12.74	-27.87	8.19	18.91	0.06
					11.83	28.87	8.19	18.91	0.06
		Q	-275.12		-7.23	-8.66	4.66	5.96	0.02
					6.75	9.21	4.66	5.96	0.02
		$\Sigma x1$	-68.56		-2.10	-68.03	1.39	43.97	0.12
					2.05	63.89	1.39	43.97	0.12
		$\Sigma y1$	16.39		31.77	2.59	-20.75	-2.33	-0.03
					-30.47	-4.42	-20.75	-2.33	-0.03
		$\Sigma x2$	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
314 K	8	10	G	-302.64	0.13	-11.70	-0.02	7.76	0.04
					0.07	11.58	-0.02	7.76	0.04

			Q	-104.10	0.04	-4.22	-0.00	2.81	0.02
					0.02	4.20	-0.00	2.81	0.02
			Σx1	-15.14	0.09	-28.51	-0.00	18.71	0.09
					0.08	27.62	-0.00	18.71	0.09
			Σy1	-2.31	2.07	-0.86	-0.23	0.61	-0.02
					1.37	0.98	-0.23	0.61	-0.02
			Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
315 K	8	11	G	-236.30	0.27	-2.50	-0.12	1.66	0.02
					-0.11	2.47	-0.12	1.66	0.02
			Q	-81.68	0.10	-1.24	-0.05	0.82	0.01
					-0.05	1.22	-0.05	0.82	0.01
			Σx1	13.13	-0.03	-16.60	0.06	11.00	0.05
					0.14	16.39	0.06	11.00	0.05
			Σy1	-9.68	1.82	2.16	-0.49	-1.42	-0.01
					0.36	-2.10	-0.49	-1.42	-0.01
			Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
316 K	8	12	G	-224.63	3.32	-6.77	-2.05	4.40	0.04
					-2.81	6.42	-2.05	4.40	0.04
			Q	-67.74	1.34	-3.51	-0.83	2.28	0.02
					-1.15	3.34	-0.83	2.28	0.02
			Σx1	-22.38	-1.01	-21.94	0.73	14.50	0.09
					1.18	21.55	0.73	14.50	0.09
			Σy1	-2.09	15.56	6.42	-9.22	-4.26	-0.03
					-12.11	-6.36	-9.22	-4.26	-0.03
			Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
317 K	8	13	G	-289.68	11.53	-2.67	-7.07	1.85	0.03
					-9.69	2.87	-7.07	1.85	0.03
			Q	-85.52	3.88	-0.89	-2.39	0.62	0.01
					-3.28	0.96	-2.39	0.62	0.01
			Σx1	-57.57	8.69	-15.44	-5.61	10.33	0.07
					-8.14	15.54	-5.61	10.33	0.07
			Σy1	-15.74	15.90	-1.15	-5.89	0.80	-0.02
					-1.78	1.25	-5.89	0.80	-0.02
			Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
318 K	8	14	G	-622.89	-29.78	-14.13	19.32	9.33	0.06
					28.20	13.87	19.32	9.33	0.06
			Q	-193.84	-9.35	-4.83	6.06	3.19	0.02
					8.83	4.75	6.06	3.19	0.02
			Σx1	-27.56	-3.70	-24.08	2.29	15.88	0.13
					3.17	23.55	2.29	15.88	0.13
			Σy1	42.81	30.04	3.38	-14.22	-2.20	-0.03
					-12.61	-3.20	-14.22	-2.20	-0.03
			Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
319 K	8	15	G	-281.59	-11.82	9.85	7.77	-6.14	-0.07
					11.48	-8.57	7.77	-6.14	-0.07
			Q	-71.87	-1.98	4.24	1.31	-2.65	-0.03
					1.96	-3.70	1.31	-2.65	-0.03
			Σx1	11.36	-0.43	-9.42	0.27	5.88	0.18
					0.37	8.22	0.27	5.88	0.18
			Σy1	61.42	35.55	1.31	-23.05	-1.07	0.00
					-33.60	-1.90	-23.05	-1.07	0.00
			Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
320 K	8	16	G	-576.97	0.55	-14.33	0.01	9.50	0.06
					0.57	14.17	0.01	9.50	0.06
			Q	-222.54	0.38	-4.86	-0.14	3.23	0.02
					-0.03	4.84	-0.14	3.23	0.02
			Σx1	27.64	0.45	-21.49	-0.02	14.27	0.12
					0.39	21.32	-0.02	14.27	0.12
			Σy1	2.76	14.48	2.90	-3.73	-1.92	-0.03
					3.29	-2.84	-3.73	-1.92	-0.03
			Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00

					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		Σy_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
321	K	8	17	G	-352.94	-0.94	-15.89	0.65	10.33	0.07
						1.02	15.09	0.65	10.33	0.07
		Q	-135.24		-0.20	-8.30	0.14	5.38	0.03	
						0.23	7.83	0.14	5.38	0.03
		Σx_1	4.16		0.08	-36.97	0.11	24.15	0.16	
						0.41	35.47	0.11	24.15	0.16
		Σy_1	-2.84		5.82	-1.31	-1.57	0.71	-0.04	
						1.12	0.82	-1.57	0.71	-0.04
		Σx_2	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		Σy_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
322	K	8	18	G	-186.61	-9.95	-7.02	6.58	4.70	0.02
						9.79	7.09	6.58	4.70	0.02
		Q	-54.67		-2.23	-4.52	1.48	3.00	0.01	
						2.20	4.50	1.48	3.00	0.01
		Σx_1	-34.12		-1.52	-20.75	1.09	13.95	0.04	
						1.75	21.10	1.09	13.95	0.04
		Σy_1	26.80		27.71	-2.59	-17.69	1.60	-0.01	
					-25.37	2.20	-17.69	1.60	-0.01	
		Σx_2	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		Σy_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
323	D	8	1	G	-0.17	-2.22	-8.27	-0.02	20.25	0.07
						-2.27	-10.72	-0.02	-22.00	0.07
		Q	-0.09		-0.64	-3.31	-0.01	5.64	0.02	
						-0.66	-2.41	-0.01	-4.99	0.02
		Σx_1	-2.17		8.66	25.12	1.76	-10.39	-0.45	
						13.58	-3.97	1.76	-10.39	-0.45
		Σy_1	-4.68		35.37	15.53	8.36	-10.09	2.52	
					58.77	-12.73	8.36	-10.09	2.52	
		Σx_2	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		Σy_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
324	D	8	2	G	-0.76	-1.64	-23.03	-0.16	26.37	-0.29
						-2.23	-1.72	-0.16	-14.85	-0.29
		Q	-0.21		-0.54	-1.75	-0.03	2.07	-0.12	
						-0.65	-0.23	-0.03	-1.26	-0.12
		Σx_1	2.02		7.08	-9.30	0.44	4.34	0.81	
						8.69	6.75	0.44	4.34	0.81
		Σy_1	5.73		21.25	83.60	3.87	-39.23	0.48	
					35.58	-61.57	3.87	-39.23	0.48	
		Σx_2	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		Σy_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
325	D	8	3	G	-2.13	1.82	-51.32	0.74	46.99	-3.96
						2.90	0.91	0.74	25.54	-3.96
		Q	-0.79		0.60	-18.41	0.19	15.80	-1.31	
						0.87	0.00	0.19	9.76	-1.31
		Σx_1	4.91		-7.37	53.01	3.47	-30.63	5.01	
						-2.37	8.91	3.47	-30.63	5.01
		Σy_1	10.38		-34.48	-35.94	21.13	21.85	-12.77	
						-4.05	-4.48	21.13	21.85	-12.77
		Σx_2	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		Σy_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
326	D	8	4	G	-1.74	2.90	0.91	0.18	25.54	-3.96
						2.97	10.42	0.18	19.20	-3.96
		Q	-0.61		0.87	0.00	0.07	9.76	-1.31	
						0.90	3.77	0.07	7.98	-1.31
		Σx_1	4.09		-2.37	8.91	4.27	-30.63	5.01	
						-0.56	-4.11	4.27	-30.63	5.01
		Σy_1	9.57		-4.05	-4.48	23.93	21.85	-12.77	
						6.12	4.81	23.93	21.85	-12.77
		Σx_2	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		Σy_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
327	D	8	5	G	-1.94	0.62	-54.26	0.46	86.47	-0.18
						3.49	-56.94	0.46	-87.33	-0.18
		Q	-1.05		0.22	-24.78	0.10	43.42	-0.07	
						0.83	-26.75	0.10	-44.05	-0.07

328 D 8 6 G	$\Sigma x1$	3.82	-3.80	-1.76	-3.09	0.61	-0.23
			-22.97	2.00	-3.09	0.61	-0.23
	$\Sigma y1$	16.89	-23.14	24.23	-11.98	-8.83	-0.08
			-97.42	-30.54	-11.98	-8.83	-0.08
	$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		-2.38	1.65	-18.82	-0.07	49.75	-0.03
			1.28	-47.58	-0.07	-60.98	-0.03
	Q	-0.77	0.51	-6.64	-0.03	18.48	-0.03
			0.38	-16.12	-0.03	-22.18	-0.03
	$\Sigma x1$	1.89	-0.59	29.93	-0.98	-11.41	-0.04
			-5.59	-28.53	-0.98	-11.41	-0.04
	$\Sigma y1$	29.37	-11.27	-1.91	0.29	-1.60	0.36
			-9.76	-10.09	0.29	-1.60	0.36
329 D 8 7 G	$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		0.15	1.32	-28.54	-0.13	33.94	-0.13
			0.90	-28.10	-0.13	-33.66	-0.13
	Q	0.04	0.39	-9.23	-0.05	12.32	-0.05
			0.24	-9.46	-0.05	-12.47	-0.05
	$\Sigma x1$	1.98	-5.59	15.69	0.11	-8.48	-0.06
			-5.25	-10.80	0.11	-8.48	-0.06
	$\Sigma y1$	17.75	-10.02	-6.92	0.37	-0.18	-0.36
			-8.88	-7.49	0.37	-0.18	-0.36
	$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
330 D 8 8 G		-0.25	0.92	-23.96	0.11	41.80	-0.54
			1.36	-24.09	0.11	-41.86	-0.54
	Q	-0.06	0.24	-7.45	-0.02	14.94	-0.22
			0.17	-9.11	-0.02	-15.80	-0.22
	$\Sigma x1$	3.88	-5.24	13.60	-1.93	-12.42	0.08
			-12.71	-34.54	-1.93	-12.42	0.08
	$\Sigma y1$	21.33	-9.01	-9.78	-11.27	3.56	-1.87
			-52.66	4.01	-11.27	3.56	-1.87
	$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		0.50	1.40	-12.29	1.73	27.55	-6.09
			2.36	-0.35	1.73	15.73	-6.09
	Q	0.35	0.18	-3.13	0.42	7.23	-2.47
			0.41	-0.35	0.42	2.85	-2.47
331 D 8 9 G	$\Sigma x1$	5.21	-12.70	-0.87	-9.53	-1.05	2.16
			-17.96	-1.45	-9.53	-1.05	2.16
	$\Sigma y1$	9.99	-52.92	-4.04	-41.11	8.87	-21.30
			-75.61	0.86	-41.11	8.87	-21.30
	$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		4.71	0.34	-8.03	0.19	22.15	0.35
			0.94	-76.68	0.19	-64.40	0.35
	Q	1.09	0.15	-2.17	0.04	6.67	0.07
			0.29	-27.06	0.04	-21.99	0.07
	$\Sigma x1$	-33.62	0.49	-2.10	-0.89	-13.78	0.35
			-2.38	-46.88	-0.89	-13.78	0.35
	$\Sigma y1$	-128.90	12.29	-20.17	-4.04	4.40	-0.03
			-0.84	-5.86	-4.04	4.40	-0.03
332 D 8 10 G	$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		4.71	0.34	-8.03	0.19	22.15	0.35
			0.94	-76.68	0.19	-64.40	0.35
	Q	1.09	0.15	-2.17	0.04	6.67	0.07
			0.29	-27.06	0.04	-21.99	0.07
	$\Sigma x1$	-33.62	0.49	-2.10	-0.89	-13.78	0.35
			-2.38	-46.88	-0.89	-13.78	0.35
	$\Sigma y1$	-128.90	12.29	-20.17	-4.04	4.40	-0.03
			-0.84	-5.86	-4.04	4.40	-0.03
	$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
333 D 8 11 G		3.88	1.01	-73.93	-0.27	78.60	-2.16
			-0.52	-57.89	-0.27	-72.97	-2.16
	Q	0.97	0.32	-26.53	-0.12	26.77	-1.25
			-0.34	-17.18	-0.12	-23.49	-1.25
	$\Sigma x1$	-19.62	-2.39	38.08	0.42	-25.52	0.34
			0.01	-107.40	0.42	-25.52	0.34
	$\Sigma y1$	-93.64	-1.31	-9.09	0.09	3.44	-4.99
			-0.81	10.52	0.09	3.44	-4.99
	$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	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	0.00	0.00	0.00
334	D	8	12	G	-2.30	2.06	-37.48	-1.13	31.73	0.36
						-2.36	-6.09	-1.13	-15.73	0.36
				Q	-0.44	0.32	-15.55	-0.19	9.52	0.35
						-0.41	-2.47	-0.19	-2.85	0.35
				$\Sigma x1$	14.79	-16.77	-1.97	8.85	1.05	1.45
						17.96	2.16	8.85	1.05	1.45
				$\Sigma y1$	65.09	-70.85	13.52	37.31	-8.87	-0.81
						75.61	-21.30	37.31	-8.87	-0.81
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
335	D	8	13	G	0.84	-5.33	-5.32	1.87	19.35	0.27
						2.72	-15.40	1.87	-24.03	0.27
				Q	0.14	-1.62	-1.15	0.55	3.57	-0.02
						0.77	-2.50	0.55	-4.19	-0.02
				$\Sigma x1$	0.23	25.62	3.26	-9.06	-3.27	-0.28
						-13.42	-10.83	-9.06	-3.27	-0.28
				$\Sigma y1$	-15.75	107.77	27.94	-38.48	-26.48	-0.06
						-58.03	-86.18	-38.48	-26.48	-0.06
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
336	D	8	14	G	-3.32	-3.70	-69.59	1.01	84.20	2.73
						-2.23	26.07	1.01	46.75	2.73
				Q	-1.44	-0.96	-20.99	0.14	25.61	0.53
						-0.76	7.49	0.14	13.38	0.53
				$\Sigma x1$	2.46	18.07	122.75	-1.89	-36.40	-2.30
						15.31	69.57	-1.89	-36.40	-2.30
				$\Sigma y1$	4.02	68.36	51.42	-5.73	-34.28	-16.74
						60.00	1.34	-5.73	-34.28	-16.74
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
337	D	8	15	G	2.43	3.10	25.80	-0.55	27.40	-2.60
						1.40	-13.67	-0.55	-53.04	-2.60
				Q	0.37	0.86	7.51	-0.18	9.81	-0.62
						0.31	-4.08	-0.18	-17.34	-0.62
				$\Sigma x1$	-21.68	-10.32	69.85	0.04	-33.13	0.96
						-10.18	-32.15	0.04	-33.13	0.96
				$\Sigma y1$	-89.93	-47.77	1.41	6.47	-7.79	11.20
						-27.85	-22.58	6.47	-7.79	11.20
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
338	D	8	16	G	-2.64	-0.13	-19.34	2.24	89.48	-15.34
						0.82	17.68	2.24	84.75	-15.34
				Q	-0.41	-0.06	-3.29	0.94	24.34	-6.66
						0.34	7.05	0.94	24.34	-6.66
				$\Sigma x1$	-0.11	0.15	-0.66	-1.92	-4.76	14.40
						-0.67	-2.68	-1.92	-4.76	14.40
				$\Sigma y1$	10.87	-0.30	52.65	-0.28	-29.91	-3.90
						-0.42	39.93	-0.28	-29.91	-3.90
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
339	D	8	17	G	-1.18	0.95	15.75	-0.35	16.57	2.25
						-0.47	-37.59	-0.35	-42.91	2.25
				Q	-0.16	0.40	6.54	-0.06	0.15	0.97
						0.15	-9.39	-0.06	-8.02	0.97
				$\Sigma x1$	0.73	-4.70	-2.88	2.26	1.78	-2.14
						4.45	4.32	2.26	1.78	-2.14
				$\Sigma y1$	-0.76	-8.83	40.95	10.81	-31.81	0.59
						34.96	-87.89	10.81	-31.81	0.59
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
340	D	8	18	G	-2.80	-0.43	-3.63	-0.85	23.81	0.05
						-4.33	-49.38	-0.85	-43.70	0.05
				Q	-0.64	0.16	0.67	-0.31	2.72	0.02
						-1.25	-8.17	-0.31	-6.56	0.02
				$\Sigma x1$	3.23	4.37	9.67	1.80	-4.24	-0.15
						12.66	-9.82	1.80	-4.24	-0.15

			$\Sigma y1$	14.91	34.45	126.39	-0.57	-56.82	-0.07	
					31.83	-134.99	-0.57	-56.82	-0.07	
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
341	D	8	19	G	-1.91	-0.13	-17.58	-0.85	68.18	-1.94
						-0.90	38.20	-0.85	55.85	-1.94
			Q	-0.77	-0.06	-7.64	-0.15	24.19	-0.51	
					-0.20	13.62	-0.15	23.08	-0.51	
			$\Sigma x1$	2.47	4.03	16.54	0.54	-6.54	-0.19	
					4.52	10.66	0.54	-6.54	-0.19	
			$\Sigma y1$	7.53	8.41	-4.49	10.43	1.90	1.01	
					17.79	-2.78	10.43	1.90	1.01	
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
342	D	8	20	G	-2.96	-0.90	38.20	-0.15	55.85	-1.94
						-1.28	113.58	-0.15	4.44	-1.94
			Q	-1.01	-0.20	13.62	-0.01	23.08	-0.51	
					-0.23	43.69	-0.01	0.98	-0.51	
			$\Sigma x1$	7.30	4.52	10.66	-0.45	-6.54	-0.20	
					3.38	-5.69	-0.45	-6.54	-0.20	
			$\Sigma y1$	34.97	17.79	-2.78	4.13	1.90	1.01	
					28.12	1.97	4.13	1.90	1.01	
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
343	D	8	21	G	-8.47	-5.42	111.17	0.28	-30.67	-0.14
						-4.55	-106.36	0.28	-108.55	-0.14
			Q	-2.46	-1.38	42.69	0.08	-9.72	0.34	
					-1.14	-39.36	0.08	-42.79	0.34	
			$\Sigma x1$	29.54	27.15	-5.82	-0.75	-0.39	-0.17	
					24.80	-7.04	-0.75	-0.39	-0.17	
			$\Sigma y1$	143.10	115.89	1.87	1.09	2.04	8.66	
					119.31	8.24	1.09	2.04	8.66	
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
344	D	8	22	G	-4.07	-4.49	-83.57	0.54	72.37	0.06
						-1.51	-67.11	0.54	-66.47	0.06
			Q	-1.09	-1.12	-31.64	0.14	30.44	0.01	
					-0.35	-26.41	0.14	-28.56	0.01	
			$\Sigma x1$	24.54	24.81	24.67	-2.84	-11.54	-0.10	
					8.97	-39.68	-2.84	-11.54	-0.10	
			$\Sigma y1$	113.57	118.96	1.63	-12.66	1.41	-0.20	
					48.37	9.51	-12.66	1.41	-0.20	
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
345	D	8	23	G	-1.30	-1.44	-38.36	0.99	45.52	1.87
						1.62	-16.68	0.99	-31.53	1.87
			Q	0.09	-0.33	-11.74	0.28	16.88	0.41	
					0.54	-10.27	0.28	-15.93	0.41	
			$\Sigma x1$	19.13	8.96	17.82	-5.68	-18.08	0.24	
					-8.66	-38.23	-5.68	-18.08	0.24	
			$\Sigma y1$	76.33	47.91	6.06	-27.88	-2.02	-4.28	
					-38.51	-0.20	-27.88	-2.02	-4.28	
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
346	D	8	24	G	1.23	1.64	-22.43	0.00	24.10	-0.12
						1.64	-31.40	0.00	-27.74	-0.12
			Q	0.41	0.54	-5.09	-0.06	3.06	-0.22	
					0.23	-11.88	-0.06	-5.82	-0.22	
			$\Sigma x1$	-3.47	-8.69	-4.37	-0.66	1.36	-0.42	
					-11.95	2.35	-0.66	1.36	-0.42	
			$\Sigma y1$	-16.10	-38.72	45.99	-3.93	-14.21	-0.20	
					-58.05	-23.99	-3.93	-14.21	-0.20	
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
347	D	8	25	G	0.42	-3.22	7.95	1.36	-95.36	12.37

					-1.69	-117.43	1.36	-127.54	12.37
	Q	-0.10			-0.95	2.92	0.46	-31.06	4.67
					-0.43	-37.97	0.46	-41.65	4.67
	$\Sigma x1$	-18.69			15.87	3.24	1.05	-18.19	-7.66
					17.06	-17.23	1.05	-18.19	-7.66
	$\Sigma y1$	-52.90			55.69	0.45	9.43	17.73	30.86
					66.30	20.40	9.43	17.73	30.86
	$\Sigma x2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
348 D	8	26	G	3.55	-2.73	-95.18	0.02	68.21	-1.00
					-2.66	-90.94	0.02	-66.41	-1.00
	Q	1.05			-0.81	-30.35	-0.01	21.90	-0.29
					-0.85	-31.97	-0.01	-22.59	-0.29
	$\Sigma x1$	-14.06			13.89	18.61	-0.92	-16.39	-0.28
					9.55	-58.83	-0.92	-16.39	-0.28
	$\Sigma y1$	-46.68			63.77	14.00	-2.35	-2.37	0.39
					52.68	2.82	-2.35	-2.37	0.39
	$\Sigma x2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
349 D	8	27	G	-0.46	-2.52	-83.47	0.25	86.33	2.67
					-1.08	-57.14	0.25	-77.17	2.67
	Q	-0.10			-0.81	-29.18	0.14	29.04	1.52
					-0.03	-17.88	0.14	-25.10	1.52
	$\Sigma x1$	3.11			9.51	80.44	-0.24	-34.27	0.35
					8.15	-116.60	-0.24	-34.27	0.35
	$\Sigma y1$	4.06			51.68	-9.50	-2.86	3.65	-5.81
					35.25	11.48	-2.86	3.65	-5.81
	$\Sigma x2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
350 D	8	28	G	-0.14	4.13	1.79	-1.65	35.10	2.41
					-3.29	-41.08	-1.65	-54.16	2.41
	Q	-0.01			1.14	0.85	-0.38	10.70	1.00
					-0.57	-15.48	-0.38	-17.95	1.00
	$\Sigma x1$	1.44			-23.77	0.02	10.59	-6.15	0.13
					23.90	-27.64	10.59	-6.15	0.13
	$\Sigma y1$	3.86			-87.77	7.65	40.64	-0.14	0.10
					95.12	7.04	40.64	-0.14	0.10
	$\Sigma x2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
351 D	8	29	G	0.06	-0.07	-28.71	-0.71	41.20	-5.53
					-2.98	-10.97	-0.71	-32.60	-5.53
	Q	-0.06			0.38	-10.81	-0.31	13.10	-1.93
					-0.90	-3.64	-0.31	-9.63	-1.93
	$\Sigma x1$	-5.02			8.03	-35.29	-1.81	12.04	-3.10
					0.58	14.39	-1.81	12.04	-3.10
	$\Sigma y1$	-31.28			39.43	37.90	-11.02	-17.87	-0.35
					-6.01	-35.80	-11.02	-17.87	-0.35
	$\Sigma x2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
352 K	9	1	G	-89.02	0.31	3.97	-0.18	-2.49	0.00
					-0.25	-3.49	-0.18	-2.49	0.00
	Q	-13.94			-0.03	1.61	0.03	-1.00	0.00
					0.06	-1.40	0.03	-1.00	0.00
	$\Sigma x1$	32.80			-2.91	-11.95	1.97	7.85	0.08
					3.00	11.60	1.97	7.85	0.08
	$\Sigma y1$	-49.82			26.16	-7.54	-17.22	5.36	0.20
					-25.50	8.54	-17.22	5.36	0.20
	$\Sigma x2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
353 K	9	2	G	-276.69	8.54	1.63	-2.64	-1.01	0.01
					0.63	-1.41	-2.64	-1.01	0.01
	Q	-75.92			0.15	1.16	0.77	-0.74	0.01
					2.46	-1.07	0.77	-0.74	0.01
	$\Sigma x1$	-14.41			14.51	-15.78	-8.20	10.58	0.20
					-10.08	15.96	-8.20	10.58	0.20
	$\Sigma y1$	-44.27			44.98	-6.00	-17.55	4.06	0.53
					-7.66	6.18	-17.55	4.06	0.53

				$\Sigma x2$	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
				$\Sigma y2$	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
354	K	9	3	G	-721.58	58.21	235.51	-4.25	-65.52	0.04	0.04
						45.46	38.95	-4.25	-65.52	0.04	0.04
				Q	-150.91	18.60	89.58	-1.51	-23.89	0.03	0.03
						14.06	17.90	-1.51	-23.89	0.03	0.03
				$\Sigma x1$	82.07	-7.75	-261.41	1.50	82.51	0.88	0.88
						-3.26	-13.90	1.50	82.51	0.88	0.88
				$\Sigma y1$	-16.96	633.36	-5.99	-129.95	14.30	2.28	2.28
						243.51	36.91	-129.95	14.30	2.28	2.28
				$\Sigma x2$	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
				$\Sigma y2$	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
355	K	9	4	G	-433.30	0.79	-1.12	-0.54	0.91	0.01	0.01
						-0.82	1.62	-0.54	0.91	0.01	0.01
				Q	-146.66	0.54	-0.22	-0.35	0.21	0.01	0.01
						-0.50	0.42	-0.35	0.21	0.01	0.01
				$\Sigma x1$	10.50	0.27	-32.29	-0.04	21.27	0.17	0.17
						0.14	31.52	-0.04	21.27	0.17	0.17
				$\Sigma y1$	-10.12	5.91	0.34	-1.76	-0.26	0.44	0.44
						0.61	-0.46	-1.76	-0.26	0.44	0.44
				$\Sigma x2$	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
				$\Sigma y2$	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
356	K	9	5	G	-521.43	6.64	-21.92	-4.32	15.12	0.00	0.00
						-6.31	23.45	-4.32	15.12	0.00	0.00
				Q	-197.28	3.76	-6.53	-2.46	4.59	0.00	0.00
						-3.61	7.24	-2.46	4.59	0.00	0.00
				$\Sigma x1$	-33.17	-1.55	-47.48	1.04	31.26	0.12	0.12
						1.57	46.28	1.04	31.26	0.12	0.12
				$\Sigma y1$	-9.49	9.89	4.17	-6.47	-2.14	0.31	0.31
						-9.53	-2.24	-6.47	-2.14	0.31	0.31
				$\Sigma x2$	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
				$\Sigma y2$	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
357	K	9	6	G	-172.34	3.37	2.68	-2.26	-1.70	0.00	0.00
						-3.41	-2.43	-2.26	-1.70	0.00	0.00
				Q	-53.88	1.12	0.99	-0.75	-0.63	0.00	0.00
						-1.13	-0.90	-0.75	-0.63	0.00	0.00
				$\Sigma x1$	-14.71	-4.72	-2.84	3.14	1.98	0.04	0.04
						4.71	3.09	3.14	1.98	0.04	0.04
				$\Sigma y1$	-21.16	10.08	1.60	-6.74	-1.18	0.11	0.11
						-10.13	-1.94	-6.74	-1.18	0.11	0.11
				$\Sigma x2$	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
				$\Sigma y2$	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
358	K	9	7	G	-302.30	22.72	2.35	-12.60	-1.18	0.01	0.01
						-15.09	-1.20	-12.60	-1.18	0.01	0.01
				Q	-66.38	6.80	0.91	-3.75	-0.47	0.01	0.01
						-4.45	-0.50	-3.75	-0.47	0.01	0.01
				$\Sigma x1$	15.75	1.66	-1.59	-1.47	0.84	0.18	0.18
						-2.76	0.94	-1.47	0.84	0.18	0.18
				$\Sigma y1$	78.56	110.75	-1.44	-64.22	0.57	0.48	0.48
						-81.92	0.26	-64.22	0.57	0.48	0.48
				$\Sigma x2$	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
				$\Sigma y2$	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
359	K	9	8	G	-674.66	-0.98	-5.47	0.89	3.70	0.01	0.01
						1.69	5.63	0.89	3.70	0.01	0.01
				Q	-229.13	-0.68	-1.97	0.51	1.35	0.01	0.01
						0.85	2.07	0.51	1.35	0.01	0.01
				$\Sigma x1$	28.19	0.26	-58.11	0.09	37.67	0.35	0.35
						0.54	54.89	0.09	37.67	0.35	0.35
				$\Sigma y1$	-2.40	8.51	10.26	-1.89	-6.57	0.92	0.92
						2.84	-9.45	-1.89	-6.57	0.92	0.92
				$\Sigma x2$	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
				$\Sigma y2$	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
360	K	9	9	G	-545.47	-7.79	-26.32	5.08	18.40	0.00	0.00
						7.45	28.87	5.08	18.40	0.00	0.00
				Q	-200.78	-4.31	-8.23	2.82	5.82	0.00	0.00

					Σy2	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	0.00	0.00
367	K	9	16	G	-384.24	0.57	-8.57	0.06	5.68	0.00			
						0.75	8.47	0.06	5.68	0.00			
				Q	-149.31	0.37	-2.88	-0.11	1.91	0.00			
						0.05	2.86	-0.11	1.91	0.00			
				Σx1	16.49	0.41	-10.31	0.03	6.84	0.12			
						0.52	10.21	0.03	6.84	0.12			
				Σy1	2.14	19.22	3.69	-4.54	-2.46	0.31			
						5.61	-3.71	-4.54	-2.46	0.31			
				Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
				Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
368	K	9	17	G	-230.36	-0.80	-13.44	0.56	8.76	0.01			
						0.87	12.85	0.56	8.76	0.01			
				Q	-89.80	-0.17	-6.67	0.13	4.35	0.01			
						0.20	6.36	0.13	4.35	0.01			
				Σx1	-2.38	-0.05	-21.16	0.16	13.89	0.16			
						0.42	20.53	0.16	13.89	0.16			
				Σy1	-6.27	4.92	4.67	-1.06	-3.15	0.43			
						1.74	-4.76	-1.06	-3.15	0.43			
				Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
				Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
369	K	9	18	G	-121.98	-10.82	-9.70	7.14	6.49	0.00			
						10.62	9.78	7.14	6.49	0.00			
				Q	-35.67	-2.53	-5.59	1.66	3.73	0.00			
						2.45	5.59	1.66	3.73	0.00			
				Σx1	-14.67	-2.30	-17.01	1.64	11.38	0.07			
						2.62	17.12	1.64	11.38	0.07			
				Σy1	14.61	18.61	2.21	-10.87	-1.77	0.19			
						-14.00	-3.10	-10.87	-1.77	0.19			
				Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
				Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
370	D	9	1	G	0.16	-3.03	-7.44	-0.89	19.68	-0.09			
						-5.53	-11.48	-0.89	-22.56	-0.09			
				Q	-0.01	-0.83	-2.91	-0.19	5.38	-0.02			
						-1.36	-2.74	-0.19	-5.26	-0.02			
				Σx1	-0.20	8.67	22.24	0.39	-9.12	-0.51			</

374 D 9 5 G			-11.73	-1.20	1.14	-18.07	5.03	
	Σy1	4.68	10.19	-2.27	22.34	11.31	-10.01	
			19.69	2.54	22.34	11.31	-10.01	
	Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
	Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
		0.08	-1.16	-49.66	0.81	86.68	-0.10	
			3.92	-54.16	0.81	-88.12	-0.10	
	Q	0.11	-0.37	-22.70	0.26	43.46	-0.04	
			1.24	-25.18	0.26	-44.26	-0.04	
	Σx1	-2.53	-0.16	-1.36	-2.47	0.59	-0.24	
			-15.60	2.30	-2.47	0.59	-0.24	
	Σy1	15.93	-6.18	9.55	-11.58	-3.83	-0.55	
			-78.55	-14.36	-11.58	-3.83	-0.57	
	Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
375 D 9 6 G			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
	Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
		-0.60	-6.43	-19.22	1.54	50.32	0.06	
			1.40	-43.67	1.54	-59.91	0.06	
	Q	-0.20	-1.57	-6.82	0.38	18.70	-0.01	
			0.38	-14.62	0.38	-21.76	-0.01	
	Σx1	3.54	-8.33	28.16	0.69	-9.50	-0.07	
			-4.80	-20.29	0.69	-9.50	-0.07	
	Σy1	13.70	35.16	-0.30	-10.46	-2.03	-0.75	
			-18.17	-10.67	-10.46	-2.03	-0.75	
	Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
	Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
	376 D 9 7 G		0.97	1.42	-32.24	-0.01	35.91	-0.11
			1.39	-25.44	-0.01	-31.56	-0.11	
Q		0.39	0.39	-10.45	-0.01	13.04	-0.06	
			0.34	-8.44	-0.01	-11.75	-0.06	
Σx1		3.93	-4.77	3.67	-0.04	-3.32	-0.09	
			-4.90	-6.72	-0.04	-3.32	-0.09	
Σy1		10.53	-18.26	-5.75	-1.16	-0.77	-1.23	
			-21.90	-8.15	-1.16	-0.77	-1.23	
Σx2		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
Σy2		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
377 D 9 8 G			-0.20	1.41	-21.82	0.22	41.83	-0.69
				2.29	-23.91	0.22	-42.90	-0.69
		Q	0.02	0.35	-6.72	0.07	15.03	-0.29
				0.64	-8.84	0.07	-16.11	-0.29
	Σx1	3.18	-4.92	8.42	-0.86	-8.49	0.14	
			-8.28	-24.91	-0.86	-8.49	0.14	
	Σy1	19.44	-22.10	-6.80	-7.83	1.80	-1.44	
			-52.82	0.27	-7.83	1.80	-1.44	
	Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
	Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
	378 D 9 9 G		-0.75	2.33	-11.99	0.95	27.07	-6.72
				2.83	-0.72	0.95	15.68	-6.72
		Q	-0.26	0.65	-3.06	0.24	6.92	-2.72
				0.77	-0.51	0.24	2.74	-2.72
Σx1		2.19	-8.32	-1.00	-4.14	-1.13	2.62	
			-10.50	-1.60	-4.14	-1.13	2.62	
Σy1		16.07	-53.25	0.06	-29.17	1.16	-5.85	
			-68.62	0.68	-29.17	1.16	-5.85	
Σx2		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
Σy2		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
379 D 9 10 G			8.80	-1.95	-19.75	-0.07	30.23	0.27
				-2.19	-63.57	-0.07	-56.98	0.27
		Q	2.71	-0.25	-6.31	-0.10	9.40	0.01
				-0.59	-22.82	-0.10	-19.48	0.01
	Σx1	-16.10	-2.31	0.77	-0.77	-9.76	0.02	
			-4.83	-31.18	-0.77	-9.76	0.02	
	Σy1	-115.16	25.35	-8.22	-6.65	0.15	-1.04	
			3.56	-7.72	-6.65	0.15	-1.04	
	Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
	Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	

380	D	9	11	G	7.10	-2.15	-61.54	0.05	74.47	-2.56
						-1.86	-67.42	0.05	-76.54	-2.56
				Q	2.21	-0.58	-22.34	-0.01	25.35	-1.42
						-0.61	-20.48	-0.01	-24.70	-1.42
				$\Sigma x1$	-9.58	-4.79	18.00	0.49	-19.51	0.49
						-1.99	-92.72	0.49	-19.51	0.49
				$\Sigma y1$	-78.01	3.33	-7.23	-1.08	1.85	-2.65
						-2.78	3.24	-1.08	1.85	-2.65
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
381	D	9	12	G	-2.45	1.08	-37.72	-1.00	31.58	0.74
						-2.83	-6.72	-1.00	-15.68	0.74
				Q	-0.72	0.34	-15.98	-0.29	9.54	0.52
						-0.77	-2.72	-0.29	-2.74	0.52
				$\Sigma x1$	8.07	-14.27	-1.80	6.35	1.13	1.59
						10.50	2.62	6.35	1.13	1.59
				$\Sigma y1$	50.11	-60.44	-1.33	33.09	-1.16	-0.66
						68.62	-5.85	33.09	-1.16	-0.66
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
382	D	9	13	G	-8.89	-9.11	-5.87	1.87	20.20	0.15
						-1.05	-12.30	1.87	-23.18	0.15
				Q	-2.05	-2.14	-1.29	0.43	3.79	-0.07
						-0.30	-1.67	0.43	-3.97	-0.07
				$\Sigma x1$	-10.97	21.54	2.67	-8.60	-2.44	-0.31
						-15.51	-7.86	-8.60	-2.44	-0.31
				$\Sigma y1$	48.92	118.27	20.55	-34.41	-20.83	0.17
						-29.98	-69.19	-34.41	-20.83	0.17
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
383	D	9	14	G	6.59	-0.81	-59.59	-8.44	79.94	3.26
						-13.13	29.85	-8.44	42.50	3.26
				Q	2.41	-0.38	-17.16	-1.93	23.98	0.69
						-3.20	8.94	-1.93	11.74	0.69
				$\Sigma x1$	27.89	20.74	111.39	-7.06	-32.30	-1.95
						10.43	64.20	-7.06	-32.30	-1.95
				$\Sigma y1$	2.06	47.09	33.09	43.46	-23.74	-13.25
						110.58	-1.59	43.46	-23.74	-13.25
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
384	D	9	15	G	8.03	-4.02	29.70	1.83	22.30	-2.61
						1.61	-25.46	1.83	-58.14	-2.61
				Q	2.50	-1.06	9.00	0.62	7.95	-0.61
						0.86	-8.31	0.62	-19.20	-0.61
				$\Sigma x1$	-1.72	-11.10	64.50	2.31	-29.86	0.72
						-4.00	-27.42	2.31	-29.86	0.72
				$\Sigma y1$	-82.94	-7.69	-1.76	-1.20	-2.91	7.30
						-11.38	-10.73	-1.20	-2.91	7.30
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
385	D	9	16	G	1.32	0.28	-17.26	-1.02	88.74	-12.88
						-0.18	21.55	-1.02	83.73	-12.88
				Q	0.27	0.12	-3.09	-0.52	24.20	-5.74
						-0.11	7.80	-0.52	24.20	-5.74
				$\Sigma x1$	0.03	-0.23	-0.49	1.04	-3.91	11.36
						0.24	-2.25	1.04	-3.91	11.36
				$\Sigma y1$	0.74	0.04	33.65	-3.05	-19.71	-7.85
						-1.33	24.78	-3.05	-19.71	-7.85
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
386	D	9	17	G	-0.37	-0.35	19.30	-0.78	15.70	1.88
						-3.53	-37.55	-0.78	-43.78	1.88
				Q	-0.32	0.01	7.20	-0.32	0.05	0.86
						-1.28	-9.15	-0.32	-8.12	0.86
				$\Sigma x1$	3.03	-10.18	-2.44	3.23	1.50	-1.90
						2.90	3.62	3.23	1.50	-1.90
				$\Sigma y1$	-9.80	-6.62	25.85	6.94	-23.00	1.06

						21.50	-67.31	6.94	-23.00	1.06
					$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00
					$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
							0.00	0.00	0.00	0.00
387	D	9	18	G	8.69	-3.46	-6.21	2.28	24.78	0.36
						7.05	-47.46	2.28	-42.72	0.36
				Q	2.67	-1.26	-0.22	0.70	3.06	0.13
						1.96	-7.48	0.70	-6.22	0.13
				$\Sigma x1$	4.43	2.81	9.52	5.16	-4.14	-0.27
						26.55	-9.54	5.16	-4.14	-0.27
				$\Sigma y1$	5.94	20.62	96.13	-3.48	-43.08	-0.55
						4.60	-102.07	-3.48	-43.08	-0.55
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
388	D	9	19	G	0.24	0.17	-14.76	0.55	68.03	-2.24
						0.67	40.89	0.55	55.70	-2.24
				Q	0.16	-0.12	-6.61	0.22	24.16	-0.60
						0.07	14.62	0.22	23.04	-0.60
				$\Sigma x1$	1.32	10.42	13.25	-0.94	-5.40	-0.19
						9.57	8.39	-0.94	-5.40	-0.19
				$\Sigma y1$	6.09	5.29	-8.91	8.95	3.30	1.07
						13.34	-5.94	8.95	3.30	1.07
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
389	D	9	20	G	-1.19	0.67	40.89	-0.49	55.70	-2.24
						-0.57	115.87	-0.49	4.28	-2.24
				Q	-0.28	0.07	14.62	-0.09	23.04	-0.60
						-0.16	44.59	-0.09	0.93	-0.60
				$\Sigma x1$	4.09	9.57	8.39	-1.46	-5.40	-0.19
						5.91	-5.12	-1.46	-5.40	-0.19
				$\Sigma y1$	27.63	13.34	-5.94	4.86	3.30	1.07
						25.50	2.30	4.86	3.30	1.07
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
390	D	9	21	G	-5.24	-3.72	113.56	-0.40	-30.33	-0.13
						-5.00	-105.62	-0.40	-108.84	-0.13
				Q	-1.61	-1.19	43.60	-0.07	-9.56	0.36
						-1.40	-39.03	-0.07	-42.91	0.36
				$\Sigma x1$	20.71	24.78	-5.27	-1.91	0.66	-0.33
						18.76	-3.19	-1.91	0.66	-0.33
				$\Sigma y1$	109.47	93.26	2.07	-1.78	2.99	5.30
						87.64	11.49	-1.78	2.99	5.30
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
391	D	9	22	G	-5.34	-4.95	-87.21	0.72	74.07	0.14
						-0.93	-61.59	0.72	-64.88	0.14
				Q	-1.73	-1.39	-32.85	0.21	31.17	0.04
						-0.20	-23.56	0.21	-27.84	0.04
				$\Sigma x1$	13.84	18.71	16.48	-2.29	-8.20	-0.17
						5.93	-29.24	-2.29	-8.20	-0.17
				$\Sigma y1$	89.77	87.07	0.17	-9.40	1.98	-0.67
						34.66	11.21	-9.40	1.98	-0.67
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
392	D	9	23	G	-0.93	-0.89	-38.79	0.97	43.29	2.05
						2.08	-23.35	0.97	-33.25	2.05
				Q	0.09	-0.19	-12.44	0.30	16.11	0.49
						0.72	-12.95	0.30	-16.44	0.49
				$\Sigma x1$	9.88	5.97	2.21	-4.44	-10.85	0.31
						-7.68	-31.17	-4.44	-10.85	0.31
				$\Sigma y1$	52.97	34.43	-1.65	-21.17	5.57	-2.41
						-30.68	15.46	-21.17	5.57	-2.41
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
393	D	9	24	G	2.29	2.12	-25.66	-0.64	24.88	-0.25
						-1.03	-30.40	-0.64	-26.81	-0.25

394 D 9 25	Q	0.67	0.73	-6.14	-0.23	3.22	-0.27
			-0.41	-12.04	-0.23	-5.62	-0.27
	Σx1	-4.00	-7.71	-6.29	0.82	1.92	-0.33
			-3.68	3.13	0.82	1.92	-0.33
	Σy1	-6.54	-31.04	17.41	-0.68	-4.81	-0.15
			-34.37	-6.17	-0.68	-4.81	-0.15
	Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	G	2.91	1.24	8.13	-6.77	-96.93	11.02
			-6.21	-115.73	-6.77	-128.27	11.02
	Q	0.87	0.39	3.00	-2.08	-31.65	4.27
			-1.90	-37.51	-2.08	-42.01	4.27
395 D 9 26	Σx1	-7.96	20.21	3.67	-2.82	-18.21	-8.18
			17.11	-16.37	-2.82	-18.21	-8.18
	Σy1	-36.92	43.37	0.01	9.60	13.33	21.39
			53.93	14.67	9.60	13.33	21.39
	Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	G	2.57	-6.04	-99.03	0.89	70.69	-0.76
			-1.79	-86.31	0.89	-65.36	-0.76
	Q	0.75	-1.84	-31.76	0.30	22.77	-0.20
			-0.41	-30.37	0.30	-22.19	-0.20
	Σx1	-9.90	16.18	6.20	-1.59	-7.53	-0.43
			8.58	-29.74	-1.59	-7.53	-0.43
396 D 9 27	Σy1	-28.38	50.36	6.40	-1.79	0.14	-0.47
			41.83	7.04	-1.79	0.14	-0.47
	Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	G	3.31	-1.73	-77.19	0.27	83.22	3.26
			-0.18	-67.04	0.27	-79.67	3.26
	Q	1.13	-0.39	-27.09	0.07	27.97	1.76
			0.02	-21.28	0.07	-25.94	1.76
	Σx1	8.61	8.76	48.64	-0.91	-25.16	0.57
			3.56	-95.40	-0.91	-25.16	0.57
	Σy1	3.48	41.86	-11.90	-2.29	6.86	-3.50
			28.76	27.34	-2.29	6.86	-3.50
397 D 9 28	Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	G	-0.94	3.16	2.11	-1.28	34.61	2.31
			-2.58	-43.01	-1.28	-54.66	2.31
	Q	-0.24	1.03	0.96	-0.43	10.49	0.99
			-0.89	-16.30	-0.43	-18.16	0.99
	Σx1	0.25	-18.86	-0.14	7.57	-6.07	0.15
			15.22	-27.43	7.57	-6.07	0.15
	Σy1	7.78	-67.75	4.23	29.52	0.31	0.23
			65.07	5.62	29.52	0.31	0.23
	Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
398 D 9 29	Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	G	4.57	-3.83	-32.00	2.73	42.27	-5.82
			7.43	-9.83	2.73	-31.52	-5.82
	Q	1.27	-1.27	-12.02	0.81	13.49	-2.02
			2.06	-3.25	0.81	-9.24	-2.02
	Σx1	0.11	-4.99	-35.61	4.06	12.15	-3.52
			11.75	14.50	4.06	12.15	-3.52
	Σy1	-29.79	21.70	27.01	-9.98	-13.02	0.22
			-19.48	-26.69	-9.98	-13.02	0.22
	Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
399 K 10 1	G	-46.97	-0.37	3.86	0.39	-2.37	-0.03
			0.82	-3.24	0.39	-2.37	-0.03
	Q	-7.77	-0.37	1.39	0.27	-0.87	-0.01
			0.45	-1.21	0.27	-0.87	-0.01
	Σx1	19.96	-2.12	-8.77	1.49	6.11	0.11
			2.36	9.57	1.49	6.11	0.11
	Σy1	-33.48	18.44	-11.48	-11.95	7.83	0.61
			-17.40	12.01	-11.95	7.83	0.61
	Σx2	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	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
400 K 10	2	G	-161.46	-21.04	1.46	9.97	-0.89	-0.10
				8.88	-1.22	9.97	-0.89	-0.10
		Q	-46.63	-6.63	1.09	3.73	-0.69	-0.03
				4.55	-0.98	3.73	-0.69	-0.03
		$\Sigma x1$	-12.34	-19.60	-15.47	6.10	10.17	0.32
				-1.29	15.04	6.10	10.17	0.32
		$\Sigma y1$	-13.02	228.00	-7.51	-87.15	5.30	1.71
				-33.45	8.38	-87.15	5.30	1.71
		$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
401 K 10	3	G	-432.24	158.65	300.46	-37.01	-85.95	-0.36
				47.62	42.62	-37.01	-85.95	-0.36
		Q	-92.18	48.10	113.13	-10.65	-30.59	-0.08
				16.14	21.37	-10.65	-30.59	-0.08
		$\Sigma x1$	39.57	36.19	-110.38	-17.55	14.65	1.27
				-16.45	-66.43	-17.55	14.65	1.27
		$\Sigma y1$	-15.09	482.52	-68.09	-36.77	32.62	6.73
				372.21	29.76	-36.77	32.62	6.73
		$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
402 K 10	4	G	-293.88	3.89	-0.48	-1.97	0.46	-0.04
				-2.04	0.90	-1.97	0.46	-0.04
		Q	-101.83	1.56	-0.11	-0.82	0.12	-0.01
				-0.89	0.26	-0.82	0.12	-0.01
		$\Sigma x1$	0.74	-1.48	-16.95	0.74	11.28	0.13
				0.74	16.88	0.74	11.28	0.13
		$\Sigma y1$	-8.43	-4.66	-0.88	2.98	0.57	0.67
				4.29	0.83	2.98	0.57	0.67
		$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
403 K 10	5	G	-314.69	7.45	-38.35	-4.90	23.80	-0.05
				-7.24	33.06	-4.90	23.80	-0.05
		Q	-118.78	4.12	-12.08	-2.71	7.52	-0.01
				-4.01	10.49	-2.71	7.52	-0.01
		$\Sigma x1$	-13.11	-2.16	-54.16	1.41	33.58	0.17
				2.07	46.59	1.41	33.58	0.17
		$\Sigma y1$	-8.67	0.42	-0.66	-0.30	0.66	0.89
				-0.49	1.32	-0.30	0.66	0.89
		$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
404 K 10	6	G	-157.77	2.82	2.73	-1.93	-1.76	-0.02
				-2.95	-2.55	-1.93	-1.76	-0.02
		Q	-53.15	0.91	0.98	-0.63	-0.63	-0.00
				-0.96	-0.92	-0.63	-0.63	-0.00
		$\Sigma x1$	-8.78	-4.73	-1.74	3.16	1.21	0.06
				4.75	1.89	3.16	1.21	0.06
		$\Sigma y1$	-19.46	6.53	0.87	-4.38	-0.68	0.33
				-6.61	-1.16	-4.38	-0.68	0.33
		$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
405 K 10	7	G	-218.73	1.74	-3.70	-3.45	1.48	-0.07
				-8.61	0.75	-3.45	1.48	-0.07
		Q	-55.20	-0.17	-1.21	-0.66	0.46	-0.01
				-2.14	0.18	-0.66	0.46	-0.01
		$\Sigma x1$	10.11	5.78	0.53	-3.34	-0.13	0.27
				-4.24	0.15	-3.34	-0.13	0.27
		$\Sigma y1$	58.48	82.24	3.21	-44.98	-1.69	1.36
				-52.70	-1.86	-44.98	-1.69	1.36
		$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
406 K 10	8	G	-515.39	-5.81	-3.34	2.95	2.33	-0.05
				3.04	3.65	2.95	2.33	-0.05
		Q	-178.97	-2.31	-1.21	1.20	0.84	-0.01
				1.28	1.32	1.20	0.84	-0.01

			$\Sigma x1$	10.55	-2.41	-20.97	1.22	13.74	0.17
					1.25	20.27	1.22	13.74	0.17
			$\Sigma y1$	4.32	-5.18	9.02	3.55	-5.90	0.88
					5.47	-8.69	3.55	-5.90	0.88
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
407 K 10	9	G		-341.80	-8.35	-47.42	5.52	29.32	-0.05
					8.20	40.54	5.52	29.32	-0.05
		Q		-125.75	-4.67	-15.35	3.08	9.50	-0.01
					4.57	13.14	3.08	9.50	-0.01
			$\Sigma x1$	-11.23	-2.34	-51.71	1.53	32.38	0.17
					2.25	45.43	1.53	32.38	0.17
			$\Sigma y1$	12.24	1.09	24.05	-0.80	-15.82	0.88
					-1.31	-23.39	-0.80	-15.82	0.88
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
408 K 10	10	G		-98.22	0.10	-4.13	-0.05	2.73	-0.02
					-0.05	4.05	-0.05	2.73	-0.02
		Q		-34.81	0.05	-1.52	-0.02	1.00	-0.00
					-0.02	1.49	-0.02	1.00	-0.00
			$\Sigma x1$	-6.03	-0.20	-7.93	0.10	5.24	0.06
					0.09	7.78	0.10	5.24	0.06
			$\Sigma y1$	0.37	0.87	-2.59	0.02	1.75	0.33
					0.94	2.66	0.02	1.75	0.33
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
409 K 10	11	G		-77.05	0.53	-2.00	-0.30	1.33	-0.02
					-0.37	1.99	-0.30	1.33	-0.02
		Q		-27.49	0.22	-0.95	-0.12	0.63	-0.00
					-0.15	0.94	-0.12	0.63	-0.00
			$\Sigma x1$	4.01	-0.28	-7.33	0.16	4.89	0.06
					0.21	7.35	0.16	4.89	0.06
			$\Sigma y1$	-3.36	0.13	-1.51	0.35	1.00	0.32
					1.20	1.49	0.35	1.00	0.32
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
410 K 10	12	G		-70.52	4.05	-6.96	-2.52	4.53	-0.03
					-3.50	6.63	-2.52	4.53	-0.03
		Q		-21.68	1.62	-3.34	-1.00	2.18	-0.01
					-1.39	3.19	-1.00	2.18	-0.01
			$\Sigma x1$	-3.65	-1.71	-12.31	1.09	8.06	0.13
					1.57	11.88	1.09	8.06	0.13
			$\Sigma y1$	2.58	-1.10	-1.49	1.21	1.00	0.66
					2.54	1.52	1.21	1.00	0.66
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
411 K 10	13	G		-105.13	24.89	-2.72	-13.14	1.90	-0.05
					-14.53	2.97	-13.14	1.90	-0.05
		Q		-32.91	8.68	-0.97	-4.56	0.68	-0.01
					-5.01	1.06	-4.56	0.68	-0.01
			$\Sigma x1$	-18.11	10.33	-13.74	-5.93	9.14	0.17
					-7.46	13.69	-5.93	9.14	0.17
			$\Sigma y1$	-0.49	1.37	-1.31	3.76	0.90	0.90
					12.66	1.41	3.76	0.90	0.90
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
412 K 10	14	G		-205.87	-51.68	-8.45	29.26	5.70	-0.05
					36.10	8.66	29.26	5.70	-0.05
		Q		-65.51	-16.41	-2.91	9.28	1.96	-0.01
					11.44	2.98	9.28	1.96	-0.01
			$\Sigma x1$	-15.07	-11.66	-10.88	6.47	7.23	0.17
					7.75	10.81	6.47	7.23	0.17
			$\Sigma y1$	9.52	15.39	5.28	-4.87	-3.50	0.89
					0.79	-5.23	-4.87	-3.50	0.89
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00

					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
413	K 10	15	G	-88.65	-9.94	8.09	6.44	-4.92	-0.21
					9.39	-6.66	6.44	-4.92	-0.21
			Q	-23.32	-1.78	3.67	1.17	-2.23	-0.09
					1.72	-3.03	1.17	-2.23	-0.09
			Σx1	2.69	-0.33	-6.95	0.19	4.22	0.27
					0.24	5.70	0.19	4.22	0.27
			Σy1	11.81	16.50	6.80	-10.65	-4.40	0.26
					-15.45	-6.39	-10.65	-4.40	0.26
			Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
414	K 10	16	G	-190.83	-0.75	-9.94	0.53	6.60	-0.05
					0.84	9.84	0.53	6.60	-0.05
			Q	-75.23	0.19	-3.32	-0.05	2.21	-0.01
					0.04	3.30	-0.05	2.21	-0.01
			Σx1	7.62	-0.36	-9.46	0.31	6.27	0.17
					0.57	9.35	0.31	6.27	0.17
			Σy1	1.13	4.23	7.69	3.01	-5.11	0.88
					13.24	-7.63	3.01	-5.11	0.88
			Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
415	K 10	17	G	-114.23	-1.80	-9.61	0.97	6.33	-0.03
					1.11	9.37	0.97	6.33	-0.03
			Q	-45.85	-0.44	-4.56	0.24	3.00	-0.01
					0.28	4.44	0.24	3.00	-0.01
			Σx1	-5.03	-0.48	-10.47	0.30	6.92	0.12
					0.42	10.29	0.30	6.92	0.12
			Σy1	-2.69	-0.39	8.23	1.19	-5.47	0.65
					3.18	-8.19	1.19	-5.47	0.65
			Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
416	K 10	18	G	-54.85	-14.89	-14.46	9.23	9.38	-0.03
					12.79	13.68	9.23	9.38	-0.03
			Q	-16.02	-3.65	-7.56	2.26	4.90	-0.01
					3.13	7.15	2.26	4.90	-0.01
			Σx1	-1.89	-3.91	-14.54	2.53	9.48	0.10
					3.68	13.90	2.53	9.48	0.10
			Σy1	4.23	-0.30	13.60	1.30	-9.06	0.55
					3.62	-13.59	1.30	-9.06	0.55
			Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
417	D 10	1	G	-1.07	-27.30	-5.66	1.05	17.47	0.21
					-24.35	-12.17	1.05	-22.12	0.21
			Q	-0.21	-15.67	-2.09	-0.07	4.89	0.03
					-15.86	-3.29	-0.07	-5.75	0.03
			Σx1	-1.54	55.86	13.22	3.08	-5.06	-0.02
					64.49	-0.94	3.08	-5.06	-0.02
			Σy1	0.71	356.64	5.80	11.90	-3.95	-1.18
					389.95	-5.26	11.90	-3.95	-1.18
			Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
418	D 10	2	G	-3.67	-27.00	-32.59	-0.08	31.08	-0.15
					-27.29	6.16	-0.08	-10.14	-0.15
			Q	-1.06	-15.25	-4.63	-0.11	3.45	-0.05
					-15.67	1.99	-0.11	0.12	-0.05
			Σx1	1.50	49.82	-8.17	1.51	3.91	0.42
					55.41	6.30	1.51	3.91	0.42
			Σy1	10.96	317.32	38.61	10.30	-18.17	0.12
					355.43	-28.64	10.30	-18.17	0.12
			Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
419	D 10	3	G	-17.84	1.56	-53.73	18.68	48.63	-2.47
					28.46	0.86	18.68	27.19	-2.47
			Q	-7.13	3.22	-18.40	5.56	15.86	-0.80
					11.23	0.09	5.56	9.82	-0.80
			Σx1	-3.03	-11.23	20.29	4.94	-10.68	5.03
					-4.11	4.91	4.94	-10.68	5.03

			$\Sigma y1$	36.51	-121.17	-5.18	24.85	2.84	-7.24
					-85.39	-1.09	24.85	2.84	-7.24
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
420	D 10	4	G	-12.11	28.46	0.86	14.83	27.19	-2.47
					34.76	11.07	14.83	20.85	-2.47
			Q	-4.90	11.23	0.09	4.53	9.82	-0.80
					13.15	3.88	4.53	8.03	-0.80
			$\Sigma x1$	-0.83	-4.11	4.91	4.53	-10.68	5.03
					-2.18	0.38	4.53	-10.68	5.03
			$\Sigma y1$	26.46	-85.39	-1.09	20.19	2.84	-7.24
					-76.81	0.11	20.19	2.84	-7.24
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
421	D 10	5	G	0.36	0.14	-47.68	-0.93	86.92	-0.22
					-5.69	-50.73	-0.93	-87.89	-0.22
			Q	0.54	-0.70	-21.24	-0.21	43.49	-0.09
					-2.01	-23.59	-0.21	-44.24	-0.09
			$\Sigma x1$	-1.70	3.90	2.58	-0.66	-0.67	-0.14
					-0.25	-1.64	-0.66	-0.67	-0.14
			$\Sigma y1$	-27.79	1.82	16.91	-2.78	-5.81	-0.57
					-15.53	-19.39	-2.78	-5.81	-0.57
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
422	D 10	6	G	0.46	43.68	-18.55	-5.17	50.71	-0.26
					17.43	-39.20	-5.17	-58.85	-0.26
			Q	1.04	25.59	-6.51	-3.10	18.86	-0.09
					9.87	-12.93	-3.10	-21.39	-0.09
			$\Sigma x1$	-11.05	-82.69	19.13	9.86	-6.14	-0.36
					-32.64	-12.04	9.86	-6.14	-0.36
			$\Sigma y1$	-54.13	-601.05	1.35	77.24	-1.35	0.73
					-209.05	-5.50	77.24	-1.35	0.73
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
423	D 10	7	G	1.47	17.41	-35.07	-2.41	37.02	-0.36
					9.83	-25.55	-2.41	-30.98	-0.36
			Q	0.99	9.87	-11.40	-1.55	13.42	-0.15
					4.99	-8.49	-1.55	-11.57	-0.15
			$\Sigma x1$	-7.22	-32.58	-4.11	6.22	-0.11	-0.16
					-12.98	-4.45	6.22	-0.11	-0.16
			$\Sigma y1$	-33.34	-208.72	-2.91	39.18	-1.72	-0.13
					-85.31	-8.34	39.18	-1.72	-0.13
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
424	D 10	8	G	0.80	9.81	-23.54	-1.87	43.73	-0.89
					2.46	-18.22	-1.87	-41.01	-0.89
			Q	0.48	4.98	-7.54	-1.11	15.93	-0.36
					0.64	-6.14	-1.11	-15.21	-0.36
			$\Sigma x1$	-4.36	-12.92	2.89	3.55	-4.12	0.12
					1.03	-13.29	3.55	-4.12	0.12
			$\Sigma y1$	-17.45	-84.99	-6.83	20.81	1.64	-0.27
					-3.32	-0.39	20.81	1.64	-0.27
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
425	D 10	9	G	2.29	2.43	-11.26	-0.09	26.14	-4.95
					2.38	-0.49	-0.09	14.75	-4.95
			Q	1.27	0.63	-2.80	-0.32	6.47	-1.99
					0.47	-0.49	-0.32	2.29	-1.99
			$\Sigma x1$	0.92	1.16	-0.97	1.30	-0.47	1.83
					1.85	-1.22	1.30	-0.47	1.83
			$\Sigma y1$	-6.27	-2.66	1.10	12.26	-0.94	0.83
					3.80	0.61	12.26	-0.94	0.83
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
426	D 10	10	G	-6.26	9.45	-32.46	-0.39	37.54	-0.58

				8.16	-53.56	-0.39	-50.33	-0.58
	Q	-2.21		4.72	-10.99	-0.30	12.05	-0.32
				3.73	-19.26	-0.30	-17.06	-0.32
	$\Sigma x1$	-5.86		-9.11	-3.74	2.14	-6.94	1.49
				-2.06	-26.63	2.14	-6.94	1.49
	$\Sigma y1$	0.92		-82.64	-2.69	11.87	-1.31	1.71
				-43.49	-7.01	11.87	-1.31	1.71
	$\Sigma x2$	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
427 D 10	11	G	-6.46	8.16	-50.16	-0.23	73.85	-1.34
				6.88	-57.94	-0.23	-76.60	-1.34
	Q	-1.95		3.73	-18.17	-0.30	24.97	-1.01
				2.02	-17.84	-0.30	-24.85	-1.01
	$\Sigma x1$	-6.76		-1.67	-1.66	1.01	-9.95	0.00
				4.02	-57.88	1.01	-9.95	0.00
	$\Sigma y1$	-6.26		-42.39	-7.38	8.38	1.49	-2.88
				4.99	1.03	8.38	1.49	-2.88
	$\Sigma x2$	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
428 D 10	12	G	0.51	1.39	-39.58	-0.97	32.51	0.50
				-2.38	-4.95	-0.97	-14.75	0.50
	Q	0.37		0.16	-17.00	-0.16	9.99	0.49
				-0.47	-1.99	-0.16	-2.29	0.49
	$\Sigma x1$	-0.14		4.14	-0.01	-1.53	0.47	1.22
				-1.85	1.84	-1.53	0.47	1.22
	$\Sigma y1$	-2.50		-9.77	-2.84	1.53	0.94	-0.61
				-3.80	0.83	1.53	0.94	-0.61
	$\Sigma x2$	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
429 D 10	13	G	2.60	-25.60	-6.97	-3.01	19.54	0.07
				-38.56	-16.22	-3.01	-23.84	0.07
	Q	0.42		-15.29	-1.73	-2.38	3.72	-0.10
				-25.55	-2.40	-2.38	-4.03	-0.10
	$\Sigma x1$	15.57		53.69	2.75	14.23	-3.84	-0.03
				115.02	-13.81	14.23	-3.84	-0.03
	$\Sigma y1$	8.08		337.98	8.16	82.19	-1.86	0.07
				692.13	0.15	82.19	-1.86	0.07
	$\Sigma x2$	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
430 D 10	14	G	-27.31	-17.87	-48.92	6.70	74.44	3.23
				-8.08	32.96	6.70	37.65	3.23
	Q	-9.45		-7.84	-13.21	0.98	22.25	0.70
				-6.41	10.36	0.98	10.01	0.70
	$\Sigma x1$	-23.28		11.95	101.83	15.99	-28.90	-2.21
				35.31	59.62	15.99	-28.90	-2.21
	$\Sigma y1$	-30.64		94.76	6.97	52.34	-3.66	-5.89
				171.23	1.62	52.34	-3.66	-5.89
	$\Sigma x2$	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
431 D 10	15	G	-13.68	17.52	32.89	-4.60	18.11	-3.74
				3.34	-35.18	-4.60	-62.33	-3.74
	Q	-5.26		8.88	10.46	-2.12	6.29	-1.03
				2.36	-11.97	-2.12	-20.86	-1.03
	$\Sigma x1$	-10.34		-18.38	59.65	1.13	-25.05	0.55
				-14.89	-17.48	1.13	-25.05	0.55
	$\Sigma y1$	17.48		-166.74	1.55	29.58	-1.80	2.27
				-75.68	-3.99	29.58	-1.80	2.27
	$\Sigma x2$	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma y2$	0.00		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
432 D 10	16	G	-6.44	-0.21	-9.94	4.92	85.27	-8.09
				2.00	27.31	4.92	80.26	-8.09
	Q	-1.17		-0.09	-1.78	2.23	23.32	-3.67
				0.91	8.71	2.23	23.32	-3.67
	$\Sigma x1$	-0.19		0.27	-0.33	-3.98	-2.69	6.95
				-1.53	-1.54	-3.98	-2.69	6.95
	$\Sigma y1$	10.42		0.26	16.50	4.40	-11.81	-6.80
				2.24	11.19	4.40	-11.81	-6.80

			$\Sigma x2$	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
			$\Sigma y2$	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
433	D	10	17	G	5.52	2.33	24.85	1.12	12.87	3.30
						6.88	-43.49	1.12	-46.61	3.30
				Q	1.87	1.43	8.08	0.17	-0.53	1.37
						2.11	-10.59	0.17	-8.70	1.37
				$\Sigma x1$	-0.72	3.16	-1.71	-0.85	1.36	-2.27
						-0.29	3.78	-0.85	1.36	-2.27
				$\Sigma y1$	10.04	-3.65	12.28	10.88	-14.74	0.52
						40.43	-47.43	10.88	-14.74	0.52
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
434	D	10	18	G	-45.51	6.91	-3.95	-10.76	24.64	-0.96
						-42.58	-45.88	-10.76	-42.87	-0.96
				Q	-14.51	2.11	0.59	-4.17	2.98	-0.33
						-17.05	-7.05	-4.17	-6.30	-0.33
				$\Sigma x1$	0.80	0.76	7.99	2.03	-3.50	0.08
						10.09	-8.10	2.03	-3.50	0.08
				$\Sigma y1$	18.02	43.09	66.36	20.10	-29.61	-0.01
						135.58	-69.86	20.10	-29.61	-0.01
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
435	D	10	19	G	-2.42	-0.33	-11.40	-6.07	67.39	-2.46
						-5.79	43.68	-6.07	55.07	-2.46
				Q	-1.60	-0.51	-5.05	-1.53	23.85	-0.63
						-1.89	15.90	-1.53	22.73	-0.63
				$\Sigma x1$	1.22	-4.69	9.21	0.54	-4.05	-0.17
						-4.20	5.57	0.54	-4.05	-0.17
				$\Sigma y1$	6.31	5.89	-7.32	1.18	2.94	1.10
						6.95	-4.68	1.18	2.94	1.10
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
436	D	10	20	G	-1.89	-5.79	43.67	-0.71	55.07	-2.46
						-7.56	117.07	-0.71	3.64	-2.46
				Q	-1.34	-1.89	15.90	-0.03	22.73	-0.63
						-1.96	45.09	-0.03	0.62	-0.63
				$\Sigma x1$	0.82	-4.20	5.57	0.51	-4.05	-0.17
						-2.93	-4.56	0.51	-4.05	-0.17
				$\Sigma y1$	9.97	6.95	-4.68	0.83	2.94	1.10
						9.03	2.67	0.83	2.94	1.10
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
437	D	10	21	G	-7.76	-11.88	115.01	1.87	-30.27	-0.11
						-5.98	-103.98	1.87	-108.77	-0.11
				Q	-3.79	-3.98	44.19	0.62	-9.61	0.36
						-2.04	-38.61	0.62	-42.96	0.36
				$\Sigma x1$	-0.36	-0.46	-4.81	0.34	1.77	-0.46
						0.60	0.76	0.34	1.77	-0.46
				$\Sigma y1$	31.15	18.50	2.43	2.58	2.41	3.04
						26.63	10.02	2.58	2.41	3.04
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
438	D	10	22	G	-3.78	-6.02	-94.03	0.85	76.81	0.64
						-1.29	-54.68	0.85	-62.75	0.64
				Q	-2.57	-2.05	-35.28	0.36	32.27	0.17
						-0.05	-20.55	0.36	-27.01	0.17
				$\Sigma x1$	-0.22	0.77	10.22	-0.25	-5.86	-0.11
						-0.64	-22.58	-0.25	-5.86	-0.11
				$\Sigma y1$	21.94	27.51	2.34	-2.19	1.28	-1.18
						15.26	9.52	-2.19	1.28	-1.18
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
439	D	10	23	G	-1.47	-1.32	-45.07	2.66	48.10	2.43
						6.79	-14.30	2.66	-27.92	2.43
				Q	-1.23	-0.05	-15.99	0.99	18.84	0.60

					2.96	-7.75	0.99	-13.44	0.60
	$\Sigma x1$	-1.57	-0.52	-12.10	-0.01	-0.82	0.37		
			-0.55	-14.61	-0.01	-0.82	0.37		
	$\Sigma y1$	11.70	15.92	1.29	-7.94	3.97	-0.79		
			-8.29	13.40	-7.94	3.97	-0.79		
	$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
	$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
440 D 10 24	G	-3.49	6.76	-17.33	-1.60	22.44	-0.03		
			-1.07	-34.04	-1.60	-29.26	-0.03		
	Q	-0.03	2.95	-4.25	-0.92	2.57	-0.24		
			-1.56	-13.29	-0.92	-6.27	-0.24		
	$\Sigma x1$	-1.47	-0.44	-4.28	0.70	1.07	-0.12		
			2.96	0.97	0.70	1.07	-0.12		
	$\Sigma y1$	-14.48	-7.74	0.50	0.78	-0.26	-0.19		
			-3.92	-0.79	0.78	-0.26	-0.19		
	$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
	$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
441 D 10 25	G	-5.20	-16.07	7.92	13.57	-95.06	18.32		
			-1.15	-113.89	13.57	-126.41	18.32		
	Q	-1.97	-5.85	2.93	4.44	-31.09	6.61		
			-0.96	-36.96	4.44	-41.45	6.61		
	$\Sigma x1$	-7.48	-3.19	4.09	4.07	-16.85	-6.29		
			1.29	-14.45	4.07	-16.85	-6.29		
	$\Sigma y1$	9.58	6.32	-0.50	1.41	9.66	13.23		
			7.87	10.12	1.41	9.66	13.23		
	$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
	$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
442 D 10 26	G	-0.48	-2.84	-105.44	0.36	74.22	-0.22		
			-1.09	-78.99	0.36	-63.25	-0.22		
	Q	-0.23	-1.58	-34.06	0.29	24.06	0.09		
			-0.17	-27.58	0.29	-21.37	0.09		
	$\Sigma x1$	-3.81	-1.39	-3.57	0.32	-1.79	0.10		
			0.16	-12.19	0.32	-1.79	0.10		
	$\Sigma y1$	10.70	8.37	4.84	1.78	0.14	1.18		
			16.96	5.51	1.78	0.14	1.18		
	$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
	$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
443 D 10 27	G	-8.67	-1.11	-67.83	0.41	83.12	1.47		
			1.22	-54.88	0.41	-78.56	1.47		
	Q	-3.00	-0.17	-23.70	0.18	27.80	1.15		
			0.87	-17.53	0.18	-25.63	1.15		
	$\Sigma x1$	-5.32	0.59	17.35	-0.01	-13.42	-0.16		
			0.51	-58.82	-0.01	-13.42	-0.16		
	$\Sigma y1$	8.86	18.28	-2.46	-2.44	4.04	-3.05		
			4.44	20.46	-2.44	4.04	-3.05		
	$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
	$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
444 D 10 28	G	-0.50	4.32	2.34	-2.67	33.91	2.06		
			-7.71	-45.92	-2.67	-55.36	2.06		
	Q	0.04	2.02	0.99	-1.05	10.23	0.91		
			-2.69	-17.43	-1.05	-18.42	0.91		
	$\Sigma x1$	1.49	-2.47	-0.29	1.69	-5.82	0.25		
			5.15	-26.48	1.69	-5.82	0.25		
	$\Sigma y1$	-6.18	-9.48	1.94	8.21	0.53	0.24		
			27.49	4.31	8.21	0.53	0.24		
	$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
	$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
445 D 10 29	G	-5.89	8.36	-27.60	-10.45	39.71	-5.86		
			-34.76	-16.00	-10.45	-34.08	-5.86		
	Q	-1.81	3.16	-10.82	-3.95	12.68	-2.03		
			-13.15	-5.41	-3.95	-10.05	-2.03		
	$\Sigma x1$	-3.05	8.34	-32.77	-1.55	11.03	-3.84		
			1.93	12.73	-1.55	11.03	-3.84		
	$\Sigma y1$	-12.21	21.17	17.54	13.33	-9.13	0.74		
			76.17	-20.14	13.33	-9.13	0.74		
	$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		

			$\Sigma y2$	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	0.00	0.00
446	K 11	1	G	-10.37	-9.35	1.99	5.12	-1.21	-0.03		
					6.00	-1.66	5.12	-1.21	-0.03		
			Q	-3.00	-2.15	1.00	1.26	-0.55	-0.00		
					1.65	-0.64	1.26	-0.55	-0.00		
			$\Sigma x1$	10.99	-5.06	-7.65	3.07	3.89	-0.33		
					4.17	4.03	3.07	3.89	-0.33		
			$\Sigma y1$	-19.26	14.88	3.76	-8.75	-3.18	-0.60		
					-11.38	-5.80	-8.75	-3.18	-0.60		
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
447	K 11	2	G	-50.88	1.66	-0.20	-0.18	0.09	-0.02		
					1.13	0.09	-0.18	0.09	-0.02		
			Q	-16.61	1.14	0.09	-0.38	-0.08	-0.00		
					0.01	-0.14	-0.38	-0.08	-0.00		
			$\Sigma x1$	-9.58	5.80	-3.68	-2.91	2.57	-0.26		
					-2.93	4.03	-2.91	2.57	-0.26		
			$\Sigma y1$	-8.56	16.54	0.94	-11.83	-0.68	-0.48		
					-18.94	-1.10	-11.83	-0.68	-0.48		
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
448	K 11	3	G	-146.49	-30.36	144.91	62.10	-5.42	-0.42		
					155.94	128.66	62.10	-5.42	-0.42		
			Q	-34.66	-12.35	56.15	20.14	-1.12	-0.06		
					48.05	52.78	20.14	-1.12	-0.06		
			$\Sigma x1$	7.40	0.49	-67.80	8.71	39.98	-3.82		
					26.62	52.13	8.71	39.98	-3.82		
			$\Sigma y1$	-4.47	238.38	-63.18	28.18	1.64	-6.48		
					322.93	-58.26	28.18	1.64	-6.48		
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
449	K 11	4	G	-163.51	-10.05	-4.95	4.40	2.62	-0.03		
					3.13	2.91	4.40	2.62	-0.03		
			Q	-59.80	-3.29	-1.64	1.39	0.87	-0.00		
					0.87	0.97	1.39	0.87	-0.00		
			$\Sigma x1$	-2.27	2.81	-6.83	-1.93	4.95	-0.26		
					-2.97	8.03	-1.93	4.95	-0.26		
			$\Sigma y1$	-5.63	12.85	1.33	-7.37	-0.86	-0.43		
					-9.25	-1.24	-7.37	-0.86	-0.43		
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
450	K 11	5	G	-109.62	-0.98	-7.53	-0.46	4.72	-0.03		
					-2.36	6.62	-0.46	4.72	-0.03		
			Q	-39.70	-0.38	-2.35	-0.36	1.49	-0.00		
					-1.46	2.12	-0.36	1.49	-0.00		
			$\Sigma x1$	-2.02	3.72	-4.38	-2.50	3.09	-0.26		
					-3.79	4.88	-2.50	3.09	-0.26		
			$\Sigma y1$	-3.41	13.51	1.75	-8.92	-1.29	-0.43		
					-13.26	-2.12	-8.92	-1.29	-0.43		
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
451	K 11	6	G	-139.84	19.49	2.78	-10.07	-1.75	-0.02		
					-10.70	-2.48	-10.07	-1.75	-0.02		
			Q	-51.13	6.78	0.98	-3.49	-0.62	-0.00		
					-3.70	-0.87	-3.49	-0.62	-0.00		
			$\Sigma x1$	-9.13	-2.05	-1.72	1.67	1.15	-0.19		
					2.97	1.72	1.67	1.15	-0.19		
			$\Sigma y1$	-13.16	5.82	-0.21	-4.06	0.08	-0.31		
					-6.37	0.02	-4.06	0.08	-0.31		
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
452	K 11	7	G	-132.48	128.77	24.39	-55.53	-10.80	-0.10		
					-37.80	-8.01	-55.53	-10.80	-0.10		
			Q	-43.52	39.88	8.68	-17.08	-3.86	-0.02		
					-11.35	-2.91	-17.08	-3.86	-0.02		
			$\Sigma x1$	5.25	6.70	-3.62	-1.71	2.20	-0.79		

				1.57	2.98	-1.71	2.20	-0.79
		$\Sigma y1$	43.62	82.89	-2.34	-38.14	1.95	-1.30
				-31.54	3.51	-38.14	1.95	-1.30
		$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
453	K 11	8	G	-362.27	15.65	-13.65	-6.59	7.15
					-4.13	7.81	-6.59	7.15
			Q	-129.80	5.31	-4.63	-2.19	2.44
					-1.25	2.68	-2.19	2.44
			$\Sigma x1$	-1.08	2.92	-7.31	-1.87	5.29
					-2.68	8.57	-1.87	5.29
			$\Sigma y1$	8.22	12.58	-0.74	-7.33	0.60
					-9.40	1.05	-7.33	0.60
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00
454	K 11	9	G	-139.00	0.20	-6.90	1.21	4.60
					3.83	6.90	1.21	4.60
			Q	-50.37	-0.01	-2.08	0.71	1.43
					2.13	2.19	0.71	1.43
			$\Sigma x1$	0.44	3.86	-5.50	-2.55	4.20
					-3.78	7.10	-2.55	4.20
			$\Sigma y1$	2.66	13.74	-2.04	-9.10	1.75
					-13.57	3.20	-9.10	1.75
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00
455	D 11	1	G	-3.97	4.85	-2.06	-0.90	12.94
					2.32	-7.76	-0.90	-17.01
			Q	-0.55	1.12	-1.09	-0.69	4.51
					-0.80	-2.27	-0.69	-5.35
			$\Sigma x1$	-25.82	15.41	9.36	14.27	-4.06
					55.36	-2.02	14.27	-4.06
			$\Sigma y1$	-55.16	29.29	-3.05	30.29	1.28
					114.08	0.54	30.29	1.28
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00
456	D 11	2	G	2.95	0.37	-51.74	1.22	27.32
					4.88	11.88	1.22	7.07
			Q	0.33	1.50	-11.64	-0.10	6.37
					1.13	2.93	-0.10	1.51
			$\Sigma x1$	15.20	-37.63	-18.57	14.43	6.93
					15.74	7.05	14.43	6.93
			$\Sigma y1$	23.64	-82.73	51.02	30.44	-17.98
					29.88	-15.49	30.44	-17.98
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00
457	D 11	3	G	-4.15	8.62	-61.96	-10.17	54.61
					-6.02	7.71	-10.17	42.15
			Q	-1.30	2.33	-21.96	-3.27	19.64
					-2.38	3.06	-3.27	15.12
			$\Sigma x1$	17.57	19.10	16.52	-4.44	-6.07
					12.70	7.78	-4.44	-6.07
			$\Sigma y1$	9.69	36.63	-7.22	-6.59	9.54
					27.14	6.53	-6.59	9.54
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00
458	D 11	4	G	-0.46	-5.14	5.63	-15.49	-29.98
					-11.72	-8.71	-15.49	-37.51
			Q	-0.20	-2.09	2.35	-5.05	-11.39
					-4.24	-3.14	-5.05	-14.42
			$\Sigma x1$	18.66	0.11	7.02	3.13	-11.19
					1.45	2.27	3.13	-11.19
			$\Sigma y1$	17.66	15.90	2.82	2.17	-10.47
					16.82	-1.63	2.17	-10.47
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00

459 D 11	5	G	9.38	-0.88	-127.26	0.49	72.13	2.08
				-0.20	-40.73	0.49	51.48	2.08
		Q	3.01	-0.28	-44.66	0.16	26.51	0.72
				-0.06	-13.15	0.16	18.51	0.72
		$\Sigma x1$	-7.61	12.58	9.41	1.78	5.13	0.76
				15.08	16.59	1.78	5.13	0.76
		$\Sigma y1$	-10.10	11.24	-9.08	1.28	20.02	3.71
				13.04	18.95	1.28	20.02	3.71
		$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
460 D 11	6	G	1.67	-1.16	-44.59	1.18	56.52	-8.07
				1.39	35.46	1.18	17.36	-8.07
		Q	0.56	-0.80	-14.43	0.57	20.56	-2.61
				0.44	13.01	0.57	4.76	-2.61
		$\Sigma x1$	-9.39	26.70	18.30	-13.83	-8.12	6.71
				-3.27	0.71	-13.83	-8.12	6.71
		$\Sigma y1$	-15.44	38.37	22.34	-19.76	-9.63	-1.59
				-4.45	1.48	-19.76	-9.63	-1.59
		$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
461 D 11	7	G	0.91	4.90	38.74	-4.16	-18.67	7.56
				-2.30	-4.19	-4.16	-30.87	7.56
		Q	0.43	2.12	14.17	-0.76	-7.32	2.35
				0.80	-1.93	-0.76	-11.26	2.35
		$\Sigma x1$	-15.74	-14.42	1.77	-23.47	-5.52	-1.66
				-55.10	-7.79	-23.47	-5.52	-1.66
		$\Sigma y1$	-36.98	-19.59	1.13	-54.25	-9.84	0.40
				-113.61	-15.93	-54.25	-9.84	0.40
		$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
462 D 11	8	G	-2.21	8.61	-25.77	-6.65	16.65	3.85
				-0.97	-10.15	-6.65	5.05	3.85
		Q	-0.84	2.34	-9.25	-2.14	6.17	1.28
				-0.74	-3.33	-2.14	2.05	1.28
		$\Sigma x1$	20.84	20.94	25.04	-6.48	-13.25	-1.71
				11.62	5.96	-6.48	-13.25	-1.71
		$\Sigma y1$	20.39	39.14	37.39	-9.59	-29.64	-3.39
				25.33	-5.30	-9.59	-29.64	-3.39
		$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
463 D 11	9	G	37.52	-4.46	-71.36	3.66	30.79	9.08
				12.39	-5.90	3.66	-2.33	9.08
		Q	11.56	-1.55	-28.54	1.31	11.79	3.20
				4.49	5.78	1.31	3.13	3.20
		$\Sigma x1$	8.90	-10.72	8.78	4.21	-4.99	-0.27
				8.66	-14.18	4.21	-4.99	-0.27
		$\Sigma y1$	30.24	-13.89	84.15	2.08	-42.55	0.88
				-4.33	-111.60	2.08	-42.55	0.88
		$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
464 D 11	10	G	-12.50	4.29	-5.15	-3.84	-79.10	32.57
				-4.36	-200.24	-3.84	-94.19	32.57
		Q	-4.01	2.19	-1.80	-1.65	-27.48	11.52
				-1.53	-68.46	-1.65	-31.72	11.52
		$\Sigma x1$	11.67	-40.51	1.49	13.58	0.26	-3.78
				-9.93	2.08	13.58	0.26	-3.78
		$\Sigma y1$	8.86	-63.88	-1.15	22.78	1.06	-0.41
				-12.59	1.25	22.78	1.06	-0.41
		$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
465 D 11	11	G	-1.85	5.39	-136.36	-0.17	62.49	0.59
				4.34	-74.93	-0.17	-42.83	0.59
		Q	-0.61	1.83	-53.90	-0.09	19.45	0.21
				1.25	-30.00	-0.09	-11.80	0.21
		$\Sigma x1$	-7.65	-3.70	1.91	1.73	-1.13	0.87
				7.12	-5.16	1.73	-1.13	0.87
		$\Sigma y1$	-14.07	-4.99	10.77	2.59	-3.77	0.74

						11.22	-12.81	2.59	-3.77	0.74
					$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
466	D	11	12	G	-1.07	4.31	-75.91	-3.48	63.98	8.13
						-1.23	-2.58	-3.48	28.15	8.13
				Q	-0.12	1.25	-30.38	-0.95	27.90	2.56
						-0.27	-0.63	-0.95	9.47	2.56
				$\Sigma x1$	-7.02	6.87	-1.44	-6.01	0.88	5.25
						-2.71	-0.03	-6.01	0.88	5.25
				$\Sigma y1$	-11.29	10.80	0.70	-11.40	-0.36	-1.01
						-7.35	0.12	-11.40	-0.36	-1.01
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
467	D	11	13	G	-4.08	-3.51	-15.63	0.62	36.03	3.27
						0.48	-42.49	0.62	-44.39	3.27
				Q	-1.24	-1.68	-4.97	0.24	12.08	1.16
						-0.12	-15.14	0.24	-15.25	1.16
				$\Sigma x1$	-1.27	11.15	8.38	-0.41	-2.60	1.07
						8.53	-8.33	-0.41	-2.60	1.07
				$\Sigma y1$	-10.92	15.15	-1.99	1.62	0.21	-0.35
						25.54	-0.61	1.62	0.21	-0.35
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
468	D	11	14	G	-3.76	1.82	-46.45	-0.11	42.15	-2.58
						1.23	-8.13	-0.11	-28.15	-2.58
				Q	-0.71	-0.15	-16.58	0.08	14.60	-0.63
						0.27	-2.56	0.08	-9.47	-0.63
				$\Sigma x1$	-17.42	26.65	-0.41	-4.37	-0.88	-0.03
						2.70	-5.25	-4.37	-0.88	-0.03
				$\Sigma y1$	-37.21	57.55	-0.96	-9.17	0.36	0.12
						7.35	1.01	-9.17	0.36	0.12
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
469	D	11	15	G	-1.53	-1.56	8.52	2.70	-138.32	-22.55
						6.15	-500.06	2.70	-218.37	-22.55
				Q	-0.55	-0.36	2.75	0.89	-47.28	-7.71
						2.17	-175.56	0.89	-77.77	-7.71
				$\Sigma x1$	-1.82	-12.07	0.81	2.98	-1.63	-6.22
						-3.58	-3.85	2.98	-1.63	-6.22
				$\Sigma y1$	-2.19	-13.59	-0.19	2.19	2.74	0.23
						-7.36	7.61	2.19	2.74	0.23
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
470	D	11	16	G	4.30	6.12	-484.41	-0.66	141.08	-8.90
						2.08	-147.67	-0.66	-31.57	-8.90
				Q	1.46	2.16	-170.25	-0.26	52.02	-3.08
						0.58	-52.50	-0.26	-13.73	-3.08
				$\Sigma x1$	-5.77	-3.84	-0.93	1.71	-0.55	1.09
						6.67	-4.31	1.71	-0.55	1.09
				$\Sigma y1$	-6.10	-7.79	20.20	2.30	-5.49	0.97
						6.36	-13.54	2.30	-5.49	0.97
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
471	D	11	17	G	-0.48	2.05	-157.72	-0.47	129.13	-3.96
						1.33	5.86	-0.47	86.54	-3.96
				Q	-0.05	0.58	-55.79	-0.41	46.07	-1.44
						-0.04	1.79	-0.41	29.85	-1.44
				$\Sigma x1$	-4.80	6.41	-1.50	7.72	1.72	7.92
						18.13	1.10	7.72	1.72	7.92
				$\Sigma y1$	-6.84	5.93	-0.69	17.19	0.15	-0.36
						32.02	-0.47	17.19	0.15	-0.36
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
472	D	11	18	G	-4.63	-4.29	-32.58	3.11	79.10	-5.15
						6.53	176.44	3.11	41.20	-5.15

		Q	-1.91	-2.19	-11.52	1.24	27.48	-1.80
				2.11	62.79	1.24	15.29	-1.80
		Σx1	14.97	40.51	3.78	-14.33	-0.26	1.49
				-9.27	2.87	-14.33	-0.26	1.49
		Σy1	26.47	63.88	0.41	-21.87	-1.06	-1.15
				-12.11	-3.29	-21.87	-1.06	-1.15
		Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
473	D 11 19	G	-5.63	3.64	164.94	-0.67	-12.07	-0.26
				-0.40	-127.72	-0.67	-85.48	-0.26
		Q	-1.88	1.05	58.67	-0.25	-5.08	-0.18
				-0.42	-44.47	-0.25	-29.30	-0.18
		Σx1	3.57	7.98	6.86	-0.52	-2.32	-0.82
				4.86	-7.08	-0.52	-2.32	-0.82
		Σy1	5.09	5.99	-4.71	1.51	1.62	-0.00
				15.04	5.02	1.51	1.62	-0.00
		Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
474	D 11 20	G	-1.17	1.16	-105.17	-0.26	52.83	8.26
				-0.25	-6.30	-0.26	-16.68	8.26
		Q	-0.45	-0.06	-36.75	-0.04	17.98	2.57
				-0.26	-1.88	-0.04	-5.23	2.57
		Σx1	5.12	16.92	-0.86	-1.78	-0.69	-0.01
				7.21	-4.63	-1.78	-0.69	-0.01
		Σy1	7.27	28.63	4.79	-1.80	-1.11	-0.19
				18.80	-1.30	-1.80	-1.11	-0.19
		Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
475	D 11 21	G	-0.96	-0.25	-8.26	2.00	-16.68	-6.30
				5.42	-136.56	2.00	-73.70	-6.30
		Q	-0.01	-0.26	-2.57	0.74	-5.23	-1.88
				1.83	-53.89	0.74	-30.92	-1.88
		Σx1	-10.78	7.21	0.01	-3.75	-0.69	-4.63
				-3.44	-1.94	-3.75	-0.69	-4.63
		Σy1	-21.14	18.80	0.19	-8.23	-1.11	-1.30
				-4.56	-2.97	-8.23	-1.11	-1.30
		Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
476	D 11 22	G	2.45	2.89	4.88	1.28	53.27	11.50
				11.74	-156.89	1.28	-99.98	11.50
		Q	0.81	1.06	1.62	0.46	20.37	4.12
				4.24	-54.96	0.46	-36.71	4.12
		Σx1	-2.51	-17.25	-2.31	2.31	2.06	-3.99
				-1.26	11.96	2.31	2.06	-3.99
		Σy1	-6.72	-18.11	1.15	0.23	-2.69	1.43
				-16.51	-17.47	0.23	-2.69	1.43
		Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00

ΣΥΓΚΕΝΤΡΩΤΙΚΑ ΣΤΟΙΧΕΙΑ ΣΤΑΘΜΩΝ

Πρώτες Ιδιοπερίοδοι: $T_x=0.58\text{sec}$ $T_y=0.61\text{sec}$

Στάθμη 2 υψος=0.00m

$\Delta x\text{-max}=1.46\text{mm}$, $\Delta y\text{-max}=2.48\text{mm}$, $V_x=990.3\text{ KN}$ $V_y=990.3\text{ KN}$ $W=28284.1\text{ KN}$ $\epsilon=0.00$

Κέντρο Βάρους : $k_x=12.42$ $k_y=13.23$

Κέντρο Ελαστικής Στροφής : $e_x=8.28$ $e_y=14.43$ απόσταση από Κ.Β.=4.31m.

Στάθμη 3 υψος=3.00m

$\Delta x\text{-max}=4.63\text{mm}$, $\Delta y\text{-max}=8.23\text{mm}$, $V_x=990.3\text{ KN}$ $V_y=990.3\text{ KN}$ $W=24756.7\text{ KN}$ $\epsilon=0.04$

$\Delta x/h=1.06$ $\Delta y/h=1.92$ $H_x=72.6\text{KN}$, $H_y=72.6\text{KN}$

$W_{\mu\text{ον}}=1329.9\text{KN}$, $W_{\kappa\iota\nu}=485.4\text{KN}$

Κέντρο Βάρους : $k_x=11.38$ $k_y=16.84$

Κέντρο Ελαστικής Στροφής : $e_x=5.96$ $e_y=15.36$ απόσταση από Κ.Β.=5.62m.

Στάθμη 4 υψος=5.50m

$\Delta x_{\max}=7.94\text{mm}$, $\Delta y_{\max}=12.40\text{mm}$, $V_x=917.7\text{ KN}$ $V_y=917.7\text{ KN}$ $W=22941.4\text{ KN}$ $\varepsilon=0.04$
 $\Delta x/h=1.32$ $\Delta y/h=1.67$ $H_x=127.6\text{KN}$, $H_y=127.6\text{KN}$
 $W_{\mu\text{ον}}=2509.4\text{KN}$, $W_{\kappa\text{ιν}}=679.5\text{KN}$
Κέντρο Βάρους : $k_x=12.92$ $k_y=13.19$
Κέντρο Ελαστικής Στροφής : $e_x=7.97$ $e_y=14.40$ απόσταση από Κ.Β.=5.09m.

Στάθμη 5 υψος=8.50m

$\Delta x_{\max}=11.03\text{mm}$, $\Delta y_{\max}=18.11\text{mm}$, $V_x=790.1\text{ KN}$ $V_y=790.1\text{ KN}$ $W=19752.6\text{ KN}$ $\varepsilon=0.04$
 $\Delta x/h=1.03$ $\Delta y/h=1.90$ $H_x=122.9\text{KN}$, $H_y=122.9\text{KN}$
 $W_{\mu\text{ον}}=2378.8\text{KN}$, $W_{\kappa\text{ιν}}=693.7\text{KN}$
Κέντρο Βάρους : $k_x=12.99$ $k_y=13.09$
Κέντρο Ελαστικής Στροφής : $e_x=7.42$ $e_y=14.82$ απόσταση από Κ.Β.=5.83m.

Στάθμη 6 υψος=11.50m

$\Delta x_{\max}=14.05\text{mm}$, $\Delta y_{\max}=23.82\text{mm}$, $V_x=667.2\text{ KN}$ $V_y=667.2\text{ KN}$ $W=16680.1\text{ KN}$ $\varepsilon=0.04$
 $\Delta x/h=1.01$ $\Delta y/h=1.90$ $H_x=122.0\text{KN}$, $H_y=122.0\text{KN}$
 $W_{\mu\text{ον}}=2356.6\text{KN}$, $W_{\kappa\text{ιν}}=694.0\text{KN}$
Κέντρο Βάρους : $k_x=12.97$ $k_y=13.10$
Κέντρο Ελαστικής Στροφής : $e_x=7.05$ $e_y=14.95$ απόσταση από Κ.Β.=6.20m.

Στάθμη 7 υψος=14.50m

$\Delta x_{\max}=17.02\text{mm}$, $\Delta y_{\max}=29.01\text{mm}$, $V_x=545.2\text{ KN}$ $V_y=545.2\text{ KN}$ $W=13629.5\text{ KN}$ $\varepsilon=0.04$
 $\Delta x/h=0.99$ $\Delta y/h=1.73$ $H_x=121.1\text{KN}$, $H_y=121.1\text{KN}$
 $W_{\mu\text{ον}}=2334.4\text{KN}$, $W_{\kappa\text{ιν}}=694.2\text{KN}$
Κέντρο Βάρους : $k_x=12.96$ $k_y=13.11$
Κέντρο Ελαστικής Στροφής : $e_x=6.77$ $e_y=15.16$ απόσταση από Κ.Β.=6.52m.

Στάθμη 8 υψος=17.50m

$\Delta x_{\max}=19.80\text{mm}$, $\Delta y_{\max}=33.27\text{mm}$, $V_x=424.0\text{ KN}$ $V_y=424.0\text{ KN}$ $W=10601.0\text{ KN}$ $\varepsilon=0.04$
 $\Delta x/h=0.93$ $\Delta y/h=1.42$ $H_x=120.2\text{KN}$, $H_y=120.2\text{KN}$
 $W_{\mu\text{ον}}=2310.1\text{KN}$, $W_{\kappa\text{ιν}}=694.3\text{KN}$
Κέντρο Βάρους : $k_x=12.95$ $k_y=13.11$
Κέντρο Ελαστικής Στροφής : $e_x=6.52$ $e_y=15.30$ απόσταση από Κ.Β.=6.79m.

Στάθμη 9 υψος=20.50m

$\Delta x_{\max}=22.35\text{mm}$, $\Delta y_{\max}=35.96\text{mm}$, $V_x=303.9\text{ KN}$ $V_y=303.9\text{ KN}$ $W=7596.5\text{ KN}$ $\varepsilon=0.04$
 $\Delta x/h=0.85$ $\Delta y/h=0.90$ $H_x=119.4\text{KN}$, $H_y=119.4\text{KN}$
 $W_{\mu\text{ον}}=2290.7\text{KN}$, $W_{\kappa\text{ιν}}=694.5\text{KN}$
Κέντρο Βάρους : $k_x=12.94$ $k_y=13.11$
Κέντρο Ελαστικής Στροφής : $e_x=6.27$ $e_y=16.38$ απόσταση από Κ.Β.=7.43m.

Στάθμη 10 υψος=23.50m

$\Delta x_{\max}=24.62\text{mm}$, $\Delta y_{\max}=36.33\text{mm}$, $V_x=184.5\text{ KN}$ $V_y=184.5\text{ KN}$ $W=4611.3\text{ KN}$ $\varepsilon=0.04$
 $\Delta x/h=0.75$ $\Delta y/h=0.12$ $H_x=117.1\text{KN}$, $H_y=117.1\text{KN}$
 $W_{\mu\text{ον}}=2233.8\text{KN}$, $W_{\kappa\text{ιν}}=694.5\text{KN}$
Κέντρο Βάρους : $k_x=12.93$ $k_y=13.10$
Κέντρο Ελαστικής Στροφής : $e_x=6.20$ $e_y=16.41$ απόσταση από Κ.Β.=7.50m.

Στάθμη 11 υψος=26.50m

$\Delta x_{\max}=27.80\text{mm}$, $\Delta y_{\max}=40.34\text{mm}$, $V_x=67.3\text{ KN}$ $V_y=67.3\text{ KN}$ $W=1683.1\text{ KN}$ $\varepsilon=0.04$
 $\Delta x/h=1.06$ $\Delta y/h=1.34$ $H_x=67.3\text{KN}$, $H_y=67.3\text{KN}$
 $W_{\mu\text{ον}}=1254.5\text{KN}$, $W_{\kappa\text{ιν}}=428.6\text{KN}$
Κέντρο Βάρους : $k_x=12.69$ $k_y=13.24$
Κέντρο Ελαστικής Στροφής : $e_x=5.65$ $e_y=15.75$ απόσταση από Κ.Β.=7.47m.

ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΛΑΚΩΝ ΣΤΑΘΜΗΣ 2 (z=0.00m)

ΥΛΙΚΑ: B160, StI

ΕΠΙΚΑΛΥΨΗ ΟΠΛΙΣΜΩΝ: πάνω $d_1 = 0.020\text{m}$, κάτω $d_2 = 0.020\text{m}$

Πλάκα 1 Αμφιέρειστη

$l_x=2.90$ $l_y=3.80$ $h=15\text{cm}$ $a=1.0$ $a_1/d=22.31$ $(a_1)^2/h=56.07$

φορτία: ίδιοι βάρος=3.75 πλακόστρωσης=0.80 τοίχων=0.00 κινητό=5.00

Ρομές πλευρών: 0.00+0.00 0.00+0.00 0.00+0.00 0.00+0.00

$M_x=(0.00+0.00)=0.00\text{KNm}$ $\sigma_b=0.0\text{kg/cm}^2$ $F_e=2.26\text{cm}^2$ $\Phi 8/22=2.28\text{cm}^2$

$M_y=(8.21+9.02)=17.24\text{KNm}$ $\sigma_b=60.0\text{kg/cm}^2$ $F_e=10.89\text{cm}^2$ $\Phi 12/10=11.31\text{cm}^2$

Βέλος Κάμψης $w_{el} = 0.21\text{cm}$, $w_t = 1.66\text{cm}$.

**** Έλεγχος υπάρχουσας πλάκας:

x-x: $A_{s_υπαρχ.} = \Phi 8/22 = 2.28\text{cm}^2 \geq A_{s_απαιτ.} = \Phi 8/22 = 2.28\text{cm}^2$ OK
y-y: $A_{s_υπαρχ.} = \Phi 12/10 = 11.31\text{cm}^2 \geq A_{s_απαιτ.} = \Phi 12/10 = 11.31\text{cm}^2$ OK

Πλάκα 2 Αμφιέρειστη
l_x=15.13 l_y=6.05 h=16cm a=0.6 a_l/d=25.93 (a_l)²/h=82.36
φορτία: ίδιον βάρος=4.00 πλακόστρωσης=0.80 τοίχων=0.00 κινητό=5.00
Ροπές πλευρών: 18.45+15.25 0.00+0.00 18.45+15.25 0.00+0.00
M_x=(0.00+0.00)= 0.00KNm σ_b= 0.0kg/cm² Fe=3.08cm² Φ8/16=3.14cm²
M_y=(12.31+22.88)= 35.19KNm σ_b= 58.2kg/cm² Fe=15.17cm² Φ14/10=15.39cm²
Βέλος Κάμψης w_{el} = 0.83cm, wt = 4.04cm.

**** Έλεγχος υπάρχουσας πλάκας:
x-x: $A_{s_υπαρχ.} = \Phi 0/0 = 0.00\text{cm}^2 < A_{s_απαιτ.} = \Phi 8/16 = 3.14\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
y-y: $A_{s_υπαρχ.} = \Phi 12/14 = 8.08\text{cm}^2 < A_{s_απαιτ.} = \Phi 14/10 = 15.39\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Πλάκα 3 Τετραέρειστη
l_x=3.10 l_y=6.10 h=14cm a=0.8 a_l/d=20.67 (a_l)²/h=43.93
φορτία: ίδιον βάρος=3.50 πλακόστρωσης=0.80 τοίχων=0.00 κινητό=5.00
Ροπές πλευρών: 3.98+3.94 0.00+0.00 0.00+0.00 5.73+5.67
M_x=(2.78+4.56)= 7.34KNm σ_b= 29.5kg/cm² Fe=3.80cm² Φ8/13=3.87cm²
M_y=(0.80+1.20)= 2.00KNm σ_b= 14.1kg/cm² Fe=1.70cm² Φ8/20=2.51cm²
Βέλος Κάμψης w_{el} = 0.09cm, wt = 1.31cm.

**** Έλεγχος υπάρχουσας πλάκας:
x-x: $A_{s_υπαρχ.} = \Phi 10/14 = 5.61\text{cm}^2 \geq A_{s_απαιτ.} = \Phi 8/13 = 3.87\text{cm}^2$ OK
y-y: $A_{s_υπαρχ.} = \Phi 0/0 = 0.00\text{cm}^2 < A_{s_απαιτ.} = \Phi 8/20 = 2.51\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Πλάκα 4 Αμφιέρειστη
l_x=9.03 l_y=4.20 h=14cm a=0.8 a_l/d=28.00 (a_l)²/h=80.64
φορτία: ίδιον βάρος=3.50 πλακόστρωσης=0.80 τοίχων=0.00 κινητό=5.00
Ροπές πλευρών: 11.14+11.02 0.00+0.00 0.00+0.00 0.00+0.00
M_x=(0.00+0.00)= 0.00KNm σ_b= 0.0kg/cm² Fe=1.88cm² Φ8/25=2.01cm²
M_y=(6.26+11.02)= 17.29KNm σ_b= 49.9kg/cm² Fe=9.31cm² Φ12/12=9.42cm²
Βέλος Κάμψης w_{el} = 0.26cm, wt = 2.01cm.

**** Έλεγχος υπάρχουσας πλάκας:
x-x: $A_{s_υπαρχ.} = \Phi 0/0 = 0.00\text{cm}^2 < A_{s_απαιτ.} = \Phi 8/25 = 2.01\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
y-y: $A_{s_υπαρχ.} = \Phi 10/20 = 3.93\text{cm}^2 < A_{s_απαιτ.} = \Phi 12/12 = 9.42\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Πλάκα 5 Αμφιέρειστη
l_x=15.25 l_y=5.00 h=16cm a=0.8 a_l/d=28.57 (a_l)²/h=100.00
φορτία: ίδιον βάρος=4.00 πλακόστρωσης=0.80 τοίχων=0.00 κινητό=5.00
Ροπές πλευρών: 0.00+0.00 0.00+0.00 16.56+15.63 0.00+0.00
M_x=(0.00+0.00)= 0.00KNm σ_b= 0.0kg/cm² Fe=2.57cm² Φ8/19=2.65cm²
M_y=(9.32+15.63)= 24.94KNm σ_b= 58.2kg/cm² Fe=12.77cm² Φ14/12=12.83cm²
Βέλος Κάμψης w_{el} = 0.41cm, wt = 2.66cm.

**** Έλεγχος υπάρχουσας πλάκας:
x-x: $A_{s_υπαρχ.} = \Phi 0/0 = 0.00\text{cm}^2 < A_{s_απαιτ.} = \Phi 8/19 = 2.65\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
y-y: $A_{s_υπαρχ.} = \Phi 10/12 = 6.54\text{cm}^2 < A_{s_απαιτ.} = \Phi 14/12 = 12.83\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Πλάκα 6 κενό

Πλάκα 7 κενό

Π 2 M_e=18.45KNm, 15.25KNm Fe=7.00cm² Fe''=0.00cm² l=4.35m h=16cm
Π 3 M_e=3.98KNm, 3.94KNm Fe=1.26cm², Fe''=0.00cm² l=1.40m h=14cm
M= (15.1+12.6) = 27.75KNm
σ_b= 60.0kg/cm² σ_e=1400.0kg/cm² Fe=14.4-7.0-1.3=6.2cm²
σ_e'=593.3kg/cm² Fe''=4.4cm²
απαιτούμενος οπλισμός= Φ10/12 =6.54cm² Θλιβ.οπλ.=Φ8/11 =4.57cm²

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
Εφελκ.Οπλ. $A_{s_υπαρχ.} = \Phi 10/12 = 6.54\text{cm}^2 \geq A_{s_απαιτ.} = 6.19\text{cm}^2$ OK
Θλιβ.Οπλ. $A_{s_υπαρχ.} = \Phi 8/11 = 4.57\text{cm}^2 \geq A_{s_απαιτ.} = 4.41\text{cm}^2$ OK

Π 2 M_e=18.45KNm, 15.25KNm Fe=7.00cm² Fe''=0.00cm² l=4.35m h=16cm
Π 3 M_e=3.98KNm, 3.94KNm Fe=1.26cm², Fe''=0.00cm² l=6.10m h=14cm
M= (15.1+12.6) = 27.75KNm
σ_b= 60.0kg/cm² σ_e=1400.0kg/cm² Fe=14.4-7.0-1.3=6.2cm²
σ_e'=593.3kg/cm² Fe''=4.4cm²
απαιτούμενος οπλισμός= Φ10/12 =6.54cm² Θλιβ.οπλ.=Φ8/11 =4.57cm²

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
Εφελκ.Οπλ. $A_{s_υπαρχ.} = \Phi 10/12 = 6.54\text{cm}^2 \geq A_{s_απαιτ.} = 6.19\text{cm}^2$ OK
Θλιβ.Οπλ. $A_{s_υπαρχ.} = \Phi 8/11 = 4.57\text{cm}^2 \geq A_{s_απαιτ.} = 4.41\text{cm}^2$ OK

Π 2 M_e=18.45KNm, 15.25KNm Fe=7.00cm² Fe''=0.00cm² l=6.45m h=16cm
Π 4 M_e=11.14KNm, 11.02KNm Fe=4.71cm², Fe''=0.00cm² l=4.00m h=14cm

$M = (15.3 + 13.4) = 28.67 \text{KNm}$
 $\sigma_b = 60.0 \text{kg/cm}^2$ $\sigma_e = 1400.0 \text{kg/cm}^2$ $Fe = 15.3 - 7.0 - 4.7 = 3.6 \text{cm}^2$
 $\sigma_e = 593.3 \text{kg/cm}^2$ $Fe'' = 6.5 \text{cm}^2$
 απαιτούμενος οπλισμός = $\Phi 8/13 = 3.87 \text{cm}^2$ $\Theta \lambda \iota \beta . \sigma \lambda . = \Phi 10/12 = 6.54 \text{cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
 $E_{\text{φελκ.Οπλ.}} As_{\text{υπαρχ.}} = \Phi 8/13 = 3.87 \text{cm}^2 \geq As_{\text{απαιτ.}} = 3.64 \text{cm}^2$ OK
 $\Theta \lambda \iota \beta . \sigma \lambda . As_{\text{υπαρχ.}} = \Phi 10/12 = 6.54 \text{cm}^2 \geq As_{\text{απαιτ.}} = 6.54 \text{cm}^2$ OK

Π 2 $Me = 18.45 \text{KNm}$, 15.25KNm $Fe = 7.00 \text{cm}^2$ $Fe'' = 0.00 \text{cm}^2$ $l = 6.45 \text{m}$ $h = 16 \text{cm}$
 Π 4 $Me = 11.14 \text{KNm}$, 11.02KNm $Fe = 4.71 \text{cm}^2$, $Fe'' = 0.00 \text{cm}^2$ $l = 4.00 \text{m}$ $h = 14 \text{cm}$
 $M = (15.3 + 13.4) = 28.67 \text{KNm}$
 $\sigma_b = 60.0 \text{kg/cm}^2$ $\sigma_e = 1400.0 \text{kg/cm}^2$ $Fe = 15.3 - 7.0 - 4.7 = 3.6 \text{cm}^2$
 $\sigma_e = 593.3 \text{kg/cm}^2$ $Fe'' = 6.5 \text{cm}^2$
 απαιτούμενος οπλισμός = $\Phi 8/13 = 3.87 \text{cm}^2$ $\Theta \lambda \iota \beta . \sigma \lambda . = \Phi 10/12 = 6.54 \text{cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
 $E_{\text{φελκ.Οπλ.}} As_{\text{υπαρχ.}} = \Phi 8/13 = 3.87 \text{cm}^2 \geq As_{\text{απαιτ.}} = 3.64 \text{cm}^2$ OK
 $\Theta \lambda \iota \beta . \sigma \lambda . As_{\text{υπαρχ.}} = \Phi 10/12 = 6.54 \text{cm}^2 \geq As_{\text{απαιτ.}} = 6.54 \text{cm}^2$ OK

Π 1 $Me = 0.00 \text{KNm}$, 0.00KNm $Fe = 1.93 \text{cm}^2$ $Fe'' = 0.00 \text{cm}^2$ $l = 3.10 \text{m}$ $h = 15 \text{cm}$
 Π 3 $Me = 0.00 \text{KNm}$, 0.00KNm $Fe = 0.00 \text{cm}^2$, $Fe'' = 0.00 \text{cm}^2$ $l = 2.90 \text{m}$ $h = 14 \text{cm}$
 $M = (0.00 + 0.00) = 0.00 \text{KNm}$
 $\sigma_b = 0.0 \text{kg/cm}^2$ $\sigma_e = 0.0 \text{kg/cm}^2$ $Fe = 1.93 - 1.93 - 0.00 = 0.00 \text{cm}^2$
 απαιτούμενος οπλισμός = $\Phi 0/0 = 0.00 \text{cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
 $E_{\text{φελκ.Οπλ.}} As_{\text{υπαρχ.}} = \Phi 0/0 = 0.00 \text{cm}^2 \geq As_{\text{απαιτ.}} = 0.00 \text{cm}^2$ OK
 $\Theta \lambda \iota \beta . \sigma \lambda . As_{\text{υπαρχ.}} = \Phi 0/0 = 0.00 \text{cm}^2 \geq As_{\text{απαιτ.}} = 0.00 \text{cm}^2$ OK

Π 1 $Me = 0.00 \text{KNm}$, 0.00KNm $Fe = 5.65 \text{cm}^2$ $Fe'' = 0.00 \text{cm}^2$ $l = 3.80 \text{m}$ $h = 15 \text{cm}$
 Π 3 $Me = 0.00 \text{KNm}$, 0.00KNm $Fe = 1.93 \text{cm}^2$, $Fe'' = 0.00 \text{cm}^2$ $l = 1.40 \text{m}$ $h = 14 \text{cm}$
 $M = (0.00 + 0.00) = 0.00 \text{KNm}$
 $\sigma_b = 0.0 \text{kg/cm}^2$ $\sigma_e = 0.0 \text{kg/cm}^2$ $Fe = 7.59 - 5.65 - 1.93 = 0.00 \text{cm}^2$
 απαιτούμενος οπλισμός = $\Phi 0/0 = 0.00 \text{cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
 $E_{\text{φελκ.Οπλ.}} As_{\text{υπαρχ.}} = \Phi 0/0 = 0.00 \text{cm}^2 \geq As_{\text{απαιτ.}} = 0.00 \text{cm}^2$ OK
 $\Theta \lambda \iota \beta . \sigma \lambda . As_{\text{υπαρχ.}} = \Phi 0/0 = 0.00 \text{cm}^2 \geq As_{\text{απαιτ.}} = 0.00 \text{cm}^2$ OK

Π 2 $Me = 18.45 \text{KNm}$, 15.25KNm $Fe = 7.00 \text{cm}^2$ $Fe'' = 0.00 \text{cm}^2$ $l = 4.35 \text{m}$ $h = 16 \text{cm}$
 Π 5 $Me = 16.56 \text{KNm}$, 15.63KNm $Fe = 6.41 \text{cm}^2$, $Fe'' = 0.00 \text{cm}^2$ $l = 5.00 \text{m}$ $h = 16 \text{cm}$
 $M = (17.7 + 15.4) = 33.08 \text{KNm}$
 $\sigma_b = 60.0 \text{kg/cm}^2$ $\sigma_e = 1400.0 \text{kg/cm}^2$ $Fe = 16.9 - 7.0 - 6.4 = 3.5 \text{cm}^2$
 $\sigma_e = 612.5 \text{kg/cm}^2$ $Fe'' = 7.9 \text{cm}^2$
 απαιτούμενος οπλισμός = $\Phi 8/14 = 3.59 \text{cm}^2$ $\Theta \lambda \iota \beta . \sigma \lambda . = \Phi 12/14 = 8.08 \text{cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
 $E_{\text{φελκ.Οπλ.}} As_{\text{υπαρχ.}} = \Phi 8/14 = 3.59 \text{cm}^2 \geq As_{\text{απαιτ.}} = 3.46 \text{cm}^2$ OK
 $\Theta \lambda \iota \beta . \sigma \lambda . As_{\text{υπαρχ.}} = \Phi 12/14 = 8.08 \text{cm}^2 \geq As_{\text{απαιτ.}} = 7.90 \text{cm}^2$ OK

Π 2 $Me = 18.45 \text{KNm}$, 15.25KNm $Fe = 7.00 \text{cm}^2$ $Fe'' = 0.00 \text{cm}^2$ $l = 6.45 \text{m}$ $h = 16 \text{cm}$
 Π 5 $Me = 16.56 \text{KNm}$, 15.63KNm $Fe = 6.41 \text{cm}^2$, $Fe'' = 0.00 \text{cm}^2$ $l = 5.00 \text{m}$ $h = 16 \text{cm}$
 $M = (17.7 + 15.4) = 33.08 \text{KNm}$
 $\sigma_b = 60.0 \text{kg/cm}^2$ $\sigma_e = 1400.0 \text{kg/cm}^2$ $Fe = 16.9 - 7.0 - 6.4 = 3.5 \text{cm}^2$
 $\sigma_e = 612.5 \text{kg/cm}^2$ $Fe'' = 7.9 \text{cm}^2$
 απαιτούμενος οπλισμός = $\Phi 8/14 = 3.59 \text{cm}^2$ $\Theta \lambda \iota \beta . \sigma \lambda . = \Phi 12/14 = 8.08 \text{cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
 $E_{\text{φελκ.Οπλ.}} As_{\text{υπαρχ.}} = \Phi 8/14 = 3.59 \text{cm}^2 \geq As_{\text{απαιτ.}} = 3.46 \text{cm}^2$ OK
 $\Theta \lambda \iota \beta . \sigma \lambda . As_{\text{υπαρχ.}} = \Phi 12/14 = 8.08 \text{cm}^2 \geq As_{\text{απαιτ.}} = 7.90 \text{cm}^2$ OK

Π 2 $Me = 18.45 \text{KNm}$, 15.25KNm $Fe = 7.00 \text{cm}^2$ $Fe'' = 0.00 \text{cm}^2$ $l = 6.45 \text{m}$ $h = 16 \text{cm}$
 Π 5 $Me = 16.56 \text{KNm}$, 15.63KNm $Fe = 6.41 \text{cm}^2$, $Fe'' = 0.00 \text{cm}^2$ $l = 5.00 \text{m}$ $h = 16 \text{cm}$
 $M = (17.7 + 15.4) = 33.08 \text{KNm}$
 $\sigma_b = 60.0 \text{kg/cm}^2$ $\sigma_e = 1400.0 \text{kg/cm}^2$ $Fe = 16.9 - 7.0 - 6.4 = 3.5 \text{cm}^2$
 $\sigma_e = 612.5 \text{kg/cm}^2$ $Fe'' = 7.9 \text{cm}^2$
 απαιτούμενος οπλισμός = $\Phi 8/14 = 3.59 \text{cm}^2$ $\Theta \lambda \iota \beta . \sigma \lambda . = \Phi 12/14 = 8.08 \text{cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
 $E_{\text{φελκ.Οπλ.}} As_{\text{υπαρχ.}} = \Phi 8/14 = 3.59 \text{cm}^2 \geq As_{\text{απαιτ.}} = 3.46 \text{cm}^2$ OK
 $\Theta \lambda \iota \beta . \sigma \lambda . As_{\text{υπαρχ.}} = \Phi 12/14 = 8.08 \text{cm}^2 \geq As_{\text{απαιτ.}} = 7.90 \text{cm}^2$ OK

Π 3 $Me = 5.73 \text{KNm}$, 5.67KNm $Fe = 1.93 \text{cm}^2$ $Fe'' = 0.00 \text{cm}^2$ $l = 2.90 \text{m}$ $h = 14 \text{cm}$
 Π 4 $Me = 0.00 \text{KNm}$, 0.00KNm $Fe = 0.00 \text{cm}^2$, $Fe'' = 0.00 \text{cm}^2$ $l = 9.23 \text{m}$ $h = 14 \text{cm}$
 $M = (3.74 + 3.70) = 7.44 \text{KNm}$
 $\sigma_b = 29.8 \text{kg/cm}^2$ $\sigma_e = 1400.0 \text{kg/cm}^2$ $Fe = 3.85 - 1.93 - 0.00 = 1.92 \text{cm}^2$
 απαιτούμενος οπλισμός = $\Phi 8/26 = 1.93 \text{cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
Εφελκ.Οπλ. $As_{\text{υπαρχ.}} = \Phi 8/26 = 1.93\text{cm}^2 \geq As_{\text{απαιτ.}} = 1.92\text{cm}^2$ OK
Θλιβ.Οπλ. $As_{\text{υπαρχ.}} = \Phi 0/0 = 0.00\text{cm}^2 \geq As_{\text{απαιτ.}} = 0.00\text{cm}^2$ OK

Π 2 $Me=18.45\text{KNm}$, 15.25KNm $Fe=7.00\text{cm}^2$ $Fe''=0.00\text{cm}^2$ $l=9.08\text{m}$ $h=16\text{cm}$
Π 3 $Me=5.73\text{KNm}$, 5.67KNm $Fe=1.93\text{cm}^2$, $Fe''=0.00\text{cm}^2$ $l=4.50\text{m}$ $h=14\text{cm}$
 $M = (14.0+11.9) = 25.84\text{KNm}$
 $\sigma_b = 60.0\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e = 1400.0\text{kg/cm}^2$ $Fe = 13.4 - 7.0 - 1.9 = 4.5\text{cm}^2$
 $\sigma_e'' = 593.3\text{kg/cm}^2$ $Fe'' = 2.0\text{cm}^2$
απαιτούμενος οπλισμός = $\Phi 8/11 = 4.57\text{cm}^2$ $\Theta\lambda\iota\beta.\sigma\pi\lambda. = \Phi 8/24 = 2.09\text{cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
Εφελκ.Οπλ. $As_{\text{υπαρχ.}} = \Phi 8/11 = 4.57\text{cm}^2 \geq As_{\text{απαιτ.}} = 4.51\text{cm}^2$ OK
Θλιβ.Οπλ. $As_{\text{υπαρχ.}} = \Phi 8/24 = 2.09\text{cm}^2 \geq As_{\text{απαιτ.}} = 2.03\text{cm}^2$ OK

ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΛΑΚΩΝ ΣΤΑΘΜΗΣ 3 (z=3.00m)

ΥΛΙΚΑ: B160, StI
ΕΠΙΚΑΛΥΨΗ ΟΠΛΙΣΜΩΝ: πάνω $d1 = 0.020\text{m}$, κάτω $d2 = 0.020\text{m}$

Πλάκα 1 Αμφιέρειστη
 $l_x=2.90$ $l_y=3.80$ $h=15\text{cm}$ $a=1.0$ $a_l/d=22.31$ $(a_l)^2/h=56.07$
φορτία: ίδιον βάρος=3.75 πλακόστρωσης=0.80 τοίχων=0.00 κινητό=5.00
Ροπές πλευρών: $0.00+0.00$ $0.00+0.00$ $0.00+0.00$ $0.00+0.00$
 $M_x=(0.00+0.00) = 0.00\text{KNm}$ $\sigma_b = 0.0\text{kg/cm}^2$ $Fe=2.26\text{cm}^2$ $\Phi 8/22=2.28\text{cm}^2$
 $M_y=(8.21+9.02) = 17.24\text{KNm}$ $\sigma_b = 60.0\text{kg/cm}^2$ $Fe=10.89\text{cm}^2$ $\Phi 12/10=11.31\text{cm}^2$
Βέλος Κάμψης $w_{el} = 0.21\text{cm}$, $w_t = 1.66\text{cm}$.

**** Έλεγχος υπάρχουσας πλάκας:
x-x: $As_{\text{υπαρχ.}} = \Phi 0/0 = 0.00\text{cm}^2 < As_{\text{απαιτ.}} = \Phi 8/22 = 2.28\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
y-y: $As_{\text{υπαρχ.}} = \Phi 0/0 = 0.00\text{cm}^2 < As_{\text{απαιτ.}} = \Phi 12/10 = 11.31\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Πλάκα 2 Τριέρειστη
 $l_x=6.11$ $l_y=4.15$ $h=14\text{cm}$ $a=0.8$ $a_l/d=27.67$ $(a_l)^2/h=78.73$
φορτία: ίδιον βάρος=3.50 πλακόστρωσης=0.80 τοίχων=0.00 κινητό=5.00
Ροπές πλευρών: $0.00+0.00$ $0.00+0.00$ $17.94+11.42$ $9.58+5.90$
 $M_x=(1.60+2.07) = 3.67\text{KNm}$ $\sigma_b = 19.8\text{kg/cm}^2$ $Fe=1.86\text{cm}^2$ $\Phi 8/20=2.51\text{cm}^2$
 $M_y=(9.36+8.35) = 17.71\text{KNm}$ $\sigma_b = 50.7\text{kg/cm}^2$ $Fe=9.55\text{cm}^2$ $\Phi 12/11=10.28\text{cm}^2$
Βέλος Κάμψης $w_{el} = 0.27\text{cm}$, $w_t = 2.00\text{cm}$.

**** Έλεγχος υπάρχουσας πλάκας:
x-x: $As_{\text{υπαρχ.}} = \Phi 0/0 = 0.00\text{cm}^2 < As_{\text{απαιτ.}} = \Phi 8/20 = 2.51\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
y-y: $As_{\text{υπαρχ.}} = \Phi 10/10 = 7.85\text{cm}^2 < As_{\text{απαιτ.}} = \Phi 12/11 = 10.28\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Πλάκα 3 Τετραέρειστη
 $l_x=3.10$ $l_y=6.10$ $h=14\text{cm}$ $a=0.8$ $a_l/d=20.67$ $(a_l)^2/h=43.93$
φορτία: ίδιον βάρος=3.50 πλακόστρωσης=0.80 τοίχων=0.00 κινητό=5.00
Ροπές πλευρών: $4.38+3.94$ $0.00+0.00$ $0.00+0.00$ $6.30+5.67$
 $M_x=(2.94+4.56) = 7.51\text{KNm}$ $\sigma_b = 24.2\text{kg/cm}^2$ $Fe=3.20\text{cm}^2$ $\Phi 8/15=3.35\text{cm}^2$
 $M_y=(0.88+1.20) = 2.08\text{KNm}$ $\sigma_b = 11.9\text{kg/cm}^2$ $Fe=2.00\text{cm}^2$ $\Phi 8/20=2.51\text{cm}^2$

**** Έλεγχος υπάρχουσας πλάκας:
x-x: $As_{\text{υπαρχ.}} = \Phi 10/14 = 5.61\text{cm}^2 \geq As_{\text{απαιτ.}} = \Phi 8/15 = 3.35\text{cm}^2$ OK
y-y: $As_{\text{υπαρχ.}} = \Phi 0/21 = 0.00\text{cm}^2 < As_{\text{απαιτ.}} = \Phi 8/20 = 2.51\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Πλάκα 4 Αμφιέρειστη
 $l_x=9.04$ $l_y=4.35$ $h=14\text{cm}$ $a=1.0$ $a_l/d=36.25$ $(a_l)^2/h=135.16$
φορτία: ίδιον βάρος=3.50 πλακόστρωσης=0.80 τοίχων=1.14 κινητό=5.00
Ροπές πλευρών: $0.00+0.00$ $126.97+51.04$ $0.00+0.00$ $0.00+0.00$
 $M_x=(120.73+51.04) = 171.77\text{KNm}$ $\sigma_b = 58.2\text{kg/cm}^2$ $Fe=33.50\text{cm}^2$ $\Phi 22/11=34.56\text{cm}^2$
 $M_y=(0.00+0.00) = 0.00\text{KNm}$ $\sigma_b = 0.0\text{kg/cm}^2$ $Fe=6.91\text{cm}^2$ $\Phi 10/11=7.14\text{cm}^2$
Βέλος Κάμψης $w_{el} = 0.51\text{cm}$, $w_t = 12.74\text{cm}$.

**** Έλεγχος υπάρχουσας πλάκας:
x-x: $As_{\text{υπαρχ.}} = \Phi 0/0 = 0.00\text{cm}^2 < As_{\text{απαιτ.}} = \Phi 22/11 = 34.56\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
y-y: $As_{\text{υπαρχ.}} = \Phi 10/13 = 6.04\text{cm}^2 < As_{\text{απαιτ.}} = \Phi 10/11 = 7.14\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Πλάκα 5 Πρόβολος
 $l_x=4.01$ $l_y=1.20$ $h_{\text{στηρ.}} = 0\text{cm}$ $h_{\text{ακρου.}} = 14\text{cm}$ $a=2.4$ $a_l/d=288.00$ $(a_l)^2/h=+\text{Inf}$
φορτία: ίδιον βάρος=1.75 πλακόστρωσης=0.80 τοίχων=0.00 κινητό=5.00
Ροπές πλευρών: $0.00+0.00$ $0.00+0.00$ $9.10+3.60$ $0.00+0.00$
 $M_x=(0.00+0.00) = 0.00\text{KNm}$ $\sigma_b = 0.0\text{kg/cm}^2$ $Fe=1.74\text{cm}^2$ $\Phi 8/25=2.01\text{cm}^2$
 $M_y=(0.00+0.00) = 0.00\text{KNm}$ $\sigma_b = 0.0\text{kg/cm}^2$ $Fe=0.00\text{cm}^2$ $\Phi 0/0=0.00\text{cm}^2$
Βέλος Κάμψης $w_{el} = +\text{Infcm}$, $w_t = \text{Nancm}$.

**** Έλεγχος υπάρχουσας πλάκας:

x-x: $As_{\text{υπαρχ.}} = \Phi 0/0 = 0.00\text{cm}^2 < As_{\text{απαιτ.}} = \Phi 8/25 = 2.01\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
y-y: $As_{\text{υπαρχ.}} = \Phi 0/0 = 0.00\text{cm}^2 > As_{\text{απαιτ.}} = \Phi 0/0 = 0.00\text{cm}^2$ OK

Πλάκα 6 κενό

Πλάκα 7 κενό

Π 2 $Me=17.94\text{KNm}$, 11.42KNm $Fe=4.35\text{cm}^2$ $Fe''=0.00\text{cm}^2$ $l=4.35\text{m}$ $h=14\text{cm}$
Π 3 $Me=4.38\text{KNm}$, 3.94KNm $Fe=1.26\text{cm}^2$, $Fe''=0.00\text{cm}^2$ $l=1.40\text{m}$ $h=14\text{cm}$
 $M= (14.5+9.5) = 24.07\text{KNm}$
 $\sigma_b = 60.0\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1400.0\text{kg/cm}^2$ $Fe=14.4-4.3-1.3=8.8\text{cm}^2$
 $\sigma_e''=593.3\text{kg/cm}^2$ $Fe''=4.3\text{cm}^2$
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 12/12 = 9.42\text{cm}^2$ $\Theta\lambda\iota\beta.\text{οπλ.}=\Phi 8/11 = 4.57\text{cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
Εφελκ.Οπλ. $As_{\text{υπαρχ.}} = \Phi 12/10 = 11.31\text{cm}^2 > As_{\text{απαιτ.}} = 8.81\text{cm}^2$ OK
 $\Theta\lambda\iota\beta.\text{Οπλ.}$ $As_{\text{υπαρχ.}} = \Phi 10/10 = 7.85\text{cm}^2 > As_{\text{απαιτ.}} = 4.35\text{cm}^2$ OK

Π 2 $Me=17.94\text{KNm}$, 11.42KNm $Fe=4.35\text{cm}^2$ $Fe''=0.00\text{cm}^2$ $l=4.35\text{m}$ $h=14\text{cm}$
Π 3 $Me=4.38\text{KNm}$, 3.94KNm $Fe=1.26\text{cm}^2$, $Fe''=0.00\text{cm}^2$ $l=6.10\text{m}$ $h=14\text{cm}$
 $M= (14.5+9.5) = 24.07\text{KNm}$
 $\sigma_b = 60.0\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1400.0\text{kg/cm}^2$ $Fe=14.0-4.3-1.3=8.4\text{cm}^2$
 $\sigma_e''=593.3\text{kg/cm}^2$ $Fe''=3.4\text{cm}^2$
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 12/13 = 8.70\text{cm}^2$ $\Theta\lambda\iota\beta.\text{οπλ.}=\Phi 8/14 = 3.59\text{cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
Εφελκ.Οπλ. $As_{\text{υπαρχ.}} = \Phi 12/10 = 11.31\text{cm}^2 > As_{\text{απαιτ.}} = 8.41\text{cm}^2$ OK
 $\Theta\lambda\iota\beta.\text{Οπλ.}$ $As_{\text{υπαρχ.}} = \Phi 10/10 = 7.85\text{cm}^2 > As_{\text{απαιτ.}} = 3.39\text{cm}^2$ OK

Π 1 $Me=0.00\text{KNm}$, 0.00KNm $Fe=1.80\text{cm}^2$ $Fe''=0.00\text{cm}^2$ $l=3.10\text{m}$ $h=15\text{cm}$
Π 3 $Me=0.00\text{KNm}$, 0.00KNm $Fe=0.00\text{cm}^2$, $Fe''=0.00\text{cm}^2$ $l=2.90\text{m}$ $h=14\text{cm}$
 $M= (0.00+0.00) = 0.00\text{KNm}$
 $\sigma_b = 0.0\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e = 0.0\text{kg/cm}^2$ $Fe=1.80-1.80-0.00=0.00\text{cm}^2$
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00\text{cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
Εφελκ.Οπλ. $As_{\text{υπαρχ.}} = \Phi 0/0 = 0.00\text{cm}^2 > As_{\text{απαιτ.}} = 0.00\text{cm}^2$ OK
 $\Theta\lambda\iota\beta.\text{Οπλ.}$ $As_{\text{υπαρχ.}} = \Phi 0/0 = 0.00\text{cm}^2 > As_{\text{απαιτ.}} = 0.00\text{cm}^2$ OK

Π 1 $Me=0.00\text{KNm}$, 0.00KNm $Fe=5.65\text{cm}^2$ $Fe''=0.00\text{cm}^2$ $l=3.80\text{m}$ $h=15\text{cm}$
Π 3 $Me=0.00\text{KNm}$, 0.00KNm $Fe=1.80\text{cm}^2$, $Fe''=0.00\text{cm}^2$ $l=1.40\text{m}$ $h=14\text{cm}$
 $M= (0.00+0.00) = 0.00\text{KNm}$
 $\sigma_b = 0.0\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e = 0.0\text{kg/cm}^2$ $Fe=7.45-5.65-1.80=0.00\text{cm}^2$
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00\text{cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
Εφελκ.Οπλ. $As_{\text{υπαρχ.}} = \Phi 0/0 = 0.00\text{cm}^2 > As_{\text{απαιτ.}} = 0.00\text{cm}^2$ OK
 $\Theta\lambda\iota\beta.\text{Οπλ.}$ $As_{\text{υπαρχ.}} = \Phi 0/0 = 0.00\text{cm}^2 > As_{\text{απαιτ.}} = 0.00\text{cm}^2$ OK

Π 3 $Me=6.30\text{KNm}$, 5.67KNm $Fe=1.80\text{cm}^2$ $Fe''=0.00\text{cm}^2$ $l=2.90\text{m}$ $h=14\text{cm}$
Π 4 $Me=126.97\text{KNm}$, 51.04KNm $Fe=12.72\text{cm}^2$, $Fe''=0.00\text{cm}^2$ $l=9.23\text{m}$ $h=14\text{cm}$
 $M= (73.4+30.9) = 104.30\text{KNm}$
 $\sigma_b = 60.0\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1400.0\text{kg/cm}^2$ $Fe=18.4-1.8-12.7=3.9\text{cm}^2$
 $\sigma_e''=644.4\text{kg/cm}^2$ $Fe''=7.2\text{cm}^2$
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 8/12 = 4.19\text{cm}^2$ $\Theta\lambda\iota\beta.\text{οπλ.}=\Phi 10/10 = 7.85\text{cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
Εφελκ.Οπλ. $As_{\text{υπαρχ.}} = \Phi 16/11 = 18.28\text{cm}^2 > As_{\text{απαιτ.}} = 3.90\text{cm}^2$ OK
 $\Theta\lambda\iota\beta.\text{Οπλ.}$ $As_{\text{υπαρχ.}} = \Phi 14/12 = 12.83\text{cm}^2 > As_{\text{απαιτ.}} = 7.23\text{cm}^2$ OK

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΟΚΩΝ ΣΤΑΘΜΗΣ 2 (z=0.00m)

ΥΛΙΚΑ: B160, StI Συνδεδειγμένες: StI
ΕΠΙΚΑΛΥΨΗ ΟΠΛΙΣΜΩΝ: πάνω $d1 = 0.020\text{m}$, κάτω $d2 = 0.020\text{m}$
ΜΟΝΑΔΕΣ: P,Q σε KN, M,T σε KNm, qm,qk σε KN/m, Fe,Fe'' σε cm^2

ΠΑΡΑΔΟΧΕΣ ΔΟΚΩΝ:

Συνδεδειγμένες δοκών πλάτους $b0 \geq 0.40$ 4μνητοι, $b0 \geq 0.70$ 6μνητοι
- $\Theta\lambda\iota\beta\acute{o}\mu\epsilon\nu\omicron\varsigma$ οπλισμός ανοίγματος (montaz) αγκυρώνεται.
- Εφελκυσμένος οπλισμός ανοίγματος: αγκυρώνεται.
- Οι μισές κάτω ράβδοι ανοίγματος δοκών σπάνε.

Συνεχόμενη Δοκός 1

K 1 $M=0.90*28.65$ $Fe=3.53$ $Fe''=1.76$ $\sigma_b = 39.4\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1655.9\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=496.9\text{kg/cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 3.39cm² < As_απαίτ. = 3.53cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 2.26cm² >= As_απαίτ. = 1.76cm² OK

Δ1 20/50 l=2.80m qm=15.09 qk=9.50 b=0.20m dπλ=0.00m
M=11.46 Fe=1.52 Fe"=0.38 σb= 26.5kg/cm² σε=1675.4kg/cm² σε"=310.4kg/cm²
τ1=4.80kg/cm² Feδ1=0.00 τ2=6.60kg/cm² Feδ2=0.00 τd=7.05kg/cm² Fe_στρ=1.65
-D1: l=2.80m f1=8.27,9.50 f0=0.00,0.00 tx=4.32 qd=2.50 -> qm=15.09 qk=9.50
**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
- Κάμψη:
Πάνω As_υπαρχ.= 0Φ0 = 0.00cm² < As_απαίτ. = 0.38cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
Κάτω As_υπαρχ.= 5Φ12 = 5.65cm² >= As_απαίτ. = 1.52cm² OK
- Διάτμηση:
Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 3.39cm²*0.7070 = 6.42cm²/m
Aw_απαίτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.50) = 0.00cm²/m OK
Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 3.39cm²*0.7070 = 6.42cm²/m
Aw_απαίτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.50) = 0.00cm²/m OK

K 2 M=0.90*34.18 Fe=4.25 Fe"=2.12 σb= 43.2kg/cm² σε=1650.3kg/cm² σε"=551.6kg/cm²
**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
- Κάμψη:
Πάνω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 3.39cm² < As_απαίτ. = 4.25cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 2.26cm² >= As_απαίτ. = 2.12cm² OK

Συνεχόμενη Δοκός 2

K 3 M=0.90*85.58 Fe=11.20 Fe"=5.60 σb= 68.3kg/cm² σε=1600.2kg/cm² σε"=915.3kg/cm²
**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
- Κάμψη:
Πάνω Προσθετα = 2Φ16 => ολικό As = 5.59cm² < As_απαίτ. = 11.20cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 1.57cm² < As_απαίτ. = 5.60cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Δ2 20/50 l=3.70m qm=11.14 qk=2.25 b=0.20m dπλ=0.00m
M=17.90 Fe=2.41 Fe"=0.60 σb= 33.8kg/cm² σε=1671.8kg/cm² σε"=416.7kg/cm²
τ1=7.95kg/cm² Feδ1=0.00 τ2=7.24kg/cm² Feδ2=0.00 τd=2.85kg/cm² Fe_στρ=0.00
-D2: l=3.70m f1=0.00,0.00 f0=0.00,0.00 tx=8.64 qd=2.50 -> qm=11.14 qk=0.00
**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
- Κάμψη:
Πάνω As_υπαρχ.= 0Φ0 = 0.00cm² < As_απαίτ. = 0.60cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
Κάτω As_υπαρχ.= 4Φ10 = 3.14cm² >= As_απαίτ. = 2.41cm² OK
- Διάτμηση:
Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 1.57cm²*0.7070 = 5.13cm²/m
Aw_απαίτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.50) = 0.00cm²/m OK
Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 1.57cm²*0.7070 = 5.13cm²/m
Aw_απαίτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.50) = 0.00cm²/m OK

K 1 M=0.90*57.03 Fe=7.28 Fe"=3.64 σb= 56.0kg/cm² σε=1627.3kg/cm² σε"=737.7kg/cm²
**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
- Κάμψη:
Πάνω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 1.57cm² < As_απαίτ. = 7.28cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 1.57cm² < As_απαίτ. = 3.64cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Συνεχόμενη Δοκός 3

K 3 M=0.90*189.68 Fe=23.90 Fe"=11.95 σb= 45.9kg/cm² σε=1164.6kg/cm² σε"=633.4kg/cm²
**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
- Κάμψη:
Πάνω Προσθετα = 2Φ10 => ολικό As = 3.14cm² < As_απαίτ. = 23.90cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 1.57cm² < As_απαίτ. = 11.95cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Δ3 35/70 l=1.81m qm=28.36 qk=19.81 b=1.84m dπλ=0.19m
M=60.06 Fe=8.60 Fe"=2.15 σb= 10.9kg/cm² σε=1074.1kg/cm² σε"=126.7kg/cm²
τ1=17.54kg/cm² Feδ1=4.53 τ2=17.70kg/cm² Feδ2=5.08 τd=2.77kg/cm² Fe_στρ=0.00
-D3: l=1.81m f2=14.49,12.41 f3=7.04,7.40 tx=4.32 qd=2.50 -> qm=28.36 qk=19.81
**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
- Κάμψη:
Πάνω As_υπαρχ.= 0Φ0 = 0.00cm² < As_απαίτ. = 2.15cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
Κάτω As_υπαρχ.= 4Φ10 = 3.14cm² < As_απαίτ. = 8.60cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
- Διάτμηση:
Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 1.57cm²*0.7070 = 5.13cm²/m
Aw_απαίτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.70) = 0.00cm²/m OK
Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 1.57cm²*0.7070 = 5.13cm²/m
Aw_απαίτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.70) = 0.00cm²/m OK

K 6 M=0.90*116.86 Fe=15.42 Fe"=7.71 σb= 34.9kg/cm² σε=1102.7kg/cm² σε"=475.0kg/cm²
**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
- Κάμψη:
Πάνω Προσθετα = 2Φ10 => ολικό As = 5.40cm² < As_απαίτ. = 15.42cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 3.83cm² < As_απαίτ. = 7.71cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Δ4 Πρόβολος 25/50 l=2.73m qm=28.32 qk=19.81 b=2.73m dπλ=0.19m
 τ1=14.62kg/cm² Feδ1=2.78 τ2=7.99kg/cm² Feδ2=0.00 τd=14.40kg/cm² Fe_στρ=7.07
 -D4: l=2.73m f2=14.49,12.41 f3=7.04,7.40 tx=4.28 qd=2.50 -> qm=28.32 qk=19.81
 **** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
 - Κάμψη:
 Πάνω As_υπαρχ.= 0Φ0 = 0.00cm² >= As_απαιτ.= 0.00cm² OK
 Κάτω As_υπαρχ.= 4Φ12 = 4.52cm² >= As_απαιτ.= 0.00cm² OK
 - Διάτμηση:
 Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 2.26cm²*0.7070 = 5.62cm²/m
 Aw_απαιτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.50) = 0.00cm²/m OK
 Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 2.26cm²*0.7070 = 5.62cm²/m
 Aw_απαιτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.50) = 0.00cm²/m OK

K-22 Ελεύθερο Ακρο Προβόλου

Συνεχόμενη Δοκός 4
 K 2 M=0.90*52.27 Fe=5.95 Fe"=2.97 sb= 48.4kg/cm² σε=1639.6kg/cm² σε"=636.1kg/cm²
 **** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
 - Κάμψη:
 Πάνω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 6.03cm² >= As_απαιτ.= 5.95cm² OK
 Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 6.03cm² >= As_απαιτ.= 2.97cm² OK

Δ5,6 20/55 l=5.10m qm=14.01 qk=7.26 b=1.59m dπλ=0.17m
 M=44.98 Fe=5.67 Fe"=1.42 sb= 15.7kg/cm² σε=1563.9kg/cm² σε"=167.2kg/cm²
 τ1=8.16kg/cm² Feδ1=0.00 τ2=10.33kg/cm² Feδ2=0.00 τd=7.79kg/cm² Fe_στρ=3.32
 -D5: l=3.10m f3=7.80,8.14 f0=0.00,0.00 tx=4.32 qd=2.75 -> qm=14.87 qk=8.14
 -D6: l=2.00m f4=5.53,5.90 f0=0.00,0.00 tx=4.39 qd=2.75 -> qm=12.67 qk=5.90
 **** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
 - Κάμψη:
 Πάνω As_υπαρχ.= 0Φ0 = 0.00cm² < As_απαιτ.= 1.42cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
 Κάτω As_υπαρχ.= 6Φ16 = 12.06cm² >= As_απαιτ.= 5.67cm² OK
 - Διάτμηση:
 Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 6.03cm²*0.7070 = 8.29cm²/m
 Aw_απαιτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.55) = 0.00cm²/m OK
 Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 6.03cm²*0.7070 = 8.29cm²/m
 Aw_απαιτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.55) = 0.00cm²/m OK

K10 M=0.90*93.65 Fe=11.02 Fe"=5.51 sb= 64.6kg/cm² σε=1605.8kg/cm² σε"=872.3kg/cm²
 **** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
 - Κάμψη:
 Πάνω Προσθετα = 2Φ16 => ολικό As = 12.32cm² >= As_απαιτ.= 11.02cm² OK
 Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 8.29cm² >= As_απαιτ.= 5.51cm² OK

Δ7 20/55 l=3.12m qm=12.65 qk=5.90 b=1.06m dπλ=0.17m
 M=7.78 Fe=1.00 Fe"=0.25 sb= 7.6kg/cm² σε=1502.3kg/cm² σε"= 52.7kg/cm²
 τ1=7.76kg/cm² Feδ1=0.00 τ2=6.84kg/cm² Feδ2=0.00 τd=0.58kg/cm² Fe_στρ=0.00
 -D7: l=3.12m f4=5.53,5.90 f0=0.00,0.00 tx=4.36 qd=2.75 -> qm=12.65 qk=5.90
 **** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
 - Κάμψη:
 Πάνω As_υπαρχ.= 0Φ0 = 0.00cm² < As_απαιτ.= 0.25cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
 Κάτω As_υπαρχ.= 4Φ12 = 4.52cm² >= As_απαιτ.= 1.00cm² OK
 - Διάτμηση:
 Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 2.26cm²*0.7070 = 5.62cm²/m
 Aw_απαιτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.55) = 0.00cm²/m OK
 Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 2.26cm²*0.7070 = 5.62cm²/m
 Aw_απαιτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.55) = 0.00cm²/m OK

K11 M=0.90*56.43 Fe=6.51 Fe"=3.25 sb= 50.1kg/cm² σε=1621.0kg/cm² σε"=661.3kg/cm²
 **** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
 - Κάμψη:
 Πάνω Προσθετα = 2Φ16 => ολικό As = 10.90cm² >= As_απαιτ.= 6.51cm² OK
 Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 5.34cm² >= As_απαιτ.= 3.25cm² OK

Δ8 20/55 l=3.75m qm=12.60 qk=5.90 b=1.25m dπλ=0.17m
 M=17.18 Fe=2.03 Fe"=0.51 sb= 11.0kg/cm² σε=1648.8kg/cm² σε"= 96.3kg/cm²
 τ1=6.97kg/cm² Feδ1=0.00 τ2=6.25kg/cm² Feδ2=0.00 τd=5.62kg/cm² Fe_στρ=2.40
 -D8: l=3.75m f4=5.53,5.90 f0=0.00,0.00 tx=4.32 qd=2.75 -> qm=12.60 qk=5.90
 **** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
 - Κάμψη:
 Πάνω As_υπαρχ.= 0Φ0 = 0.00cm² < As_απαιτ.= 0.51cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
 Κάτω As_υπαρχ.= 5Φ14 = 7.70cm² >= As_απαιτ.= 2.03cm² OK
 - Διάτμηση:
 Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 4.62cm²*0.7070 = 7.29cm²/m
 Aw_απαιτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.55) = 0.00cm²/m OK
 Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 4.62cm²*0.7070 = 7.29cm²/m
 Aw_απαιτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.55) = 0.00cm²/m OK

K12 M=0.90*54.90 Fe=6.26 Fe"=3.13 sb= 49.6kg/cm² σε=1637.4kg/cm² σε"=653.9kg/cm²

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 4.62cm² < As_απαιτ. = 6.26cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 3.08cm² >= As_απαιτ. = 3.13cm² ΟΚ

Συνεχόμενη Δοκός 5

K13 M=0.90*39.77 Fe=5.35 Fe"=2.67 σb= 29.6kg/cm² σε=1669.3kg/cm² σε"=345.2kg/cm²

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 3.39cm² < As_απαιτ. = 5.35cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 3.39cm² >= As_απαιτ. = 2.67cm² ΟΚ

Δ9 60/45 l=3.18m qm=33.49 qk=22.62 b=2.95m dπλ=0.19m

M=46.63 Fe=6.88 Fe"=1.72 σb= 14.7kg/cm² σε=1640.9kg/cm² σε"=134.3kg/cm²

τ1=4.19kg/cm² Feδ1=0.00 τ2=7.51kg/cm² Feδ2=3.21 τd=2.25kg/cm² Fe_στρ=0.00

-D9: l=3.18m f2=13.44,12.41 f4=9.03,10.20 tx=4.27 qd=6.75 -> qm=33.49 qk=22.62

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω As_υπαρχ.= 0Φ0 = 0.00cm² < As_απαιτ. = 1.72cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω As_υπαρχ.= 6Φ12 = 6.79cm² >= As_απαιτ. = 6.88cm² ΟΚ

- Διάτμηση:

Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 3.39cm²*0.7070 = 6.42cm²/m

Aw_απαιτ.= Ved/(fwd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.45) = 0.00cm²/m ΟΚ

Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 3.39cm²*0.7070 = 6.42cm²/m

Aw_απαιτ.= Ved/(fwd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.45) = 0.00cm²/m ΟΚ

K 4 M=0.90*173.17 Fe=31.33 Fe"=15.66 σb= 56.6kg/cm² σε=1296.0kg/cm² σε"=748.7kg/cm²

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = 2Φ20 => ολικό As = 19.10cm² < As_απαιτ. = 31.33cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 12.82cm² < As_απαιτ. = 15.66cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Δ10 60/45 l=5.82m qm=33.70 qk=22.62 b=3.52m dπλ=0.19m

M=95.27 Fe=14.22 Fe"=3.55 σb= 19.6kg/cm² σε=1641.0kg/cm² σε"=204.4kg/cm²

τ1=9.08kg/cm² Feδ1=0.00 τ2=8.38kg/cm² Feδ2=0.00 τd=1.73kg/cm² Fe_στρ=0.00

-D10: l=5.82m f2=13.44,12.41 f4=9.03,10.20 tx=4.48 qd=6.75 -> qm=33.70 qk=22.62

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω As_υπαρχ.= 0Φ0 = 0.00cm² < As_απαιτ. = 3.55cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω As_υπαρχ.= 6Φ20 = 18.85cm² >= As_απαιτ. = 14.22cm² ΟΚ

- Διάτμηση:

Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 9.42cm²*0.7070 = 10.68cm²/m

Aw_απαιτ.= Ved/(fwd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.45) = 0.00cm²/m ΟΚ

Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 9.42cm²*0.7070 = 10.68cm²/m

Aw_απαιτ.= Ved/(fwd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.45) = 0.00cm²/m ΟΚ

K 5 M=0.90*187.32 Fe=27.20 Fe"=13.60 σb= 65.6kg/cm² σε=1610.5kg/cm² σε"=862.9kg/cm²

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 9.42cm² < As_απαιτ. = 27.20cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 9.42cm² < As_απαιτ. = 13.60cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Συνεχόμενη Δοκός 6

K-24 Ελεύθερο Ακρο Προβόλου

Δ11 Πρόβολος 20/50 l=4.31m qm=8.72 qk=4.50 b=1.22m dπλ=0.16m

τ1=5.84kg/cm² Feδ1=0.00 τ2=7.32kg/cm² Feδ2=1.83 τd=2.95kg/cm² Fe_στρ=0.00

-D11: l=4.31m f1=0.00,0.00 f3=1.90,2.30 tx=4.32 qd=2.50 -> qm=8.72 qk=2.30

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω As_υπαρχ.= 0Φ0 = 0.00cm² >= As_απαιτ. = 0.00cm² ΟΚ

Κάτω As_υπαρχ.= 5Φ14 = 7.70cm² >= As_απαιτ. = 0.00cm² ΟΚ

- Διάτμηση:

Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 4.62cm²*0.7070 = 7.29cm²/m

Aw_απαιτ.= Ved/(fwd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.50) = 0.00cm²/m ΟΚ

Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 4.62cm²*0.7070 = 7.29cm²/m

Aw_απαιτ.= Ved/(fwd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.50) = 0.00cm²/m ΟΚ

K 2 M=0.90*103.15 Fe=13.67 Fe"=6.84 σb= 74.5kg/cm² σε=1584.6kg/cm² σε"=1005.2kg/cm²

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 4.62cm² < As_απαιτ. = 13.67cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 3.08cm² < As_απαιτ. = 6.84cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Συνεχόμενη Δοκός 7

K 3 M=0.90*86.10 Fe=9.11 Fe"=4.56 σb= 50.3kg/cm² σε=1613.5kg/cm² σε"=673.4kg/cm²

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = $5\Phi 16 \Rightarrow$ ολικό $As = 10.05\text{cm}^2 \geq As_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = 9.11\text{cm}^2$ OK

Κάτω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $As = 3.08\text{cm}^2 < As_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = 4.56\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Δ12 Πρόβολος 25/60 $l=1.46\text{m}$ $q_m=17.49$ $q_k=11.80$ $b=0.62\text{m}$ $d_{\pi\lambda}=0.16\text{m}$

$\tau_1=9.05\text{kg/cm}^2$ $Fe\delta_1=0.51$ $\tau_2=4.83\text{kg/cm}^2$ $Fe\delta_2=0.00$ $\tau_d=14.52\text{kg/cm}^2$ $Fe_{\sigma\tau\rho}=8.38$

-D12: $l=1.46\text{m}$ $f_1=8.27, 9.50$ $f_3=1.90, 2.30$ $t_x=4.32$ $q_d=3.00 \rightarrow q_m=17.49$ $q_k=11.80$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω $As_{\text{υπαρχ.}} = 0\Phi 0 = 0.00\text{cm}^2 \geq As_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = 0.00\text{cm}^2$ OK

Κάτω $As_{\text{υπαρχ.}} = 2\Phi 14 = 3.08\text{cm}^2 \geq As_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = 0.00\text{cm}^2$ OK

- Διάτμηση:

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 = 4.02\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = Ved/(f_{wyd}*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.60) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 = 4.02\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = Ved/(f_{wyd}*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.60) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

K-24 Ελεύθερο Ακρο Προβόλου

Συνεχόμενη Δοκός 8

K15 $M=0.90*80.06$ $Fe=10.43$ $Fe''=5.22$ $\sigma_b=66.2\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1605.3\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=884.4\text{kg/cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $As = 2.26\text{cm}^2 < As_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = 10.43\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $As = 2.26\text{cm}^2 < As_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = 5.22\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Δ13 20/50 $l=4.43\text{m}$ $q_m=15.54$ $q_k=4.58$ $b=3.63\text{m}$ $d_{\pi\lambda}=0.18\text{m}$

$M=21.45$ $Fe=2.81$ $Fe''=0.70$ $\sigma_b=7.8\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1625.6\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=44.1\text{kg/cm}^2$

$\tau_1=9.16\text{kg/cm}^2$ $Fe\delta_1=0.00$ $\tau_2=10.49\text{kg/cm}^2$ $Fe\delta_2=0.00$ $\tau_d=2.11\text{kg/cm}^2$ $Fe_{\sigma\tau\rho}=0.00$

-D13: $l=4.43\text{m}$ $f_5=4.40, 4.58$ $f_0=0.00, 0.00$ $t_x=8.64$ $q_d=2.50 \rightarrow q_m=15.54$ $q_k=4.58$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω $As_{\text{υπαρχ.}} = 0\Phi 0 = 0.00\text{cm}^2 < As_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = 0.70\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω $As_{\text{υπαρχ.}} = 4\Phi 12 = 4.52\text{cm}^2 \geq As_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = 2.81\text{cm}^2$ OK

- Διάτμηση:

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 2.26\text{cm}^2*0.7070 = 5.62\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = Ved/(f_{wyd}*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.50) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 2.26\text{cm}^2*0.7070 = 5.62\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = Ved/(f_{wyd}*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.50) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

K 7 $M=0.90*110.33$ $Fe=15.81$ $Fe''=7.91$ $\sigma_b=74.0\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1467.8\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=1002.3\text{kg/cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = $2\Phi 16 \Rightarrow$ ολικό $As = 7.85\text{cm}^2 < As_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = 15.81\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $As = 3.83\text{cm}^2 < As_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = 7.91\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Δ14 20/50 $l=4.60\text{m}$ $q_m=14.41$ $q_k=3.14$ $b=4.46\text{m}$ $d_{\pi\lambda}=0.21\text{m}$

$M=20.09$ $Fe=2.64$ $Fe''=0.66$ $\sigma_b=6.7\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1614.1\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=29.6\text{kg/cm}^2$

$\tau_1=11.06\text{kg/cm}^2$ $Fe\delta_1=0.00$ $\tau_2=12.48\text{kg/cm}^2$ $Fe\delta_2=1.81$ $\tau_d=8.53\text{kg/cm}^2$ $Fe_{\sigma\tau\rho}=3.33$

-D14: $l=4.60\text{m}$ $f_2=3.27, 3.14$ $f_0=0.00, 0.00$ $t_x=8.64$ $q_d=2.50 \rightarrow q_m=14.41$ $q_k=3.14$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω $As_{\text{υπαρχ.}} = 0\Phi 0 = 0.00\text{cm}^2 < As_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = 0.66\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω $As_{\text{υπαρχ.}} = 4\Phi 10 = 3.14\text{cm}^2 \geq As_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = 2.64\text{cm}^2$ OK

- Διάτμηση:

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 1.57\text{cm}^2*0.7070 = 5.13\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = Ved/(f_{wyd}*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.50) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 1.57\text{cm}^2*0.7070 = 5.13\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = Ved/(f_{wyd}*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.50) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

K 3 $M=0.90*153.85$ $Fe=19.73$ $Fe''=9.86$ $\sigma_b=91.8\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1642.8\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=1250.5\text{kg/cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = $2\Phi 16 \Rightarrow$ ολικό $As = 5.59\text{cm}^2 < As_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = 19.73\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $As = 1.57\text{cm}^2 < As_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = 9.86\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Συνεχόμενη Δοκός 9

K15 $M=0.90*86.64$ $Fe=9.17$ $Fe''=4.59$ $\sigma_b=56.8\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1621.0\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=766.9\text{kg/cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $As = 3.08\text{cm}^2 < As_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = 9.17\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $As = 3.08\text{cm}^2 < As_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = 4.59\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Δ15 20/60 $l=6.30\text{m}$ $q_m=15.94$ $q_k=8.05$ $b=1.78\text{m}$ $d_{\pi\lambda}=0.18\text{m}$

$M=54.06$ $Fe=6.23$ $Fe''=1.56$ $\sigma_b=14.8\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1560.2\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=160.2\text{kg/cm}^2$

$\tau_1=8.49\text{kg/cm}^2$ $Fe\delta_1=0.00$ $\tau_2=9.82\text{kg/cm}^2$ $Fe\delta_2=0.00$ $\tau_d=2.94\text{kg/cm}^2$ $Fe_{\sigma\tau\rho}=0.00$

-D15: $l=6.30\text{m}$ $f_5=8.09, 8.05$ $f_0=0.00, 0.00$ $t_x=4.85$ $q_d=3.00 \rightarrow q_m=15.94$ $q_k=8.05$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω $As_{\text{υπαρχ.}} = 0\Phi 0 = 0.00\text{cm}^2 < As_{\text{απαίτ.}} = 1.56\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω $As_{\text{υπαρχ.}} = 4\Phi 14 = 6.16\text{cm}^2 \geq As_{\text{απαίτ.}} = 6.23\text{cm}^2$ OK

- Διάτμηση:

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 3.08\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 6.20\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\text{απαίτ.}} = Ved/(f_{wyd} \cdot z) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.60) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 3.08\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 6.20\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\text{απαίτ.}} = Ved/(f_{wyd} \cdot z) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.60) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

K16 $M=0.90 \cdot 114.19$ $Fe=12.30$ $Fe''=6.15$ $\sigma_b = 65.0\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1602.4\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=885.9\text{kg/cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = $3\Phi 18 \Rightarrow$ ολικό $As = 13.79\text{cm}^2 \geq As_{\text{απαίτ.}} = 12.30\text{cm}^2$ OK

Κάτω Προσθετα = $4\Phi 18 \Rightarrow$ ολικό $As = 16.34\text{cm}^2 \geq As_{\text{απαίτ.}} = 6.15\text{cm}^2$ OK

Δ16 $20/60$ $l=5.60\text{m}$ $q_m=15.37$ $q_k=8.05$ $b=1.56\text{m}$ $d_{\text{πλ}}=0.18\text{m}$

$M=29.25$ $Fe=3.16$ $Fe''=0.79$ $\sigma_b = 11.7\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1648.7\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=113.0\text{kg/cm}^2$

$\tau_1=8.69\text{kg/cm}^2$ $Fe\delta_1=0.00$ $\tau_2=8.41\text{kg/cm}^2$ $Fe\delta_2=0.00$ $\tau_d=0.47\text{kg/cm}^2$ $Fe_{\text{στρ}}=0.00$

-D16: $l=5.60\text{m}$ $f_5=8.09, 8.05$ $f_0=0.00, 0.00$ $t_x=4.28$ $q_d=3.00 \rightarrow q_m=15.37$ $q_k=8.05$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω $As_{\text{υπαρχ.}} = 0\Phi 0 = 0.00\text{cm}^2 < As_{\text{απαίτ.}} = 0.79\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω $As_{\text{υπαρχ.}} = 4\Phi 14 = 6.16\text{cm}^2 \geq As_{\text{απαίτ.}} = 3.16\text{cm}^2$ OK

- Διάτμηση:

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 3.08\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 6.20\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\text{απαίτ.}} = Ved/(f_{wyd} \cdot z) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.60) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 3.08\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 6.20\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\text{απαίτ.}} = Ved/(f_{wyd} \cdot z) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.60) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

K17 $M=0.90 \cdot 101.99$ $Fe=10.90$ $Fe''=5.45$ $\sigma_b = 61.5\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1610.5\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=835.8\text{kg/cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = $2\Phi 16 \Rightarrow$ ολικό $As = 9.36\text{cm}^2 < As_{\text{απαίτ.}} = 10.90\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $As = 5.34\text{cm}^2 \geq As_{\text{απαίτ.}} = 5.45\text{cm}^2$ OK

Δ17 $20/60$ $l=3.17\text{m}$ $q_m=15.37$ $q_k=8.05$ $b=1.34\text{m}$ $d_{\text{πλ}}=0.18\text{m}$

$M=20.38$ $Fe=2.19$ $Fe''=0.55$ $\sigma_b = 10.5\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1648.9\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=95.2\text{kg/cm}^2$

$\tau_1=9.00\text{kg/cm}^2$ $Fe\delta_1=0.00$ $\tau_2=7.26\text{kg/cm}^2$ $Fe\delta_2=0.00$ $\tau_d=7.48\text{kg/cm}^2$ $Fe_{\text{στρ}}=3.45$

-D17: $l=3.17\text{m}$ $f_5=8.09, 8.05$ $f_0=0.00, 0.00$ $t_x=4.29$ $q_d=3.00 \rightarrow q_m=15.37$ $q_k=8.05$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω $As_{\text{υπαρχ.}} = 0\Phi 0 = 0.00\text{cm}^2 < As_{\text{απαίτ.}} = 0.55\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω $As_{\text{υπαρχ.}} = 4\Phi 12 = 4.52\text{cm}^2 \geq As_{\text{απαίτ.}} = 2.19\text{cm}^2$ OK

- Διάτμηση:

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 2.26\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 5.62\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\text{απαίτ.}} = Ved/(f_{wyd} \cdot z) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.60) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 2.26\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 5.62\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\text{απαίτ.}} = Ved/(f_{wyd} \cdot z) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.60) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

K18 $M=0.90 \cdot 53.87$ $Fe=5.56$ $Fe''=2.78$ $\sigma_b = 44.7\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1644.5\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=590.2\text{kg/cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $As = 2.26\text{cm}^2 < As_{\text{απαίτ.}} = 5.56\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $As = 2.26\text{cm}^2 < As_{\text{απαίτ.}} = 2.78\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Συνεχόμενη Δοκός 10

K 7 $M=0.90 \cdot 38.88$ $Fe=3.33$ $Fe''=1.66$ $\sigma_b = 31.9\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1661.7\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=414.9\text{kg/cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $As = 4.62\text{cm}^2 \geq As_{\text{απαίτ.}} = 3.33\text{cm}^2$ OK

Κάτω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $As = 4.62\text{cm}^2 \geq As_{\text{απαίτ.}} = 1.66\text{cm}^2$ OK

Δ18 $20/70$ $l=4.65\text{m}$ $q_m=35.51$ $q_k=25.40$ $b=3.02\text{m}$ $d_{\text{πλ}}=0.19\text{m}$

$M=99.13$ $Fe=9.90$ $Fe''=2.48$ $\sigma_b = 12.9\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1529.2\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=142.4\text{kg/cm}^2$

$\tau_1=11.60\text{kg/cm}^2$ $Fe\delta_1=0.00$ $\tau_2=15.77\text{kg/cm}^2$ $Fe\delta_2=4.25$ $\tau_d=6.23\text{kg/cm}^2$ $Fe_{\text{στρ}}=3.32$

-D18: $l=4.65\text{m}$ $f_2=13.32, 11.44$ $f_5=14.35, 13.96$ $t_x=4.34$ $q_d=3.50 \rightarrow q_m=35.51$ $q_k=25.40$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω $As_{\text{υπαρχ.}} = 0\Phi 0 = 0.00\text{cm}^2 < As_{\text{απαίτ.}} = 2.48\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω $As_{\text{υπαρχ.}} = 6\Phi 14 = 9.24\text{cm}^2 < As_{\text{απαίτ.}} = 9.90\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

- Διάτμηση:

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 4.62\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 7.29\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\text{απαίτ.}} = Ved/(f_{wyd} \cdot z) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.70) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 4.62\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 7.29\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\text{απαίτ.}} = Ved/(f_{wyd} \cdot z) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.70) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

K14 $M=0.90 \cdot 161.01$ $Fe=17.20$ $Fe''=8.60$ $\sigma_b = 60.8\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1378.1\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=844.1\text{kg/cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = $2\Phi 16 \Rightarrow$ ολικό $As = 13.26\text{cm}^2 < As_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = 17.20\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $As = 7.70\text{cm}^2 < As_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = 8.60\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Δ19 20/70 $l=4.50\text{m}$ $q_m=35.49$ $q_k=25.40$ $b=3.22\text{m}$ $d_{\pi\lambda}=0.19\text{m}$

$M=41.22$ $Fe=3.78$ $Fe''=0.94$ $\sigma_b=8.1\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1641.8\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=70.0\text{kg/cm}^2$

$\tau_1=15.86\text{kg/cm}^2$ $Fe\delta_1=2.04$ $\tau_2=17.81\text{kg/cm}^2$ $Fe\delta_2=1.67$ $\tau_d=2.70\text{kg/cm}^2$ $Fe_{\sigma\tau\rho}=0.00$

-D19: $l=4.50\text{m}$ $f_2=13.32, 11.44$ $f_5=14.35, 13.96$ $t_x=4.32$ $q_d=3.50 \rightarrow q_m=35.49$ $q_k=25.40$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω $As_{\text{υπαρχ.}} = 0\Phi 0 = 0.00\text{cm}^2 < As_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = 0.94\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω $As_{\text{υπαρχ.}} = 5\Phi 14 = 7.70\text{cm}^2 \geq As_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = 3.78\text{cm}^2$ OK

- Διάτμηση:

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 4.62\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 7.29\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = Ved/(f_{wyd} \cdot z) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.70) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 4.62\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 7.29\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = Ved/(f_{wyd} \cdot z) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.70) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

K 8 $M=0.90 \cdot 252.20$ $Fe=25.46$ $Fe''=12.73$ $\sigma_b=77.6\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1462.7\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=1087.3\text{kg/cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = $3\Phi 18 \Rightarrow$ ολικό $As = 19.89\text{cm}^2 < As_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = 25.46\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $As = 10.71\text{cm}^2 < As_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = 12.73\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Δ20 25/70 $l=5.85\text{m}$ $q_m=35.47$ $q_k=25.40$ $b=3.75\text{m}$ $d_{\pi\lambda}=0.19\text{m}$

$M=110.17$ $Fe=11.07$ $Fe''=2.77$ $\sigma_b=12.1\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1517.0\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=131.2\text{kg/cm}^2$

$\tau_1=16.34\text{kg/cm}^2$ $Fe\delta_1=5.04$ $\tau_2=14.65\text{kg/cm}^2$ $Fe\delta_2=5.11$ $\tau_d=3.63\text{kg/cm}^2$ $Fe_{\sigma\tau\rho}=0.00$

-D20: $l=5.85\text{m}$ $f_2=13.32, 11.44$ $f_5=14.35, 13.96$ $t_x=4.30$ $q_d=3.50 \rightarrow q_m=35.47$ $q_k=25.40$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω $As_{\text{υπαρχ.}} = 0\Phi 0 = 0.00\text{cm}^2 < As_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = 2.77\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω $As_{\text{υπαρχ.}} = 6\Phi 18 = 15.27\text{cm}^2 \geq As_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = 11.07\text{cm}^2$ OK

- Διάτμηση:

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 7.63\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 9.42\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = Ved/(f_{wyd} \cdot z) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.70) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 7.63\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 9.42\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = Ved/(f_{wyd} \cdot z) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.70) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

K 9 $M=0.90 \cdot 228.78$ $Fe=21.36$ $Fe''=10.68$ $\sigma_b=69.3\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1576.5\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=962.4\text{kg/cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $As = 7.63\text{cm}^2 < As_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = 21.36\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $As = 7.63\text{cm}^2 < As_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = 10.68\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Συνεχόμενη Δοκός 11

K13 $M=0.90 \cdot 137.04$ $Fe=17.77$ $Fe''=8.89$ $\sigma_b=86.4\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1623.7\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=1174.7\text{kg/cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = $3\Phi 14 \Rightarrow$ ολικό $As = 7.70\text{cm}^2 < As_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = 17.77\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $As = 3.08\text{cm}^2 < As_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = 8.89\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Δ21 20/50 $l=4.25\text{m}$ $q_m=14.18$ $q_k=8.08$ $b=3.10\text{m}$ $d_{\pi\lambda}=0.17\text{m}$

$M=43.07$ $Fe=5.67$ $Fe''=1.42$ $\sigma_b=12.2\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1636.4\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=107.1\text{kg/cm}^2$

$\tau_1=10.84\text{kg/cm}^2$ $Fe\delta_1=2.63$ $\tau_2=6.58\text{kg/cm}^2$ $Fe\delta_2=0.00$ $\tau_d=3.51\text{kg/cm}^2$ $Fe_{\sigma\tau\rho}=0.00$

-D21: $l=4.25\text{m}$ $f_3=1.01, 1.42$ $f_4=6.30, 6.66$ $t_x=4.37$ $q_d=2.50 \rightarrow q_m=14.18$ $q_k=8.08$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω $As_{\text{υπαρχ.}} = 0\Phi 0 = 0.00\text{cm}^2 < As_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = 1.42\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω $As_{\text{υπαρχ.}} = 4\Phi 14 = 6.16\text{cm}^2 \geq As_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = 5.67\text{cm}^2$ OK

- Διάτμηση:

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 3.08\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 6.20\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = Ved/(f_{wyd} \cdot z) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.50) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 3.08\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 6.20\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = Ved/(f_{wyd} \cdot z) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.50) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

K23 $M=0.90 \cdot 18.89$ $Fe=2.42$ $Fe''=2.42$ $\sigma_b=28.6\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1567.1\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=345.9\text{kg/cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $As = 3.08\text{cm}^2 \geq As_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = 2.42\text{cm}^2$ OK

Κάτω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $As = 3.08\text{cm}^2 \geq As_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = 2.42\text{cm}^2$ OK

Συνεχόμενη Δοκός 12

K-22 Ελεύθερο Ακρο Προβόλου

Δ22 Πρόβολος 25/50 $l=1.86\text{m}$ $q_m=22.33$ $q_k=13.83$ $b=3.64\text{m}$ $d_{\pi\lambda}=0.19\text{m}$

$\tau_1=7.99\text{kg/cm}^2$ $Fe\delta_1=0.00$ $\tau_2=15.98\text{kg/cm}^2$ $Fe\delta_2=1.44$ $\tau_d=15.90\text{kg/cm}^2$ $Fe_{\sigma\tau\rho}=7.80$

-D22: $l=1.86\text{m}$ $f_2=14.49, 12.41$ $f_3=1.01, 1.42$ $t_x=4.32$ $q_d=2.50 \rightarrow q_m=22.33$ $q_k=13.83$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω $As_{\text{υπαρχ.}} = 0\Phi 0 = 0.00\text{cm}^2 \geq As_{\text{απαιτ.}} = 0.00\text{cm}^2$ OK

Κάτω $As_{\text{υπαρχ.}} = 2\Phi 14 = 3.08\text{cm}^2 \geq As_{\text{απαιτ.}} = 0.00\text{cm}^2$ OK

- Διάτμηση:

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 = 4.02\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\text{απαιτ.}} = Ved/(fwyd \cdot z) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.50) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 = 4.02\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\text{απαιτ.}} = Ved/(fwyd \cdot z) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.50) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

K13 $M=0.90 \cdot 140.37$ $Fe=18.16$ $Fe''=9.08$ $\sigma_b = 78.7\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1624.8\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=1063.0\text{kg/cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = $4\Phi 14 \Rightarrow$ ολικό $As = 6.16\text{cm}^2 < As_{\text{απαιτ.}} = 18.16\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $As = 3.08\text{cm}^2 < As_{\text{απαιτ.}} = 9.08\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Συνεχόμενη Δοκός 13

K18 $M=0.90 \cdot 82.03$ $Fe=8.66$ $Fe''=4.33$ $\sigma_b = 55.3\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1624.2\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=744.7\text{kg/cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $As = 3.39\text{cm}^2 < As_{\text{απαιτ.}} = 8.66\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $As = 3.39\text{cm}^2 < As_{\text{απαιτ.}} = 4.33\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Δ23 $20/60$ $l=5.05\text{m}$ $qm=11.75$ $qk=4.58$ $b=3.63\text{m}$ $d_{\text{πλ}}=0.18\text{m}$

$M=24.73$ $Fe=2.66$ $Fe''=0.67$ $\sigma_b = 6.9\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1635.3\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=43.5\text{kg/cm}^2$

$\tau_1=6.99\text{kg/cm}^2$ $Fe\delta_1=0.00$ $\tau_2=8.16\text{kg/cm}^2$ $Fe\delta_2=0.00$ $\tau_d=2.35\text{kg/cm}^2$ $Fe_{\text{στρ}}=0.00$

-D23: $l=5.05\text{m}$ $f_5=4.41, 4.58$ $f_0=0.00, 0.00$ $t_x=4.34$ $q_d=3.00 \rightarrow qm=11.75$ $qk=4.58$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω $As_{\text{υπαρχ.}} = 0\Phi 0 = 0.00\text{cm}^2 < As_{\text{απαιτ.}} = 0.67\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω $As_{\text{υπαρχ.}} = 6\Phi 12 = 6.79\text{cm}^2 \geq As_{\text{απαιτ.}} = 2.66\text{cm}^2$ OK

- Διάτμηση:

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 3.39\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 6.42\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\text{απαιτ.}} = Ved/(fwyd \cdot z) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.60) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 3.39\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 6.42\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\text{απαιτ.}} = Ved/(fwyd \cdot z) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.60) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

K 9 $M=0.90 \cdot 115.86$ $Fe=13.77$ $Fe''=6.89$ $\sigma_b = 62.4\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1454.3\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=852.9\text{kg/cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = $2\Phi 14 \Rightarrow$ ολικό $As = 12.50\text{cm}^2 < As_{\text{απαιτ.}} = 13.77\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $As = 7.41\text{cm}^2 \geq As_{\text{απαιτ.}} = 6.89\text{cm}^2$ OK

Δ24 $20/60$ $l=5.95\text{m}$ $qm=11.91$ $qk=4.15$ $b=4.45\text{m}$ $d_{\text{πλ}}=0.21\text{m}$

$M=27.34$ $Fe=2.96$ $Fe''=0.74$ $\sigma_b = 6.5\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1624.7\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=38.4\text{kg/cm}^2$

$\tau_1=8.44\text{kg/cm}^2$ $Fe\delta_1=0.00$ $\tau_2=8.21\text{kg/cm}^2$ $Fe\delta_2=0.00$ $\tau_d=0.56\text{kg/cm}^2$ $Fe_{\text{στρ}}=0.00$

-D24: $l=5.95\text{m}$ $f_2=4.50, 4.15$ $f_0=0.00, 0.00$ $t_x=4.41$ $q_d=3.00 \rightarrow qm=11.91$ $qk=4.15$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω $As_{\text{υπαρχ.}} = 0\Phi 0 = 0.00\text{cm}^2 < As_{\text{απαιτ.}} = 0.74\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω $As_{\text{υπαρχ.}} = 5\Phi 16 = 10.05\text{cm}^2 \geq As_{\text{απαιτ.}} = 2.96\text{cm}^2$ OK

- Διάτμηση:

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 6.03\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 8.29\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\text{απαιτ.}} = Ved/(fwyd \cdot z) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.60) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 6.03\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 8.29\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\text{απαιτ.}} = Ved/(fwyd \cdot z) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.60) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

K 5 $M=0.90 \cdot 128.07$ $Fe=14.53$ $Fe''=7.26$ $\sigma_b = 67.1\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1524.9\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=919.3\text{kg/cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = $2\Phi 14 \Rightarrow$ ολικό $As = 12.50\text{cm}^2 < As_{\text{απαιτ.}} = 14.53\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $As = 6.28\text{cm}^2 < As_{\text{απαιτ.}} = 7.26\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Δ25,26 $20/60$ $l=4.03\text{m}$ $qm=10.72$ $qk=3.84$ $b=2.09\text{m}$ $d_{\text{πλ}}=0.17\text{m}$

$M=43.21$ $Fe=4.93$ $Fe''=1.23$ $\sigma_b = 12.1\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1566.6\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=120.6\text{kg/cm}^2$

$\tau_1=9.41\text{kg/cm}^2$ $Fe\delta_1=2.31$ $\tau_2=9.58\text{kg/cm}^2$ $Fe\delta_2=1.64$ $\tau_d=1.98\text{kg/cm}^2$ $Fe_{\text{στρ}}=0.00$

-D25: $l=2.95\text{m}$ $f_4=3.45, 3.84$ $f_0=0.00, 0.00$ $t_x=4.25$ $q_d=3.00 \rightarrow qm=10.70$ $qk=3.84$

-D26: $l=1.08\text{m}$ $f_4=3.45, 3.84$ $f_0=0.00, 0.00$ $t_x=4.32$ $q_d=3.00 \rightarrow qm=10.77$ $qk=3.84$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω $As_{\text{υπαρχ.}} = 0\Phi 0 = 0.00\text{cm}^2 < As_{\text{απαιτ.}} = 1.23\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω $As_{\text{υπαρχ.}} = 5\Phi 12 = 5.65\text{cm}^2 \geq As_{\text{απαιτ.}} = 4.93\text{cm}^2$ OK

- Διάτμηση:

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 3.39\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 6.42\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\text{απαιτ.}} = Ved/(fwyd \cdot z) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.60) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 3.39\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 6.42\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\text{απαιτ.}} = Ved/(fwyd \cdot z) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.60) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

K12 $M=0.90 \cdot 125.40$ $Fe=13.59$ $Fe''=6.79$ $\sigma_b = 67.9\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1595.1\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=929.0\text{kg/cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 0.00cm² < As_απαιτ. = 13.59cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 0.00cm² < As_απαιτ. = 6.79cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΟΚΩΝ ΣΤΑΘΜΗΣ 3 (z=3.00m)

ΥΛΙΚΑ: B160, StI Συνδεδειγμένες: StI

ΕΠΙΚΑΛΥΨΗ ΟΠΛΙΣΜΩΝ: πάνω d1 = 0.020m, κάτω d2 = 0.020m

ΜΟΝΑΔΕΣ: P,Q σε KN, M,T σε KNm, qm,qk σε KN/m, Fe,Fe" σε cm²

ΠΑΡΑΔΟΧΕΣ ΔΟΚΩΝ:

Συνδεδειγμένες δοκών πλάτους b0>=0.40 4τμητοι, b0>=0.70 6τμητοι

- Θλιβόμενος οπλισμός ανοίγματος (montaz) αγκυρώνεται.

- Εφελκυσόμενος οπλισμός ανοίγματος: αγκυρώνεται.

- Οι μισές κάτω ράβδοι ανοίγματος δοκών σπάνε.

Συνεχόμενη Δοκός 1

K 1 M=0.90*39.42 Fe=4.93 Fe"=2.47 sb= 46.5kg/cm² σε=1645.0kg/cm² σε"=599.2kg/cm²

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 3.39cm² < As_απαιτ. = 4.93cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 2.26cm² < As_απαιτ. = 2.47cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Δ1 20/50 l=2.80m qm=15.09 qk=9.50 b=0.20m dπλ=0.00m

M=8.33 Fe=1.10 Fe"=0.27 sb= 22.2kg/cm² σε=1677.0kg/cm² σε"=249.6kg/cm²

τ1=5.23kg/cm² Feδ1=0.00 τ2=7.52kg/cm² Feδ2=0.00 τd=8.35kg/cm² Fe_στρ=1.96

-D1: l=2.80m f1=8.27,9.50 f0=0.00,0.00 tx=4.32 qd=2.50 -> qm=15.09 qk=9.50

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω As_υπαρχ.= 0Φ0 = 0.00cm² < As_απαιτ. = 0.27cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω As_υπαρχ.= 5Φ12 = 5.65cm² >= As_απαιτ. = 1.10cm² OK

- Διάτμηση:

Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 3.39cm²*0.7070 = 6.42cm²/m

Aw_απαιτ.= Ved/(fwydz) = 0.0/(19.13*0.90*0.50) = 0.00cm²/m OK

Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 3.39cm²*0.7070 = 6.42cm²/m

Aw_απαιτ.= Ved/(fwydz) = 0.0/(19.13*0.90*0.50) = 0.00cm²/m OK

K 2 M=0.90*50.06 Fe=6.34 Fe"=3.17 sb= 52.5kg/cm² σε=1634.2kg/cm² σε"=686.2kg/cm²

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 3.39cm² < As_απαιτ. = 6.34cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 2.26cm² < As_απαιτ. = 3.17cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Συνεχόμενη Δοκός 2

K 3 M=0.90*118.28 Fe=15.59 Fe"=7.79 sb= 79.9kg/cm² σε=1596.2kg/cm² σε"=1082.1kg/cm²

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 3.39cm² < As_απαιτ. = 15.59cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 2.26cm² < As_απαιτ. = 7.79cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Δ2 20/50 l=3.70m qm=11.14 qk=2.25 b=0.20m dπλ=0.00m

M=20.56 Fe=2.79 Fe"=0.70 sb= 36.6kg/cm² σε=1670.1kg/cm² σε"=455.9kg/cm²

τ1=10.21kg/cm² Feδ1=1.72 τ2=9.55kg/cm² Feδ2=0.00 τd=3.33kg/cm² Fe_στρ=0.00

-D2: l=3.70m f1=0.00,0.00 f0=0.00,0.00 tx=8.64 qd=2.50 -> qm=11.14 qk=0.00

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω As_υπαρχ.= 0Φ0 = 0.00cm² < As_απαιτ. = 0.70cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω As_υπαρχ.= 5Φ12 = 5.65cm² >= As_απαιτ. = 2.79cm² OK

- Διάτμηση:

Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 3.39cm²*0.7070 = 6.42cm²/m

Aw_απαιτ.= Ved/(fwydz) = 0.0/(19.13*0.90*0.50) = 0.00cm²/m OK

Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 3.39cm²*0.7070 = 6.42cm²/m

Aw_απαιτ.= Ved/(fwydz) = 0.0/(19.13*0.90*0.50) = 0.00cm²/m OK

K 1 M=0.90*84.29 Fe=11.02 Fe"=5.51 sb= 67.8kg/cm² σε=1601.4kg/cm² σε"=908.2kg/cm²

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = 2Φ12 => ολικό As = 5.65cm² < As_απαιτ. = 11.02cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 2.26cm² < As_απαιτ. = 5.51cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Συνεχόμενη Δοκός 3

K 3 M=0.90*242.39 Fe=25.49 Fe"=12.75 sb= 46.0kg/cm² σε=1213.2kg/cm² σε"=641.1kg/cm²

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 3.39cm² < As_απαιτ. = 25.49cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 2.26cm² < As_απαιτ. = 12.75cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Δ3 35/80 l=1.81m qm=24.22 qk=17.88 b=1.57m dπλ=0.19m

M=72.87 Fe=10.56 Fe"²=2.64 σb= 10.6kg/cm² σε=929.1kg/cm² σε"²=130.8kg/cm²

τ1=15.75kg/cm² Feδ1=5.50 τ2=14.00kg/cm² Feδ2=5.90 τd=1.16kg/cm² Fe_στρ=0.00

-D3: l=1.81m f2=9.66,10.48 f3=7.73,7.40 tx=4.32 qd=2.50 -> qm=24.22 qk=17.88

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω As_υπαρχ.= 0Φ0 = 0.00cm² < As_απαιτ. = 2.64cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω As_υπαρχ.= 5Φ12 = 5.65cm² < As_απαιτ. = 10.56cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

- Διάτμηση:

Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 3.39cm²*0.7070 = 6.42cm²/m

Aw_απαιτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.80) = 0.00cm²/m OK

Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 3.39cm²*0.7070 = 6.42cm²/m

Aw_απαιτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.80) = 0.00cm²/m OK

K 6 M=0.90*87.63 Fe=11.49 Fe"²=5.74 σb= 24.2kg/cm² σε=957.0kg/cm² σε"²=329.6kg/cm²

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = 2Φ12 => ολικό As = 9.05cm² < As_απαιτ. = 11.49cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 4.52cm² < As_απαιτ. = 5.74cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Δ4 Πρόβολος 25/50 l=2.73m qm=24.18 qk=17.88 b=2.77m dπλ=0.19m

τ1=11.64kg/cm² Feδ1=3.00 τ2=8.31kg/cm² Feδ2=0.00 τd=13.77kg/cm² Fe_στρ=6.76

-D4: l=2.73m f2=9.66,10.48 f3=7.73,7.40 tx=4.28 qd=2.50 -> qm=24.18 qk=17.88

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω As_υπαρχ.= 0Φ0 = 0.00cm² >= As_απαιτ. = 0.00cm² OK

Κάτω As_υπαρχ.= 5Φ12 = 5.65cm² >= As_απαιτ. = 0.00cm² OK

- Διάτμηση:

Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 3.39cm²*0.7070 = 6.42cm²/m

Aw_απαιτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.50) = 0.00cm²/m OK

Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 3.39cm²*0.7070 = 6.42cm²/m

Aw_απαιτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.50) = 0.00cm²/m OK

K-22 Ελεῦθερο Ακρο Προβόλου

Συνεχόμενη Δοκός 4

K 2 M=0.90*80.56 Fe=9.39 Fe"²=4.70 σb= 48.5kg/cm² σε=1601.7kg/cm² σε"²=639.6kg/cm²

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 6.03cm² < As_απαιτ. = 9.39cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 4.02cm² < As_απαιτ. = 4.70cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Δ5,6 30/55 l=5.10m qm=12.87 qk=5.83 b=1.98m dπλ=0.29m

M=98.71 Fe=12.19 Fe"²=3.05 σb= 21.6kg/cm² σε=1617.1kg/cm² σε"²=251.1kg/cm²

τ1=12.52kg/cm² Feδ1=0.76 τ2=16.29kg/cm² Feδ2=5.18 τd=6.04kg/cm² Fe_στρ=3.91

-D5: l=3.10m f3=8.57,8.14 f0=0.00,0.00 tx=4.32 qd=2.75 -> qm=15.64 qk=8.14

-D6: l=2.00m f4=-0.35,0.28 f0=0.00,0.00 tx=4.39 qd=2.75 -> qm=6.78 qk=0.28

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω As_υπαρχ.= 0Φ0 = 0.00cm² < As_απαιτ. = 3.05cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω As_υπαρχ.= 5Φ16 = 10.05cm² < As_απαιτ. = 12.19cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

- Διάτμηση:

Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 6.03cm²*0.7070 = 8.29cm²/m

Aw_απαιτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.55) = 0.00cm²/m OK

Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 6.03cm²*0.7070 = 8.29cm²/m

Aw_απαιτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.55) = 0.00cm²/m OK

K10 M=0.90*227.05 Fe=25.91 Fe"²=12.95 σb= 83.3kg/cm² σε=1666.3kg/cm² σε"²=1140.1kg/cm²

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = 2Φ16 => ολικό As = 12.32cm² < As_απαιτ. = 25.91cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 6.28cm² < As_απαιτ. = 12.95cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Δ7 35/65 l=3.12m qm=8.57 qk=2.25 b=1.81m dπλ=0.44m

M=34.24 Fe=4.20 Fe"²=1.05 σb= 9.8kg/cm² σε=1336.6kg/cm² σε"²= 99.7kg/cm²

τ1=12.52kg/cm² Feδ1=1.00 τ2=8.88kg/cm² Feδ2=1.85 τd=14.59kg/cm² Fe_στρ=12.90

-D7: l=3.12m f4=-0.35,0.28 f0=0.00,0.00 tx=4.36 qd=2.75 -> qm=6.76 qk=0.28

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω As_υπαρχ.= 0Φ0 = 0.00cm² < As_απαιτ. = 1.05cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω As_υπαρχ.= 4Φ12 = 4.52cm² >= As_απαιτ. = 4.20cm² OK

- Διάτμηση:

Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 2.26cm²*0.7070 = 5.62cm²/m

Aw_απαιτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.65) = 0.00cm²/m OK

Ακρο1: $A_{w_υπαρχ.} = 2 \times \Phi 8/25 + 2.26 \text{cm}^2 \times 0.7070 = 5.62 \text{cm}^2/\text{m}$
 $A_{w_απαιτ.} = V_{ed}/(f_{wyd} \times z) = 0.0/(19.13 \times 0.90 \times 0.65) = 0.00 \text{cm}^2/\text{m}$ OK

K11 $M=0.90 \times 100.44$ $F_e=11.88$ $F_e''=5.94$ $\sigma_b=38.1 \text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1323.6 \text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=511.7 \text{kg/cm}^2$
**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
- Κάμψη:
Πάνω Προσθετα = $2\Phi 16 \Rightarrow$ ολικό $A_s = 10.90 \text{cm}^2 < A_{s_απαιτ.} = 11.88 \text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
Κάτω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $A_s = 5.34 \text{cm}^2 < A_{s_απαιτ.} = 5.94 \text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Δ8 20/55 $l=3.78 \text{m}$ $q_m=17.78$ $q_k=7.05$ $b=1.01 \text{m}$ $d_{pl}=0.14 \text{m}$
 $M=24.41$ $F_e=2.88$ $F_e''=0.72$ $\sigma_b=14.8 \text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1662.7 \text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=151.1 \text{kg/cm}^2$
 $\tau_1=8.09 \text{kg/cm}^2$ $F_{e\delta 1}=0.00$ $\tau_2=7.63 \text{kg/cm}^2$ $F_{e\delta 2}=0.00$ $\tau_d=3.61 \text{kg/cm}^2$ $F_{e_στρ}=0.00$
-D8: $l=3.78 \text{m}$ $f_1=10.71, 7.05$ $f_0=0.00, 0.00$ $t_x=4.32$ $q_d=2.75 \rightarrow q_m=17.78$ $q_k=7.05$
**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
- Κάμψη:
Πάνω $A_{s_υπαρχ.} = 0\Phi 0 = 0.00 \text{cm}^2 < A_{s_απαιτ.} = 0.72 \text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
Κάτω $A_{s_υπαρχ.} = 5\Phi 14 = 7.70 \text{cm}^2 \geq A_{s_απαιτ.} = 2.88 \text{cm}^2$ OK
- Διάτμηση:
Ακρο1: $A_{w_υπαρχ.} = 2 \times \Phi 8/25 + 4.62 \text{cm}^2 \times 0.7070 = 7.29 \text{cm}^2/\text{m}$
 $A_{w_απαιτ.} = V_{ed}/(f_{wyd} \times z) = 0.0/(19.13 \times 0.90 \times 0.55) = 0.00 \text{cm}^2/\text{m}$ OK
Ακρο1: $A_{w_υπαρχ.} = 2 \times \Phi 8/25 + 4.62 \text{cm}^2 \times 0.7070 = 7.29 \text{cm}^2/\text{m}$
 $A_{w_απαιτ.} = V_{ed}/(f_{wyd} \times z) = 0.0/(19.13 \times 0.90 \times 0.55) = 0.00 \text{cm}^2/\text{m}$ OK

K12 $M=0.90 \times 66.64$ $F_e=7.68$ $F_e''=3.84$ $\sigma_b=54.7 \text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1627.6 \text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=727.8 \text{kg/cm}^2$
**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
- Κάμψη:
Πάνω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $A_s = 4.62 \text{cm}^2 < A_{s_απαιτ.} = 7.68 \text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
Κάτω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $A_s = 3.08 \text{cm}^2 < A_{s_απαιτ.} = 3.84 \text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Συνεχόμενη Δοκός 5

K-24 Ελεύθερο Ακρο Προβόλου

Δ9 Πρόβολος 20/50 $l=4.31 \text{m}$ $q_m=8.90$ $q_k=4.50$ $b=1.31 \text{m}$ $d_{pl}=0.17 \text{m}$
 $\tau_1=7.56 \text{kg/cm}^2$ $F_{e\delta 1}=0.00$ $\tau_2=8.87 \text{kg/cm}^2$ $F_{e\delta 2}=4.22$ $\tau_d=6.20 \text{kg/cm}^2$ $F_{e_στρ}=2.42$
-D9: $l=4.31 \text{m}$ $f_1=0.00, 0.00$ $f_3=2.08, 2.30$ $t_x=4.32$ $q_d=2.50 \rightarrow q_m=8.90$ $q_k=2.30$
**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
- Κάμψη:
Πάνω $A_{s_υπαρχ.} = 0\Phi 0 = 0.00 \text{cm}^2 \geq A_{s_απαιτ.} = 0.00 \text{cm}^2$ OK
Κάτω $A_{s_υπαρχ.} = 5\Phi 12 = 5.65 \text{cm}^2 \geq A_{s_απαιτ.} = 0.00 \text{cm}^2$ OK
- Διάτμηση:
Ακρο1: $A_{w_υπαρχ.} = 2 \times \Phi 8/25 + 3.39 \text{cm}^2 \times 0.7070 = 6.42 \text{cm}^2/\text{m}$
 $A_{w_απαιτ.} = V_{ed}/(f_{wyd} \times z) = 0.0/(19.13 \times 0.90 \times 0.50) = 0.00 \text{cm}^2/\text{m}$ OK
Ακρο1: $A_{w_υπαρχ.} = 2 \times \Phi 8/25 + 3.39 \text{cm}^2 \times 0.7070 = 6.42 \text{cm}^2/\text{m}$
 $A_{w_απαιτ.} = V_{ed}/(f_{wyd} \times z) = 0.0/(19.13 \times 0.90 \times 0.50) = 0.00 \text{cm}^2/\text{m}$ OK

K 2 $M=0.90 \times 137.72$ $F_e=17.85$ $F_e''=8.93$ $\sigma_b=86.7 \text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1624.5 \text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=1177.9 \text{kg/cm}^2$
**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
- Κάμψη:
Πάνω Προσθετα = $2\Phi 12 \Rightarrow$ ολικό $A_s = 5.65 \text{cm}^2 < A_{s_απαιτ.} = 17.85 \text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
Κάτω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $A_s = 2.26 \text{cm}^2 < A_{s_απαιτ.} = 8.93 \text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Συνεχόμενη Δοκός 6

K 3 $M=0.90 \times 104.57$ $F_e=11.20$ $F_e''=5.60$ $\sigma_b=46.4 \text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1589.7 \text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=617.3 \text{kg/cm}^2$
**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
- Κάμψη:
Πάνω Προσθετα = $5\Phi 16 \Rightarrow$ ολικό $A_s = 10.05 \text{cm}^2 < A_{s_απαιτ.} = 11.20 \text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
Κάτω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $A_s = 2.26 \text{cm}^2 < A_{s_απαιτ.} = 5.60 \text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Δ10 Πρόβολος 35/60 $l=1.46 \text{m}$ $q_m=17.67$ $q_k=11.80$ $b=0.67 \text{m}$ $d_{pl}=0.17 \text{m}$
 $\tau_1=10.50 \text{kg/cm}^2$ $F_{e\delta 1}=2.10$ $\tau_2=6.26 \text{kg/cm}^2$ $F_{e\delta 2}=0.00$ $\tau_d=13.23 \text{kg/cm}^2$ $F_{e_στρ}=10.91$
-D10: $l=1.46 \text{m}$ $f_1=8.27, 9.50$ $f_3=2.08, 2.30$ $t_x=4.32$ $q_d=3.00 \rightarrow q_m=17.67$ $q_k=11.80$
**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
- Κάμψη:
Πάνω $A_{s_υπαρχ.} = 0\Phi 0 = 0.00 \text{cm}^2 \geq A_{s_απαιτ.} = 0.00 \text{cm}^2$ OK
Κάτω $A_{s_υπαρχ.} = 2\Phi 12 = 2.26 \text{cm}^2 \geq A_{s_απαιτ.} = 0.00 \text{cm}^2$ OK
- Διάτμηση:
Ακρο1: $A_{w_υπαρχ.} = 2 \times \Phi 8/25 = 4.02 \text{cm}^2/\text{m}$
 $A_{w_απαιτ.} = V_{ed}/(f_{wyd} \times z) = 0.0/(19.13 \times 0.90 \times 0.60) = 0.00 \text{cm}^2/\text{m}$ OK
Ακρο1: $A_{w_υπαρχ.} = 2 \times \Phi 8/25 = 4.02 \text{cm}^2/\text{m}$
 $A_{w_απαιτ.} = V_{ed}/(f_{wyd} \times z) = 0.0/(19.13 \times 0.90 \times 0.60) = 0.00 \text{cm}^2/\text{m}$ OK

K-24 Ελεύθερο Ακρο Προβόλου

Συνεχόμενη Δοκός 7

K 7 $M=0.90 \times 175.57$ $F_e=22.26$ $F_e''=11.13$ $\sigma_b=84.5 \text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1501.7 \text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=1162.6 \text{kg/cm}^2$
**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
- Κάμψη:
Πάνω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $A_s = 1.57 \text{cm}^2 < A_{s_απαιτ.} = 22.26 \text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 1.57cm² < As_απαίτ. = 11.13cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Δ11 20/55 l=4.60m qm=14.39 qk=3.80 b=1.63m dπλ=0.17m
M=19.07 Fe=2.50 Fe"=0.62 σb= 9.6kg/cm² σε=1484.2kg/cm² σε"= 82.4kg/cm²
τ1=13.04kg/cm² Feδ1=1.16 τ2=14.91kg/cm² Feδ2=1.19 τd=4.63kg/cm² Fe_στρ=0.00
-D11: l=4.60m f2=3.25,3.80 f0=0.00,0.00 tx=8.64 qd=2.50 -> qm=14.39 qk=3.80

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω As_υπαρχ.= 0Φ0 = 0.00cm² < As_απαίτ. = 0.62cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω As_υπαρχ.= 4Φ10 = 3.14cm² >= As_απαίτ. = 2.50cm² OK

- Διάτμηση:

Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 1.57cm²*0.7070 = 5.13cm²/m

Aw_απαίτ. = Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.55) = 0.00cm²/m OK

Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 1.57cm²*0.7070 = 5.13cm²/m

Aw_απαίτ. = Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.55) = 0.00cm²/m OK

K 3 M=0.90*212.81 Fe=24.41 Fe"=12.21 σb= 97.3kg/cm² σε=1659.9kg/cm² σε"=1342.2kg/cm²

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = 2Φ16 => ολικό As = 5.59cm² < As_απαίτ. = 24.41cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 1.57cm² < As_απαίτ. = 12.21cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Συνεχόμενη Δοκός 8

K 7 M=0.90*46.87 Fe=4.04 Fe"=2.02 σb= 35.1kg/cm² σε=1657.3kg/cm² σε"=462.6kg/cm²

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 3.39cm² < As_απαίτ. = 4.04cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 2.26cm² >= As_απαίτ. = 2.02cm² OK

Δ12 20/70 l=4.62m qm=14.83 qk=7.69 b=1.42m dπλ=0.17m
M=45.33 Fe=4.35 Fe"=1.09 σb= 12.9kg/cm² σε=1588.5kg/cm² σε"=141.4kg/cm²
τ1=6.16kg/cm² Feδ1=0.00 τ2=7.47kg/cm² Feδ2=0.00 τd=1.18kg/cm² Fe_στρ=0.00
-D12: l=4.62m f2=6.98,7.69 f0=0.00,0.00 tx=4.35 qd=3.50 -> qm=14.83 qk=7.69

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω As_υπαρχ.= 0Φ0 = 0.00cm² < As_απαίτ. = 1.09cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω As_υπαρχ.= 5Φ12 = 5.65cm² >= As_απαίτ. = 4.35cm² OK

- Διάτμηση:

Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 3.39cm²*0.7070 = 6.42cm²/m

Aw_απαίτ. = Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.70) = 0.00cm²/m OK

Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 3.39cm²*0.7070 = 6.42cm²/m

Aw_απαίτ. = Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.70) = 0.00cm²/m OK

K14 M=0.90*109.79 Fe=13.91 Fe"=6.96 σb= 46.0kg/cm² σε=1158.6kg/cm² σε"=636.2kg/cm²

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = 2Φ12 => ολικό As = 9.05cm² < As_απαίτ. = 13.91cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 4.52cm² < As_απαίτ. = 6.96cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Δ13,14 20/70 l=4.55m qm=10.16 qk=2.58 b=0.60m dπλ=0.06m
M=64.60 Fe=6.13 Fe"=1.53 σb= 25.2kg/cm² σε=1648.5kg/cm² σε"=317.8kg/cm²
τ1=9.43kg/cm² Feδ1=1.24 τ2=8.57kg/cm² Feδ2=3.07 τd=0.62kg/cm² Fe_στρ=0.00
-D13: l=1.53m f2=6.98,7.69 f0=0.00,0.00 tx=4.32 qd=3.50 -> qm=14.80 qk=7.69
-D14: l=3.03m f0=0.00,0.00 f0=0.00,0.00 tx=4.32 qd=3.50 -> qm=7.82 qk=0.00

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω As_υπαρχ.= 0Φ0 = 0.00cm² < As_απαίτ. = 1.53cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω As_υπαρχ.= 5Φ12 = 5.65cm² < As_απαίτ. = 6.13cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

- Διάτμηση:

Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 3.39cm²*0.7070 = 6.42cm²/m

Aw_απαίτ. = Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.70) = 0.00cm²/m OK

Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 3.39cm²*0.7070 = 6.42cm²/m

Aw_απαίτ. = Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.70) = 0.00cm²/m OK

K 8 M=0.90*178.13 Fe=16.50 Fe"=8.25 σb= 68.6kg/cm² σε=1588.9kg/cm² σε"=952.6kg/cm²

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 3.39cm² < As_απαίτ. = 16.50cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 2.26cm² < As_απαίτ. = 8.25cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Συνεχόμενη Δοκός 9

K13 M=0.90*302.78 Fe=29.14 Fe"=14.57 σb= 74.6kg/cm² σε=1653.8kg/cm² σε"=1030.7kg/cm²

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = 3Φ14 => ολικό As = 7.70cm² < As_απαίτ. = 29.14cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 3.08cm² < As_απαίτ. = 14.57cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Δ15 35/65 l=4.25m qm=58.96 qk=22.34 b=4.64m dπλ=0.32m
M=113.17 Fe=15.63 Fe''=3.91 σb= 10.6kg/cm² σε=1195.7kg/cm² σε''=116.2kg/cm²
τ1=17.31kg/cm² Feδ1=8.06 τ2=13.99kg/cm² Feδ2=9.36 τd=14.98kg/cm² Fe_στρ=13.24
-D15: l=4.25m f3=1.10,1.42 f4=50.98,20.92 tx=4.37 qd=2.50 -> qm=58.96 qk=22.34
**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
- Κάμψη:
Πάνω As_υπαρχ.= 0φ0 = 0.00cm² < As_απαιτ.= 3.91cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
Κάτω As_υπαρχ.= 4φ14 = 6.16cm² < As_απαιτ.= 15.63cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
- Διάτμηση:
Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x φ8/25 + 3.08cm²*0.7070 = 6.20cm²/m
Aw_απαιτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.65) = 0.00cm²/m OK
Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x φ8/25 + 3.08cm²*0.7070 = 6.20cm²/m
Aw_απαιτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.65) = 0.00cm²/m OK

K23 M=0.90*147.36 Fe=18.97 Fe''=9.49 σb= 44.8kg/cm² σε=1228.0kg/cm² σε''=612.2kg/cm²
**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
- Κάμψη:
Πάνω Προσθετα = 0φ0 => ολικό As = 3.08cm² < As_απαιτ.= 18.97cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
Κάτω Προσθετα = 0φ0 => ολικό As = 3.08cm² < As_απαιτ.= 9.49cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Συνεχόμενη Δοκός 10

K-22 Ελεῦθερο Ακρο Προβόλου
Δ16 Πρόβολος 25/50 l=1.86m qm=7.92 qk=2.25 b=1.36m dπλ=0.20m
τ1=8.31kg/cm² Feδ1=0.00 τ2=10.56kg/cm² Feδ2=1.91 τd=11.31kg/cm² Fe_στρ=5.55
-D16: l=1.86m f3=1.10,1.42 f0=0.00,0.00 tx=4.32 qd=2.50 -> qm=7.92 qk=1.42
**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
- Κάμψη:
Πάνω As_υπαρχ.= 0φ0 = 0.00cm² >= As_απαιτ.= 0.00cm² OK
Κάτω As_υπαρχ.= 5φ12 = 5.65cm² >= As_απαιτ.= 0.00cm² OK
- Διάτμηση:
Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x φ8/25 + 3.39cm²*0.7070 = 6.42cm²/m
Aw_απαιτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.50) = 0.00cm²/m OK
Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x φ8/25 + 3.39cm²*0.7070 = 6.42cm²/m
Aw_απαιτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.50) = 0.00cm²/m OK

K13 M=0.90*107.88 Fe=14.34 Fe''=7.17 σb= 68.1kg/cm² σε=1575.8kg/cm² σε''=912.8kg/cm²
**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
- Κάμψη:
Πάνω Προσθετα = 3φ14 => ολικό As = 8.01cm² < As_απαιτ.= 14.34cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
Κάτω Προσθετα = 2φ14 => ολικό As = 5.34cm² < As_απαιτ.= 7.17cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Συνεχόμενη Δοκός 11

K 5 M=0.90*282.97 Fe=29.37 Fe''=14.69 σb= 78.8kg/cm² σε=1669.3kg/cm² σε''=1083.1kg/cm²
**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
- Κάμψη:
Πάνω Προσθετα = 0φ0 => ολικό As = 3.39cm² < As_απαιτ.= 29.37cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
Κάτω Προσθετα = 0φ0 => ολικό As = 2.26cm² < As_απαιτ.= 14.69cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Δ17,18 35/60 l=4.03m qm=50.91 qk=18.36 b=2.93m dπλ=0.35m
M=223.72 Fe=25.58 Fe''=6.39 σb= 24.6kg/cm² σε=1606.2kg/cm² σε''=301.3kg/cm²
τ1=15.90kg/cm² Feδ1=14.47 τ2=12.54kg/cm² Feδ2=15.40 τd=2.93kg/cm² Fe_στρ=0.00
-D17: l=2.83m f4=61.13,24.99 f0=0.00,0.00 tx=4.28 qd=3.00 -> qm=68.41 qk=24.99
-D18: l=1.20m f5=0.00,0.00 f0=0.00,0.00 tx=4.32 qd=3.00 -> qm=7.32 qk=0.00
**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
- Κάμψη:
Πάνω As_υπαρχ.= 0φ0 = 0.00cm² < As_απαιτ.= 6.39cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
Κάτω As_υπαρχ.= 5φ12 = 5.65cm² < As_απαιτ.= 25.58cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
- Διάτμηση:
Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x φ8/25 + 3.39cm²*0.7070 = 6.42cm²/m
Aw_απαιτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.60) = 0.00cm²/m OK
Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x φ8/25 + 3.39cm²*0.7070 = 6.42cm²/m
Aw_απαιτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.60) = 0.00cm²/m OK

K12 M=0.90*167.02 Fe=18.28 Fe''=9.14 σb= 58.8kg/cm² σε=1572.0kg/cm² σε''=797.4kg/cm²
**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
- Κάμψη:
Πάνω Προσθετα = 0φ0 => ολικό As = 0.00cm² < As_απαιτ.= 18.28cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
Κάτω Προσθετα = 0φ0 => ολικό As = 0.00cm² < As_απαιτ.= 9.14cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΟΚΩΝ ΣΤΑΘΜΗΣ 4 (z=5.50m)

ΥΛΙΚΑ: B160, StI Συνδεδητες: StI
ΕΠΙΚΑΛΥΨΗ ΟΠΛΙΣΜΩΝ: πάνω d1 = 0.020m, κάτω d2 = 0.020m

ΜΟΝΑΔΕΣ: P,Q σε KN, M,T σε KNm, qm,qk σε KN/m, Fe,Fe" σε cm²

ΠΑΡΑΔΟΧΕΣ ΔΟΚΩΝ:

Συνδεδετήρες δοκών πλάτους b0>=0.40 4τμητοι, b0>=0.70 6τμητοι

- Θλιβόμενος οπλισμός ανοίγματος (montaz) αγκυρώνεται.

- Εφελκυσμένος οπλισμός ανοίγματος: αγκυρώνεται.

- Οι μισές κάτω ράβδοι ανοίγματος δοκών σπάνε.

Συνεχόμενη Δοκός 1

K 1 M=0.90*42.55 Fe=5.34 Fe"=2.67 sb= 48.3kg/cm² σε=1641.8kg/cm² σε"=626.0kg/cm²

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 3.39cm² < As_απαιτ.= 5.34cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 2.26cm² < As_απαιτ.= 2.67cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Δ1 20/50 l=2.80m qm=14.64 qk=3.80 b=0.20m dπλ=0.00m

M=10.39 Fe=1.37 Fe"=0.34 sb= 25.1kg/cm² σε=1676.0kg/cm² σε"=290.4kg/cm²

τ1=5.09kg/cm² Feδ1=0.00 τ2=5.74kg/cm² Feδ2=0.00 τd=8.64kg/cm² Fe_στρ=2.03

-D1: l=2.80m f1=7.82,3.80 f0=0.00,0.00 tx=4.32 qd=2.50 -> qm=14.64 qk=3.80

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω As_υπαρχ.= 0Φ0 = 0.00cm² < As_απαιτ.= 0.34cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω As_υπαρχ.= 5Φ12 = 5.65cm² >= As_απαιτ.= 1.37cm² OK

- Διάτμηση:

Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 3.39cm²*0.7070 = 6.42cm²/m

Aw_απαιτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.50) = 0.00cm²/m OK

Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 3.39cm²*0.7070 = 6.42cm²/m

Aw_απαιτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.50) = 0.00cm²/m OK

K 2 M=0.90*33.19 Fe=4.12 Fe"=2.06 sb= 42.5kg/cm² σε=1651.3kg/cm² σε"=542.2kg/cm²

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 3.39cm² < As_απαιτ.= 4.12cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 2.26cm² >= As_απαιτ.= 2.06cm² OK

Συνεχόμενη Δοκός 2

K 3 M=0.90*125.43 Fe=16.42 Fe"=8.21 sb= 82.5kg/cm² σε=1607.6kg/cm² σε"=1118.5kg/cm²

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = 2Φ16 => ολικό As = 5.59cm² < As_απαιτ.= 16.42cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 1.57cm² < As_απαιτ.= 8.21cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Δ2 20/50 l=3.70m qm=11.14 qk=0.90 b=0.20m dπλ=0.00m

M=20.71 Fe=2.81 Fe"=0.70 sb= 36.7kg/cm² σε=1670.1kg/cm² σε"=458.0kg/cm²

τ1=10.48kg/cm² Feδ1=1.46 τ2=9.90kg/cm² Feδ2=0.00 τd=3.44kg/cm² Fe_στρ=0.00

-D2: l=3.70m f1=0.00,0.00 f0=0.00,0.00 tx=8.64 qd=2.50 -> qm=11.14 qk=0.00

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω As_υπαρχ.= 0Φ0 = 0.00cm² < As_απαιτ.= 0.70cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω As_υπαρχ.= 4Φ10 = 3.14cm² >= As_απαιτ.= 2.81cm² OK

- Διάτμηση:

Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 1.57cm²*0.7070 = 5.13cm²/m

Aw_απαιτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.50) = 0.00cm²/m OK

Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 1.57cm²*0.7070 = 5.13cm²/m

Aw_απαιτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.50) = 0.00cm²/m OK

K 1 M=0.90*90.62 Fe=11.91 Fe"=5.95 sb= 70.2kg/cm² σε=1595.6kg/cm² σε"=942.3kg/cm²

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 1.57cm² < As_απαιτ.= 11.91cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 1.57cm² < As_απαιτ.= 5.95cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Συνεχόμενη Δοκός 3

K 3 M=0.90*201.00 Fe=23.17 Fe"=11.59 sb= 63.0kg/cm² σε=1498.6kg/cm² σε"=861.2kg/cm²

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = 2Φ10 => ολικό As = 3.14cm² < As_απαιτ.= 23.17cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 1.57cm² < As_απαιτ.= 11.59cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Δ3 35/60 l=1.81m qm=24.34 qk=7.92 b=1.42m dπλ=0.15m

M=61.20 Fe=8.77 Fe"=2.19 sb= 16.2kg/cm² σε=1270.2kg/cm² σε"=191.2kg/cm²

τ1=15.60kg/cm² Feδ1=4.13 τ2=15.25kg/cm² Feδ2=4.91 τd=1.92kg/cm² Fe_στρ=0.00

-D3: l=1.81m f2=11.51,4.96 f3=6.01,2.96 tx=4.32 qd=2.50 -> qm=24.34 qk=7.92

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω As_υπαρχ.= 0Φ0 = 0.00cm² < As_απαιτ.= 2.19cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω As_υπαρχ.= 4Φ10 = 3.14cm² < As_απαιτ.= 8.77cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

- Διάτμηση:

$$\text{Ακρο1: } A_w_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 1.57\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 5.13\text{cm}^2/\text{m}$$

$$A_w_{\text{απαιτ.}} = V_{ed}/(f_{wyd} \cdot z) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.60) = 0.00\text{cm}^2/\text{m OK}$$

$$\text{Ακρο1: } A_w_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 1.57\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 5.13\text{cm}^2/\text{m}$$

$$A_w_{\text{απαιτ.}} = V_{ed}/(f_{wyd} \cdot z) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.60) = 0.00\text{cm}^2/\text{m OK}$$

K 6 M=0.90*100.23 Fe=13.94 Fe''=6.97 σb= 40.1kg/cm² σε=1230.2kg/cm² σε''=539.0kg/cm²

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

$$\text{Πάνω Προσθετα} = 2\Phi 10 \Rightarrow \text{ολικό } A_s = 5.40\text{cm}^2 < A_{s_{\text{απαιτ.}}} = 13.94\text{cm}^2 \text{ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ}$$

$$\text{Κάτω Προσθετα} = 0\Phi 0 \Rightarrow \text{ολικό } A_s = 3.83\text{cm}^2 < A_{s_{\text{απαιτ.}}} = 6.97\text{cm}^2 \text{ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ}$$

Δ4 Πρόβολος 20/50 l=2.73m qm=24.30 qk=7.92 b=2.08m dπλ=0.15m

$$\tau 1=11.34\text{kg/cm}^2 \text{ Fe}\delta 1=2.52 \tau 2=6.98\text{kg/cm}^2 \text{ Fe}\delta 2=0.00 \tau d=15.02\text{kg/cm}^2 \text{ Fe}_{\sigma\tau\rho}=5.86$$

$$\text{-D4: } l=2.73\text{m} \quad f2=11.51, 4.96 \quad f3=6.01, 2.96 \quad t_x=4.28 \quad qd=2.50 \rightarrow qm=24.30 \quad qk=7.92$$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

$$\text{Πάνω } A_{s_{\text{υπαρχ.}}} = 0\Phi 0 = 0.00\text{cm}^2 \geq A_{s_{\text{απαιτ.}}} = 0.00\text{cm}^2 \text{ OK}$$

$$\text{Κάτω } A_{s_{\text{υπαρχ.}}} = 4\Phi 12 = 4.52\text{cm}^2 \geq A_{s_{\text{απαιτ.}}} = 0.00\text{cm}^2 \text{ OK}$$

- Διάτμηση:

$$\text{Ακρο1: } A_w_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 2.26\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 5.62\text{cm}^2/\text{m}$$

$$A_w_{\text{απαιτ.}} = V_{ed}/(f_{wyd} \cdot z) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.50) = 0.00\text{cm}^2/\text{m OK}$$

$$\text{Ακρο1: } A_w_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 2.26\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 5.62\text{cm}^2/\text{m}$$

$$A_w_{\text{απαιτ.}} = V_{ed}/(f_{wyd} \cdot z) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.50) = 0.00\text{cm}^2/\text{m OK}$$

K-22 Ελεύθερο Ακρο Προβόλου

Συνεχόμενη Δοκός 4

K 2 M=0.90*68.42 Fe=7.90 Fe''=3.95 σb= 55.4kg/cm² σε=1626.1kg/cm² σε''=738.4kg/cm²

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

$$\text{Πάνω Προσθετα} = 0\Phi 0 \Rightarrow \text{ολικό } A_s = 6.03\text{cm}^2 < A_{s_{\text{απαιτ.}}} = 7.90\text{cm}^2 \text{ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ}$$

$$\text{Κάτω Προσθετα} = 0\Phi 0 \Rightarrow \text{ολικό } A_s = 4.02\text{cm}^2 \geq A_{s_{\text{απαιτ.}}} = 3.95\text{cm}^2 \text{ OK}$$

Δ5,6 20/55 l=5.20m qm=22.37 qk=8.37 b=2.19m dπλ=0.14m

$$M=58.46 \text{ Fe}=7.48 \text{ Fe''}=1.87 \sigma_b= 15.1\text{kg/cm}^2 \text{ σε}=1540.4\text{kg/cm}^2 \text{ σε''}=159.6\text{kg/cm}^2$$

$$\tau 1=10.87\text{kg/cm}^2 \text{ Fe}\delta 1=0.00 \tau 2=14.36\text{kg/cm}^2 \text{ Fe}\delta 2=2.22 \tau d=12.43\text{kg/cm}^2 \text{ Fe}_{\sigma\tau\rho}=5.30$$

$$\text{-D5: } l=3.20\text{m} \quad f3=6.65, 3.26 \quad f4=9.35, 5.46 \quad t_x=4.32 \quad qd=2.75 \rightarrow qm=23.07 \quad qk=8.72$$

$$\text{-D6: } l=2.00\text{m} \quad f4=9.35, 5.46 \quad f5=4.76, 2.36 \quad t_x=4.39 \quad qd=2.75 \rightarrow qm=21.24 \quad qk=7.82$$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

$$\text{Πάνω } A_{s_{\text{υπαρχ.}}} = 0\Phi 0 = 0.00\text{cm}^2 < A_{s_{\text{απαιτ.}}} = 1.87\text{cm}^2 \text{ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ}$$

$$\text{Κάτω } A_{s_{\text{υπαρχ.}}} = 5\Phi 16 = 10.05\text{cm}^2 \geq A_{s_{\text{απαιτ.}}} = 7.48\text{cm}^2 \text{ OK}$$

- Διάτμηση:

$$\text{Ακρο1: } A_w_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 6.03\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 8.29\text{cm}^2/\text{m}$$

$$A_w_{\text{απαιτ.}} = V_{ed}/(f_{wyd} \cdot z) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.55) = 0.00\text{cm}^2/\text{m OK}$$

$$\text{Ακρο1: } A_w_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 6.03\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 8.29\text{cm}^2/\text{m}$$

$$A_w_{\text{απαιτ.}} = V_{ed}/(f_{wyd} \cdot z) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.55) = 0.00\text{cm}^2/\text{m OK}$$

K10 M=0.90*138.13 Fe=16.57 Fe''=8.28 σb= 77.7kg/cm² σε=1584.7kg/cm² σε''=1061.9kg/cm²

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

$$\text{Πάνω Προσθετα} = 2\Phi 16 \Rightarrow \text{ολικό } A_s = 12.32\text{cm}^2 < A_{s_{\text{απαιτ.}}} = 16.57\text{cm}^2 \text{ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ}$$

$$\text{Κάτω Προσθετα} = 0\Phi 0 \Rightarrow \text{ολικό } A_s = 6.28\text{cm}^2 < A_{s_{\text{απαιτ.}}} = 8.28\text{cm}^2 \text{ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ}$$

Δ7 20/55 l=3.12m qm=21.22 qk=7.82 b=1.42m dπλ=0.14m

$$M=10.76 \text{ Fe}=1.26 \text{ Fe''}=0.31 \sigma_b= 8.0\text{kg/cm}^2 \text{ σε}=1652.3\text{kg/cm}^2 \text{ σε''}= 53.7\text{kg/cm}^2$$

$$\tau 1=10.46\text{kg/cm}^2 \text{ Fe}\delta 1=1.02 \tau 2=10.63\text{kg/cm}^2 \text{ Fe}\delta 2=0.00 \tau d=0.41\text{kg/cm}^2 \text{ Fe}_{\sigma\tau\rho}=0.00$$

$$\text{-D7: } l=3.12\text{m} \quad f4=9.35, 5.46 \quad f5=4.76, 2.36 \quad t_x=4.36 \quad qd=2.75 \rightarrow qm=21.22 \quad qk=7.82$$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

$$\text{Πάνω } A_{s_{\text{υπαρχ.}}} = 0\Phi 0 = 0.00\text{cm}^2 < A_{s_{\text{απαιτ.}}} = 0.31\text{cm}^2 \text{ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ}$$

$$\text{Κάτω } A_{s_{\text{υπαρχ.}}} = 4\Phi 12 = 4.52\text{cm}^2 \geq A_{s_{\text{απαιτ.}}} = 1.26\text{cm}^2 \text{ OK}$$

- Διάτμηση:

$$\text{Ακρο1: } A_w_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 2.26\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 5.62\text{cm}^2/\text{m}$$

$$A_w_{\text{απαιτ.}} = V_{ed}/(f_{wyd} \cdot z) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.55) = 0.00\text{cm}^2/\text{m OK}$$

$$\text{Ακρο1: } A_w_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 2.26\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 5.62\text{cm}^2/\text{m}$$

$$A_w_{\text{απαιτ.}} = V_{ed}/(f_{wyd} \cdot z) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.55) = 0.00\text{cm}^2/\text{m OK}$$

K11 M=0.90*88.74 Fe=10.41 Fe''=5.20 σb= 63.0kg/cm² σε=1609.6kg/cm² σε''=848.2kg/cm²

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

$$\text{Πάνω Προσθετα} = 2\Phi 16 \Rightarrow \text{ολικό } A_s = 10.90\text{cm}^2 \geq A_{s_{\text{απαιτ.}}} = 10.41\text{cm}^2 \text{ OK}$$

$$\text{Κάτω Προσθετα} = 0\Phi 0 \Rightarrow \text{ολικό } A_s = 5.34\text{cm}^2 \geq A_{s_{\text{απαιτ.}}} = 5.20\text{cm}^2 \text{ OK}$$

Δ8 20/55 l=3.77m qm=21.17 qk=7.82 b=1.78m dπλ=0.14m

$$M=24.86 \text{ Fe}=2.92 \text{ Fe''}=0.73 \sigma_b= 11.1\text{kg/cm}^2 \text{ σε}=1654.4\text{kg/cm}^2 \text{ σε''}= 97.2\text{kg/cm}^2$$

$$\tau 1=10.19\text{kg/cm}^2 \text{ Fe}\delta 1=0.00 \tau 2=8.89\text{kg/cm}^2 \text{ Fe}\delta 2=0.00 \tau d=9.41\text{kg/cm}^2 \text{ Fe}_{\sigma\tau\rho}=4.01$$

$$\text{-D8: } l=3.78\text{m} \quad f4=9.35, 5.46 \quad f5=4.76, 2.36 \quad t_x=4.32 \quad qd=2.75 \rightarrow qm=21.17 \quad qk=7.82$$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω $As_{\text{υπαρχ.}} = 0\Phi 0 = 0.00\text{cm}^2 < As_{\text{απαιτ.}} = 0.73\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω $As_{\text{υπαρχ.}} = 5\Phi 14 = 7.70\text{cm}^2 \geq As_{\text{απαιτ.}} = 2.92\text{cm}^2$ OK

- Διάτμηση:

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 4.62\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 7.29\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\text{απαιτ.}} = Ved/(f_{wyd} \cdot z) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.55) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 4.62\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 7.29\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\text{απαιτ.}} = Ved/(f_{wyd} \cdot z) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.55) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

K12 $M=0.90 \cdot 69.96$ $Fe=8.09$ $Fe''=4.04$ $\sigma_b = 56.0\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1624.8\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=747.3\text{kg/cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $As = 4.62\text{cm}^2 < As_{\text{απαιτ.}} = 8.09\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $As = 3.08\text{cm}^2 < As_{\text{απαιτ.}} = 4.04\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Συνεχόμενη Δοκός 5

K13 $M=0.90 \cdot 46.16$ $Fe=6.24$ $Fe''=3.12$ $\sigma_b = 32.0\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1666.9\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=379.8\text{kg/cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $As = 15.71\text{cm}^2 \geq As_{\text{απαιτ.}} = 6.24\text{cm}^2$ OK

Κάτω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $As = 15.71\text{cm}^2 \geq As_{\text{απαιτ.}} = 3.12\text{cm}^2$ OK

Δ9 $60/45$ $l=3.18\text{m}$ $q_m=29.55$ $q_k=9.04$ $b=2.22\text{m}$ $d_{\text{πλ}}=0.15\text{m}$

$M=47.00$ $Fe=6.91$ $Fe''=1.73$ $\sigma_b = 17.3\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1657.0\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=170.0\text{kg/cm}^2$

$\tau_1=3.44\text{kg/cm}^2$ $Fe\delta_1=0.00$ $\tau_2=6.49\text{kg/cm}^2$ $Fe\delta_2=0.00$ $\tau_d=2.51\text{kg/cm}^2$ $Fe_{\text{στρ}}=0.00$

-D9: $l=3.18\text{m}$ $f_2=10.71, 4.96$ $f_5=7.78, 4.08$ $t_x=4.30$ $q_d=6.75 \rightarrow q_m=29.55$ $q_k=9.04$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω $As_{\text{υπαρχ.}} = 0\Phi 0 = 0.00\text{cm}^2 < As_{\text{απαιτ.}} = 1.73\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω $As_{\text{υπαρχ.}} = 10\Phi 20 = 31.42\text{cm}^2 \geq As_{\text{απαιτ.}} = 6.91\text{cm}^2$ OK

- Διάτμηση:

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 15.71\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 15.13\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\text{απαιτ.}} = Ved/(f_{wyd} \cdot z) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.45) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 15.71\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 15.13\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\text{απαιτ.}} = Ved/(f_{wyd} \cdot z) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.45) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

K 4 $M=0.90 \cdot 179.30$ $Fe=28.47$ $Fe''=14.24$ $\sigma_b = 61.4\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1473.9\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=809.3\text{kg/cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = $2\Phi 20 \Rightarrow$ ολικό $As = 37.70\text{cm}^2 \geq As_{\text{απαιτ.}} = 28.47\text{cm}^2$ OK

Κάτω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $As = 31.42\text{cm}^2 \geq As_{\text{απαιτ.}} = 14.24\text{cm}^2$ OK

Δ10 $60/45$ $l=5.80\text{m}$ $q_m=29.55$ $q_k=9.05$ $b=2.98\text{m}$ $d_{\text{πλ}}=0.15\text{m}$

$M=63.43$ $Fe=9.34$ $Fe''=2.34$ $\sigma_b = 17.3\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1654.0\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=170.9\text{kg/cm}^2$

$\tau_1=7.21\text{kg/cm}^2$ $Fe\delta_1=0.00$ $\tau_2=6.47\text{kg/cm}^2$ $Fe\delta_2=0.00$ $\tau_d=2.73\text{kg/cm}^2$ $Fe_{\text{στρ}}=0.00$

-D10: $l=5.80\text{m}$ $f_2=10.71, 4.96$ $f_5=7.78, 4.08$ $t_x=4.31$ $q_d=6.75 \rightarrow q_m=29.55$ $q_k=9.04$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω $As_{\text{υπαρχ.}} = 0\Phi 0 = 0.00\text{cm}^2 < As_{\text{απαιτ.}} = 2.34\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω $As_{\text{υπαρχ.}} = 10\Phi 20 = 31.42\text{cm}^2 \geq As_{\text{απαιτ.}} = 9.34\text{cm}^2$ OK

- Διάτμηση:

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 15.71\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 15.13\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\text{απαιτ.}} = Ved/(f_{wyd} \cdot z) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.45) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 15.71\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 15.13\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\text{απαιτ.}} = Ved/(f_{wyd} \cdot z) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.45) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

K 5 $M=0.90 \cdot 175.89$ $Fe=25.44$ $Fe''=12.72$ $\sigma_b = 63.6\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1614.8\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=834.5\text{kg/cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $As = 15.71\text{cm}^2 < As_{\text{απαιτ.}} = 25.44\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $As = 15.71\text{cm}^2 \geq As_{\text{απαιτ.}} = 12.72\text{cm}^2$ OK

Συνεχόμενη Δοκός 6

K-24 Ελεύθερο Ακρο Προβόλου

Δ11 Πρόβολος $20/50$ $l=4.31\text{m}$ $q_m=8.45$ $q_k=1.80$ $b=1.17\text{m}$ $d_{\text{πλ}}=0.14\text{m}$

$\tau_1=6.55\text{kg/cm}^2$ $Fe\delta_1=0.00$ $\tau_2=7.45\text{kg/cm}^2$ $Fe\delta_2=4.01$ $\tau_d=3.47\text{kg/cm}^2$ $Fe_{\text{στρ}}=0.00$

-D11: $l=4.31\text{m}$ $f_1=0.00, 0.00$ $f_3=1.63, 0.92$ $t_x=4.32$ $q_d=2.50 \rightarrow q_m=8.45$ $q_k=0.92$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω $As_{\text{υπαρχ.}} = 0\Phi 0 = 0.00\text{cm}^2 \geq As_{\text{απαιτ.}} = 0.00\text{cm}^2$ OK

Κάτω $As_{\text{υπαρχ.}} = 5\Phi 12 = 5.65\text{cm}^2 \geq As_{\text{απαιτ.}} = 0.00\text{cm}^2$ OK

- Διάτμηση:

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 3.39\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 6.42\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\text{απαιτ.}} = Ved/(f_{wyd} \cdot z) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.50) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 3.39\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 6.42\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\text{απαιτ.}} = Ved/(f_{wyd} \cdot z) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.50) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

K 2 M=0.90*125.33 Fe=16.41 Fe"=8.20 σb= 82.4kg/cm² σε=1607.4kg/cm² σε"=1118.0kg/cm²
 **** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
 - Κάμψη:
 Πάνω Προσθετα = 2Φ16 => ολικό As = 7.41cm² < As_απαιτ. = 16.41cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
 Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 2.26cm² < As_απαιτ. = 8.20cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Συνεχόμενη Δοκός 7

K 3 M=0.90*86.77 Fe=9.19 Fe"=4.59 σb= 45.9kg/cm² σε=1606.1kg/cm² σε"=608.7kg/cm²
 **** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
 - Κάμψη:
 Πάνω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 3.08cm² < As_απαιτ. = 9.19cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
 Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 3.08cm² < As_απαιτ. = 4.59cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Δ12 Πρόβολος 30/60 l=1.46m qm=16.77 qk=4.72 b=0.58m dπλ=0.14m
 τ1=8.51kg/cm² Feδ1=1.04 τ2=5.42kg/cm² Feδ2=0.00 τd=13.28kg/cm² Fe_στρ=9.28
 -D12: l=1.46m f1=7.82,3.80 f3=1.63,0.92 tx=4.32 qd=3.00 -> qm=16.77 qk=4.72
 **** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
 - Κάμψη:
 Πάνω As_υπαρχ.= 0Φ0 = 0.00cm² >= As_απαιτ. = 0.00cm² OK
 Κάτω As_υπαρχ.= 4Φ14 = 6.16cm² >= As_απαιτ. = 0.00cm² OK
 - Διάτμηση:
 Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 3.08cm²*0.7070 = 6.20cm²/m
 Aw_απαιτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.60) = 0.00cm²/m OK
 Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 3.08cm²*0.7070 = 6.20cm²/m
 Aw_απαιτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.60) = 0.00cm²/m OK

K-24 Ελεύθερο Ακρο Προβόλου

Συνεχόμενη Δοκός 8

K15 M=0.90*106.70 Fe=14.18 Fe"=7.09 σb= 75.7kg/cm² σε=1581.6kg/cm² σε"=1022.0kg/cm²
 **** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
 - Κάμψη:
 Πάνω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 2.26cm² < As_απαιτ. = 14.18cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
 Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 2.26cm² < As_απαιτ. = 7.09cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Δ13 20/50 l=4.43m qm=14.93 qk=1.83 b=2.75m dπλ=0.15m
 M=25.82 Fe=3.37 Fe"=0.84 σb= 9.9kg/cm² σε=1641.3kg/cm² σε"= 74.5kg/cm²
 τ1=10.74kg/cm² Feδ1=0.00 τ2=11.57kg/cm² Feδ2=2.03 τd=2.60kg/cm² Fe_στρ=0.00
 -D13: l=4.43m f6=3.79,1.83 f0=0.00,0.00 tx=8.64 qd=2.50 -> qm=14.93 qk=1.83
 **** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
 - Κάμψη:
 Πάνω As_υπαρχ.= 0Φ0 = 0.00cm² < As_απαιτ. = 0.84cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
 Κάτω As_υπαρχ.= 4Φ12 = 4.52cm² >= As_απαιτ. = 3.37cm² OK
 - Διάτμηση:
 Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 2.26cm²*0.7070 = 5.62cm²/m
 Aw_απαιτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.50) = 0.00cm²/m OK
 Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 2.26cm²*0.7070 = 5.62cm²/m
 Aw_απαιτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.50) = 0.00cm²/m OK

K 7 M=0.90*143.83 Fe=22.79 Fe"=22.79 σb= 58.3kg/cm² σε=1283.5kg/cm² σε"=785.3kg/cm²
 **** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
 - Κάμψη:
 Πάνω Προσθετα = 2Φ14 => ολικό As = 6.91cm² < As_απαιτ. = 22.79cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
 Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 3.83cm² < As_απαιτ. = 22.79cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Δ14 20/55 l=4.60m qm=13.75 qk=1.25 b=3.10m dπλ=0.16m
 M=21.24 Fe=2.77 Fe"=0.69 σb= 7.2kg/cm² σε=1478.6kg/cm² σε"= 48.8kg/cm²
 τ1=12.16kg/cm² Feδ1=0.00 τ2=14.42kg/cm² Feδ2=1.80 τd=4.85kg/cm² Fe_στρ=0.00
 -D14: l=4.60m f2=2.61,1.25 f0=0.00,0.00 tx=8.64 qd=2.50 -> qm=13.75 qk=1.25
 **** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
 - Κάμψη:
 Πάνω As_υπαρχ.= 0Φ0 = 0.00cm² < As_απαιτ. = 0.69cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
 Κάτω As_υπαρχ.= 4Φ10 = 3.14cm² >= As_απαιτ. = 2.77cm² OK
 - Διάτμηση:
 Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 1.57cm²*0.7070 = 5.13cm²/m
 Aw_απαιτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.55) = 0.00cm²/m OK
 Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 1.57cm²*0.7070 = 5.13cm²/m
 Aw_απαιτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.55) = 0.00cm²/m OK

K 3 M=0.90*218.42 Fe=25.00 Fe"=12.50 σb= 98.6kg/cm² σε=1663.4kg/cm² σε"=1360.1kg/cm²
 **** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
 - Κάμψη:
 Πάνω Προσθετα = 2Φ16 => ολικό As = 5.59cm² < As_απαιτ. = 25.00cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
 Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 1.57cm² < As_απαιτ. = 12.50cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Συνεχόμενη Δοκός 9

K15 M=0.90*95.67 Fe=10.19 Fe^{II}=5.09 σ_b= 59.7kg/cm² σ_e=1614.8kg/cm² σ_e^{II}=808.2kg/cm²
 **** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
 - Κάμψη:
 Πάνω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 3.08cm² < As_{απαιτ.} = 10.19cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
 Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 3.08cm² < As_{απαιτ.} = 5.09cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Δ15,16 20/60 l=6.32m q_m=23.87 q_k=9.03 b=2.50m d_{πλ}=0.15m
 M=85.95 Fe=10.17 Fe^{II}=2.54 σ_b= 15.6kg/cm² σ_e=1524.3kg/cm² σ_e^{II}=173.6kg/cm²
 τ₁=10.53kg/cm² Feδ₁=0.00 τ₂=13.48kg/cm² Feδ₂=0.16 τ_d=4.48kg/cm² Fe_{στρ}=0.00
 -D15: l=0.77m f₆=6.95,3.22 f₀=0.00,0.00 t_x=8.64 q_d=3.00 -> q_m=18.59 q_k=3.22
 -D16: l=5.55m f₆=6.95,3.22 f₇=10.34,6.62 t_x=4.32 q_d=3.00 -> q_m=24.61 q_k=9.84
 **** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
 - Κάμψη:
 Πάνω As_{υπαρχ.} = 0Φ0 = 0.00cm² < As_{απαιτ.} = 2.54cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
 Κάτω As_{υπαρχ.} = 4Φ14 = 6.16cm² < As_{απαιτ.} = 10.17cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
 - Διάτμηση:
 Ακρο1: Aw_{υπαρχ.} = 2x Φ8/25 + 3.08cm²*0.7070 = 6.20cm²/m
 Aw_{απαιτ.} = Ved/(f_{wyd}*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.60) = 0.00cm²/m OK
 Ακρο1: Aw_{υπαρχ.} = 2x Φ8/25 + 3.08cm²*0.7070 = 6.20cm²/m
 Aw_{απαιτ.} = Ved/(f_{wyd}*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.60) = 0.00cm²/m OK

K16 M=0.90*141.85 Fe=15.50 Fe^{II}=7.75 σ_b= 72.0kg/cm² σ_e=1584.7kg/cm² σ_e^{II}=987.4kg/cm²
 **** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
 - Κάμψη:
 Πάνω Προσθετα = 3Φ18 => ολικό As = 13.79cm² < As_{απαιτ.} = 15.50cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
 Κάτω Προσθετα = 4Φ18 => ολικό As = 16.34cm² > As_{απαιτ.} = 7.75cm² OK

Δ17 20/60 l=5.57m q_m=24.59 q_k=9.84 b=2.24m d_{πλ}=0.14m
 M=43.19 Fe=4.92 Fe^{II}=1.23 σ_b= 11.6kg/cm² σ_e=1564.9kg/cm² σ_e^{II}=114.4kg/cm²
 τ₁=11.87kg/cm² Feδ₁=0.00 τ₂=12.05kg/cm² Feδ₂=0.00 τ_d=0.28kg/cm² Fe_{στρ}=0.00
 -D17: l=5.58m f₆=6.95,3.22 f₇=10.34,6.62 t_x=4.30 q_d=3.00 -> q_m=24.59 q_k=9.84
 **** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
 - Κάμψη:
 Πάνω As_{υπαρχ.} = 0Φ0 = 0.00cm² < As_{απαιτ.} = 1.23cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
 Κάτω As_{υπαρχ.} = 4Φ14 = 6.16cm² > As_{απαιτ.} = 4.92cm² OK
 - Διάτμηση:
 Ακρο1: Aw_{υπαρχ.} = 2x Φ8/25 + 3.08cm²*0.7070 = 6.20cm²/m
 Aw_{απαιτ.} = Ved/(f_{wyd}*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.60) = 0.00cm²/m OK
 Ακρο1: Aw_{υπαρχ.} = 2x Φ8/25 + 3.08cm²*0.7070 = 6.20cm²/m
 Aw_{απαιτ.} = Ved/(f_{wyd}*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.60) = 0.00cm²/m OK

K17 M=0.90*144.32 Fe=15.79 Fe^{II}=7.89 σ_b= 72.5kg/cm² σ_e=1583.2kg/cm² σ_e^{II}=995.8kg/cm²
 **** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
 - Κάμψη:
 Πάνω Προσθετα = 2Φ16 => ολικό As = 9.36cm² < As_{απαιτ.} = 15.79cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
 Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 5.34cm² < As_{απαιτ.} = 7.89cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Δ18 20/60 l=3.18m q_m=24.58 q_k=9.84 b=1.78m d_{πλ}=0.14m
 M=24.13 Fe=2.59 Fe^{II}=0.65 σ_b= 9.9kg/cm² σ_e=1655.0kg/cm² σ_e^{II}= 86.6kg/cm²
 τ₁=11.70kg/cm² Feδ₁=2.16 τ₂=8.98kg/cm² Feδ₂=0.00 τ_d=10.99kg/cm² Fe_{στρ}=5.07
 -D18: l=3.17m f₆=6.95,3.22 f₇=10.34,6.62 t_x=4.29 q_d=3.00 -> q_m=24.58 q_k=9.84
 **** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
 - Κάμψη:
 Πάνω As_{υπαρχ.} = 0Φ0 = 0.00cm² < As_{απαιτ.} = 0.65cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
 Κάτω As_{υπαρχ.} = 4Φ12 = 4.52cm² > As_{απαιτ.} = 2.59cm² OK
 - Διάτμηση:
 Ακρο1: Aw_{υπαρχ.} = 2x Φ8/25 + 2.26cm²*0.7070 = 5.62cm²/m
 Aw_{απαιτ.} = Ved/(f_{wyd}*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.60) = 0.00cm²/m OK
 Ακρο1: Aw_{υπαρχ.} = 2x Φ8/25 + 2.26cm²*0.7070 = 5.62cm²/m
 Aw_{απαιτ.} = Ved/(f_{wyd}*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.60) = 0.00cm²/m OK

K18 M=0.90*62.67 Fe=6.52 Fe^{II}=3.26 σ_b= 48.3kg/cm² σ_e=1638.1kg/cm² σ_e^{II}=642.6kg/cm²
 **** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
 - Κάμψη:
 Πάνω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 2.26cm² < As_{απαιτ.} = 6.52cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
 Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 2.26cm² < As_{απαιτ.} = 3.26cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Συνεχόμενη Δοκός 10

K 7 M=0.90*43.41 Fe=3.73 Fe^{II}=1.86 σ_b= 33.7kg/cm² σ_e=1659.2kg/cm² σ_e^{II}=442.4kg/cm²
 **** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
 - Κάμψη:
 Πάνω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 4.62cm² > As_{απαιτ.} = 3.73cm² OK
 Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 4.62cm² > As_{απαιτ.} = 1.86cm² OK

Δ19 20/70 l=4.63m q_m=30.76 q_k=10.16 b=2.57m d_{πλ}=0.16m
 M=75.04 Fe=7.38 Fe^{II}=1.85 σ_b= 12.2kg/cm² σ_e=1549.2kg/cm² σ_e^{II}=131.4kg/cm²
 τ₁=9.05kg/cm² Feδ₁=0.00 τ₂=11.45kg/cm² Feδ₂=0.63 τ_d=2.90kg/cm² Fe_{στρ}=0.00
 -D19: l=4.62m f₂=10.58,4.58 f₆=12.33,5.59 t_x=4.35 q_d=3.50 -> q_m=30.76 q_k=10.16

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω $As_{\text{υπαρχ.}} = 0\Phi 0 = 0.00\text{cm}^2 < As_{\text{απαιτ.}} = 1.85\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω $As_{\text{υπαρχ.}} = 6\Phi 14 = 9.24\text{cm}^2 \geq As_{\text{απαιτ.}} = 7.38\text{cm}^2$ OK

- Διάτμηση:

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 4.62\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 7.29\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\text{απαιτ.}} = Ved/(fwydz) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.70) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 4.62\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 7.29\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\text{απαιτ.}} = Ved/(fwydz) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.70) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

K14 $M=0.90 \cdot 133.18$ $Fe=14.27$ $Fe''=7.13$ $\sigma_b = 55.2\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1370.7\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=762.7\text{kg/cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = $2\Phi 16 \Rightarrow$ ολικό $As = 13.26\text{cm}^2 < As_{\text{απαιτ.}} = 14.27\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $As = 7.70\text{cm}^2 \geq As_{\text{απαιτ.}} = 7.13\text{cm}^2$ OK

Δ20 $20/70$ $l=4.55\text{m}$ $qm=30.74$ $qk=10.16$ $b=2.43\text{m}$ $d_{\text{πλ}}=0.16\text{m}$

$M=41.47$ $Fe=3.97$ $Fe''=0.99$ $\sigma_b = 9.2\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1579.5\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''= 88.2\text{kg/cm}^2$

$\tau_1=12.45\text{kg/cm}^2$ $Fe\delta_1=0.00$ $\tau_2=15.86\text{kg/cm}^2$ $Fe\delta_2=0.60$ $\tau_d=1.16\text{kg/cm}^2$ $Fe_{\text{στρ}}=0.00$

-D20: $l=4.55\text{m}$ $f_2=10.58, 4.58$ $f_6=12.33, 5.59$ $tx=4.32$ $qd=3.50 \rightarrow qm=30.74$ $qk=10.16$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω $As_{\text{υπαρχ.}} = 0\Phi 0 = 0.00\text{cm}^2 < As_{\text{απαιτ.}} = 0.99\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω $As_{\text{υπαρχ.}} = 5\Phi 14 = 7.70\text{cm}^2 \geq As_{\text{απαιτ.}} = 3.97\text{cm}^2$ OK

- Διάτμηση:

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 4.62\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 7.29\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\text{απαιτ.}} = Ved/(fwydz) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.70) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 4.62\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 7.29\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\text{απαιτ.}} = Ved/(fwydz) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.70) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

K 8 $M=0.90 \cdot 265.29$ $Fe=24.56$ $Fe''=12.28$ $\sigma_b = 83.3\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1595.2\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=1165.3\text{kg/cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = $4\Phi 18 \Rightarrow$ ολικό $As = 24.98\text{cm}^2 \geq As_{\text{απαιτ.}} = 24.56\text{cm}^2$ OK

Κάτω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $As = 13.26\text{cm}^2 \geq As_{\text{απαιτ.}} = 12.28\text{cm}^2$ OK

Δ21 $20/70$ $l=5.83\text{m}$ $qm=30.74$ $qk=10.16$ $b=3.17\text{m}$ $d_{\text{πλ}}=0.16\text{m}$

$M=68.60$ $Fe=6.72$ $Fe''=1.68$ $\sigma_b = 10.4\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1549.1\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=105.7\text{kg/cm}^2$

$\tau_1=16.41\text{kg/cm}^2$ $Fe\delta_1=3.00$ $\tau_2=14.64\text{kg/cm}^2$ $Fe\delta_2=3.32$ $\tau_d=6.09\text{kg/cm}^2$ $Fe_{\text{στρ}}=3.25$

-D21: $l=5.82\text{m}$ $f_2=10.58, 4.58$ $f_6=12.33, 5.59$ $tx=4.32$ $qd=3.50 \rightarrow qm=30.74$ $qk=10.16$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω $As_{\text{υπαρχ.}} = 0\Phi 0 = 0.00\text{cm}^2 < As_{\text{απαιτ.}} = 1.68\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω $As_{\text{υπαρχ.}} = 8\Phi 18 = 20.36\text{cm}^2 \geq As_{\text{απαιτ.}} = 6.72\text{cm}^2$ OK

- Διάτμηση:

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 10.18\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 11.22\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\text{απαιτ.}} = Ved/(fwydz) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.70) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 10.18\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 11.22\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\text{απαιτ.}} = Ved/(fwydz) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.70) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

K 9 $M=0.90 \cdot 229.32$ $Fe=21.41$ $Fe''=10.70$ $\sigma_b = 77.4\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1580.5\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=1079.9\text{kg/cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $As = 10.18\text{cm}^2 < As_{\text{απαιτ.}} = 21.41\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $As = 10.18\text{cm}^2 < As_{\text{απαιτ.}} = 10.70\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Συνεχόμενη Δοκός 11

K13 $M=0.90 \cdot 144.44$ $Fe=18.63$ $Fe''=9.32$ $\sigma_b = 88.8\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1632.6\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=1208.9\text{kg/cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = $2\Phi 14 \Rightarrow$ ολικό $As = 6.47\text{cm}^2 < As_{\text{απαιτ.}} = 18.63\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $As = 2.26\text{cm}^2 < As_{\text{απαιτ.}} = 9.32\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Δ22 $20/50$ $l=4.25\text{m}$ $qm=13.16$ $qk=3.23$ $b=2.59\text{m}$ $d_{\text{πλ}}=0.14\text{m}$

$M=45.58$ $Fe=6.42$ $Fe''=1.60$ $\sigma_b = 13.4\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1538.6\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=129.1\text{kg/cm}^2$

$\tau_1=9.91\text{kg/cm}^2$ $Fe\delta_1=3.77$ $\tau_2=6.69\text{kg/cm}^2$ $Fe\delta_2=0.00$ $\tau_d=2.48\text{kg/cm}^2$ $Fe_{\text{στρ}}=0.00$

-D22: $l=4.25\text{m}$ $f_3=0.87, 0.57$ $f_5=5.41, 2.66$ $tx=4.37$ $qd=2.50 \rightarrow qm=13.16$ $qk=3.23$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω $As_{\text{υπαρχ.}} = 0\Phi 0 = 0.00\text{cm}^2 < As_{\text{απαιτ.}} = 1.60\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω $As_{\text{υπαρχ.}} = 5\Phi 12 = 5.65\text{cm}^2 < As_{\text{απαιτ.}} = 6.42\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

- Διάτμηση:

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 3.39\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 6.42\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\text{απαιτ.}} = Ved/(fwydz) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.50) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2x \Phi 8/25 + 3.39\text{cm}^2 \cdot 0.7070 = 6.42\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\text{απαιτ.}} = Ved/(fwydz) = 0.0/(19.13 \cdot 0.90 \cdot 0.50) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ OK

K23 $M=0.90 \cdot 27.79$ $Fe=3.70$ $Fe''=3.70$ $\sigma_b = 33.7\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1515.0\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=421.6\text{kg/cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = 2Φ16 => ολικό As = 7.41cm² >= As_απαιτ. = 3.70cm² OK

Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 2.26cm² < As_απαιτ. = 3.70cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Συνεχόμενη Δοκός 12

K-22 Ελεύθερο Άκρο Προβόλου

Δ23 Πρόβολος 25/50 l=1.86m qm=19.21 qk=5.53 b=2.61m dπλ=0.15m

τ1=6.98kg/cm² Feδ1=0.00 τ2=12.45kg/cm² Feδ2=1.89 τd=10.87kg/cm² Fe_στρ=5.34

-D23: l=1.86m f2=11.51,4.96 f3=0.87,0.57 tx=4.32 qd=2.50 -> qm=19.21 qk=5.53

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω As_υπαρχ.= 0Φ0 = 0.00cm² >= As_απαιτ. = 0.00cm² OK

Κάτω As_υπαρχ.= 4Φ14 = 6.16cm² >= As_απαιτ. = 0.00cm² OK

- Διάτμηση:

Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 3.08cm²*0.7070 = 6.20cm²/m

Aw_απαιτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.50) = 0.00cm²/m OK

Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 3.08cm²*0.7070 = 6.20cm²/m

Aw_απαιτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.50) = 0.00cm²/m OK

K13 M=0.90*115.54 Fe=15.27 Fe''=7.63 σb= 70.7kg/cm² σε=1587.2kg/cm² σε''=949.9kg/cm²

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = 3Φ14 => ολικό As = 7.70cm² < As_απαιτ. = 15.27cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = 2Φ14 => ολικό As = 6.16cm² < As_απαιτ. = 7.63cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Συνεχόμενη Δοκός 13

K18 M=0.90*97.09 Fe=10.35 Fe''=5.17 σb= 60.1kg/cm² σε=1613.8kg/cm² σε''=814.5kg/cm²

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 3.39cm² < As_απαιτ. = 10.35cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 2.26cm² < As_απαιτ. = 5.17cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Δ24 20/60 l=5.03m qm=11.14 qk=1.83 b=2.75m dπλ=0.15m

M=15.40 Fe=1.64 Fe''=0.41 σb= 6.3kg/cm² σε=1645.5kg/cm² σε''= 33.8kg/cm²

τ1=6.80kg/cm² Feδ1=0.00 τ2=7.59kg/cm² Feδ2=0.00 τd=1.47kg/cm² Fe_στρ=0.00

-D24: l=5.03m f6=3.80,1.83 f0=0.00,0.00 tx=4.35 qd=3.00 -> qm=11.14 qk=1.83

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω As_υπαρχ.= 0Φ0 = 0.00cm² < As_απαιτ. = 0.41cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω As_υπαρχ.= 5Φ12 = 5.65cm² >= As_απαιτ. = 1.64cm² OK

- Διάτμηση:

Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 3.39cm²*0.7070 = 6.42cm²/m

Aw_απαιτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.60) = 0.00cm²/m OK

Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 3.39cm²*0.7070 = 6.42cm²/m

Aw_απαιτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.60) = 0.00cm²/m OK

K 9 M=0.90*115.86 Fe=18.34 Fe''=9.17 σb= 53.9kg/cm² σε=1095.6kg/cm² σε''=743.1kg/cm²

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = 2Φ14 => ολικό As = 12.50cm² < As_απαιτ. = 18.34cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 6.28cm² < As_απαιτ. = 9.17cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Δ25 20/60 l=6.00m qm=21.13 qk=8.02 b=3.91m dπλ=0.15m

M=57.12 Fe=6.60 Fe''=1.65 σb= 10.0kg/cm² σε=1536.9kg/cm² σε''= 91.1kg/cm²

τ1=12.92kg/cm² Feδ1=0.57 τ2=13.14kg/cm² Feδ2=1.40 τd=0.79kg/cm² Fe_στρ=0.00

-D25: l=6.00m f2=3.59,1.66 f8=10.12,6.36 tx=4.42 qd=3.00 -> qm=21.13 qk=8.02

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω As_υπαρχ.= 0Φ0 = 0.00cm² < As_απαιτ. = 1.65cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω As_υπαρχ.= 5Φ16 = 10.05cm² >= As_απαιτ. = 6.60cm² OK

- Διάτμηση:

Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 6.03cm²*0.7070 = 8.29cm²/m

Aw_απαιτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.60) = 0.00cm²/m OK

Ακρο1: Aw_υπαρχ.= 2x Φ8/25 + 6.03cm²*0.7070 = 8.29cm²/m

Aw_απαιτ.= Ved/(fwyd*z) = 0.0/(19.13*0.90*0.60) = 0.00cm²/m OK

K 5 M=0.90*179.78 Fe=19.50 Fe''=9.75 σb= 81.0kg/cm² σε=1599.4kg/cm² σε''=1118.2kg/cm²

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = 2Φ14 => ολικό As = 12.50cm² < As_απαιτ. = 19.50cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = 0Φ0 => ολικό As = 6.28cm² < As_απαιτ. = 9.75cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Δ26 20/60 l=4.03m qm=20.38 qk=7.89 b=2.38m dπλ=0.14m

M=29.02 Fe=3.25 Fe''=0.81 σb= 9.2kg/cm² σε=1581.7kg/cm² σε''= 78.5kg/cm²

τ1=12.50kg/cm² Feδ1=1.35 τ2=12.04kg/cm² Feδ2=0.69 τd=2.70kg/cm² Fe_στρ=0.00

-D26: l=4.03m f5=2.97,1.53 f8=10.12,6.36 tx=4.29 qd=3.00 -> qm=20.38 qk=7.89

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω $As_{\text{υπαρχ.}} = 0\Phi 0 = 0.00\text{cm}^2 < As_{\text{απαιτ.}} = 0.81\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω $As_{\text{υπαρχ.}} = 5\Phi 12 = 5.65\text{cm}^2 \geq As_{\text{απαιτ.}} = 3.25\text{cm}^2$ ΟΚ

- Διάτμηση:

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2 \times \Phi 8/25 + 3.39\text{cm}^2 \times 0.7070 = 6.42\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\text{απαιτ.}} = Ved/(f_{wyd} \times z) = 0.0/(19.13 \times 0.90 \times 0.60) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ ΟΚ

Ακρο1: $Aw_{\text{υπαρχ.}} = 2 \times \Phi 8/25 + 3.39\text{cm}^2 \times 0.7070 = 6.42\text{cm}^2/\text{m}$

$Aw_{\text{απαιτ.}} = Ved/(f_{wyd} \times z) = 0.0/(19.13 \times 0.90 \times 0.60) = 0.00\text{cm}^2/\text{m}$ ΟΚ

K12 $M=0.90 \times 128.25$ $Fe=13.92$ $Fe''=6.96$ $\sigma_b = 68.7\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e=1593.2\text{kg/cm}^2$ $\sigma_e''=939.5\text{kg/cm}^2$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

- Κάμψη:

Πάνω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $As = 3.39\text{cm}^2 < As_{\text{απαιτ.}} = 13.92\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Κάτω Προσθετα = $0\Phi 0 \Rightarrow$ ολικό $As = 2.26\text{cm}^2 < As_{\text{απαιτ.}} = 6.96\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΥΠΟΕΤΥΛΩΜΑΤΩΝ ΣΕ ΜΟΝΟΑΞΟΝΙΚΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΚΑΝΟΝΙΣΜΟ ΕΠΙΤΡΕΠΟΜΕΝΩΝ ΤΑΣΕΩΝ

ΣΥΝΔΥΑΣΜΟΙ ΦΟΡΤΙΣΗΣ:

$\Sigma\Phi 1: G + Q$

$\Sigma\Phi 2: G + Q + \Sigma x$

$\Sigma\Phi 3: G + Q - \Sigma x$

$\Sigma\Phi 4: G + Q + \Sigma y$

$\Sigma\Phi 5: G + Q - \Sigma y$

ΕΠΕΞΗΓΗΣΗ ΣΥΜΒΟΛΩΝ

$\Sigma\Phi$ Συνδυασμός φόρτισης

axis 'ξονας και θέση ελέγχου. Π.χ. x-x Π σημαίνει περί άξονα x-x στον πόδα.

b Πλάτος διατομής.

h Στατικό ύψος διατομής.

Fe Τετραγωνικά εκατοστά οπλισμού ανά παριά.

N Αξονική δύναμη σχεδιασμού.

M Ροπή σχεδιασμού περί τον εξεταζόμενο άξονα.

Q Διατμητική δύναμη σχεδιασμού κάθετα στον εξεταζόμενο άξονα.

M/Qd Έλεγχος κοντού υποστυλώματος (αν M/Qd

ΕΛΕΓΧΟΣ ΥΠΟΕΤΥΛΩΜΑΤΩΝ ΣΤΑΘΜΗΣ 2 (z=0.00m)

ΥΛΙΚΑ: StI Συνδετήρες: StI

$\sigma_{b_επ.} = 144\text{ Kp/cm}^2$, $\sigma_{e_επ.} = 1680\text{ Kp/cm}^2$

$\tau_{b1_επ.} = 7\text{ Kp/cm}^2$, $\tau_{b2_επ.} = 18\text{ Kp/cm}^2$

ΕΠΙΚΑΛΥΨΗ ΟΠΛΙΣΜΩΝ: d = 0.020m

Υποστύλωμα 1

Ορθογώνιο 1 40/20

Παριά X-X. Οπλ.Κάμψης: $2\Phi 20 = 6.28\text{cm}^2$, Οπλ.Διάτμησης: $2 \times \Phi 8/25 = 4.02\text{cm}^2/\text{m}$

Παριά Y-Y. Οπλ.Κάμψης: $2\Phi 20 = 6.28\text{cm}^2$, Οπλ.Διάτμησης: $2 \times \Phi 8/25 = 4.02\text{cm}^2/\text{m}$

$\Sigma\Phi$	axis	b cm	h cm	Fe cm^2	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σ_b Kp/cm^2	σ_{e1} Kp/cm^2	σ_{e2} Kp/cm^2	τ Kp/cm^2	k
1	x-x K	40	18	6.28	-319.8	1.4	0.7	9.67	35.9	527.3	443.3	0.10	0.314
1	y-y K	20	38	6.28	-319.8	3.1	1.5	5.02	36.1	535.3	435.3	0.22	0.319
1	x-x Π	40	18	6.28	-319.8	0.7	0.7	5.33	34.3	508.5	462.1	0.10	0.303
1	y-y Π	20	38	5.24	-319.8	1.5	1.5	2.48k	35.4	527.5	474.9	0.22	0.314
2	x-x K	40	18	6.28	-210.9	0.4	0.2	11.71	22.5	334.0	306.2	0.03	0.199
2	y-y K	20	38	5.24	-210.9	3.2	4.4	1.82k	26.1	385.9	275.2	0.63	0.230
2	x-x Π	40	18	5.24	-210.9	0.1	0.2	3.29k	22.4	334.7	326.5	0.03	0.199
2	y-y Π	20	38	6.28	-210.9	10.1	4.4	5.68	33.3	481.9	158.2	0.63	0.287
3	x-x K	40	18	6.28	-428.7	2.3	1.2	9.34	49.2	720.6	580.4	0.17	0.429
3	y-y K	20	38	5.24	-428.7	9.4	7.5	3.14k	56.8	833.7	510.0	1.07	0.496
3	x-x Π	40	18	6.28	-428.7	1.4	1.2	5.66	46.9	692.9	608.0	0.17	0.412
3	y-y Π	20	38	6.28	-428.7	13.1	7.5	4.36	59.0	861.8	439.2	1.07	0.513

4	x-x	K	40	18	6.28	-547.7	8.7	6.2	7.04	77.8	1099.8	562.3	0.88	0.655
4	y-y	K	20	38	5.24	-547.7	0.8	0.9	2.22k	58.2	871.9	844.8	0.13	0.519
4	x-x	Π	40	18	6.28	-547.7	9.8	6.2	7.96	80.7	1134.9	527.3	0.88	0.676
4	y-y	Π	20	38	6.28	-547.7	1.9	0.9	5.28	57.6	861.3	800.9	0.13	0.513
5	x-x	K	40	18	6.28	-91.9	6.0	4.8	6.27	24.7	324.2	-45.2	0.68	0.193
5	y-y	K	20	38	6.28	-91.9	5.4	2.2	6.14	15.8	226.8	52.2	0.32	0.135
5	x-x	Π	40	18	6.28	-91.9	8.3	4.8	8.73	34.0	256.3	424.4	0.68	0.236
5	y-y	Π	20	38	5.24	-91.9	1.2	2.2	1.36k	11.1	164.6	123.6	0.32	0.098

Ορθογώνιο 2 20/40

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 = 6.28cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m
Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 + 2Φ14 = 9.36cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σe1 Kp/cm ²	σe2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	20	38	6.28	-319.8	3.0	1.5	4.83	35.9	532.8	437.8	0.22	0.317
1	y-y K	40	18	9.36	-319.8	1.4	0.7	10.04	32.8	482.2	405.4	0.10	0.287
1	x-x Π	20	38	5.24	-319.8	1.6	1.5	2.67k	35.5	529.1	473.3	0.22	0.315
1	y-y Π	40	18	9.36	-319.8	0.7	0.7	4.96	31.2	462.8	424.8	0.10	0.275
2	x-x K	20	38	6.28	-210.9	1.0	0.4	5.85	22.5	335.8	304.3	0.06	0.200
2	y-y K	40	18	9.36	-210.9	1.5	2.0	3.65	22.8	332.6	252.9	0.29	0.198
2	x-x Π	20	38	5.24	-210.9	0.3	0.4	1.65k	22.4	335.3	325.9	0.06	0.200
2	y-y Π	40	18	9.36	-210.9	4.6	2.0	11.35	29.9	416.9	168.6	0.29	0.248
3	x-x K	20	38	6.28	-428.7	4.9	2.6	4.67	49.2	729.8	571.2	0.38	0.434
3	y-y K	40	18	9.36	-428.7	4.3	3.5	6.28	49.4	711.5	478.3	0.49	0.424
3	x-x Π	20	38	5.24	-428.7	3.0	2.6	2.83k	48.6	722.9	620.7	0.38	0.430
3	y-y Π	40	18	9.36	-428.7	6.0	3.5	8.72	53.2	757.0	432.8	0.49	0.451
4	x-x K	20	38	6.28	-547.7	18.9	13.4	3.52	77.9	1135.0	527.1	1.92	0.676
4	y-y K	40	18	9.36	-547.7	0.4	0.4	4.45	51.5	769.8	750.3	0.06	0.458
4	x-x Π	20	38	6.28	-547.7	21.3	13.4	3.98	80.9	1174.7	487.4	1.92	0.699
4	y-y Π	40	18	9.36	-547.7	0.9	0.4	10.55	52.6	783.2	736.9	0.06	0.466
5	x-x K	20	38	5.24	-91.9	13.0	10.4	3.13k	27.3	129.3	380.8	1.48	0.189
5	y-y K	40	18	9.36	-91.9	2.5	1.0	12.29	14.1	194.6	60.6	0.14	0.116
5	x-x Π	20	38	6.28	-91.9	18.1	10.4	4.37	33.4	285.6	460.1	1.48	0.232
5	y-y Π	40	18	7.80	-91.9	0.5	1.0	2.71k	10.2	149.2	117.5	0.14	0.089

Υποστύλωμα 2

Ορθογώνιο 3 20/110

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ14 = 3.08cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m
Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ14 + 3Φ14 = 7.70cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σe1 Kp/cm ²	σe2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	20	108	3.08	-1421.3	6.8	4.4	1.40	63.5	951.8	908.3	0.23	0.567
1	y-y K	110	18	7.70	-1421.3	3.4	1.7	10.01	62.4	923.7	830.4	0.09	0.550
1	x-x Π	20	108	3.08	-1421.3	6.4	4.4	1.33	63.4	950.6	909.5	0.23	0.566
1	y-y Π	110	18	7.70	-1421.3	1.7	1.7	4.99	60.4	900.3	853.8	0.09	0.536
2	x-x K	20	108	3.08	-1459.8	21.4	10.5	1.85	68.4	1023.8	886.6	0.55	0.609
2	y-y K	110	18	7.70	-1459.8	5.2	4.1	6.36	65.9	971.1	830.4	0.21	0.578
2	x-x Π	20	108	3.08	-1459.8	10.1	10.5	0.88	65.9	987.7	922.8	0.55	0.588
2	y-y Π	110	18	7.70	-1459.8	7.0	4.1	8.64	68.0	996.3	805.2	0.21	0.593
3	x-x K	20	108	3.08	-1382.9	7.8	1.7	4.17	62.1	930.1	879.7	0.09	0.554
3	y-y K	110	18	7.70	-1382.9	12.0	7.5	8.03	70.5	1017.0	689.6	0.39	0.605
3	x-x Π	20	108	3.08	-1382.9	2.7	1.7	1.44	60.9	913.6	896.2	0.09	0.544
3	y-y Π	110	18	7.70	-1382.9	10.4	7.5	6.97	68.7	995.5	711.2	0.39	0.593
4	x-x K	20	108	3.08	-1799.7	34.1	49.2	0.63	86.1	1287.1	1068.2	2.56	0.766
4	y-y K	110	18	7.70	-1799.7	3.8	2.2	8.69	78.3	1161.8	1059.2	0.11	0.692
4	x-x Π	20	108	3.08	-1799.7	181.8	49.2	3.36	118.9	1760.9	594.3	2.56	1.048 *
4	y-y Π	110	18	7.70	-1799.7	2.7	2.2	6.31	77.1	1147.7	1073.3	0.11	0.683
5	x-x K	20	108	3.08	-1043.0	47.7	40.4	1.07	56.1	835.4	529.6	2.10	0.497
5	y-y K	110	18	7.70	-1043.0	3.1	1.3	12.26	46.4	685.6	601.5	0.07	0.408
5	x-x Π	20	108	3.08	-1043.0	169.0	40.4	3.80	83.0	1224.6	140.3	2.10	0.729
5	y-y Π	110	18	7.70	-1043.0	0.7	1.3	2.74	43.7	653.0	634.2	0.07	0.389

Υποστυλώμα 3

Ορθογώνιο 4 170/20

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 = 6.28cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 = 6.28cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	170	18	6.28	-1151.9	0.1	0.1	11.06	32.2	482.6	480.4	0.00	0.287
1	y-y K	20	168	6.28	-1151.9	44.1	14.7	1.76	36.0	539.3	423.6	0.49	0.321
1	x-x Π	170	18	6.28	-1151.9	0.3	0.1	26.06	32.3	484.0	478.9	0.00	0.288
1	y-y Π	20	168	6.28	-1151.9	0.0	14.7	0.00	32.1	481.5	481.4	0.49	0.287
2	x-x K	170	18	6.28	-839.8	0.3	0.0	63.54	23.6	353.6	348.4	0.00	0.210
2	y-y K	20	168	6.28	-839.8	450.4	155.2	1.71	69.3	465.7	1022.3	5.22	0.482
2	x-x Π	170	18	6.28	-839.8	0.2	0.0	48.54	23.6	353.0	349.1	0.00	0.210
2	y-y Π	20	168	6.28	-839.8	915.9	155.2	3.47	150.4	3801.1	2184.3	5.22	2.263 *
3	x-x K	170	18	6.28	-1463.9	0.5	0.1	30.62	41.2	616.7	607.2	0.00	0.367
3	y-y K	20	168	6.28	-1463.9	362.2	184.6	1.15	73.2	1087.2	136.6	6.21	0.647
3	x-x Π	170	18	6.28	-1463.9	0.7	0.1	45.62	41.4	619.0	604.9	0.00	0.368
3	y-y Π	20	168	6.28	-1463.9	916.0	184.6	2.92	141.6	1428.2	2082.2	6.21	0.984
4	x-x K	170	18	6.28	-1259.8	7.8	3.5	11.36	41.4	601.7	451.5	0.12	0.358
4	y-y K	20	168	6.28	-1259.8	48.6	27.7	1.03	39.5	590.4	462.8	0.93	0.351
4	x-x Π	170	18	6.28	-1259.8	18.2	3.5	26.36	49.6	700.7	352.5	0.12	0.417
4	y-y Π	20	168	6.28	-1259.8	34.5	27.7	0.73	38.2	571.9	481.3	0.93	0.340
5	x-x K	170	18	6.28	-1043.9	7.6	3.3	11.37	35.2	509.2	363.5	0.11	0.303
5	y-y K	20	168	6.28	-1043.9	39.5	1.7	13.68	32.6	488.3	384.5	0.06	0.291
5	x-x Π	170	18	6.28	-1043.9	17.7	3.3	26.37	43.2	605.4	267.3	0.11	0.360
5	y-y Π	20	168	6.28	-1043.9	34.4	1.7	11.92	32.2	481.6	391.1	0.06	0.287

Ορθογώνιο 5 20/160

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 = 6.28cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 + 3Φ14 = 10.90cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	20	158	6.28	-1084.1	6.8	3.1	1.38	32.7	489.9	469.9	0.11	0.292
1	y-y K	160	18	10.90	-1084.1	0.6	0.2	14.99	31.2	466.5	455.7	0.01	0.278
1	x-x Π	20	158	6.28	-1084.1	16.0	3.1	3.26	33.6	503.4	456.4	0.11	0.300
1	y-y Π	160	18	10.90	-1084.1	0.0	0.2	0.01	30.7	461.1	461.0	0.01	0.274
2	x-x K	20	158	6.28	-790.4	16.3	1.3	7.94	25.0	373.7	326.0	0.05	0.222
2	y-y K	160	18	10.90	-790.4	5.9	2.0	14.51	27.0	391.3	281.0	0.07	0.233
2	x-x Π	20	158	6.28	-790.4	12.4	1.3	6.07	24.6	368.1	331.7	0.05	0.219
2	y-y Π	160	18	10.90	-790.4	11.9	2.0	29.51	31.8	448.3	223.9	0.07	0.267
3	x-x K	20	158	6.28	-1377.8	29.9	4.9	3.83	43.7	653.7	566.1	0.17	0.389
3	y-y K	160	18	10.90	-1377.8	4.7	2.4	9.81	42.8	630.3	541.6	0.09	0.375
3	x-x Π	20	158	6.28	-1377.8	44.5	4.9	5.70	45.1	675.2	544.6	0.17	0.402
3	y-y Π	160	18	10.90	-1377.8	11.9	2.4	24.81	48.4	698.2	473.7	0.09	0.416
4	x-x K	20	158	6.28	-1185.7	472.4	207.9	1.42	82.4	1218.1	-168.3	7.43	0.725
4	y-y K	160	18	10.90	-1185.7	0.6	0.4	8.77	34.1	510.2	498.3	0.01	0.304
4	x-x Π	20	158	6.28	-1185.7	1096.1	207.9	3.30	197.4	4286.1	2869.8	7.43	2.551 *
4	y-y Π	160	18	10.90	-1185.7	0.4	0.4	6.23	34.0	508.5	500.0	0.01	0.303
5	x-x K	20	158	6.28	-982.5	458.8	201.7	1.42	75.0	1108.2	-238.3	7.21	0.660
5	y-y K	160	18	10.90	-982.5	0.5	0.0	116.31	28.3	422.7	413.0	0.00	0.252
5	x-x Π	20	158	6.28	-982.5	1064.0	201.7	3.30	193.6	5017.7	2804.1	7.21	2.987 *
5	y-y Π	160	18	10.90	-982.5	0.4	0.0	101.31	28.2	422.1	413.6	0.00	0.251

Ορθογώνιο 6 170/20

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 + 4Φ14 = 12.44cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 = 6.28cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	170	18	12.44	-1151.9	0.1	0.1	11.06	30.6	458.9	456.9	0.00	0.273
1	y-y K	20	168	6.28	-1151.9	44.1	14.7	1.76	36.0	539.3	423.6	0.49	0.321
1	x-x Π	170	18	12.44	-1151.9	0.3	0.1	26.06	30.7	460.2	455.6	0.00	0.274
1	y-y Π	20	168	6.28	-1151.9	0.0	14.7	0.00	32.1	481.5	481.4	0.49	0.287

2	x-x	K	170	18	12.44	-839.8	0.3	0.0	63.54	22.5	336.2	331.5	0.00	0.200
2	y-y	K	20	168	6.28	-839.8	450.4	155.2	1.71	69.3	465.7	1022.3	5.22	0.482
2	x-x	Π	170	18	12.44	-839.8	0.2	0.0	48.54	22.4	335.6	332.0	0.00	0.200
2	y-y	Π	20	168	6.28	-839.8	915.9	155.2	3.47	150.4	3801.1	2184.3	5.22	2.263 *
3	x-x	K	170	18	12.44	-1463.9	0.5	0.1	30.62	39.2	586.3	577.6	0.00	0.349
3	y-y	K	20	168	6.28	-1463.9	362.2	184.6	1.15	73.2	1087.2	136.6	6.21	0.647
3	x-x	Π	170	18	12.44	-1463.9	0.7	0.1	45.62	39.3	588.4	575.5	0.00	0.350
3	y-y	Π	20	168	6.28	-1463.9	916.0	184.6	2.92	141.6	1428.2	2082.2	6.21	0.984
4	x-x	K	170	18	12.44	-1259.8	7.8	3.5	11.36	39.1	569.4	432.2	0.12	0.339
4	y-y	K	20	168	6.28	-1259.8	48.6	27.7	1.03	39.5	590.4	462.8	0.93	0.351
4	x-x	Π	170	18	12.44	-1259.8	18.2	3.5	26.36	46.6	660.0	341.7	0.12	0.393
4	y-y	Π	20	168	6.28	-1259.8	34.5	27.7	0.73	38.2	571.9	481.3	0.93	0.340
5	x-x	K	170	18	12.44	-1043.9	7.6	3.3	11.37	33.2	481.6	348.4	0.11	0.287
5	y-y	K	20	168	6.28	-1043.9	39.5	1.7	13.68	32.6	488.3	384.5	0.06	0.291
5	x-x	Π	170	18	12.44	-1043.9	17.7	3.3	26.37	40.5	569.5	260.5	0.11	0.339
5	y-y	Π	20	168	6.28	-1043.9	34.4	1.7	11.92	32.2	481.6	391.1	0.06	0.287

Υποστύλωμα 4

Ορθογώνιο 7 65/65

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: $2\Phi 20 + 1\Phi 20 = 9.42\text{cm}^2$, Οπλ.Διάτμησης: $2 \times \Phi 8/25 = 4.02 \text{ cm}^2/\text{m}$

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: $2\Phi 20 + 1\Phi 20 = 9.42\text{cm}^2$, Οπλ.Διάτμησης: $2 \times \Phi 8/25 = 4.02 \text{ cm}^2/\text{m}$

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	65	63	7.85	-2035.0	1.4	1.9	1.14k	45.9	688.1	680.5	0.05	0.410
1	y-y K	65	63	7.85	-2035.0	37.0	18.0	3.16k	52.7	783.5	585.2	0.49	0.466
1	x-x Π	65	63	7.85	-2035.0	4.3	1.9	3.47k	46.4	695.8	672.8	0.05	0.414
1	y-y Π	65	63	7.85	-2035.0	17.0	18.0	1.45k	48.9	729.9	638.8	0.49	0.434
2	x-x K	65	63	9.42	-1974.3	3.6	0.2	32.70	44.5	666.3	647.6	0.00	0.397
2	y-y K	65	63	7.85	-1974.3	44.6	52.6	1.30k	52.8	783.5	544.3	1.42	0.466
2	x-x Π	65	63	9.42	-1974.3	4.1	0.2	37.32	44.6	667.7	646.3	0.00	0.397
2	y-y Π	65	63	7.85	-1974.3	113.2	52.6	3.31k	65.8	967.5	360.3	1.42	0.576
3	x-x K	65	63	7.85	-2095.8	6.4	3.6	2.72k	48.2	721.9	687.6	0.10	0.430
3	y-y K	65	63	7.85	-2095.8	118.6	88.6	2.06k	69.6	1022.6	386.9	2.40	0.609
3	x-x Π	65	63	7.85	-2095.8	4.5	3.6	1.90k	47.8	716.8	692.7	0.10	0.427
3	y-y Π	65	63	7.85	-2095.8	147.2	88.6	2.56k	75.0	1099.4	310.1	2.40	0.654
4	x-x K	65	63	7.85	-2013.0	28.2	37.4	1.16k	50.5	752.4	601.4	1.01	0.448
4	y-y K	65	63	7.85	-2013.0	44.3	23.8	2.87k	53.6	795.6	558.2	0.64	0.474
4	x-x Π	65	63	9.42	-2013.0	140.4	37.4	5.77	70.7	1036.8	302.9	1.01	0.617
4	y-y Π	65	63	7.85	-2013.0	27.0	23.8	1.75k	50.3	749.4	604.5	0.64	0.446
5	x-x K	65	63	7.85	-2057.1	31.0	33.6	1.42k	52.0	774.8	608.7	0.91	0.461
5	y-y K	65	63	9.42	-2057.1	29.7	12.2	3.74	51.1	762.1	606.9	0.33	0.454
5	x-x Π	65	63	9.42	-2057.1	131.8	33.6	6.03	70.1	1029.1	340.0	0.91	0.613
5	y-y Π	65	63	7.85	-2057.1	6.9	12.2	0.87k	47.4	710.3	673.2	0.33	0.423

Υποστύλωμα 5

Ορθογώνιο 8 70/50

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: $2\Phi 20 + 2\Phi 20 = 12.57\text{cm}^2$, Οπλ.Διάτμησης: $2 \times \Phi 8/25 = 4.02 \text{ cm}^2/\text{m}$

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: $2\Phi 20 + 1\Phi 20 = 9.42\text{cm}^2$, Οπλ.Διάτμησης: $2 \times \Phi 8/25 = 4.02 \text{ cm}^2/\text{m}$

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σe1 Kp/cm ²	σe2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	70	48	12.57	-2556.1	14.6	8.0	3.64	69.9	1043.2	934.7	0.26	0.621
1	y-y K	50	68	7.85	-2556.1	67.1	33.2	2.89k	82.4	1223.4	829.3	1.08	0.728
1	x-x Π	70	48	10.47	-2556.1	9.5	8.0	2.36k	69.7	1041.8	968.7	0.26	0.620
1	y-y Π	50	68	7.85	-2556.1	32.5	33.2	1.40k	75.2	1121.9	930.8	1.08	0.668
2	x-x K	70	48	10.47	-2809.9	14.5	8.9	3.25k	77.7	1161.0	1049.1	0.29	0.691
2	y-y K	50	68	7.85	-2809.9	97.7	77.4	1.80k	95.5	1415.0	841.6	2.53	0.842
2	x-x Π	70	48	10.47	-2809.9	12.3	8.9	2.75k	77.1	1152.5	1057.7	0.29	0.686
2	y-y Π	50	68	7.85	-2809.9	134.5	77.4	2.48k	103.1	1523.1	733.5	2.53	0.907
3	x-x K	70	48	12.57	-2302.2	14.7	7.1	4.13	63.3	945.3	836.2	0.23	0.563
3	y-y K	50	68	9.42	-2302.2	36.5	10.9	4.77	68.2	1017.1	808.8	0.36	0.605
3	x-x Π	70	48	10.47	-2302.2	6.7	7.1	1.87k	62.2	931.0	879.8	0.23	0.554

3	y-y	Π	50	68	9.42	-2302.2	69.4	10.9	9.06	74.8	1110.6	715.2	0.36	0.661
4	x-x	K	70	48	10.47	-2411.7	88.9	72.3	2.46k	88.1	1291.0	605.8	2.36	0.768
4	y-y	K	50	68	7.85	-2411.7	63.8	29.4	3.10k	77.8	1155.6	781.2	0.96	0.688
4	x-x	Π	70	48	12.57	-2411.7	128.0	72.3	3.54	96.7	1408.4	457.7	2.36	0.838
4	y-y	Π	50	68	7.85	-2411.7	24.5	29.4	1.19k	69.6	1040.2	896.6	0.96	0.619
5	x-x	K	70	48	10.47	-2700.5	59.7	56.2	2.12k	87.5	1292.1	832.0	1.84	0.769
5	y-y	K	50	68	7.85	-2700.5	70.4	37.0	2.72k	86.9	1291.2	877.5	1.21	0.769
5	x-x	Π	70	48	12.57	-2700.5	109.0	56.2	3.88	99.0	1449.8	639.9	1.84	0.863
5	y-y	Π	50	68	7.85	-2700.5	40.6	37.0	1.57k	80.7	1203.7	965.1	1.21	0.716

Υποστύλωμα 6

Ορθογώνιο 9 35/35

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ18 = 5.09cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ18 = 5.09cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	35	33	5.09	-700.3	3.4	1.8	5.52	54.5	811.4	713.5	0.16	0.483
1	y-y K	35	33	5.09	-700.3	7.2	3.5	5.79	58.6	865.3	659.6	0.33	0.515
1	x-x Π	35	33	4.24	-700.3	1.9	1.8	3.06k	53.9	805.0	748.6	0.16	0.479
1	y-y Π	35	33	4.24	-700.3	3.4	3.5	2.79k	55.7	828.3	725.3	0.33	0.493
2	x-x K	35	33	5.09	-1279.3	3.4	1.7	5.67	96.6	1442.2	1343.5	0.16	0.858
2	y-y K	35	33	5.09	-1279.3	12.6	8.9	4.03	106.5	1573.6	1212.1	0.83	0.937
2	x-x Π	35	33	4.24	-1279.3	1.8	1.7	2.90k	96.6	1445.3	1392.8	0.16	0.860
2	y-y Π	35	33	5.09	-1279.3	14.2	8.9	4.54	108.2	1596.5	1189.2	0.83	0.950
3	x-x K	35	33	5.09	-121.3	3.4	1.8	5.36	12.5	180.5	83.6	0.17	0.107
3	y-y K	35	33	5.09	-121.3	26.9	16.0	4.81	47.1	777.8	616.6	1.49	0.463
3	x-x Π	35	33	4.24	-121.3	2.0	1.8	3.21k	11.2	164.7	104.4	0.17	0.098
3	y-y Π	35	33	5.09	-121.3	21.1	16.0	3.77	37.2	451.1	497.3	1.49	0.269
4	x-x K	35	33	4.24	-331.2	1.8	4.7	1.07k	26.5	394.1	340.7	0.44	0.235
4	y-y K	35	33	5.09	-331.2	8.4	4.2	5.73	33.2	481.9	239.3	0.39	0.287
4	x-x Π	35	33	5.09	-331.2	12.5	4.7	7.50	37.5	539.7	181.5	0.44	0.321
4	y-y Π	35	33	4.24	-331.2	4.2	4.2	2.84k	29.2	429.8	305.0	0.39	0.256
5	x-x K	35	33	5.09	-1069.4	5.0	1.2	11.77	83.1	1236.5	1092.1	0.11	0.736
5	y-y K	35	33	5.09	-1069.4	5.9	2.9	5.86	84.0	1248.7	1079.9	0.27	0.743
5	x-x Π	35	33	5.09	-1069.4	8.7	1.2	20.34	87.0	1289.1	1039.5	0.11	0.767
5	y-y Π	35	33	4.24	-1069.4	2.7	2.9	2.71k	82.1	1226.8	1145.6	0.27	0.730

Υποστύλωμα 7

Ορθογώνιο 10 20/100

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ14 = 3.08cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ14 + 3Φ14 = 7.70cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	20	98	3.08	-1199.0	12.2	5.3	2.31	60.6	906.5	812.6	0.30	0.540
1	y-y K	100	18	7.70	-1199.0	4.8	2.4	10.14	59.7	877.5	734.8	0.14	0.522
1	x-x Π	20	98	3.08	-1199.0	3.6	5.3	0.69	58.3	873.5	845.6	0.30	0.520
1	y-y Π	100	18	7.70	-1199.0	2.3	2.4	4.86	56.6	840.4	772.0	0.14	0.500
2	x-x K	20	98	3.08	-1069.7	3.3	2.4	1.39	52.0	779.6	754.1	0.14	0.464
2	y-y K	100	18	7.70	-1069.7	3.5	3.2	5.46	52.3	771.3	667.1	0.19	0.459
2	x-x Π	20	98	3.08	-1069.7	3.9	2.4	1.61	52.2	781.7	752.0	0.14	0.465
2	y-y Π	100	18	7.70	-1069.7	6.2	3.2	9.54	55.5	810.4	628.1	0.19	0.482
3	x-x K	20	98	3.08	-1328.3	21.2	8.2	2.58	69.1	1033.4	871.2	0.47	0.615
3	y-y K	100	18	7.70	-1328.3	13.2	8.0	8.25	75.8	1088.0	698.3	0.46	0.648
3	x-x Π	20	98	3.08	-1328.3	3.4	8.2	0.42	64.4	965.3	939.2	0.47	0.575
3	y-y Π	100	18	7.70	-1328.3	10.8	8.0	6.75	72.8	1052.7	733.6	0.46	0.627
4	x-x K	20	98	3.08	-878.6	31.8	61.7	0.51	50.4	751.5	508.2	3.53	0.447
4	y-y K	100	18	7.70	-878.6	4.6	2.1	11.00	45.0	658.1	523.4	0.12	0.392
4	x-x Π	20	98	3.08	-878.6	153.4	61.7	2.49	82.8	1217.4	42.3	3.53	0.725
4	y-y Π	100	18	7.70	-878.6	1.7	2.1	4.00	41.4	615.2	566.2	0.12	0.366
5	x-x K	20	98	3.08	-1519.5	56.3	72.3	0.78	87.6	1304.8	873.8	4.13	0.777
5	y-y K	100	18	7.70	-1519.5	5.1	2.7	9.48	74.4	1097.0	946.3	0.15	0.653

5	x-x	Π	20	98	3.08	-1519.5	160.7	72.3	2.22	115.4	1704.7	473.9	4.13	1.015 *
5	y-y	Π	100	18	7.70	-1519.5	3.0	2.7	5.52	71.8	1065.5	977.8	0.15	0.634

Υποστύλωμα 8

Ορθογώνιο 11 70/70

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 + 2Φ20 = 12.57cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 + 2Φ20 = 12.57cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	70	68	12.57	-2510.0	5.0	0.8	8.64	48.3	723.7	703.3	0.02	0.431
1	y-y K	70	68	10.47	-2510.0	34.9	16.3	3.06k	53.4	795.9	648.3	0.38	0.474
1	x-x Π	70	68	12.57	-2510.0	2.5	0.8	4.36	47.9	718.6	708.3	0.02	0.428
1	y-y Π	70	68	10.47	-2510.0	14.0	16.3	1.23k	50.2	751.7	692.5	0.38	0.447
2	x-x K	70	68	12.57	-2525.1	12.4	3.5	5.00	49.7	743.3	692.3	0.08	0.442
2	y-y K	70	68	10.47	-2525.1	73.9	79.7	1.32k	59.5	882.5	570.3	1.86	0.525
2	x-x Π	70	68	10.47	-2525.1	1.8	3.5	0.72k	48.7	730.2	722.7	0.08	0.435
2	y-y Π	70	68	10.47	-2525.1	165.3	79.7	2.96k	73.1	1075.6	377.3	1.86	0.640
3	x-x K	70	68	10.47	-2495.0	2.5	1.9	1.86k	48.2	723.0	712.5	0.04	0.430
3	y-y K	70	68	10.47	-2495.0	143.8	112.3	1.83k	69.3	1021.5	414.0	2.62	0.608
3	x-x Π	70	68	10.47	-2495.0	3.2	1.9	2.43k	48.3	724.6	710.9	0.04	0.431
3	y-y Π	70	68	10.47	-2495.0	193.3	112.3	2.46k	76.7	1126.1	309.4	2.62	0.670
4	x-x K	70	68	10.47	-2583.7	53.3	42.5	1.79k	57.5	855.8	630.7	0.99	0.509
4	y-y K	70	68	12.57	-2583.7	18.4	3.8	6.98	51.6	772.2	696.6	0.09	0.460
4	x-x Π	70	68	12.57	-2583.7	180.7	42.5	6.08	75.2	1105.3	363.5	0.99	0.658
4	y-y Π	70	68	10.47	-2583.7	7.1	3.8	2.69k	50.6	758.3	728.3	0.09	0.451
5	x-x K	70	68	10.47	-2436.4	43.3	44.1	1.40k	53.2	792.4	609.4	1.03	0.472
5	y-y K	70	68	10.47	-2436.4	51.5	28.9	2.55k	54.4	809.6	592.2	0.67	0.482
5	x-x Π	70	68	12.57	-2436.4	175.7	44.1	5.69	71.7	1053.2	331.9	1.03	0.627
5	y-y Π	70	68	10.47	-2436.4	35.1	28.9	1.74k	52.0	775.1	626.7	0.67	0.461

Υποστύλωμα 9

Ορθογώνιο 12 70/50

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 + 2Φ20 = 12.57cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 + 1Φ20 = 9.42cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	70	48	12.57	-2426.1	1.1	0.3	8.36	62.9	942.7	934.7	0.01	0.561
1	y-y K	50	68	7.85	-2426.1	66.5	33.3	2.85k	78.8	1169.5	778.9	1.09	0.696
1	x-x Π	70	48	12.57	-2426.1	1.8	0.3	14.36	63.1	945.5	931.8	0.01	0.563
1	y-y Π	50	68	7.85	-2426.1	33.4	33.3	1.43k	71.9	1072.3	876.1	1.09	0.638
2	x-x K	70	48	10.47	-2771.1	0.5	2.0	0.48k	72.8	1091.6	1088.0	0.06	0.650
2	y-y K	50	68	7.85	-2771.1	118.4	89.1	1.90k	98.8	1460.3	765.1	2.91	0.869
2	x-x Π	70	48	12.57	-2771.1	5.5	2.0	5.52	72.9	1092.4	1051.9	0.06	0.650
2	y-y Π	50	68	7.85	-2771.1	149.0	89.1	2.39k	105.1	1550.2	675.2	2.91	0.923
3	x-x K	70	48	12.57	-2081.2	2.6	1.5	3.57	54.4	814.9	795.5	0.05	0.485
3	y-y K	50	68	7.85	-2081.2	14.7	22.5	0.93k	58.8	878.7	792.6	0.74	0.523
3	x-x Π	70	48	10.47	-2081.2	1.8	1.5	2.43k	55.1	825.3	811.6	0.05	0.491
3	y-y Π	50	68	9.42	-2081.2	82.2	22.5	5.22	71.6	1059.5	591.0	0.74	0.631
4	x-x K	70	48	10.47	-2390.7	89.7	72.6	2.47k	87.7	1285.7	594.7	2.37	0.765
4	y-y K	50	68	7.85	-2390.7	73.2	39.7	2.63k	79.2	1174.8	745.1	1.30	0.699
4	x-x Π	70	48	12.57	-2390.7	128.0	72.6	3.53	96.1	1400.6	449.3	2.37	0.834
4	y-y Π	50	68	7.85	-2390.7	45.9	39.7	1.65k	73.5	1094.7	825.3	1.30	0.652
5	x-x K	70	48	10.47	-2461.6	91.8	72.0	2.55k	90.2	1321.8	614.4	2.35	0.787
5	y-y K	50	68	7.85	-2461.6	59.9	26.9	3.18k	78.3	1164.2	812.7	0.88	0.693
5	x-x Π	70	48	10.47	-2461.6	124.3	72.0	3.45k	99.3	1447.2	489.0	2.35	0.861
5	y-y Π	50	68	7.85	-2461.6	20.9	26.9	1.11k	70.2	1049.8	927.0	0.88	0.625

Υποστύλωμα 10

Ορθογώνιο 13 50/50

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ18 + 1Φ18 = 7.63cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ18 + 1Φ18 = 7.63cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	50	48	7.63	-1324.8	3.8	1.5	5.13	50.0	748.5	707.9	0.07	0.446
1	y-y K	50	48	7.63	-1324.8	13.6	6.7	4.04	53.8	801.0	655.4	0.31	0.477
1	x-x Π	50	48	6.36	-1324.8	0.6	1.5	0.87k	49.5	742.1	735.0	0.07	0.442
1	y-y Π	50	48	6.36	-1324.8	6.6	6.7	1.96k	51.9	775.0	702.0	0.31	0.461
2	x-x K	50	48	7.63	-1210.1	5.5	2.2	5.10	46.5	694.9	635.4	0.10	0.414
2	y-y K	50	48	6.36	-1210.1	42.5	31.5	2.70k	62.1	910.7	438.5	1.44	0.542
2	x-x Π	50	48	6.36	-1210.1	1.0	2.2	0.90k	45.4	680.0	669.2	0.10	0.405
2	y-y Π	50	48	6.36	-1210.1	52.0	31.5	3.30k	65.9	963.2	385.9	1.44	0.573
3	x-x K	50	48	7.63	-1439.5	2.0	0.8	5.22	53.5	802.1	780.4	0.04	0.477
3	y-y K	50	48	6.36	-1439.5	15.4	18.1	1.71k	59.7	888.2	716.8	0.83	0.529
3	x-x Π	50	48	6.36	-1439.5	0.3	0.8	0.78k	53.6	804.1	800.8	0.04	0.479
3	y-y Π	50	48	7.63	-1439.5	38.9	18.1	4.29	67.9	1000.1	582.4	0.83	0.595
4	x-x K	50	48	7.63	-1480.4	28.9	3.4	17.03	65.5	968.9	658.5	0.16	0.577
4	y-y K	50	48	7.63	-1480.4	15.0	5.3	5.69	60.1	894.1	733.3	0.24	0.532
4	x-x Π	50	48	7.63	-1480.4	39.1	3.4	23.03	69.5	1023.6	603.8	0.16	0.609
4	y-y Π	50	48	6.36	-1480.4	0.8	5.3	0.31k	55.3	829.8	820.7	0.24	0.494
5	x-x K	50	48	7.63	-1169.3	21.3	6.3	6.73	51.2	757.3	528.1	0.29	0.451
5	y-y K	50	48	6.36	-1169.3	12.1	8.2	2.98k	48.3	719.2	584.5	0.37	0.428
5	x-x Π	50	48	7.63	-1169.3	40.3	6.3	12.73	58.6	859.4	425.9	0.29	0.512
5	y-y Π	50	48	6.36	-1169.3	12.3	8.2	3.02k	48.4	720.2	583.4	0.37	0.429

Υποστύλωμα 11

Ορθογώνιο 14 45/45

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ16 + 1Φ16 = 6.03cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ16 + 1Φ16 = 6.03cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	45	43	6.03	-918.8	2.1	0.7	6.46	42.8	639.9	609.6	0.04	0.381
1	y-y K	45	43	6.03	-918.8	2.5	1.2	4.44	43.0	642.9	606.6	0.07	0.383
1	x-x Π	45	43	5.03	-918.8	0.1	0.7	0.21k	42.3	633.9	632.9	0.04	0.377
1	y-y Π	45	43	5.03	-918.8	1.2	1.2	2.23k	42.9	642.8	624.0	0.07	0.383
2	x-x K	45	43	6.03	-994.8	4.2	1.5	6.18	47.4	707.6	645.2	0.09	0.421
2	y-y K	45	43	5.03	-994.8	27.6	20.6	2.99k	61.1	895.6	475.9	1.16	0.533
2	x-x Π	45	43	5.03	-994.8	0.3	1.5	0.48k	45.9	688.3	683.3	0.09	0.410
2	y-y Π	45	43	6.03	-994.8	34.1	20.6	3.68	63.5	927.4	425.5	1.16	0.552
3	x-x K	45	43	5.03	-842.8	0.1	0.1	2.36k	38.8	581.9	580.2	0.01	0.346
3	y-y K	45	43	5.03	-842.8	32.6	23.1	3.14k	56.8	828.4	333.7	1.30	0.493
3	x-x Π	45	43	6.03	-842.8	0.2	0.1	4.31	38.3	574.6	571.6	0.01	0.342
3	y-y Π	45	43	6.03	-842.8	36.6	23.1	3.53	57.9	842.3	303.9	1.30	0.501
4	x-x K	45	43	6.03	-918.1	19.4	2.7	15.79	52.1	767.1	481.4	0.15	0.457
4	y-y K	45	43	5.03	-918.1	9.4	6.1	3.43k	47.4	704.5	561.4	0.34	0.419
4	x-x Π	45	43	6.03	-918.1	27.6	2.7	22.46	56.5	827.5	421.1	0.15	0.493
4	y-y Π	45	43	5.03	-918.1	8.9	6.1	3.23k	47.1	700.3	565.6	0.34	0.417
5	x-x K	45	43	6.03	-919.5	15.3	4.2	8.18	49.9	737.7	512.7	0.23	0.439
5	y-y K	45	43	5.03	-919.5	4.5	3.6	2.75k	44.7	667.9	599.8	0.20	0.398
5	x-x Π	45	43	6.03	-919.5	27.7	4.2	14.85	56.6	829.4	421.1	0.23	0.494
5	y-y Π	45	43	6.03	-919.5	6.4	3.6	3.92	45.1	672.3	578.1	0.20	0.400

Υποστύλωμα 12

Ορθογώνιο 15 45/45

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ16 + 1Φ16 = 6.03cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ16 + 1Φ16 = 6.03cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	45	43	6.03	-950.3	5.7	3.2	3.95	46.1	688.0	604.4	0.18	0.410
1	y-y K	45	43	6.03	-950.3	5.5	2.7	4.49	46.0	686.6	605.8	0.15	0.409
1	x-x Π	45	43	5.03	-950.3	3.9	3.2	2.72k	45.8	684.8	625.5	0.18	0.408
1	y-y Π	45	43	5.03	-950.3	2.7	2.7	2.18k	45.2	675.4	634.9	0.15	0.402

2	x-x	K	45	43	6.03	-1127.8	6.1	3.9	3.53	54.4	812.1	721.6	0.22	0.483
2	y-y	K	45	43	5.03	-1127.8	27.0	20.3	2.96k	66.8	982.6	572.4	1.14	0.585
2	x-x	Π	45	43	5.03	-1127.8	5.5	3.9	3.14k	54.9	819.0	736.0	0.22	0.488
2	y-y	Π	45	43	6.03	-1127.8	33.8	20.3	3.70	69.3	1015.4	518.4	1.14	0.604
3	x-x	K	45	43	6.03	-772.8	5.2	2.5	4.60	37.8	563.9	487.1	0.14	0.336
3	y-y	K	45	43	5.03	-772.8	16.0	14.8	2.40k	44.4	654.5	411.1	0.84	0.390
3	x-x	Π	45	43	5.03	-772.8	2.3	2.5	2.06k	36.8	550.5	515.1	0.14	0.328
3	y-y	Π	45	43	6.03	-772.8	28.4	14.8	4.26	50.3	734.8	316.2	0.84	0.437
4	x-x	K	45	43	5.03	-1229.6	50.4	38.3	2.93k	84.5	1230.2	465.1	2.16	0.732
4	y-y	K	45	43	5.03	-1229.6	0.6	1.7	0.79k	56.8	852.3	843.1	0.10	0.507
4	x-x	Π	45	43	6.03	-1229.6	64.4	38.3	3.74	90.4	1310.1	362.1	2.16	0.780
4	y-y	Π	45	43	6.03	-1229.6	4.5	1.7	5.88	58.2	869.5	802.7	0.10	0.518
5	x-x	K	45	43	5.03	-671.1	39.0	31.9	2.72k	52.5	758.9	166.3	1.80	0.452
5	y-y	K	45	43	6.03	-671.1	11.6	7.2	3.60	36.7	541.6	371.0	0.40	0.322
5	x-x	Π	45	43	6.03	-671.1	56.6	31.9	3.95	60.9	872.9	39.7	1.80	0.520
5	y-y	Π	45	43	5.03	-671.1	9.9	7.2	3.06k	36.3	537.5	387.8	0.40	0.320

Υποστύλωμα 13

Ορθογώνιο 16 30/70

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: $2\Phi 18 + 1\Phi 18 = 7.63\text{cm}^2$, Οπλ.Διάτμησης: $2 \times \Phi 8/25 = 4.02 \text{ cm}^2/\text{m}$

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: $2\Phi 18 + 2\Phi 18 = 10.18\text{cm}^2$, Οπλ.Διάτμησης: $2 \times \Phi 8/25 = 4.02 \text{ cm}^2/\text{m}$

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	30	68	6.36	-1328.1	28.8	14.7	2.79k	67.4	1003.6	735.6	0.80	0.597
1	y-y K	70	28	10.18	-1328.1	1.3	0.6	6.97	56.1	840.2	816.2	0.03	0.500
1	x-x Π	30	68	6.36	-1328.1	15.4	14.7	1.49k	63.0	941.1	798.0	0.80	0.560
1	y-y Π	70	28	8.48	-1328.1	0.6	0.6	3.03k	56.8	851.5	840.7	0.03	0.507
2	x-x K	30	68	6.36	-1349.8	29.1	14.9	2.79k	68.5	1018.8	748.8	0.81	0.606
2	y-y K	70	28	10.18	-1349.8	19.3	12.9	4.99	70.0	1022.0	661.5	0.70	0.608
2	x-x Π	30	68	6.36	-1349.8	15.6	14.9	1.50k	64.0	956.3	811.4	0.81	0.569
2	y-y Π	70	28	10.18	-1349.8	19.4	12.9	5.01	70.1	1023.0	660.5	0.70	0.609
3	x-x K	30	68	6.36	-1306.3	28.6	14.6	2.80k	66.4	988.3	722.4	0.79	0.588
3	y-y K	70	28	10.18	-1306.3	21.9	14.1	5.16	70.0	1018.8	610.5	0.77	0.606
3	x-x Π	30	68	6.36	-1306.3	15.2	14.6	1.49k	62.0	926.0	784.7	0.79	0.551
3	y-y Π	70	28	10.18	-1306.3	20.5	14.1	4.84	69.1	1006.3	623.0	0.77	0.599
4	x-x K	30	68	6.36	-1373.3	41.2	48.0	1.23k	73.5	1090.9	707.6	2.61	0.649
4	y-y K	70	28	10.18	-1373.3	1.3	0.8	5.07	58.0	868.4	844.5	0.05	0.517
4	x-x Π	30	68	6.36	-1373.3	102.8	48.0	3.06k	93.7	1376.8	421.7	2.61	0.820
4	y-y Π	70	28	10.18	-1373.3	1.3	0.8	4.93	58.0	868.1	844.8	0.05	0.517
5	x-x K	30	68	6.36	-1282.8	16.4	18.5	1.27k	61.4	916.3	763.6	1.01	0.545
5	y-y K	70	28	10.18	-1282.8	1.3	0.4	11.16	54.2	811.9	788.0	0.02	0.483
5	x-x Π	30	68	7.63	-1282.8	72.0	18.5	5.55	77.8	1148.1	504.2	1.01	0.683
5	y-y Π	70	28	8.48	-1282.8	0.1	0.4	1.16k	54.6	818.5	816.0	0.02	0.487

Υποστύλωμα 14

Ορθογώνιο 17 50/70

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: $2\Phi 20 + 1\Phi 20 = 9.42\text{cm}^2$, Οπλ.Διάτμησης: $2 \times \Phi 8/25 = 4.02 \text{ cm}^2/\text{m}$

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: $2\Phi 20 + 1\Phi 20 = 9.42\text{cm}^2$, Οπλ.Διάτμησης: $2 \times \Phi 8/25 = 4.02 \text{ cm}^2/\text{m}$

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	50	68	7.85	-2279.9	54.0	25.7	3.00k	72.2	1074.1	756.9	0.84	0.639
1	y-y K	70	48	9.42	-2279.9	15.6	8.1	3.87	64.7	965.5	842.7	0.26	0.575
1	x-x Π	50	68	7.85	-2279.9	23.1	25.7	1.28k	65.8	983.4	847.6	0.84	0.585
1	y-y Π	70	48	7.85	-2279.9	8.6	8.1	2.13k	63.6	950.3	880.7	0.26	0.566
2	x-x K	50	68	7.85	-2105.0	49.8	23.9	2.98k	66.7	991.5	699.1	0.78	0.590
2	y-y K	70	48	7.85	-2105.0	79.9	55.6	2.87k	79.8	1168.2	522.3	1.82	0.695
2	x-x Π	50	68	7.85	-2105.0	21.9	23.9	1.31k	60.9	909.5	781.0	0.78	0.541
2	y-y Π	70	48	7.85	-2105.0	87.0	55.6	3.13k	81.8	1196.8	493.7	1.82	0.712
3	x-x K	50	68	7.85	-2454.8	58.2	27.5	3.02k	77.8	1156.7	814.7	0.90	0.689
3	y-y K	70	48	7.85	-2454.8	48.7	39.5	2.47k	80.0	1182.3	789.1	1.29	0.704
3	x-x Π	50	68	7.85	-2454.8	24.3	27.5	1.26k	70.8	1057.2	914.2	0.90	0.629
3	y-y Π	70	48	9.42	-2454.8	69.8	39.5	3.53	84.7	1247.4	699.5	1.29	0.742

4	x-x	K	50	68	9.42	-2088.6	100.2	4.5	31.89	75.4	1113.8	542.7	0.15	0.663
4	y-y	K	70	48	7.85	-2088.6	25.8	14.9	3.45k	63.5	942.8	734.5	0.49	0.561
4	x-x	Π	50	68	9.42	-2088.6	86.7	4.5	27.60	72.7	1075.4	581.0	0.15	0.640
4	y-y	Π	70	48	7.85	-2088.6	19.1	14.9	2.55k	61.5	915.7	761.7	0.49	0.545
5	x-x	K	50	68	7.85	-2471.2	7.8	46.9	0.24k	67.8	1015.3	969.3	1.53	0.604
5	y-y	K	70	48	9.42	-2471.2	5.5	1.2	9.00	66.9	1001.5	958.4	0.04	0.596
5	x-x	Π	50	68	9.42	-2471.2	133.0	46.9	4.05	92.1	1358.8	601.0	1.53	0.809
5	y-y	Π	70	48	7.85	-2471.2	1.8	1.2	3.00k	66.7	999.7	984.9	0.04	0.595

Υποστύλωμα 15

Ορθογώνιο 18 45/45

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: $2\Phi 20 + 1\Phi 20 = 9.42\text{cm}^2$, Οπλ.Διάτμησης: $2 \times \Phi 8/25 = 4.02 \text{ cm}^2/\text{m}$

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: $2\Phi 20 + 1\Phi 20 = 9.42\text{cm}^2$, Οπλ.Διάτμησης: $2 \times \Phi 8/25 = 4.02 \text{ cm}^2/\text{m}$

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	45	43	9.42	-1000.0	10.0	4.8	4.60	48.2	716.5	583.5	0.27	0.426
1	y-y K	45	43	9.42	-1000.0	23.5	11.4	4.56	54.8	806.9	493.2	0.65	0.480
1	x-x Π	45	43	7.85	-1000.0	4.5	4.8	2.07k	46.5	694.8	632.3	0.27	0.414
1	y-y Π	45	43	7.85	-1000.0	10.8	11.4	2.10k	49.8	739.1	588.0	0.65	0.440
2	x-x K	45	43	9.42	-936.4	10.4	5.3	4.34	45.7	678.1	539.2	0.30	0.404
2	y-y K	45	43	7.85	-936.4	3.9	5.9	1.47k	43.4	648.4	594.3	0.33	0.386
2	x-x Π	45	43	7.85	-936.4	5.6	5.3	2.33k	44.3	660.2	582.5	0.30	0.393
2	y-y Π	45	43	9.42	-936.4	21.5	5.9	8.14	51.1	752.0	465.3	0.33	0.448
3	x-x K	45	43	9.42	-1063.6	9.5	4.3	4.92	50.7	754.9	627.8	0.24	0.449
3	y-y K	45	43	7.85	-1063.6	43.1	28.7	3.33k	69.1	1006.5	405.0	1.62	0.599
3	x-x Π	45	43	7.85	-1063.6	3.4	4.3	1.75k	48.8	729.3	682.2	0.24	0.434
3	y-y Π	45	43	7.85	-1063.6	43.1	28.7	3.33k	69.1	1006.7	404.8	1.62	0.599
4	x-x K	45	43	7.85	-703.3	16.5	17.9	2.04k	39.5	581.7	351.7	1.01	0.346
4	y-y K	45	43	9.42	-703.3	18.3	7.1	5.77	39.4	579.6	334.7	0.40	0.345
4	x-x Π	45	43	9.42	-703.3	37.3	17.9	4.62	48.7	706.4	207.9	1.01	0.420
4	y-y Π	45	43	7.85	-703.3	2.8	7.1	0.90k	32.6	486.5	446.8	0.40	0.290
5	x-x K	45	43	7.85	-1296.8	36.4	27.6	2.93k	75.9	1114.4	606.5	1.56	0.663
5	y-y K	45	43	9.42	-1296.8	28.6	15.8	4.02	70.2	1034.1	651.7	0.89	0.616
5	x-x Π	45	43	9.42	-1296.8	46.3	27.6	3.73	78.8	1151.9	533.9	1.56	0.686
5	y-y Π	45	43	7.85	-1296.8	18.8	15.8	2.64k	67.0	991.7	729.2	0.89	0.590

Υποστύλωμα 16

Ορθογώνιο 19 45/70

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: $2\Phi 20 + 1\Phi 20 = 9.42\text{cm}^2$, Οπλ.Διάτμησης: $2 \times \Phi 8/25 = 4.02 \text{ cm}^2/\text{m}$

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: $2\Phi 20 + 2\Phi 20 = 12.57\text{cm}^2$, Οπλ.Διάτμησης: $2 \times \Phi 8/25 = 4.02 \text{ cm}^2/\text{m}$

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	45	68	9.42	-2028.1	2.1	0.1	22.23	59.5	892.6	879.8	0.00	0.531
1	y-y K	70	43	12.57	-2028.1	10.6	5.6	4.20	61.0	909.8	815.3	0.20	0.542
1	x-x Π	45	68	9.42	-2028.1	1.7	0.1	17.94	59.4	891.4	881.1	0.00	0.531
1	y-y Π	70	43	10.47	-2028.1	6.2	5.6	2.47k	60.7	907.1	849.3	0.20	0.540
2	x-x K	45	68	9.42	-1935.6	4.9	1.5	4.82	57.5	861.1	830.5	0.05	0.513
2	y-y K	70	43	10.47	-1935.6	57.0	40.4	3.13k	75.2	1102.1	574.1	1.47	0.656
2	x-x Π	45	68	7.85	-1935.6	0.6	1.5	0.54k	57.3	859.3	855.8	0.05	0.512
2	y-y Π	70	43	12.57	-1935.6	64.2	40.4	3.53	75.8	1109.3	537.0	1.47	0.660
3	x-x K	45	68	7.85	-2120.6	0.8	1.2	0.96k	62.8	942.1	937.0	0.04	0.561
3	y-y K	70	43	10.47	-2120.6	35.8	29.2	2.72k	73.3	1083.9	752.6	1.06	0.645
3	x-x Π	45	68	7.85	-2120.6	2.8	1.2	3.33k	63.3	948.5	930.6	0.04	0.565
3	y-y Π	70	43	12.57	-2120.6	51.7	29.2	3.94	77.0	1132.4	671.4	1.06	0.674
4	x-x K	45	68	7.85	-2019.6	37.2	23.4	2.27k	68.1	1014.2	775.4	0.85	0.604
4	y-y K	70	43	10.47	-2019.6	21.7	13.9	3.46k	65.7	975.1	773.9	0.51	0.580
4	x-x Π	45	68	9.42	-2019.6	107.5	23.4	6.55	82.4	1216.4	548.6	0.85	0.724
4	y-y Π	70	43	10.47	-2019.6	20.1	13.9	3.21k	65.1	967.8	781.2	0.51	0.576
5	x-x K	45	68	7.85	-2036.6	33.1	23.7	1.99k	67.7	1008.5	796.2	0.86	0.600
5	y-y K	70	43	10.47	-2036.6	0.5	2.7	0.41k	59.0	884.2	879.5	0.10	0.526
5	x-x Π	45	68	9.42	-2036.6	104.2	23.7	6.28	82.2	1213.5	566.4	0.86	0.722

5 y-y Π 70 43 12.57 -2036.6 7.6 2.7 6.26 60.2 900.2 832.1 0.10 0.536

Υποστύλωμα 17

Ορθογώνιο 20 55/60

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 + 1Φ20 = 9.42cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 + 1Φ20 = 9.42cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	55	58	9.42	-1357.1	2.7	0.4	11.03	38.6	577.6	558.8	0.01	0.344
1	y-y K	60	53	7.85	-1357.1	9.7	5.3	3.30k	41.1	613.4	538.1	0.18	0.365
1	x-x Π	55	58	9.42	-1357.1	1.5	0.4	6.03	38.2	573.3	563.0	0.01	0.341
1	y-y Π	60	53	7.85	-1357.1	6.3	5.3	2.16k	40.2	600.3	551.2	0.18	0.357
2	x-x K	55	58	9.42	-1264.8	8.5	2.4	5.87	37.4	559.1	500.0	0.08	0.333
2	y-y K	60	53	7.85	-1264.8	60.6	48.9	2.25k	52.7	771.8	301.4	1.69	0.459
2	x-x Π	55	58	7.85	-1264.8	1.3	2.4	0.87k	36.1	541.1	532.1	0.08	0.322
2	y-y Π	60	53	7.85	-1264.8	86.0	48.9	3.20k	59.8	870.5	202.6	1.69	0.518
3	x-x K	55	58	7.85	-1449.4	3.1	1.6	3.23k	41.8	626.0	603.9	0.06	0.373
3	y-y K	60	53	7.85	-1449.4	41.2	38.2	1.96k	52.5	774.9	455.0	1.32	0.461
3	x-x Π	55	58	7.85	-1449.4	1.7	1.6	1.77k	41.4	621.0	608.8	0.06	0.370
3	y-y Π	60	53	7.85	-1449.4	73.3	38.2	3.49k	61.5	899.7	330.2	1.32	0.536
4	x-x K	55	58	7.85	-1321.5	25.7	23.2	1.84k	43.9	652.5	468.8	0.80	0.388
4	y-y K	60	53	7.85	-1321.5	26.5	18.0	2.67k	44.8	663.5	457.8	0.62	0.395
4	x-x Π	55	58	9.42	-1321.5	95.4	23.2	6.84	60.5	884.0	222.5	0.80	0.526
4	y-y Π	60	53	7.85	-1321.5	27.6	18.0	2.79k	45.1	668.0	453.3	0.62	0.398
5	x-x K	55	58	7.85	-1392.7	20.3	24.1	1.40k	44.6	663.3	518.4	0.83	0.395
5	y-y K	60	53	7.85	-1392.7	7.1	7.4	1.75k	41.4	618.4	563.3	0.25	0.368
5	x-x Π	55	58	9.42	-1392.7	92.4	24.1	6.40	61.8	903.5	262.6	0.83	0.538
5	y-y Π	60	53	9.42	-1392.7	15.0	7.4	3.70	42.9	639.5	526.7	0.25	0.381

Υποστύλωμα 18

Ορθογώνιο 21 40/40

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 = 6.28cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 = 6.28cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	40	38	6.28	-652.4	7.2	3.4	5.37	41.8	618.4	476.0	0.24	0.368
1	y-y K	40	38	6.28	-652.4	2.6	1.4	4.54	38.4	573.1	521.3	0.10	0.341
1	x-x Π	40	38	5.24	-652.4	2.9	3.4	2.13k	39.3	586.2	527.7	0.24	0.349
1	y-y Π	40	38	5.24	-652.4	1.7	1.4	2.96k	38.4	574.5	539.5	0.10	0.342
2	x-x K	40	38	6.28	-881.8	6.3	2.6	6.01	53.9	801.6	677.5	0.19	0.477
2	y-y K	40	38	6.28	-881.8	24.4	17.0	3.59	67.1	979.7	499.4	1.21	0.583
2	x-x Π	40	38	5.24	-881.8	1.6	2.6	1.49k	51.4	768.7	736.9	0.19	0.458
2	y-y Π	40	38	6.28	-881.8	26.6	17.0	3.91	68.7	1001.3	477.8	1.21	0.596
3	x-x K	40	38	6.28	-423.1	8.2	4.1	4.97	29.6	435.3	274.4	0.29	0.259
3	y-y K	40	38	5.24	-423.1	19.2	14.1	3.39k	38.6	556.9	165.5	1.01	0.331
3	x-x Π	40	38	5.24	-423.1	4.2	4.1	2.53k	27.2	403.8	318.6	0.29	0.240
3	y-y Π	40	38	6.28	-423.1	23.2	14.1	4.11	40.6	582.9	126.8	1.01	0.347
4	x-x K	40	38	5.24	-510.7	25.6	21.0	3.05k	48.4	697.5	174.5	1.50	0.415
4	y-y K	40	38	6.28	-510.7	9.4	5.9	3.95	35.4	520.6	336.1	0.42	0.310
4	x-x Π	40	38	6.28	-510.7	37.3	21.0	4.45	55.8	795.8	60.9	1.50	0.474
4	y-y Π	40	38	6.28	-510.7	8.4	5.9	3.55	34.7	511.3	345.4	0.42	0.304
5	x-x K	40	38	6.28	-794.2	40.1	27.7	3.61	73.6	1060.3	271.9	1.98	0.631
5	y-y K	40	38	5.24	-794.2	4.1	3.0	3.38k	48.3	720.0	635.9	0.22	0.429
5	x-x Π	40	38	6.28	-794.2	43.1	27.7	3.89	75.8	1089.8	242.3	1.98	0.649
5	y-y Π	40	38	6.28	-794.2	5.0	3.0	4.12	48.1	715.3	616.8	0.22	0.426

ΕΛΕΓΧΟΣ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΩΝ ΣΤΑΘΜΗΣ 3 (z=3.00m)

ΥΛΙΚΑ: StI Συνδετήρες: StI

σb_επ.= 144 Kp/cm², σε_επ.= 1680 Kp/cm²
 τb1_επ.= 7 Kp/cm², τb2_επ.= 18 Kp/cm²

ΕΠΙΚΑΛΥΨΗ ΟΠΛΙΣΜΩΝ: d = 0.020m

Υποστώλωμα 1

Ορθογώνιο 1 40/20

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 = 6.28cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 = 6.28cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	40	18	6.28	-281.4	1.7	1.2	7.10	32.9	480.3	373.6	0.17	0.286
1	y-y K	20	38	6.28	-281.4	4.4	2.9	3.76	33.7	497.6	356.3	0.42	0.296
1	x-x Π	40	18	6.28	-281.4	1.9	1.2	7.90	33.4	486.4	367.6	0.17	0.289
1	y-y Π	20	38	6.28	-281.4	4.4	2.9	3.74	33.7	497.3	356.6	0.42	0.296
2	x-x K	40	18	6.28	-183.6	0.4	0.2	10.25	19.5	289.4	267.7	0.02	0.172
2	y-y K	20	38	5.24	-183.6	9.3	7.1	3.30k	31.0	447.8	127.6	1.01	0.267
2	x-x Π	40	18	6.28	-183.6	0.2	0.2	4.75	19.0	283.6	273.5	0.02	0.169
2	y-y Π	20	38	6.28	-183.6	11.9	7.1	4.20	32.8	470.4	86.7	1.01	0.280
3	x-x K	40	18	6.28	-379.2	3.8	2.6	7.31	48.2	693.0	457.8	0.37	0.412
3	y-y K	20	38	6.28	-379.2	18.1	12.9	3.50	60.0	867.1	283.7	1.85	0.516
3	x-x Π	40	18	6.28	-379.2	4.0	2.6	7.69	48.7	699.2	451.5	0.37	0.416
3	y-y Π	20	38	6.28	-379.2	20.7	12.9	4.00	63.0	907.9	242.8	1.85	0.540
4	x-x K	40	18	6.28	-487.4	17.1	11.9	7.15	93.3	1268.0	211.2	1.70	0.755
4	y-y K	20	38	5.24	-487.4	2.1	1.6	3.18k	53.6	799.3	728.5	0.23	0.476
4	x-x Π	40	18	6.28	-487.4	18.7	11.9	7.85	97.6	1319.3	160.0	1.70	0.785
4	y-y Π	20	38	6.28	-487.4	2.8	1.6	4.32	52.7	784.9	694.4	0.23	0.467
5	x-x K	40	18	6.28	-75.3	13.6	9.5	7.17	51.9	834.6	599.0	1.36	0.497
5	y-y K	20	38	6.28	-75.3	6.7	4.2	3.98	15.6	222.4	6.2	0.60	0.132
5	x-x Π	40	18	6.28	-75.3	14.9	9.5	7.83	56.3	956.9	644.1	1.36	0.570
5	y-y Π	20	38	6.28	-75.3	5.9	4.2	3.52	14.7	209.7	18.9	0.60	0.125

Ορθογώνιο 2 20/40

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 = 6.28cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 + 2Φ14 = 9.36cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	20	38	6.28	-281.4	3.8	2.6	3.55	32.9	487.3	366.6	0.38	0.290
1	y-y K	40	18	9.36	-281.4	2.0	1.3	7.52	30.5	444.7	336.3	0.19	0.265
1	x-x Π	20	38	6.28	-281.4	4.2	2.6	3.95	33.4	494.1	359.8	0.38	0.294
1	y-y Π	40	18	9.36	-281.4	2.0	1.3	7.48	30.5	444.4	336.5	0.19	0.265
2	x-x K	20	38	6.28	-183.6	0.8	0.4	5.12	19.5	290.8	266.3	0.05	0.173
2	y-y K	40	18	9.36	-183.6	4.3	3.3	6.59	26.6	370.1	139.4	0.47	0.220
2	x-x Π	20	38	5.24	-183.6	0.4	0.4	2.38k	19.6	293.8	281.6	0.05	0.175
2	y-y Π	40	18	9.36	-183.6	5.5	3.3	8.41	29.2	401.9	107.6	0.47	0.239
3	x-x K	20	38	6.28	-379.2	8.3	5.7	3.65	48.2	708.4	442.3	0.81	0.422
3	y-y K	40	18	9.36	-379.2	8.3	5.9	7.01	53.7	750.0	302.4	0.85	0.446
3	x-x Π	20	38	6.28	-379.2	8.7	5.7	3.85	48.7	715.4	435.3	0.81	0.426
3	y-y Π	40	18	9.36	-379.2	9.5	5.9	7.99	56.3	781.3	271.1	0.85	0.465
4	x-x K	20	38	6.28	-487.4	37.1	26.0	3.58	93.6	1337.3	142.0	3.71	0.796
4	y-y K	40	18	9.36	-487.4	0.9	0.7	6.35	47.2	701.9	650.9	0.11	0.418
4	x-x Π	20	38	6.28	-487.4	40.7	26.0	3.92	97.9	1395.2	84.1	3.71	0.830
4	y-y Π	40	18	9.36	-487.4	1.3	0.7	8.65	48.0	711.2	641.7	0.11	0.423
5	x-x K	20	38	6.28	-75.3	29.6	20.7	3.58	49.8	861.2	662.0	2.95	0.513
5	y-y K	40	18	9.36	-75.3	3.1	1.9	7.97	13.9	187.4	21.6	0.28	0.112
5	x-x Π	20	38	6.28	-75.3	32.4	20.7	3.92	53.9	983.7	713.5	2.95	0.586
5	y-y Π	40	18	9.36	-75.3	2.7	1.9	7.03	13.1	177.7	31.3	0.28	0.106

Υποστώλωμα 2

Ορθογώνιο 3 20/110

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ14 = 3.08cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ14 + 3Φ14 = 7.70cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	20	108	3.08	-1262.5	8.4	7.4	1.04	56.9	853.2	799.0	0.38	0.508
1	y-y K	110	18	7.70	-1262.5	7.9	4.8	8.25	60.9	886.4	671.6	0.25	0.528
1	x-x Π	20	108	3.08	-1262.5	13.7	7.4	1.69	58.1	870.1	782.1	0.38	0.518
1	y-y Π	110	18	7.70	-1262.5	6.4	4.8	6.75	59.3	866.8	691.2	0.25	0.516
2	x-x K	20	108	3.08	-1293.1	33.5	22.0	1.39	63.9	953.8	738.5	1.14	0.568
2	y-y K	110	18	7.70	-1293.1	9.8	7.0	6.98	64.3	931.6	664.2	0.37	0.555
2	x-x Π	20	108	3.08	-1293.1	32.4	22.0	1.34	63.6	950.0	742.3	1.14	0.565
2	y-y Π	110	18	7.70	-1293.1	11.3	7.0	8.02	66.0	951.5	644.3	0.37	0.566
3	x-x K	20	108	3.08	-1231.8	16.7	7.2	2.10	57.4	859.5	752.6	0.37	0.512
3	y-y K	110	18	7.70	-1231.8	25.6	16.6	7.71	79.7	1108.6	411.6	0.86	0.660
3	x-x Π	20	108	3.08	-1231.8	5.0	7.2	0.63	54.8	822.0	790.1	0.37	0.489
3	y-y Π	110	18	7.70	-1231.8	24.2	16.6	7.29	78.1	1089.3	430.9	0.86	0.648
4	x-x K	20	108	3.08	-1602.2	61.6	70.8	0.79	83.6	1246.0	850.8	3.68	0.742
4	y-y K	110	18	7.70	-1602.2	10.2	6.3	8.12	77.5	1128.2	849.1	0.33	0.672
4	x-x Π	20	108	3.08	-1602.2	150.9	70.8	1.94	103.4	1532.5	564.3	3.68	0.912
4	y-y Π	110	18	7.70	-1602.2	8.7	6.3	6.88	75.7	1106.7	870.6	0.33	0.659
5	x-x K	20	108	3.08	-922.7	44.7	56.1	0.72	50.2	747.2	460.3	2.91	0.445
5	y-y K	110	18	7.70	-922.7	5.5	3.3	8.50	44.2	644.6	494.1	0.17	0.384
5	x-x Π	20	108	3.08	-922.7	123.5	56.1	2.00	67.7	999.9	207.6	2.91	0.595
5	y-y Π	110	18	7.70	-922.7	4.2	3.3	6.50	42.8	627.0	511.7	0.17	0.373

Υποστύλωμα 3

Ορθογώνιο 4 170/20

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ14 = 3.08cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ14 = 3.08cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	170	18	3.08	-1041.7	0.0	0.1	0.17	29.8	447.4	447.4	0.00	0.266
1	y-y K	20	168	3.08	-1041.7	52.7	18.1	1.71	34.9	521.8	373.1	0.61	0.311
1	x-x Π	170	18	3.08	-1041.7	0.2	0.1	14.83	30.0	449.4	445.5	0.00	0.267
1	y-y Π	20	168	3.08	-1041.7	1.7	18.1	0.05	30.0	449.8	445.1	0.61	0.268
2	x-x K	170	18	3.08	-779.4	0.2	0.4	3.27	22.5	337.2	332.4	0.01	0.201
2	y-y K	20	168	3.08	-779.4	48.8	160.4	0.18	27.0	403.6	265.9	5.39	0.240
2	x-x Π	170	18	3.08	-779.4	0.9	0.4	11.73	23.0	343.4	326.1	0.01	0.204
2	y-y Π	20	168	3.08	-779.4	530.0	160.4	1.94	96.6	1552.5	1413.6	5.39	0.924
3	x-x K	170	18	3.08	-1304.0	0.2	0.5	2.46	37.5	562.5	557.6	0.02	0.335
3	y-y K	20	168	3.08	-1304.0	56.6	196.7	0.17	42.8	640.0	480.2	6.61	0.381
3	x-x Π	170	18	3.08	-1304.0	1.2	0.5	12.54	38.4	572.6	547.6	0.02	0.341
3	y-y Π	20	168	3.08	-1304.0	533.4	196.7	1.60	88.7	1312.6	-192.4	6.61	0.781
4	x-x K	170	18	3.08	-1121.0	1.3	3.1	2.08	33.2	494.7	468.3	0.11	0.294
4	y-y K	20	168	3.08	-1121.0	57.7	28.5	1.19	37.7	562.9	400.0	0.96	0.335
4	x-x Π	170	18	3.08	-1121.0	10.8	3.1	17.08	41.1	589.7	373.2	0.11	0.351
4	y-y Π	20	168	3.08	-1121.0	27.9	28.5	0.57	34.8	520.8	442.2	0.96	0.310
5	x-x K	170	18	3.08	-962.4	1.3	3.0	2.18	28.7	426.6	400.1	0.10	0.254
5	y-y K	20	168	3.08	-962.4	47.7	7.7	3.64	32.1	480.6	346.1	0.26	0.286
5	x-x Π	170	18	3.08	-962.4	10.4	3.0	17.18	36.3	517.8	309.0	0.10	0.308
5	y-y Π	20	168	3.08	-962.4	24.5	7.7	1.87	29.9	448.0	378.7	0.26	0.267

Ορθογώνιο 5 20/160

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 = 6.28cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 + 3Φ14 = 10.90cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	20	158	6.28	-980.4	0.1	3.9	0.02	28.9	434.2	433.8	0.14	0.258
1	y-y K	160	18	10.90	-980.4	0.7	0.2	14.54	28.3	423.4	410.5	0.01	0.252
1	x-x Π	20	158	6.28	-980.4	11.5	3.9	1.85	30.1	450.9	417.1	0.14	0.268
1	y-y Π	160	18	10.90	-980.4	0.0	0.2	0.46	27.8	417.2	416.8	0.01	0.248
2	x-x K	20	158	6.28	-733.6	14.4	22.1	0.41	23.1	345.9	303.6	0.79	0.206
2	y-y K	160	18	10.90	-733.6	0.6	2.1	1.52	21.3	317.9	306.0	0.07	0.189

2	x-x	Π	20	158	6.28	-733.6	51.8	22.1	1.47	26.8	400.7	248.8	0.79	0.239
2	y-y	Π	160	18	10.90	-733.6	6.9	2.1	16.52	26.2	376.9	247.0	0.07	0.224
3	x-x	K	20	158	6.28	-1227.3	14.7	29.8	0.31	37.7	564.8	521.8	1.07	0.336
3	y-y	K	160	18	10.90	-1227.3	0.7	2.6	1.44	35.4	528.9	515.0	0.09	0.315
3	x-x	Π	20	158	6.28	-1227.3	74.9	29.8	1.57	43.7	653.1	433.5	1.07	0.389
3	y-y	Π	160	18	10.90	-1227.3	6.9	2.6	13.56	40.2	587.3	456.6	0.09	0.350
4	x-x	K	20	158	6.28	-1055.1	79.1	189.6	0.26	39.1	583.1	351.0	6.77	0.347
4	y-y	K	160	18	10.90	-1055.1	0.8	0.4	10.12	30.5	455.8	441.6	0.01	0.271
4	x-x	Π	20	158	6.28	-1055.1	647.9	189.6	2.14	112.0	1212.8	1643.7	6.77	0.778
4	y-y	Π	160	18	10.90	-1055.1	0.4	0.4	4.88	30.2	452.1	445.3	0.01	0.269
5	x-x	K	20	158	6.28	-905.8	79.3	181.8	0.27	34.7	517.4	284.6	6.49	0.308
5	y-y	K	160	18	10.90	-905.8	0.6	0.1	30.92	26.2	391.1	379.4	0.00	0.233
5	x-x	Π	20	158	6.28	-905.8	624.9	181.8	2.15	109.2	1504.1	1598.7	6.49	0.895
5	y-y	Π	160	18	10.90	-905.8	0.3	0.1	15.92	25.9	388.2	382.2	0.00	0.231

Ορθογώνιο 6 170/20

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 = 6.28cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 = 6.28cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	170	18	6.28	-1041.7	0.0	0.1	0.17	29.0	435.5	435.4	0.00	0.259
1	y-y K	20	168	6.28	-1041.7	52.7	18.1	1.71	33.8	504.6	366.3	0.61	0.300
1	x-x Π	170	18	6.28	-1041.7	0.2	0.1	14.83	29.2	437.3	433.6	0.00	0.260
1	y-y Π	20	168	6.28	-1041.7	1.7	18.1	0.05	29.2	437.6	433.3	0.61	0.260
2	x-x K	170	18	6.28	-779.4	0.2	0.4	3.27	21.9	328.1	323.5	0.01	0.195
2	y-y K	20	168	6.28	-779.4	48.8	160.4	0.18	26.1	389.8	261.8	5.39	0.232
2	x-x Π	170	18	6.28	-779.4	0.9	0.4	11.73	22.4	334.0	317.6	0.01	0.199
2	y-y Π	20	168	6.28	-779.4	530.0	160.4	1.94	82.6	1004.8	1212.4	5.39	0.598
3	x-x K	170	18	6.28	-1304.0	0.2	0.5	2.46	36.5	547.4	542.8	0.02	0.326
3	y-y K	20	168	6.28	-1304.0	56.6	196.7	0.17	41.4	619.4	470.8	6.61	0.369
3	x-x Π	170	18	6.28	-1304.0	1.2	0.5	12.54	37.3	557.0	533.2	0.02	0.332
3	y-y Π	20	168	6.28	-1304.0	533.4	196.7	1.60	84.1	1245.0	-154.9	6.61	0.741
4	x-x K	170	18	6.28	-1121.0	1.3	3.1	2.08	32.3	481.2	456.0	0.11	0.286
4	y-y K	20	168	6.28	-1121.0	57.7	28.5	1.19	36.4	544.4	392.8	0.96	0.324
4	x-x Π	170	18	6.28	-1121.0	10.8	3.1	17.08	39.8	571.5	365.7	0.11	0.340
4	y-y Π	20	168	6.28	-1121.0	27.9	28.5	0.57	33.7	505.1	432.0	0.96	0.301
5	x-x K	170	18	6.28	-962.4	1.3	3.0	2.18	27.9	414.9	389.7	0.10	0.247
5	y-y K	20	168	6.28	-962.4	47.7	7.7	3.64	31.1	464.8	339.7	0.26	0.277
5	x-x Π	170	18	6.28	-962.4	10.4	3.0	17.18	35.1	501.6	303.0	0.10	0.299
5	y-y Π	20	168	6.28	-962.4	24.5	7.7	1.87	29.0	434.5	370.1	0.26	0.259

Υποστύλωμα 4

Ορθογώνιο 7 60/60

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 + 1Φ20 = 9.42cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 + 1Φ20 = 9.42cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	60	58	7.85	-1103.0	0.0	0.6	0.06k	28.8	431.4	431.3	0.02	0.257
1	y-y K	60	58	9.42	-1103.0	7.0	2.4	4.85	30.0	448.5	403.7	0.08	0.267
1	x-x Π	60	58	9.42	-1103.0	1.8	0.6	4.94	28.8	432.0	420.2	0.02	0.257
1	y-y Π	60	58	7.85	-1103.0	0.2	2.4	0.15k	28.8	432.1	430.6	0.08	0.257
2	x-x K	60	58	7.85	-825.3	2.3	3.5	1.09k	22.1	330.3	315.2	0.11	0.197
2	y-y K	60	58	7.85	-825.3	6.4	21.2	0.51k	23.0	344.1	301.4	0.67	0.205
2	x-x Π	60	58	9.42	-825.3	8.2	3.5	3.91	23.1	345.2	292.4	0.11	0.206
2	y-y Π	60	58	9.42	-825.3	69.9	21.2	5.51	37.4	544.4	93.2	0.67	0.324
3	x-x K	60	58	7.85	-1380.7	2.3	4.7	0.82k	36.5	547.7	532.2	0.15	0.326
3	y-y K	60	58	7.85	-1380.7	7.5	25.9	0.48k	37.8	564.8	515.2	0.82	0.336
3	x-x Π	60	58	9.42	-1380.7	11.8	4.7	4.18	38.3	571.6	495.2	0.15	0.340
3	y-y Π	60	58	9.42	-1380.7	70.3	25.9	4.52	51.8	760.4	306.4	0.82	0.453
4	x-x K	60	58	7.85	-1187.0	12.5	30.0	0.69k	33.9	505.7	422.7	0.95	0.301
4	y-y K	60	58	7.85	-1187.0	7.6	3.8	3.37k	32.8	489.5	438.9	0.12	0.291
4	x-x Π	60	58	9.42	-1187.0	102.5	30.0	5.69	54.2	789.3	127.8	0.95	0.470

4	y-y	Π	60	58	7.85	-1187.0	3.7	3.8	1.63k	31.8	476.4	452.0	0.12	0.284
5	x-x	K	60	58	7.85	-1019.0	12.6	28.8	0.73k	29.5	440.2	356.8	0.91	0.262
5	y-y	K	60	58	9.42	-1019.0	6.3	1.0	10.31	27.7	414.0	373.4	0.03	0.246
5	x-x	Π	60	58	9.42	-1019.0	98.9	28.8	5.73	49.0	712.6	74.7	0.91	0.424
5	y-y	Π	60	58	9.42	-1019.0	3.2	1.0	5.31	27.0	404.1	383.2	0.03	0.241

Υποστύλωμα 5

Ορθογώνιο 8 70/45

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ18 + 2Φ18 = 10.18cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ18 + 1Φ18 = 7.63cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	70	43	10.18	-2300.0	13.3	2.5	11.93	71.1	1060.2	936.6	0.09	0.631
1	y-y K	45	68	6.36	-2300.0	5.9	19.5	0.43k	70.2	1052.2	1013.2	0.71	0.626
1	x-x Π	70	43	10.18	-2300.0	5.8	2.5	5.26	68.6	1025.7	971.2	0.09	0.611
1	y-y Π	45	68	7.63	-2300.0	52.7	19.5	3.86	80.1	1190.9	851.1	0.71	0.709
2	x-x K	70	43	8.48	-2522.6	1.8	5.9	0.69k	74.7	1120.3	1102.7	0.21	0.667
2	y-y K	45	68	6.36	-2522.6	6.0	43.8	0.19k	76.9	1152.4	1112.8	1.59	0.686
2	x-x Π	70	43	10.18	-2522.6	19.5	5.9	7.35	79.7	1186.0	1004.1	0.21	0.706
2	y-y Π	45	68	7.63	-2522.6	125.5	43.8	4.09	103.3	1524.5	715.2	1.59	0.907
3	x-x K	70	43	10.18	-2077.3	24.7	10.8	5.06	68.5	1016.9	786.7	0.39	0.605
3	y-y K	45	68	6.36	-2077.3	5.8	4.8	1.73k	63.5	951.9	913.5	0.17	0.567
3	x-x Π	70	43	8.48	-2077.3	7.8	10.8	1.60k	63.8	952.9	877.6	0.39	0.567
3	y-y Π	45	68	7.63	-2077.3	20.1	4.8	6.02	66.1	987.0	857.3	0.17	0.588
4	x-x K	70	43	8.48	-2187.1	145.4	106.7	3.03k	115.5	1663.6	263.6	3.87	0.990
4	y-y K	45	68	6.36	-2187.1	1.7	15.9	0.15k	65.9	987.6	976.4	0.58	0.588
4	x-x Π	70	43	10.18	-2187.1	174.7	106.7	3.64	122.9	1763.6	135.3	3.87	1.050 *
4	y-y Π	45	68	7.63	-2187.1	46.1	15.9	4.13	75.2	1119.4	822.3	0.58	0.666
5	x-x K	70	43	8.48	-2412.9	171.9	111.6	3.42k	131.4	1890.9	235.4	4.05	1.126 *
5	y-y K	45	68	6.36	-2412.9	10.1	23.1	0.62k	74.6	1116.8	1049.9	0.84	0.665
5	x-x Π	70	43	8.48	-2412.9	163.0	111.6	3.25k	128.3	1848.2	278.0	4.05	1.100 *
5	y-y Π	45	68	7.63	-2412.9	59.3	23.1	3.66	84.9	1262.3	879.9	0.84	0.751

Υποστύλωμα 6

Ορθογώνιο 9 35/35

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ16 = 4.02cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ16 = 4.02cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	35	33	4.02	-534.4	3.1	2.5	3.56	43.3	643.0	548.4	0.23	0.383
1	y-y K	35	33	4.02	-534.4	8.8	6.1	4.16	49.7	728.7	462.7	0.56	0.434
1	x-x Π	35	33	4.02	-534.4	4.4	2.5	5.01	44.7	662.2	529.2	0.23	0.394
1	y-y Π	35	33	4.02	-534.4	9.3	6.1	4.41	50.3	736.6	454.8	0.56	0.438
2	x-x K	35	33	4.02	-979.4	3.8	2.8	3.88	77.1	1149.1	1034.3	0.26	0.684
2	y-y K	35	33	4.02	-979.4	29.4	19.7	4.27	106.2	1535.2	648.2	1.83	0.914
2	x-x Π	35	33	4.02	-979.4	4.6	2.8	4.69	78.0	1161.2	1022.2	0.26	0.691
2	y-y Π	35	33	4.02	-979.4	29.6	19.7	4.30	106.4	1538.6	644.9	1.83	0.916
3	x-x K	35	33	3.35	-89.4	2.5	2.2	3.17k	9.6	139.6	62.8	0.21	0.083
3	y-y K	35	33	4.02	-89.4	47.0	31.8	4.23	88.1	2851.1	1068.4	2.96	1.697 *
3	x-x Π	35	33	4.02	-89.4	4.2	2.2	5.40	11.4	163.1	36.2	0.21	0.097
3	y-y Π	35	33	4.02	-89.4	48.3	31.8	4.34	90.4	2953.6	1094.4	2.96	1.758 *
4	x-x K	35	33	3.35	-276.4	8.5	7.5	3.25k	30.8	445.1	180.5	0.70	0.265
4	y-y K	35	33	4.02	-276.4	12.2	8.0	4.34	34.4	492.4	123.8	0.75	0.293
4	x-x Π	35	33	4.02	-276.4	13.9	7.5	5.33	36.4	518.3	97.9	0.70	0.309
4	y-y Π	35	33	4.02	-276.4	11.9	8.0	4.23	34.1	487.7	128.5	0.75	0.290
5	x-x K	35	33	3.35	-792.4	2.2	2.4	2.59k	62.4	931.3	862.1	0.23	0.554
5	y-y K	35	33	4.02	-792.4	5.4	4.1	3.81	65.0	965.1	801.5	0.38	0.574
5	x-x Π	35	33	4.02	-792.4	5.1	2.4	5.98	64.7	960.6	806.0	0.23	0.572
5	y-y Π	35	33	4.02	-792.4	6.8	4.1	4.76	66.6	985.6	781.0	0.38	0.587

Υποστυλώμα 7

Ορθογώνιο 10 20/100

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ14 = 3.08cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/mΠαριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ14 + 3Φ14 = 7.70cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	20	98	3.08	-982.7	17.4	11.2	1.55	51.6	771.1	638.0	0.64	0.459
1	y-y K	100	18	7.70	-982.7	4.0	3.1	6.49	49.0	720.0	601.5	0.18	0.429
1	x-x Π	20	98	3.08	-982.7	16.3	11.2	1.45	51.3	766.8	642.2	0.64	0.456
1	y-y Π	100	18	7.70	-982.7	5.3	3.1	8.51	50.5	738.5	583.0	0.18	0.440
2	x-x K	20	98	3.08	-878.5	9.2	8.4	1.09	44.4	664.9	594.7	0.48	0.396
2	y-y K	100	18	7.70	-878.5	14.8	9.5	7.79	57.5	808.7	372.7	0.54	0.481
2	x-x Π	20	98	3.08	-878.5	16.1	8.4	1.91	46.3	691.5	568.1	0.48	0.412
2	y-y Π	100	18	7.70	-878.5	13.7	9.5	7.21	56.2	792.3	389.1	0.54	0.472
3	x-x K	20	98	3.08	-1086.9	25.6	14.0	1.83	58.8	877.2	681.2	0.80	0.522
3	y-y K	100	18	7.70	-1086.9	22.8	15.7	7.28	76.8	1067.4	394.3	0.90	0.635
3	x-x Π	20	98	3.08	-1086.9	16.4	14.0	1.17	56.3	842.2	716.3	0.80	0.501
3	y-y Π	100	18	7.70	-1086.9	24.2	15.7	7.72	78.5	1088.0	373.7	0.90	0.648
4	x-x K	20	98	3.08	-680.8	47.5	65.3	0.73	45.2	670.2	306.0	3.73	0.399
4	y-y K	100	18	7.70	-680.8	2.2	1.9	5.75	33.2	490.0	425.6	0.11	0.292
4	x-x Π	20	98	3.08	-680.8	148.2	65.3	2.27	72.0	1056.0	-79.8	3.73	0.629
4	y-y Π	100	18	7.70	-680.8	3.5	1.9	9.25	34.8	509.7	405.9	0.11	0.303
5	x-x K	20	98	3.08	-1284.6	82.3	87.7	0.94	83.3	1236.2	605.7	5.01	0.736
5	y-y K	100	18	7.70	-1284.6	5.9	4.3	6.82	64.8	950.1	777.4	0.25	0.566
5	x-x Π	20	98	3.08	-1284.6	180.8	87.7	2.06	109.5	1613.5	228.4	5.01	0.960
5	y-y Π	100	18	7.70	-1284.6	7.0	4.3	8.18	66.2	967.4	760.1	0.25	0.576

Υποστυλώμα 8

Ορθογώνιο 11 65/65

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 + 2Φ14 = 9.36cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/mΠαριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 + 2Φ14 = 9.36cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	65	63	7.80	-2136.6	0.0	0.8	0.06k	47.9	718.8	718.6	0.02	0.428
1	y-y K	65	63	9.36	-2136.6	9.6	0.7	20.61	49.2	736.4	686.1	0.02	0.438
1	x-x Π	65	63	9.36	-2136.6	2.4	0.8	4.55	47.9	717.6	704.9	0.02	0.427
1	y-y Π	65	63	9.36	-2136.6	7.5	0.7	15.99	48.8	730.8	691.8	0.02	0.435
2	x-x K	65	63	7.80	-2144.8	2.8	4.5	0.97k	48.6	729.1	713.9	0.12	0.434
2	y-y K	65	63	7.80	-2144.8	91.3	87.2	1.61k	65.5	966.6	476.4	2.36	0.575
2	x-x Π	65	63	9.36	-2144.8	10.7	4.5	3.65	49.6	742.0	686.0	0.12	0.442
2	y-y Π	65	63	7.80	-2144.8	170.3	87.2	3.00k	80.6	1178.4	264.6	2.36	0.701
3	x-x K	65	63	7.80	-2128.4	2.8	2.9	1.49k	48.3	723.4	708.5	0.08	0.431
3	y-y K	65	63	7.80	-2128.4	72.1	85.8	1.29k	61.5	909.5	522.5	2.32	0.541
3	x-x Π	65	63	7.80	-2128.4	5.8	2.9	3.13k	48.8	731.6	700.3	0.08	0.435
3	y-y Π	65	63	7.80	-2128.4	185.2	85.8	3.32k	83.0	1212.9	219.1	2.32	0.722
4	x-x K	65	63	7.80	-2196.5	17.1	13.7	1.92k	52.5	784.7	693.0	0.37	0.467
4	y-y K	65	63	7.80	-2196.5	46.9	26.4	2.74k	58.2	864.8	613.0	0.71	0.515
4	x-x Π	65	63	9.36	-2196.5	58.2	13.7	6.53	59.6	883.5	578.9	0.37	0.526
4	y-y Π	65	63	7.80	-2196.5	32.2	26.4	1.88k	55.4	825.3	652.5	0.71	0.491
5	x-x K	65	63	7.80	-2076.6	17.2	12.1	2.19k	49.8	744.6	652.5	0.33	0.443
5	y-y K	65	63	7.80	-2076.6	27.7	24.9	1.71k	51.9	772.9	624.2	0.67	0.460
5	x-x Π	65	63	9.36	-2076.6	53.4	12.1	6.80	56.0	830.9	551.7	0.33	0.495
5	y-y Π	65	63	7.80	-2076.6	47.1	24.9	2.91k	55.5	824.9	572.2	0.67	0.491

Υποστυλώμα 9

Ορθογώνιο 12 70/45

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ18 + 2Φ18 = 10.18cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/mΠαριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ18 + 1Φ18 = 7.63cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	70	43	8.48	-2136.6	0.0	0.8	0.09k	62.8	941.5	941.2	0.03	0.560

1	y-y	K	45	68	7.63	-2136.6	9.6	0.7	19.14	65.4	979.4	917.5	0.03	0.583
1	x-x	Π	70	43	10.18	-2136.6	2.4	0.8	6.58	62.7	938.8	916.2	0.03	0.559
1	y-y	Π	45	68	7.63	-2136.6	7.5	0.7	14.85	64.9	972.5	924.4	0.03	0.579
2	x-x	K	70	43	8.48	-2144.8	2.8	4.5	1.40k	64.0	958.7	931.3	0.16	0.571
2	y-y	K	45	68	6.36	-2144.8	91.3	87.2	1.50k	85.6	1265.6	660.3	3.16	0.753
2	x-x	Π	70	43	10.18	-2144.8	10.7	4.5	5.27	65.7	980.9	881.2	0.16	0.584
2	y-y	Π	45	68	6.36	-2144.8	170.3	87.2	2.79k	104.1	1527.2	398.7	3.16	0.909
3	x-x	K	70	43	8.48	-2128.4	2.8	2.9	2.15k	63.5	951.1	924.4	0.10	0.566
3	y-y	K	45	68	6.36	-2128.4	72.1	85.8	1.20k	80.6	1194.6	716.6	3.11	0.711
3	x-x	Π	70	43	10.18	-2128.4	5.8	2.9	4.52	63.6	951.1	896.7	0.10	0.566
3	y-y	Π	45	68	6.36	-2128.4	185.2	85.8	3.08k	107.1	1569.2	342.0	3.11	0.934
4	x-x	K	70	43	8.48	-2196.5	17.1	13.7	2.77k	70.5	1050.1	885.5	0.50	0.625
4	y-y	K	45	68	6.36	-2196.5	46.9	26.4	2.54k	76.7	1141.7	830.7	0.96	0.680
4	x-x	Π	70	43	10.18	-2196.5	58.2	13.7	9.44	83.4	1224.8	682.2	0.50	0.729
4	y-y	Π	45	68	6.36	-2196.5	32.2	26.4	1.74k	73.3	1092.8	879.6	0.96	0.651
5	x-x	K	70	43	8.48	-2076.6	17.2	12.1	3.16k	67.0	997.6	832.3	0.44	0.594
5	y-y	K	45	68	6.36	-2076.6	27.7	24.9	1.59k	68.7	1024.2	840.6	0.90	0.610
5	x-x	Π	70	43	10.18	-2076.6	53.4	12.1	9.83	78.3	1150.1	652.8	0.44	0.685
5	y-y	Π	45	68	6.36	-2076.6	47.1	24.9	2.70k	73.2	1088.4	776.3	0.90	0.648

Υποστύλωμα 10

Ορθογώνιο 13 50/45

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ18 + 1Φ18 = 7.63cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ18 + 1Φ18 = 7.63cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	50	43	7.63	-1198.2	9.9	4.7	4.61	53.0	788.7	661.3	0.24	0.469
1	y-y K	45	48	6.36	-1198.2	33.4	19.7	3.38k	63.7	938.5	534.2	1.00	0.559
1	x-x Π	50	43	6.36	-1198.2	4.4	4.7	2.05k	51.2	765.7	707.0	0.24	0.456
1	y-y Π	45	48	6.36	-1198.2	25.8	19.7	2.62k	60.4	892.6	580.1	1.00	0.531
2	x-x K	50	43	7.63	-1106.5	13.4	6.8	4.36	51.0	755.9	583.2	0.35	0.450
2	y-y K	45	48	6.36	-1106.5	110.2	69.6	3.16k	93.7	1347.2	12.8	3.54	0.802
2	x-x Π	50	43	6.36	-1106.5	7.1	6.8	2.31k	48.8	727.4	632.6	0.35	0.433
2	y-y Π	45	48	6.36	-1106.5	98.8	69.6	2.84k	88.7	1278.0	82.0	3.54	0.761
3	x-x K	50	43	7.63	-1289.8	6.3	2.7	5.26	55.0	821.4	739.5	0.14	0.489
3	y-y K	45	48	6.36	-1289.8	43.4	30.2	2.88k	71.9	1055.6	529.7	1.53	0.628
3	x-x Π	50	43	6.36	-1289.8	1.7	2.7	1.40k	53.7	804.0	781.3	0.14	0.479
3	y-y Π	45	48	6.36	-1289.8	47.2	30.2	3.12k	73.5	1078.2	507.1	1.53	0.642
4	x-x K	50	43	7.63	-1327.3	59.7	34.3	3.86	81.8	1188.8	417.5	1.74	0.708
4	y-y K	45	48	7.63	-1327.3	29.9	16.5	3.63	66.2	977.9	628.3	0.84	0.582
4	x-x Π	50	43	6.36	-1327.3	43.3	34.3	2.80k	75.6	1105.2	526.2	1.74	0.658
4	y-y Π	45	48	6.36	-1327.3	19.5	16.5	2.37k	62.9	933.9	697.5	0.84	0.556
5	x-x K	50	43	7.63	-1069.1	40.0	24.8	3.58	62.0	905.2	388.6	1.26	0.539
5	y-y K	45	48	6.36	-1069.1	36.9	23.0	3.21k	60.0	880.3	433.7	1.17	0.524
5	x-x Π	50	43	6.36	-1069.1	34.5	24.8	3.09k	60.7	887.8	426.2	1.26	0.528
5	y-y Π	45	48	6.36	-1069.1	32.1	23.0	2.79k	57.9	851.3	462.7	1.17	0.507

Υποστύλωμα 11

Ορθογώνιο 14 45/40

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ16 + 1Φ16 = 6.03cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ16 + 1Φ16 = 6.03cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	45	38	6.03	-841.7	4.8	2.5	4.83	45.7	680.9	593.8	0.16	0.405
1	y-y K	40	43	6.03	-841.7	6.5	3.7	3.87	46.3	690.0	584.7	0.24	0.411
1	x-x Π	45	38	5.03	-841.7	2.7	2.5	2.67k	45.0	672.1	622.3	0.16	0.400
1	y-y Π	40	43	5.03	-841.7	4.7	3.7	2.79k	46.0	686.5	607.9	0.24	0.409
2	x-x K	45	38	6.03	-906.3	7.6	4.2	4.46	50.8	754.6	617.9	0.27	0.449
2	y-y K	40	43	5.03	-906.3	51.9	35.4	3.26k	78.3	1131.8	261.9	2.25	0.674
2	x-x Π	45	38	5.03	-906.3	5.2	4.2	3.04k	50.0	745.1	648.7	0.27	0.444
2	y-y Π	40	43	5.03	-906.3	54.4	35.4	3.41k	79.8	1152.7	241.1	2.25	0.686

3	x-x	K	45	38	6.03	-777.1	2.1	0.7	6.92	40.6	607.1	569.7	0.05	0.361
3	y-y	K	40	43	5.03	-777.1	64.9	42.9	3.36k	79.6	1141.5	53.5	2.72	0.679
3	x-x	Π	45	38	5.03	-777.1	0.2	0.7	0.58k	40.0	599.1	595.9	0.05	0.357
3	y-y	Π	40	43	5.03	-777.1	63.8	42.9	3.30k	78.9	1131.9	63.1	2.72	0.674
4	x-x	K	45	38	6.03	-843.6	29.6	18.3	4.05	62.4	906.7	370.8	1.16	0.540
4	y-y	K	40	43	6.03	-843.6	24.5	15.5	3.53	57.1	837.3	440.2	0.98	0.498
4	x-x	Π	45	38	5.03	-843.6	25.3	18.3	3.45k	60.7	884.7	412.6	1.16	0.527
4	y-y	Π	40	43	5.03	-843.6	21.8	15.5	3.14k	56.6	831.5	465.7	0.98	0.495
5	x-x	K	45	38	6.03	-839.8	20.0	13.3	3.76	55.8	816.8	455.0	0.85	0.486
5	y-y	K	40	43	5.03	-839.8	11.5	8.0	3.20k	50.1	742.2	549.4	0.51	0.442
5	x-x	Π	45	38	6.03	-839.8	19.9	13.3	3.74	55.7	816.1	455.8	0.85	0.486
5	y-y	Π	40	43	5.03	-839.8	12.4	8.0	3.46k	50.7	750.0	541.5	0.51	0.446

Υποστύλωμα 12

Ορθογώνιο 15 40/40

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 = 6.28cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 = 6.28cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	40	38	6.28	-875.2	23.2	13.0	4.46	65.9	962.6	505.4	0.93	0.573
1	y-y K	40	38	6.28	-875.2	6.6	4.2	3.92	53.7	798.7	669.2	0.30	0.475
1	x-x Π	40	38	5.24	-875.2	15.8	13.0	3.04k	61.8	908.8	585.4	0.93	0.541
1	y-y Π	40	38	6.28	-875.2	6.0	4.2	3.58	53.3	793.1	674.8	0.30	0.472
2	x-x K	40	38	6.28	-1024.8	28.7	16.9	4.25	78.2	1142.2	576.8	1.21	0.680
2	y-y K	40	38	5.24	-1024.8	27.2	20.3	3.35k	78.9	1152.4	597.4	1.45	0.686
2	x-x Π	40	38	5.24	-1024.8	22.0	16.9	3.25k	75.0	1099.6	650.2	1.21	0.655
2	y-y Π	40	38	6.28	-1024.8	33.7	20.3	4.15	81.8	1190.8	528.2	1.45	0.709
3	x-x K	40	38	6.28	-725.5	17.7	9.1	4.86	53.5	783.0	434.0	0.65	0.466
3	y-y K	40	38	5.24	-725.5	14.0	11.9	2.95k	51.9	762.4	476.4	0.85	0.454
3	x-x Π	40	38	5.24	-725.5	9.7	9.1	2.64k	48.6	718.0	520.7	0.65	0.427
3	y-y Π	40	38	6.28	-725.5	21.6	11.9	4.55	56.3	821.4	395.5	0.85	0.489
4	x-x K	40	38	6.28	-1095.9	95.7	62.8	3.81	131.1	1861.2	-22.9	4.49	1.108 *
4	y-y K	40	38	5.24	-1095.9	4.1	2.9	3.50k	65.4	977.0	894.2	0.21	0.582
4	x-x Π	40	38	6.28	-1095.9	92.7	62.8	3.69	128.8	1831.0	7.3	4.49	1.090 *
4	y-y Π	40	38	6.28	-1095.9	4.6	2.9	4.00	64.7	964.8	873.5	0.21	0.574
5	x-x K	40	38	5.24	-654.4	49.3	36.8	3.35k	74.5	1062.2	55.1	2.63	0.632
5	y-y K	40	38	6.28	-654.4	17.2	11.3	3.81	49.1	718.2	379.5	0.81	0.427
5	x-x Π	40	38	6.28	-654.4	61.0	36.8	4.15	81.1	1149.3	-51.6	2.63	0.684
5	y-y Π	40	38	6.28	-654.4	16.7	11.3	3.69	48.7	712.7	384.9	0.81	0.424

Υποστύλωμα 13

Ορθογώνιο 16 25/70

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ18 = 5.09cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ18 + 2Φ18 = 10.18cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	25	68	5.09	-1091.8	22.2	3.9	8.18	66.2	985.5	736.0	0.25	0.587
1	y-y K	70	23	10.18	-1091.8	4.5	2.1	8.44	57.6	853.8	739.9	0.14	0.508
1	x-x Π	25	68	5.09	-1091.8	10.6	3.9	3.89	61.6	920.2	801.4	0.25	0.548
1	y-y Π	70	23	10.18	-1091.8	1.9	2.1	3.56	55.0	820.9	772.8	0.14	0.489
2	x-x K	25	68	5.09	-1155.4	10.3	2.6	5.59	64.8	968.7	853.0	0.17	0.577
2	y-y K	70	23	10.18	-1155.4	21.2	14.6	5.78	77.4	1110.4	576.0	0.96	0.661
2	x-x Π	25	68	5.09	-1155.4	18.2	2.6	9.88	67.9	1013.0	808.7	0.17	0.603
2	y-y Π	70	23	10.18	-1155.4	22.8	14.6	6.22	79.0	1130.3	556.0	0.96	0.673
3	x-x K	25	68	5.09	-1028.3	34.1	10.4	4.69	67.6	1002.4	619.0	0.68	0.597
3	y-y K	70	23	10.18	-1028.3	12.2	10.4	4.69	62.2	903.8	597.1	0.68	0.538
3	x-x Π	25	68	4.24	-1028.3	3.0	10.4	0.41k	56.0	838.8	804.5	0.68	0.499
3	y-y Π	70	23	10.18	-1028.3	18.9	10.4	7.31	69.0	989.5	511.4	0.68	0.589
4	x-x K	25	68	4.24	-1127.3	92.9	72.4	1.83k	98.2	1439.6	362.0	4.73	0.857
4	y-y K	70	23	10.18	-1127.3	7.5	3.6	8.46	62.4	917.5	727.9	0.23	0.546
4	x-x Π	25	68	4.24	-1127.3	124.2	72.4	2.45k	111.0	1621.6	180.0	4.73	0.965
4	y-y Π	70	23	10.18	-1127.3	3.1	3.6	3.54	58.0	862.4	783.0	0.23	0.513

5	x-x	K	25	68	4.24	-1056.4	137.3	80.1	2.45k	112.6	1640.6	47.6	5.23	0.977
5	y-y	K	70	23	10.18	-1056.4	1.5	0.7	8.32	52.9	790.0	751.9	0.05	0.470
5	x-x	Π	25	68	4.24	-1056.4	103.1	80.1	1.84k	98.6	1442.2	246.0	5.23	0.858
5	y-y	Π	70	23	10.18	-1056.4	0.7	0.7	3.68	52.1	779.4	762.5	0.05	0.464

Υποστύλωμα 14

Ορθογώνιο 17 45/70

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: $2\Phi 18 + 1\Phi 18 = 7.63\text{cm}^2$, Οπλ.Διάτμησης: $2 \times \Phi 8/25 = 4.02 \text{ cm}^2/\text{m}$

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: $2\Phi 18 + 2\Phi 18 = 10.18\text{cm}^2$, Οπλ.Διάτμησης: $2 \times \Phi 8/25 = 4.02 \text{ cm}^2/\text{m}$

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	45	68	6.36	-1963.1	19.9	21.1	1.35k	63.4	947.3	815.6	0.77	0.564
1	y-y K	70	43	8.48	-1963.1	14.7	11.2	2.93k	62.9	936.0	793.9	0.41	0.557
1	x-x Π	45	68	6.36	-1963.1	43.4	21.1	2.94k	68.9	1025.2	737.6	0.77	0.610
1	y-y Π	70	43	10.18	-1963.1	18.8	11.2	3.74	63.2	939.9	764.5	0.41	0.559
2	x-x K	45	68	6.36	-1825.4	10.6	15.2	1.00k	57.1	854.7	784.5	0.55	0.509
2	y-y K	70	43	8.48	-1825.4	121.5	84.9	3.18k	96.4	1389.2	219.4	3.08	0.827
2	x-x Π	45	68	6.36	-1825.4	34.9	15.2	3.29k	62.8	935.3	703.8	0.55	0.557
2	y-y Π	70	43	8.48	-1825.4	133.3	84.9	3.49k	100.6	1446.4	162.1	3.08	0.861
3	x-x K	45	68	6.36	-2100.9	29.2	27.0	1.54k	69.7	1039.9	846.7	0.98	0.619
3	y-y K	70	43	8.48	-2100.9	92.0	62.6	3.27k	94.1	1368.5	482.8	2.27	0.815
3	x-x Π	45	68	6.36	-2100.9	51.9	27.0	2.74k	75.0	1115.1	771.4	0.98	0.664
3	y-y Π	70	43	8.48	-2100.9	95.7	62.6	3.40k	95.4	1386.6	464.7	2.27	0.825
4	x-x K	45	68	7.63	-1792.1	13.9	0.3	61.56	56.2	840.4	750.6	0.01	0.500
4	y-y K	70	43	8.48	-1792.1	36.5	25.5	3.17k	65.5	965.2	613.9	0.93	0.575
4	x-x Π	45	68	7.63	-1792.1	14.9	0.3	65.85	56.4	843.6	747.5	0.01	0.502
4	y-y Π	70	43	8.48	-1792.1	40.1	25.5	3.49k	66.8	982.8	596.4	0.93	0.585
5	x-x K	45	68	6.36	-2134.2	25.8	42.5	0.87k	69.9	1043.8	872.7	1.54	0.621
5	y-y K	70	43	10.18	-2134.2	7.0	3.2	4.91	64.1	958.9	894.0	0.11	0.571
5	x-x Π	45	68	6.36	-2134.2	101.7	42.5	3.42k	87.7	1295.2	621.3	1.54	0.771
5	y-y Π	70	43	8.48	-2134.2	2.5	3.2	1.76k	63.6	952.3	928.3	0.11	0.567

Υποστύλωμα 15

Ορθογώνιο 18 45/45

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: $2\Phi 18 + 1\Phi 18 = 7.63\text{cm}^2$, Οπλ.Διάτμησης: $2 \times \Phi 8/25 = 4.02 \text{ cm}^2/\text{m}$

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: $2\Phi 18 + 1\Phi 18 = 7.63\text{cm}^2$, Οπλ.Διάτμησης: $2 \times \Phi 8/25 = 4.02 \text{ cm}^2/\text{m}$

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	45	43	6.36	-1963.1	19.9	21.1	2.09k	99.2	1473.8	1184.0	1.19	0.877
1	y-y K	45	43	6.36	-1963.1	14.7	11.2	2.93k	96.5	1436.4	1221.4	0.63	0.855
1	x-x Π	45	43	7.63	-1963.1	43.4	21.1	4.57	109.4	1611.1	1001.7	1.19	0.959
1	y-y Π	45	43	7.63	-1963.1	18.8	11.2	3.74	96.8	1438.5	1174.3	0.63	0.856
2	x-x K	45	43	6.36	-1825.4	10.6	15.2	1.55k	88.0	1312.9	1158.4	0.86	0.782
2	y-y K	45	43	6.36	-1825.4	121.5	84.9	3.18k	147.1	2120.8	350.5	4.79	1.262 *
2	x-x Π	45	43	7.63	-1825.4	34.9	15.2	5.11	98.9	1460.0	969.5	0.86	0.869
2	y-y Π	45	43	6.36	-1825.4	133.3	84.9	3.49k	153.5	2207.4	263.9	4.79	1.314 *
3	x-x K	45	43	6.36	-2100.9	29.2	27.0	2.40k	110.4	1634.7	1209.6	1.52	0.973
3	y-y K	45	43	6.36	-2100.9	92.0	62.6	3.27k	143.8	2092.3	752.0	3.53	1.245 *
3	x-x Π	45	43	7.63	-2100.9	51.9	27.0	4.27	119.8	1762.2	1033.9	1.52	1.049 *
3	y-y Π	45	43	6.36	-2100.9	95.7	62.6	3.40k	145.8	2119.7	724.6	3.53	1.262 *
4	x-x K	45	43	7.63	-1792.1	13.9	0.3	95.77	86.7	1290.4	1094.7	0.02	0.768
4	y-y K	45	43	6.36	-1792.1	36.5	25.5	3.17k	100.3	1478.9	947.3	1.44	0.880
4	x-x Π	45	43	7.63	-1792.1	14.9	0.3	102.43	87.2	1297.2	1087.9	0.02	0.772
4	y-y Π	45	43	6.36	-1792.1	40.1	25.5	3.49k	102.3	1505.5	920.7	1.44	0.896
5	x-x K	45	43	6.36	-2134.2	25.8	42.5	1.35k	110.1	1632.9	1256.5	2.40	0.972
5	y-y K	45	43	7.63	-2134.2	7.0	3.2	4.91	98.3	1469.2	1371.3	0.18	0.875
5	x-x Π	45	43	7.63	-2134.2	101.7	42.5	5.32	146.9	2134.3	706.2	2.40	1.270 *
5	y-y Π	45	43	6.36	-2134.2	2.5	3.2	1.76k	97.6	1462.9	1426.5	0.18	0.871

Υποστύλωμα 16

Ορθογώνιο 19 40/70

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: $2\Phi 20 + 1\Phi 20 = 9.42\text{cm}^2$, Οπλ.Διάτμησης: $2 \times \Phi 8/25 = 4.02 \text{ cm}^2/\text{m}$
 Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: $2\Phi 20 + 2\Phi 20 = 12.57\text{cm}^2$, Οπλ.Διάτμησης: $2 \times \Phi 8/25 = 4.02 \text{ cm}^2/\text{m}$

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	40	68	7.85	-1963.1	19.9	21.1	1.35k	69.6	1040.3	899.7	0.86	0.619
1	y-y K	70	38	10.47	-1963.1	14.7	11.2	3.30k	69.2	1029.4	861.8	0.46	0.613
1	x-x Π	40	68	7.85	-1963.1	43.4	21.1	2.94k	75.5	1123.5	816.6	0.86	0.669
1	y-y Π	70	38	12.57	-1963.1	18.8	11.2	4.20	69.4	1029.4	824.4	0.46	0.613
2	x-x K	40	68	7.85	-1825.4	10.6	15.2	1.00k	62.8	939.5	864.5	0.62	0.559
2	y-y K	70	38	12.57	-1825.4	121.5	84.9	3.58	106.5	1523.7	200.0	3.47	0.907
2	x-x Π	40	68	7.85	-1825.4	34.9	15.2	3.29k	68.9	1025.5	778.5	0.62	0.610
2	y-y Π	70	38	12.57	-1825.4	133.3	84.9	3.92	111.3	1588.4	135.3	3.47	0.945
3	x-x K	40	68	7.85	-2100.9	29.2	27.0	1.54k	76.5	1141.2	935.0	1.10	0.679
3	y-y K	70	38	12.57	-2100.9	92.0	62.6	3.67	103.2	1493.0	490.8	2.55	0.889
3	x-x Π	40	68	7.85	-2100.9	51.9	27.0	2.74k	82.2	1221.5	854.7	1.10	0.727
3	y-y Π	70	38	12.57	-2100.9	95.7	62.6	3.83	104.8	1513.5	470.4	2.55	0.901
4	x-x K	40	68	9.42	-1792.1	13.9	0.3	61.56	61.5	919.5	824.4	0.01	0.547
4	y-y K	70	38	12.57	-1792.1	36.5	25.5	3.57	71.1	1044.8	647.4	1.04	0.622
4	x-x Π	40	68	9.42	-1792.1	14.9	0.3	65.85	61.7	922.8	821.1	0.01	0.549
4	y-y Π	70	38	12.57	-1792.1	40.1	25.5	3.93	72.6	1064.7	627.5	1.04	0.634
5	x-x K	40	68	7.85	-2134.2	25.8	42.5	0.87k	76.8	1145.9	963.3	1.74	0.682
5	y-y K	70	38	12.57	-2134.2	7.0	3.2	5.52	70.0	1045.6	969.6	0.13	0.622
5	x-x Π	40	68	7.85	-2134.2	101.7	42.5	3.42k	95.7	1414.2	695.0	1.74	0.842
5	y-y Π	70	38	10.47	-2134.2	2.5	3.2	1.98k	69.6	1042.1	1013.8	0.13	0.620

Υποστύλωμα 17

Ορθογώνιο 20 55/55

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: $2\Phi 20 + 1\Phi 20 = 9.42\text{cm}^2$, Οπλ.Διάτμησης: $2 \times \Phi 8/25 = 4.02 \text{ cm}^2/\text{m}$
 Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: $2\Phi 20 + 1\Phi 20 = 9.42\text{cm}^2$, Οπλ.Διάτμησης: $2 \times \Phi 8/25 = 4.02 \text{ cm}^2/\text{m}$

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	55	53	7.85	-1963.1	19.9	21.1	1.71k	66.2	986.1	820.1	0.80	0.587
1	y-y K	55	53	7.85	-1963.1	14.7	11.2	2.40k	64.6	964.7	841.5	0.42	0.574
1	x-x Π	55	53	9.42	-1963.1	43.4	21.1	3.74	72.0	1065.6	714.8	0.80	0.634
1	y-y Π	55	53	7.85	-1963.1	18.8	11.2	3.06k	65.9	981.7	824.5	0.42	0.584
2	x-x K	55	53	7.85	-1825.4	10.6	15.2	1.27k	59.2	884.0	795.5	0.57	0.526
2	y-y K	55	53	7.85	-1825.4	121.5	84.9	2.60k	92.5	1347.0	332.5	3.21	0.802
2	x-x Π	55	53	9.42	-1825.4	34.9	15.2	4.18	65.3	969.0	686.6	0.57	0.577
2	y-y Π	55	53	7.85	-1825.4	133.3	84.9	2.85k	96.0	1396.6	282.8	3.21	0.831
3	x-x K	55	53	7.85	-2100.9	29.2	27.0	1.96k	73.2	1088.3	844.7	1.02	0.648
3	y-y K	55	53	7.85	-2100.9	92.0	62.6	2.67k	92.0	1350.5	582.4	2.36	0.804
3	x-x Π	55	53	7.85	-2100.9	51.9	27.0	3.49k	80.0	1183.1	749.8	1.02	0.704
3	y-y Π	55	53	7.85	-2100.9	95.7	62.6	2.78k	93.2	1366.2	566.7	2.36	0.813
4	x-x K	55	53	9.42	-1792.1	13.9	0.3	78.35	58.2	869.0	756.3	0.01	0.517
4	y-y K	55	53	7.85	-1792.1	36.5	25.5	2.60k	65.9	976.7	672.1	0.96	0.581
4	x-x Π	55	53	9.42	-1792.1	14.9	0.3	83.81	58.5	872.9	752.4	0.01	0.520
4	y-y Π	55	53	7.85	-1792.1	40.1	25.5	2.86k	67.0	992.0	656.8	0.96	0.590
5	x-x K	55	53	7.85	-2134.2	25.8	42.5	1.10k	73.2	1089.6	873.9	1.61	0.649
5	y-y K	55	53	9.42	-2134.2	7.0	3.2	4.02	66.5	996.0	939.6	0.12	0.593
5	x-x Π	55	53	9.42	-2134.2	101.7	42.5	4.35	94.1	1378.8	556.8	1.61	0.821
5	y-y Π	55	53	7.85	-2134.2	2.5	3.2	1.44k	66.2	992.2	971.4	0.12	0.591

Υποστύλωμα 18

Ορθογώνιο 21 40/40

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: $2\Phi 20 = 6.28\text{cm}^2$, Οπλ.Διάτμησης: $2 \times \Phi 8/25 = 4.02 \text{ cm}^2/\text{m}$
 Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: $2\Phi 20 = 6.28\text{cm}^2$, Οπλ.Διάτμησης: $2 \times \Phi 8/25 = 4.02 \text{ cm}^2/\text{m}$

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	40	38	5.24	-1963.1	19.9	21.1	2.36k	126.8	1879.0	1472.8	1.51	1.118 *
1	y-y K	40	38	5.24	-1963.1	14.7	11.2	3.30k	122.9	1826.6	1525.2	0.80	1.087 *

1	x-x	Π	40	38	6.28	-1963.1	43.4	21.1	5.14	141.4	2073.5	1219.4	1.51	1.234	*
1	y-y	Π	40	38	6.28	-1963.1	18.8	11.2	4.20	123.5	1831.5	1461.4	0.80	1.090	*
2	x-x	K	40	38	5.24	-1825.4	10.6	15.2	1.75k	111.9	1666.6	1450.0	1.08	0.992	
2	y-y	K	40	38	6.28	-1825.4	121.5	84.9	3.58	190.6	2725.9	335.9	6.07	1.623	*
2	x-x	Π	40	38	6.28	-1825.4	34.9	15.2	5.75	127.5	1874.6	1187.2	1.08	1.116	*
2	y-y	Π	40	38	6.28	-1825.4	133.3	84.9	3.92	199.2	2842.8	219.0	6.07	1.692	*
3	x-x	K	40	38	5.24	-2100.9	29.2	27.0	2.70k	141.6	2091.4	1495.5	1.93	1.245	*
3	y-y	K	40	38	6.28	-2100.9	92.0	62.6	3.67	184.5	2666.7	857.2	4.47	1.587	*
3	x-x	Π	40	38	6.28	-2100.9	51.9	27.0	4.80	155.3	2272.3	1251.7	1.93	1.353	*
3	y-y	Π	40	38	6.28	-2100.9	95.7	62.6	3.83	187.2	2703.7	820.2	4.47	1.609	*
4	x-x	K	40	38	6.28	-1792.1	13.9	0.3	107.74	110.4	1640.1	1365.9	0.02	0.976	
4	y-y	K	40	38	6.28	-1792.1	36.5	25.5	3.57	126.8	1861.8	1144.1	1.82	1.108	*
4	x-x	Π	40	38	6.28	-1792.1	14.9	0.3	115.24	111.1	1649.7	1356.3	0.02	0.982	
4	y-y	Π	40	38	6.28	-1792.1	40.1	25.5	3.93	129.4	1897.7	1108.2	1.82	1.130	*
5	x-x	K	40	38	5.24	-2134.2	25.8	42.5	1.52k	141.0	2085.8	1558.1	3.04	1.242	*
5	y-y	K	40	38	6.28	-2134.2	7.0	3.2	5.52	124.4	1858.5	1721.3	0.23	1.106	*
5	x-x	Π	40	38	6.28	-2134.2	101.7	42.5	5.98	193.5	2790.6	789.2	3.04	1.661	*
5	y-y	Π	40	38	5.24	-2134.2	2.5	3.2	1.98k	123.3	1847.4	1796.4	0.23	1.100	*

ΕΛΕΓΧΟΣ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΩΝ ΣΤΑΘΜΗΣ 4 (z=5.50m)

ΥΛΙΚΑ: StI Συνδεδειγμένες: StI
 $\sigma_{b_επ.} = 144 \text{ Kp/cm}^2$, $\sigma_{επ.} = 1680 \text{ Kp/cm}^2$
 $\tau_{b1_επ.} = 7 \text{ Kp/cm}^2$, $\tau_{b2_επ.} = 18 \text{ Kp/cm}^2$

ΕΠΙΚΑΛΥΨΗ ΟΠΛΙΣΜΩΝ: d = 0.020m

Υποστυλώμα 1

Ορθογώνιο 1 40/20

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 = 6.28cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 = 6.28cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	40	18	6.28	-244.7	1.7	1.5	5.98	29.2	425.2	317.3	0.21	0.253
1	y-y K	20	38	5.24	-244.7	5.6	4.0	3.43k	32.6	478.7	288.2	0.58	0.285
1	x-x Π	40	18	6.28	-244.7	1.9	1.5	6.52	29.6	430.0	312.5	0.21	0.256
1	y-y Π	20	38	5.24	-244.7	4.6	4.0	2.82k	31.3	461.5	305.4	0.58	0.275
2	x-x K	40	18	6.28	-162.0	1.0	0.7	6.77	18.9	275.9	215.7	0.10	0.164
2	y-y K	20	38	5.24	-162.0	10.8	9.4	2.89k	30.7	439.6	68.2	1.34	0.262
2	x-x Π	40	18	6.28	-162.0	0.8	0.7	5.73	18.5	271.3	220.4	0.10	0.161
2	y-y Π	20	38	5.24	-162.0	12.6	9.4	3.36k	32.9	470.0	37.8	1.34	0.280
3	x-x K	40	18	6.28	-327.3	4.5	3.6	6.14	44.6	634.7	358.7	0.52	0.378
3	y-y K	20	38	5.24	-327.3	21.9	17.5	3.14k	62.1	889.1	136.9	2.50	0.529
3	x-x Π	40	18	6.28	-327.3	4.6	3.6	6.36	45.0	639.7	353.7	0.52	0.381
3	y-y Π	20	38	5.24	-327.3	21.7	17.5	3.11k	61.8	885.2	140.8	2.50	0.527
4	x-x K	40	18	6.28	-421.3	23.0	18.7	6.14	101.9	1351.2	-72.5	2.67	0.804
4	y-y K	20	38	5.24	-421.3	3.3	3.2	2.56k	48.2	716.2	604.4	0.45	0.426
4	x-x Π	40	18	6.28	-421.3	23.8	18.7	6.36	104.0	1375.7	-97.0	2.67	0.819
4	y-y Π	20	38	6.28	-421.3	4.7	3.2	3.69	48.2	714.9	563.7	0.45	0.426
5	x-x K	40	18	6.28	-68.0	19.5	15.8	6.17	71.7	1457.5	794.5	2.26	0.868
5	y-y K	20	38	5.24	-68.0	14.4	11.3	3.19k	28.3	296.3	386.4	1.61	0.196
5	x-x Π	40	18	6.28	-68.0	20.0	15.8	6.33	73.4	1504.9	811.2	2.26	0.896
5	y-y Π	20	38	5.24	-68.0	13.8	11.3	3.06k	27.3	269.9	373.9	1.61	0.190

Ορθογώνιο 2 20/40

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 = 6.28cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 + 2Φ14 = 9.36cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k	
1	x-x	K	20	38	5.24	-244.7	3.8	3.2	2.99k	30.4	448.4	318.5	0.45	0.267

1	y-y	K	40	18	9.36	-244.7	2.6	1.9	6.87	28.4	408.2	270.9	0.27	0.243
1	x-x	Π	20	38	5.24	-244.7	4.1	3.2	3.26k	30.8	454.2	312.7	0.45	0.270
1	y-y	Π	40	18	9.36	-244.7	2.1	1.9	5.63	27.3	395.8	283.3	0.27	0.236
2	x-x	K	20	38	5.24	-162.0	2.1	1.6	3.39k	19.6	290.1	217.7	0.22	0.173
2	y-y	K	40	18	9.36	-162.0	5.0	4.3	5.78	26.1	358.6	91.1	0.62	0.213
2	x-x	Π	20	38	5.24	-162.0	1.8	1.6	2.86k	19.2	284.6	223.2	0.22	0.169
2	y-y	Π	40	18	9.36	-162.0	5.8	4.3	6.72	28.0	380.5	69.1	0.62	0.227
3	x-x	K	20	38	5.24	-327.3	9.7	7.9	3.07k	46.5	679.2	346.8	1.13	0.404
3	y-y	K	40	18	9.36	-327.3	10.1	8.0	6.28	52.9	725.2	183.3	1.15	0.432
3	x-x	Π	20	38	5.24	-327.3	10.0	7.9	3.18k	47.0	685.2	340.8	1.13	0.408
3	y-y	Π	40	18	9.36	-327.3	10.0	8.0	6.22	52.6	722.4	186.1	1.15	0.430
4	x-x	K	20	38	5.24	-421.3	50.0	40.7	3.07k	107.5	1517.5	-196.8	5.81	0.903
4	y-y	K	40	18	9.36	-421.3	1.5	1.5	5.12	42.3	625.0	544.4	0.21	0.372
4	x-x	Π	20	38	5.24	-421.3	51.7	40.7	3.18k	109.7	1547.0	-226.3	5.81	0.921
4	y-y	Π	40	18	9.36	-421.3	2.2	1.5	7.38	43.8	642.7	526.7	0.21	0.383
5	x-x	K	20	38	5.24	-68.0	42.4	34.4	3.09k	74.7	1771.7	968.8	4.91	1.055 *
5	y-y	K	40	18	9.36	-68.0	6.6	5.2	6.38	22.7	156.4	285.1	0.74	0.158
5	x-x	Π	20	38	5.24	-68.0	43.5	34.4	3.16k	76.4	1828.5	989.9	4.91	1.088 *
5	y-y	Π	40	18	9.36	-68.0	6.3	5.2	6.12	22.0	141.2	277.0	0.74	0.152

Υποστύλωμα 2

Ορθογώνιο 3 20/110

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ14 = 3.08cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ14 + 3Φ14 = 7.70cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	20	108	3.08	-1079.0	2.5	0.0	119.38	47.6	714.1	698.0	0.00	0.425
1	y-y K	110	18	7.70	-1079.0	8.3	7.0	5.90	53.8	778.7	552.9	0.36	0.464
1	x-x Π	20	108	3.08	-1079.0	2.5	0.0	117.10	47.6	713.9	698.2	0.00	0.425
1	y-y Π	110	18	7.70	-1079.0	9.3	7.0	6.60	54.9	792.0	539.6	0.36	0.471
2	x-x K	20	108	3.08	-1108.3	23.2	19.8	1.06	53.5	799.6	650.8	1.03	0.476
2	y-y K	110	18	7.70	-1108.3	14.7	11.5	6.39	62.2	883.7	484.1	0.60	0.526
2	x-x Π	20	108	3.08	-1108.3	26.4	19.8	1.21	54.2	810.0	640.5	1.03	0.482
2	y-y Π	110	18	7.70	-1108.3	14.0	11.5	6.11	61.5	874.8	493.0	0.60	0.521
3	x-x K	20	108	3.08	-1049.7	28.2	19.9	1.29	52.1	777.4	596.4	1.03	0.463
3	y-y K	110	18	7.70	-1049.7	31.3	25.5	6.12	78.6	1073.3	222.1	1.33	0.639
3	x-x Π	20	108	3.08	-1049.7	21.5	19.9	0.98	50.6	755.8	617.9	1.03	0.450
3	y-y Π	110	18	7.70	-1049.7	32.5	25.5	6.38	80.1	1091.0	204.5	1.33	0.649
4	x-x K	20	108	3.08	-1348.7	51.3	55.3	0.84	70.2	1047.0	718.1	2.88	0.623
4	y-y K	110	18	7.70	-1348.7	5.5	5.2	5.29	61.7	907.1	757.3	0.27	0.540
4	x-x Π	20	108	3.08	-1348.7	87.1	55.3	1.43	78.2	1162.0	603.0	2.88	0.692
4	y-y Π	110	18	7.70	-1348.7	7.5	5.2	7.21	64.0	934.5	730.0	0.27	0.556
5	x-x K	20	108	3.08	-809.3	56.3	55.4	0.92	47.8	710.1	349.1	2.88	0.423
5	y-y K	110	18	7.70	-809.3	11.1	8.8	6.27	45.9	650.3	348.5	0.46	0.387
5	x-x Π	20	108	3.08	-809.3	82.2	55.4	1.35	53.6	793.3	265.8	2.88	0.472
5	y-y Π	110	18	7.70	-809.3	11.0	8.8	6.23	45.8	649.5	349.3	0.46	0.387

Υποστύλωμα 3

Ορθογώνιο 4 170/20

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ14 = 3.08cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ14 = 3.08cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	170	18	3.08	-925.1	0.0	0.1	2.69	26.5	397.8	396.9	0.00	0.237
1	y-y K	20	168	3.08	-925.1	47.3	23.1	1.21	31.0	464.1	330.6	0.77	0.276
1	x-x Π	170	18	3.08	-925.1	0.3	0.1	15.19	26.7	400.0	394.7	0.00	0.238
1	y-y Π	20	168	3.08	-925.1	10.3	23.1	0.26	27.5	411.9	382.8	0.77	0.245
2	x-x K	170	18	3.08	-722.8	0.9	0.5	9.11	21.4	319.2	301.6	0.02	0.190
2	y-y K	20	168	3.08	-722.8	33.8	68.6	0.29	23.9	358.1	262.8	2.31	0.213
2	x-x Π	170	18	3.08	-722.8	0.3	0.5	3.39	21.0	313.7	307.1	0.02	0.187
2	y-y Π	20	168	3.08	-722.8	137.7	68.6	1.18	34.0	504.6	116.2	2.31	0.300

3	x-x	K	170	18	3.08	-1127.5	0.8	0.7	6.01	32.9	492.2	476.4	0.02	0.293
3	y-y	K	20	168	3.08	-1127.5	128.4	114.7	0.66	44.7	665.5	303.1	3.86	0.396
3	x-x	Π	170	18	3.08	-1127.5	0.8	0.7	6.49	33.0	492.8	475.8	0.02	0.293
3	y-y	Π	20	168	3.08	-1127.5	158.3	114.7	0.81	47.5	707.6	261.0	3.86	0.421
4	x-x	K	170	18	3.08	-974.4	0.4	2.4	0.74	28.2	422.1	414.9	0.08	0.251
4	y-y	K	20	168	3.08	-974.4	49.5	31.1	0.93	32.7	488.3	348.7	1.05	0.291
4	x-x	Π	170	18	3.08	-974.4	5.6	2.4	11.76	32.6	475.2	361.9	0.08	0.283
4	y-y	Π	20	168	3.08	-974.4	28.4	31.1	0.54	30.6	458.6	378.5	1.05	0.273
5	x-x	K	170	18	3.08	-875.9	0.4	2.2	1.01	25.5	380.7	371.7	0.07	0.227
5	y-y	K	20	168	3.08	-875.9	45.2	15.0	1.78	29.4	439.9	312.5	0.50	0.262
5	x-x	Π	170	18	3.08	-875.9	5.1	2.2	11.49	29.4	427.6	324.8	0.07	0.255
5	y-y	Π	20	168	3.08	-875.9	7.8	15.0	0.31	25.8	387.2	365.2	0.50	0.230

Ορθογώνιο 5 20/160

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20

= 6.28cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 + 3Φ14 = 10.90cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	20	158	6.28	-870.7	2.8	5.2	0.34	26.0	389.5	381.4	0.18	0.232
1	y-y K	160	18	10.90	-870.7	0.6	0.3	10.26	25.2	376.1	364.5	0.01	0.224
1	x-x Π	20	158	6.28	-870.7	15.7	5.2	1.90	27.3	408.5	362.4	0.18	0.243
1	y-y Π	160	18	10.90	-870.7	0.1	0.3	2.24	24.8	371.6	369.0	0.01	0.221
2	x-x K	20	158	6.28	-680.2	52.8	29.0	1.14	25.4	378.6	223.7	1.04	0.225
2	y-y K	160	18	10.90	-680.2	0.4	0.9	2.46	19.6	293.4	285.2	0.03	0.175
2	x-x Π	20	158	6.28	-680.2	19.7	29.0	0.42	22.0	330.0	272.2	1.04	0.196
2	y-y Π	160	18	10.90	-680.2	1.8	0.9	10.04	20.7	306.2	272.4	0.03	0.182
3	x-x K	20	158	6.28	-1061.2	47.2	39.3	0.75	36.1	539.0	400.5	1.40	0.321
3	y-y K	160	18	10.90	-1061.2	1.7	1.5	5.60	31.4	467.1	435.6	0.05	0.278
3	x-x Π	20	158	6.28	-1061.2	51.1	39.3	0.81	36.4	544.7	394.8	1.40	0.324
3	y-y Π	160	18	10.90	-1061.2	2.1	1.5	6.90	31.7	470.7	431.9	0.05	0.280
4	x-x K	20	158	6.28	-917.1	21.5	144.2	0.09	29.2	437.5	374.5	5.15	0.260
4	y-y K	160	18	10.90	-917.1	0.6	0.4	7.94	26.5	396.1	384.0	0.01	0.236
4	x-x Π	20	158	6.28	-917.1	339.1	144.2	1.47	61.1	903.5	-91.6	5.15	0.538
4	y-y Π	160	18	10.90	-917.1	0.4	0.4	4.56	26.3	393.5	386.5	0.01	0.234
5	x-x K	20	158	6.28	-824.4	27.0	133.9	0.13	27.0	404.6	325.3	4.78	0.241
5	y-y K	160	18	10.90	-824.4	0.6	0.2	15.10	23.8	356.1	345.1	0.01	0.212
5	x-x Π	20	158	6.28	-824.4	307.7	133.9	1.44	55.2	816.4	-86.6	4.78	0.486
5	y-y Π	160	18	10.90	-824.4	0.1	0.2	2.60	23.5	351.5	349.6	0.01	0.209

Ορθογώνιο 6 170/20

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 = 6.28cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 = 6.28cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	170	18	6.28	-925.1	0.0	0.1	2.69	25.8	387.2	386.3	0.00	0.230
1	y-y K	20	168	6.28	-925.1	47.3	23.1	1.21	30.0	448.8	324.6	0.77	0.267
1	x-x Π	170	18	6.28	-925.1	0.3	0.1	15.19	26.0	389.2	384.2	0.00	0.232
1	y-y Π	20	168	6.28	-925.1	10.3	23.1	0.26	26.7	400.3	373.2	0.77	0.238
2	x-x K	170	18	6.28	-722.8	0.9	0.5	9.11	20.8	310.5	293.7	0.02	0.185
2	y-y K	20	168	6.28	-722.8	33.8	68.6	0.29	23.2	346.4	257.8	2.31	0.206
2	x-x Π	170	18	6.28	-722.8	0.3	0.5	3.39	20.4	305.2	299.0	0.02	0.182
2	y-y Π	20	168	6.28	-722.8	137.7	68.6	1.18	32.5	482.8	121.5	2.31	0.287
3	x-x K	170	18	6.28	-1127.5	0.8	0.7	6.01	32.0	478.8	463.8	0.02	0.285
3	y-y K	20	168	6.28	-1127.5	128.4	114.7	0.66	42.9	639.9	302.8	3.86	0.381
3	x-x Π	170	18	6.28	-1127.5	0.8	0.7	6.49	32.1	479.4	463.2	0.02	0.285
3	y-y Π	20	168	6.28	-1127.5	158.3	114.7	0.81	45.6	679.1	263.6	3.86	0.404
4	x-x K	170	18	6.28	-974.4	0.4	2.4	0.74	27.4	410.7	403.9	0.08	0.244
4	y-y K	20	168	6.28	-974.4	49.5	31.1	0.93	31.6	472.2	342.4	1.05	0.281
4	x-x Π	170	18	6.28	-974.4	5.6	2.4	11.76	31.6	461.2	353.4	0.08	0.275
4	y-y Π	20	168	6.28	-974.4	28.4	31.1	0.54	29.7	444.6	370.0	1.05	0.265
5	x-x K	170	18	6.28	-875.9	0.4	2.2	1.01	24.8	370.4	361.8	0.07	0.220
5	y-y K	20	168	6.28	-875.9	45.2	15.0	1.78	28.5	425.4	306.8	0.50	0.253
5	x-x Π	170	18	6.28	-875.9	5.1	2.2	11.49	28.5	415.0	317.2	0.07	0.247

5 y-y Π 20 168 6.28 -875.9 7.8 15.0 0.31 25.1 376.3 355.9 0.50 0.224

Υποστύλωμα 4

Ορθογώνιο 7 60/60

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 + 1Φ20 = 9.42cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 + 1Φ20 = 9.42cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	60	58	9.42	-1696.0	4.3	1.7	4.35	44.7	669.2	641.2	0.05	0.398
1	y-y K	60	58	9.42	-1696.0	16.3	6.1	4.47	47.4	707.8	602.6	0.19	0.421
1	x-x Π	60	58	9.42	-1696.0	4.8	1.7	4.82	44.8	670.7	639.7	0.05	0.399
1	y-y Π	60	58	9.42	-1696.0	17.1	6.1	4.69	47.6	710.4	600.0	0.19	0.423
2	x-x K	60	58	9.42	-1626.8	12.4	4.2	4.94	44.7	668.4	588.6	0.13	0.398
2	y-y K	60	58	9.42	-1626.8	77.2	28.9	4.45	59.7	877.7	379.2	0.92	0.522
2	x-x Π	60	58	9.42	-1626.8	10.6	4.2	4.23	44.3	662.6	594.3	0.13	0.394
2	y-y Π	60	58	9.42	-1626.8	81.9	28.9	4.72	60.8	892.6	364.3	0.92	0.531
3	x-x K	60	58	9.42	-1765.2	3.7	0.9	7.25	46.3	693.9	670.0	0.03	0.413
3	y-y K	60	58	9.42	-1765.2	109.9	41.1	4.46	70.8	1036.5	327.4	1.30	0.617
3	x-x Π	60	58	7.85	-1765.2	1.0	0.9	1.92k	46.3	693.6	687.1	0.03	0.413
3	y-y Π	60	58	9.42	-1765.2	116.1	41.1	4.71	72.2	1056.5	307.4	1.30	0.629
4	x-x K	60	58	7.85	-1678.5	17.8	12.1	2.46k	48.0	715.6	597.3	0.38	0.426
4	y-y K	60	58	9.42	-1678.5	19.9	7.6	4.37	47.8	712.7	584.3	0.24	0.424
4	x-x Π	60	58	9.42	-1678.5	48.7	12.1	6.71	54.4	805.5	491.5	0.38	0.479
4	y-y Π	60	58	9.42	-1678.5	21.9	7.6	4.80	48.3	719.0	578.0	0.24	0.428
5	x-x K	60	58	7.85	-1713.5	9.2	8.8	1.74k	46.8	700.5	639.7	0.28	0.417
5	y-y K	60	58	9.42	-1713.5	12.7	4.6	4.65	47.1	703.0	620.9	0.14	0.418
5	x-x Π	60	58	9.42	-1713.5	39.1	8.8	7.43	53.1	788.0	535.9	0.28	0.469
5	y-y Π	60	58	9.42	-1713.5	12.4	4.6	4.52	47.0	701.8	622.1	0.14	0.418

Υποστύλωμα 5

Ορθογώνιο 8 70/45

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ18 + 2Φ18 = 10.18cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ18 + 1Φ18 = 7.63cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	70	43	10.18	-2109.0	9.5	3.6	5.82	64.3	959.6	871.5	0.13	0.571
1	y-y K	45	68	7.63	-2109.0	32.2	11.9	3.86	69.7	1039.9	832.5	0.43	0.619
1	x-x Π	70	43	10.18	-2109.0	18.5	3.6	11.38	67.3	1001.6	829.4	0.13	0.596
1	y-y Π	45	68	6.36	-2109.0	2.4	11.9	0.29k	63.7	954.8	939.0	0.43	0.568
2	x-x K	70	43	10.18	-2340.0	24.6	7.1	7.74	76.1	1130.5	901.2	0.26	0.673
2	y-y K	45	68	6.36	-2340.0	86.5	35.7	3.47k	90.3	1337.4	763.9	1.29	0.796
2	x-x Π	70	43	8.48	-2340.0	7.0	7.1	2.19k	71.2	1064.5	997.5	0.26	0.634
2	y-y Π	45	68	6.36	-2340.0	2.6	35.7	0.11k	70.7	1059.4	1041.9	1.29	0.631
3	x-x K	70	43	8.48	-1878.0	5.7	14.3	0.89k	57.2	854.8	800.0	0.52	0.509
3	y-y K	45	68	6.36	-1878.0	22.2	11.8	2.68k	61.4	916.7	769.7	0.43	0.546
3	x-x Π	70	43	10.18	-1878.0	30.0	14.3	4.67	64.6	955.1	675.4	0.52	0.568
3	y-y Π	45	68	6.36	-1878.0	7.4	11.8	0.89k	57.9	867.7	818.6	0.43	0.517
4	x-x K	70	43	8.48	-2106.7	162.4	114.5	3.15k	119.1	1710.3	146.2	4.15	1.018 *
4	y-y K	45	68	7.63	-2106.7	27.4	9.5	4.10	68.6	1023.4	847.0	0.35	0.609
4	x-x Π	70	43	8.48	-2106.7	123.8	114.5	2.40k	105.5	1524.3	332.1	4.15	0.907
4	y-y Π	45	68	6.36	-2106.7	3.5	9.5	0.53k	63.9	957.6	934.2	0.35	0.570
5	x-x K	70	43	8.48	-2111.3	143.5	121.7	2.62k	112.6	1621.2	239.2	4.41	0.965
5	y-y K	45	68	7.63	-2111.3	37.0	14.3	3.69	70.9	1056.5	818.0	0.52	0.629
5	x-x Π	70	43	8.48	-2111.3	160.7	121.7	2.94k	118.7	1704.3	156.2	4.41	1.014 *
5	y-y Π	45	68	6.36	-2111.3	1.2	14.3	0.12k	63.5	952.0	943.9	0.52	0.567

Υποστύλωμα 6

Ορθογώνιο 9 35/35

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ16 = 4.02cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ16 = 4.02cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	35	33	3.35	-429.8	1.6	1.4	3.25k	34.3	511.8	460.8	0.13	0.305
1	y-y K	35	33	4.02	-429.8	12.0	9.0	3.80	45.5	659.7	298.4	0.84	0.393
1	x-x Π	35	33	4.02	-429.8	2.0	1.4	3.89	34.2	508.6	449.6	0.13	0.303
1	y-y Π	35	33	3.35	-429.8	10.5	9.0	3.34k	44.7	650.0	322.7	0.84	0.387
2	x-x K	35	33	4.02	-722.4	3.9	2.9	3.85	58.1	864.6	746.0	0.27	0.515
2	y-y K	35	33	3.35	-722.4	35.0	29.0	3.45k	95.5	1362.6	272.5	2.70	0.811
2	x-x Π	35	33	3.35	-722.4	3.4	2.9	3.29k	58.4	869.9	765.1	0.27	0.518
2	y-y Π	35	33	4.02	-722.4	37.4	29.0	3.69	96.2	1370.1	240.5	2.70	0.816
3	x-x K	35	33	4.02	-137.1	0.7	0.0	43.53	10.9	162.7	142.9	0.00	0.097
3	y-y K	35	33	4.02	-137.1	58.9	46.9	3.59	111.3	3312.7	1367.2	4.38	1.972 *
3	x-x Π	35	33	4.02	-137.1	0.5	0.0	36.39	10.8	161.1	144.5	0.00	0.096
3	y-y Π	35	33	4.02	-137.1	58.4	46.9	3.56	110.4	3273.5	1357.1	4.38	1.949 *
4	x-x K	35	33	3.35	-282.8	0.2	2.5	0.18k	21.5	322.4	317.6	0.23	0.192
4	y-y K	35	33	4.02	-282.8	16.8	13.1	3.65	40.1	568.1	62.3	1.22	0.338
4	x-x Π	35	33	4.02	-282.8	6.0	2.5	6.96	27.8	405.4	225.0	0.23	0.241
4	y-y Π	35	33	3.35	-282.8	16.0	13.1	3.49k	40.1	569.7	70.3	1.22	0.339
5	x-x K	35	33	4.02	-576.7	3.1	0.4	21.16	46.4	689.9	595.8	0.04	0.411
5	y-y K	35	33	4.02	-576.7	7.2	4.9	4.22	51.0	751.2	534.5	0.45	0.447
5	x-x Π	35	33	4.02	-576.7	2.1	0.4	14.02	45.2	674.1	611.7	0.04	0.401
5	y-y Π	35	33	3.35	-576.7	5.0	4.9	2.93k	49.4	730.2	575.0	0.45	0.435

Υποστύλωμα 7

Ορθογώνιο 10 20/100

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ14 = 3.08cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ14 + 3Φ14 = 7.70cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	20	98	3.08	-891.5	10.8	9.8	1.10	45.5	680.4	597.8	0.56	0.405
1	y-y K	100	18	7.70	-891.5	5.5	4.0	6.98	46.7	680.9	518.0	0.23	0.405
1	x-x Π	20	98	3.08	-891.5	13.6	9.8	1.40	46.2	691.3	587.0	0.56	0.411
1	y-y Π	100	18	7.70	-891.5	4.4	4.0	5.52	45.3	663.9	535.0	0.23	0.395
2	x-x K	20	98	3.08	-817.9	8.0	5.4	1.47	41.2	616.8	555.8	0.31	0.367
2	y-y K	100	18	7.70	-817.9	19.0	15.6	6.09	60.0	829.8	270.1	0.89	0.494
2	x-x Π	20	98	3.08	-817.9	5.6	5.4	1.03	40.6	607.8	564.9	0.31	0.362
2	y-y Π	100	18	7.70	-817.9	20.0	15.6	6.41	61.2	844.5	255.3	0.89	0.503
3	x-x K	20	98	3.08	-965.2	13.6	14.1	0.96	49.7	744.0	639.9	0.80	0.443
3	y-y K	100	18	7.70	-965.2	30.1	23.5	6.39	80.2	1091.7	206.2	1.34	0.650
3	x-x Π	20	98	3.08	-965.2	21.6	14.1	1.54	51.9	774.8	609.1	0.80	0.461
3	y-y Π	100	18	7.70	-965.2	28.7	23.5	6.11	78.6	1072.4	225.5	1.34	0.638
4	x-x K	20	98	3.08	-674.8	138.3	102.4	1.35	69.0	1013.6	-46.0	5.85	0.603
4	y-y K	100	18	7.70	-674.8	7.5	5.4	6.93	39.5	564.5	343.0	0.31	0.336
4	x-x Π	20	98	3.08	-674.8	117.7	102.4	1.15	63.6	934.7	32.9	5.85	0.556
4	y-y Π	100	18	7.70	-674.8	6.0	5.4	5.57	37.7	542.9	364.6	0.31	0.323
5	x-x K	20	98	3.08	-1108.2	159.9	121.9	1.31	95.5	1406.8	182.1	6.97	0.837
5	y-y K	100	18	7.70	-1108.2	3.5	2.5	7.10	54.0	797.3	692.9	0.14	0.475
5	x-x Π	20	98	3.08	-1108.2	144.9	121.9	1.19	91.5	1349.7	239.2	6.97	0.803
5	y-y Π	100	18	7.70	-1108.2	2.7	2.5	5.40	53.0	784.8	705.4	0.14	0.467

Υποστύλωμα 8

Ορθογώνιο 11 65/65

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 + 1Φ20 = 9.42cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 + 1Φ20 = 9.42cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	65	63	9.42	-2083.7	1.7	0.7	3.72	46.5	697.7	689.0	0.02	0.415
1	y-y K	65	63	7.85	-2083.7	0.1	6.3	0.03k	46.7	701.0	700.3	0.17	0.417
1	x-x Π	65	63	7.85	-2083.7	0.1	0.7	0.13k	46.7	700.8	700.5	0.02	0.417
1	y-y Π	65	63	9.42	-2083.7	15.9	6.3	3.88	49.2	734.8	651.9	0.17	0.437
2	x-x K	65	63	9.42	-2017.4	13.1	4.3	4.66	47.2	705.6	637.0	0.12	0.420

2	y-y	K	65	63	7.85	-2017.4	186.3	120.3	2.38k	80.7	1177.7	179.1	3.25	0.701
2	x-x	Π	65	63	7.85	-2017.4	2.3	4.3	0.82k	45.7	684.6	672.2	0.12	0.407
2	y-y	Π	65	63	7.85	-2017.4	114.4	120.3	1.46k	67.0	985.0	371.8	3.25	0.586
3	x-x	K	65	63	9.42	-2149.9	9.8	2.9	5.11	49.5	741.0	689.8	0.08	0.441
3	y-y	K	65	63	7.85	-2149.9	186.5	107.7	2.66k	83.7	1223.0	223.0	2.91	0.728
3	x-x	Π	65	63	7.85	-2149.9	2.4	2.9	1.26k	48.7	729.5	716.5	0.08	0.434
3	y-y	Π	65	63	7.85	-2149.9	82.7	107.7	1.18k	63.9	944.6	501.3	2.91	0.562
4	x-x	K	65	63	7.85	-2131.4	8.3	10.4	1.23k	49.4	739.0	694.5	0.28	0.440
4	y-y	K	65	63	7.85	-2131.4	4.0	3.7	1.66k	48.5	727.4	706.0	0.10	0.433
4	x-x	Π	65	63	7.85	-2131.4	17.8	10.4	2.62k	51.2	764.3	669.1	0.28	0.455
4	y-y	Π	65	63	7.85	-2131.4	5.3	3.7	2.18k	48.8	730.8	702.6	0.10	0.435
5	x-x	K	65	63	7.85	-2035.9	4.9	9.0	0.84k	46.6	697.9	671.4	0.24	0.415
5	y-y	K	65	63	7.85	-2035.9	4.3	8.9	0.74k	46.5	696.1	673.2	0.24	0.414
5	x-x	Π	65	63	7.85	-2035.9	17.6	9.0	3.00k	49.0	731.9	637.4	0.24	0.436
5	y-y	Π	65	63	9.42	-2035.9	26.5	8.9	4.59	50.1	746.6	608.3	0.24	0.444

Υποστούλωμα 9

Ορθογώνιο 12 70/45

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: $2\Phi 18 + 2\Phi 18 = 10.18\text{cm}^2$, Οπλ.Διάτμησης: $2 \times \Phi 8/25 = 4.02 \text{ cm}^2/\text{m}$

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: $2\Phi 18 + 1\Phi 18 = 7.63\text{cm}^2$, Οπλ.Διάτμησης: $2 \times \Phi 8/25 = 4.02 \text{ cm}^2/\text{m}$

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	70	43	10.18	-2129.7	7.1	1.7	9.19	64.1	957.6	891.4	0.06	0.570
1	y-y K	45	68	6.36	-2129.7	36.2	15.2	3.40k	72.2	1076.0	836.4	0.55	0.640
1	x-x Π	70	43	8.48	-2129.7	2.3	1.7	3.03k	63.4	949.6	927.1	0.06	0.565
1	y-y Π	45	68	7.63	-2129.7	47.4	15.2	4.46	73.8	1098.2	792.6	0.55	0.654
2	x-x K	70	43	10.18	-2423.4	3.9	2.1	4.07	71.5	1070.1	1033.9	0.08	0.637
2	y-y K	45	68	7.63	-2423.4	128.2	50.9	3.60	100.9	1489.1	662.5	1.85	0.886
2	x-x Π	70	43	10.18	-2423.4	7.8	2.1	8.16	72.8	1088.4	1015.7	0.08	0.648
2	y-y Π	45	68	7.63	-2423.4	151.7	50.9	4.26	106.3	1564.9	586.7	1.85	0.931
3	x-x K	70	43	10.18	-1836.0	18.1	5.6	7.23	59.3	881.3	712.8	0.20	0.525
3	y-y K	45	68	7.63	-1836.0	55.9	20.5	3.89	67.1	995.3	634.8	0.74	0.592
3	x-x Π	70	43	10.18	-1836.0	12.5	5.6	4.99	57.4	855.2	738.9	0.20	0.509
3	y-y Π	45	68	7.63	-1836.0	56.9	20.5	3.96	67.3	998.6	631.5	0.74	0.594
4	x-x K	70	43	10.18	-2090.6	90.7	34.1	5.91	91.4	1330.2	484.9	1.24	0.792
4	y-y K	45	68	7.63	-2090.6	43.4	17.6	3.53	71.8	1068.0	788.1	0.64	0.636
4	x-x Π	70	43	10.18	-2090.6	96.9	34.1	6.31	93.5	1359.0	456.1	1.24	0.809
4	y-y Π	45	68	7.63	-2090.6	53.3	17.6	4.33	74.0	1099.8	756.3	0.64	0.655
5	x-x K	70	43	10.18	-2168.8	104.9	37.5	6.21	98.5	1430.3	452.7	1.36	0.851
5	y-y K	45	68	6.36	-2168.8	28.9	12.8	3.22k	71.7	1069.5	878.1	0.46	0.637
5	x-x Π	70	43	10.18	-2168.8	101.6	37.5	6.01	97.4	1414.8	468.2	1.36	0.842
5	y-y Π	45	68	7.63	-2168.8	41.5	12.8	4.63	73.6	1096.5	829.0	0.46	0.653

Υποστούλωμα 10

Ορθογώνιο 13 50/45

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: $2\Phi 18 + 1\Phi 18 = 7.63\text{cm}^2$, Οπλ.Διάτμησης: $2 \times \Phi 8/25 = 4.02 \text{ cm}^2/\text{m}$

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: $2\Phi 18 + 1\Phi 18 = 7.63\text{cm}^2$, Οπλ.Διάτμησης: $2 \times \Phi 8/25 = 4.02 \text{ cm}^2/\text{m}$

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	50	43	6.36	-987.3	2.6	4.8	1.20k	41.7	624.1	589.3	0.25	0.371
1	y-y K	45	48	6.36	-987.3	37.4	33.3	2.25k	56.9	833.1	380.3	1.69	0.496
1	x-x Π	50	43	7.63	-987.3	9.5	4.8	4.36	44.3	658.6	536.2	0.25	0.392
1	y-y Π	45	48	6.36	-987.3	45.9	33.3	2.75k	60.6	884.5	328.9	1.69	0.526
2	x-x K	50	43	6.36	-934.3	6.4	7.7	1.86k	41.4	617.1	531.2	0.39	0.367
2	y-y K	45	48	6.36	-934.3	128.2	109.8	2.34k	94.5	1350.5	-202.2	5.58	0.804
2	x-x Π	50	43	7.63	-934.3	12.7	7.7	3.69	43.7	647.5	483.1	0.39	0.385
2	y-y Π	45	48	6.36	-934.3	146.3	109.8	2.66k	109.5	582.5	1549.4	5.58	0.760
3	x-x K	50	43	6.36	-1040.2	1.2	2.0	1.36k	43.2	647.5	631.1	0.10	0.385
3	y-y K	45	48	6.36	-1040.2	53.4	43.2	2.47k	66.1	962.8	315.7	2.19	0.573
3	x-x Π	50	43	7.63	-1040.2	6.2	2.0	6.91	44.9	669.6	589.2	0.10	0.399
3	y-y Π	45	48	6.36	-1040.2	54.6	43.2	2.53k	66.6	969.7	308.8	2.19	0.577

4	x-x	K	50	43	6.36	-1028.0	19.6	30.3	1.43k	51.7	762.5	500.9	1.54	0.454
4	y-y	K	45	48	6.36	-1028.0	54.4	48.4	2.25k	66.0	961.2	302.3	2.46	0.572
4	x-x	Π	50	43	7.63	-1028.0	56.3	30.3	4.12	68.1	985.8	258.2	1.54	0.587
4	y-y	Π	45	48	6.36	-1028.0	66.7	48.4	2.75k	71.4	1035.5	227.9	2.46	0.616
5	x-x	K	50	43	6.36	-946.5	14.4	20.7	1.54k	45.8	677.7	485.7	1.05	0.403
5	y-y	K	45	48	6.36	-946.5	20.4	18.2	2.24k	47.7	705.1	458.3	0.92	0.420
5	x-x	Π	50	43	7.63	-946.5	37.4	20.7	4.01	55.8	814.1	331.3	1.05	0.485
5	y-y	Π	45	48	6.36	-946.5	25.1	18.2	2.76k	49.8	733.4	429.9	0.92	0.437

Υποστύλωμα 11

Ορθογώνιο 14 45/40

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ16 + 1Φ16 = 6.03cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ16 + 1Φ16 = 6.03cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σe1 Kp/cm ²	σe2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	45	38	5.03	-786.4	1.8	2.3	1.95k	41.6	621.6	587.8	0.15	0.370
1	y-y K	40	43	5.03	-786.4	3.5	3.3	2.36k	42.5	634.4	575.0	0.21	0.378
1	x-x Π	45	38	6.03	-786.4	4.0	2.3	4.30	42.4	631.5	559.5	0.15	0.376
1	y-y Π	40	43	5.03	-786.4	4.8	3.3	3.20k	43.3	645.0	564.4	0.21	0.384
2	x-x K	45	38	5.03	-807.8	5.2	4.8	2.73k	45.0	670.1	572.1	0.30	0.399
2	y-y K	40	43	5.03	-807.8	71.6	57.3	2.78k	85.3	1221.1	21.1	3.64	0.727
2	x-x Π	45	38	6.03	-807.8	6.8	4.8	3.52	45.3	672.8	550.5	0.30	0.400
2	y-y Π	40	43	5.03	-807.8	71.6	57.3	2.78k	85.3	1221.2	21.0	3.64	0.727
3	x-x K	45	38	6.03	-765.1	1.6	0.2	24.00	39.7	594.1	564.6	0.01	0.354
3	y-y K	40	43	5.03	-765.1	78.7	64.0	2.73k	87.5	1247.7	-71.1	4.06	0.743
3	x-x Π	45	38	6.03	-765.1	1.2	0.2	17.75	39.4	590.2	568.4	0.01	0.351
3	y-y Π	40	43	5.03	-765.1	81.3	64.0	2.82k	89.0	1269.0	-92.4	4.06	0.755
4	x-x K	45	38	5.03	-807.4	5.8	9.9	1.45k	45.4	674.6	567.0	0.63	0.402
4	y-y K	40	43	5.03	-807.4	9.7	8.1	2.64k	47.3	701.8	539.9	0.52	0.418
4	x-x Π	45	38	6.03	-807.4	19.1	9.9	4.80	53.5	783.7	439.0	0.63	0.467
4	y-y Π	40	43	5.03	-807.4	10.7	8.1	2.91k	47.9	710.1	531.5	0.52	0.423
5	x-x K	45	38	5.03	-765.5	2.2	5.3	1.01k	40.7	608.7	568.5	0.34	0.362
5	y-y K	40	43	6.03	-765.5	2.6	1.4	3.96	40.2	600.4	558.8	0.09	0.357
5	x-x Π	45	38	6.03	-765.5	11.1	5.3	5.24	46.1	679.9	479.3	0.34	0.405
5	y-y Π	40	43	5.03	-765.5	1.0	1.4	1.60k	39.9	597.3	579.9	0.09	0.356

Υποστύλωμα 12

Ορθογώνιο 15 40/40

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 = 6.28cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 = 6.28cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	40	38	5.24	-709.9	22.9	20.4	2.81k	57.7	840.1	372.0	1.46	0.500
1	y-y K	40	38	5.24	-709.9	10.0	8.2	3.06k	48.0	708.6	503.4	0.59	0.422
1	x-x Π	40	38	5.24	-709.9	28.1	20.4	3.44k	61.7	892.9	319.2	1.46	0.531
1	y-y Π	40	38	5.24	-709.9	10.5	8.2	3.19k	48.3	713.2	498.8	0.59	0.425
2	x-x K	40	38	5.24	-826.8	29.2	25.1	2.91k	69.1	1004.1	407.6	1.79	0.598
2	y-y K	40	38	5.24	-826.8	46.9	34.7	3.38k	82.6	1185.1	226.7	2.48	0.705
2	x-x Π	40	38	5.24	-826.8	33.5	25.1	3.34k	72.4	1048.0	363.7	1.79	0.624
2	y-y Π	40	38	5.24	-826.8	39.8	34.7	2.87k	77.2	1112.3	299.5	2.48	0.662
3	x-x K	40	38	5.24	-593.0	16.6	15.7	2.65k	46.3	676.1	336.3	1.12	0.402
3	y-y K	40	38	6.28	-593.0	26.8	18.2	3.67	52.7	761.1	233.5	1.30	0.453
3	x-x Π	40	38	6.28	-593.0	22.7	15.7	3.60	49.7	720.3	274.3	1.12	0.429
3	y-y Π	40	38	5.24	-593.0	18.8	18.2	2.58k	48.0	698.2	314.2	1.30	0.416
4	x-x K	40	38	5.24	-825.7	99.6	79.0	3.15k	122.4	1722.3	-312.5	5.64	1.025 *
4	y-y K	40	38	5.24	-825.7	4.4	4.6	2.35k	50.3	749.4	660.4	0.33	0.446
4	x-x Π	40	38	5.24	-825.7	97.9	79.0	3.10k	121.1	1705.0	-295.2	5.64	1.015 *
4	y-y Π	40	38	6.28	-825.7	7.2	4.6	3.90	51.5	763.8	621.2	0.33	0.455
5	x-x K	40	38	6.28	-594.1	53.7	38.2	3.52	72.4	1027.1	-30.6	2.73	0.611
5	y-y K	40	38	5.24	-594.1	15.7	11.8	3.34k	45.7	667.9	346.5	0.84	0.398
5	x-x Π	40	38	5.24	-594.1	41.7	38.2	2.73k	65.4	933.5	80.8	2.73	0.556
5	y-y Π	40	38	5.24	-594.1	13.7	11.8	2.91k	44.2	647.5	366.9	0.84	0.385

Υποστούλωμα 13

Ορθογώνιο 16 25/70

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ18 = 5.09cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/mΠαριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ18 + 2Φ18 = 10.18cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	25	68	4.24	-817.4	4.4	10.8	0.58k	45.3	678.4	627.8	0.71	0.404
1	y-y K	70	23	10.18	-817.4	4.9	4.8	4.10	44.7	658.5	534.5	0.31	0.392
1	x-x Π	25	68	5.09	-817.4	31.4	10.8	4.15	55.4	821.0	467.8	0.71	0.489
1	y-y Π	70	23	10.18	-817.4	7.1	4.8	5.90	46.9	686.0	507.0	0.31	0.408
2	x-x K	25	68	5.09	-876.5	20.3	1.4	20.57	54.1	805.0	577.0	0.09	0.479
2	y-y K	70	23	10.18	-876.5	34.4	26.1	5.28	77.1	1073.7	205.6	1.70	0.639
2	x-x Π	25	68	5.09	-876.5	16.8	1.4	17.00	52.7	785.2	596.8	0.09	0.467
2	y-y Π	70	23	10.18	-876.5	30.8	26.1	4.72	73.5	1028.3	251.1	1.70	0.612
3	x-x K	25	68	4.24	-758.2	11.6	23.1	0.72k	45.1	672.9	538.8	1.51	0.401
3	y-y K	70	23	10.18	-758.2	24.6	16.5	5.96	61.5	863.3	243.4	1.08	0.514
3	x-x Π	25	68	4.24	-758.2	46.1	23.1	2.86k	59.3	873.2	338.5	1.51	0.520
3	y-y Π	70	23	10.18	-758.2	16.6	16.5	4.04	53.5	763.0	343.7	1.08	0.454
4	x-x K	25	68	4.24	-913.7	107.1	83.1	1.84k	92.6	1351.5	108.8	5.43	0.804
4	y-y K	70	23	10.18	-913.7	7.3	7.5	3.88	51.8	758.9	574.8	0.49	0.452
4	x-x Π	25	68	4.24	-913.7	100.6	83.1	1.73k	90.0	1313.9	146.3	5.43	0.782
4	y-y Π	70	23	10.18	-913.7	11.5	7.5	6.12	56.0	812.2	521.5	0.49	0.483
5	x-x K	25	68	4.24	-721.0	98.4	104.7	1.34k	78.8	1146.8	5.4	6.84	0.683
5	y-y K	70	23	10.18	-721.0	2.5	2.1	4.88	37.6	558.2	494.1	0.14	0.332
5	x-x Π	25	68	4.24	-721.0	163.5	104.7	2.23k	114.4	729.2	1643.7	6.84	0.794
5	y-y Π	70	23	10.18	-721.0	2.7	2.1	5.12	37.7	559.7	492.6	0.14	0.333

Υποστούλωμα 14

Ορθογώνιο 17 45/70

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ18 + 1Φ18 = 7.63cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/mΠαριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ18 + 2Φ18 = 10.18cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	45	68	6.36	-1847.5	28.1	16.5	2.43k	61.9	922.5	736.5	0.60	0.549
1	y-y K	70	43	8.48	-1847.5	17.3	13.1	2.94k	60.4	897.4	730.5	0.47	0.534
1	x-x Π	45	68	6.36	-1847.5	13.2	16.5	1.14k	58.4	873.4	785.6	0.60	0.520
1	y-y Π	70	43	8.48	-1847.5	15.4	13.1	2.61k	59.7	888.1	739.9	0.47	0.529
2	x-x K	45	68	6.36	-1755.8	15.7	8.8	2.53k	56.2	840.3	736.4	0.32	0.500
2	y-y K	70	43	8.48	-1755.8	159.3	124.4	2.84k	107.7	1540.6	6.6	4.51	0.917
2	x-x Π	45	68	6.36	-1755.8	6.4	8.8	1.04k	54.1	809.6	767.0	0.32	0.482
2	y-y Π	70	43	8.48	-1755.8	151.8	124.4	2.71k	105.1	1504.5	42.7	4.51	0.896
3	x-x K	45	68	6.36	-1939.2	40.4	24.2	2.39k	67.5	1004.7	736.7	0.88	0.598
3	y-y K	70	43	8.48	-1939.2	124.6	98.3	2.82k	100.9	1454.5	254.3	3.56	0.866
3	x-x Π	45	68	6.36	-1939.2	20.1	24.2	1.18k	62.7	937.1	804.2	0.88	0.558
3	y-y Π	70	43	8.48	-1939.2	121.0	98.3	2.74k	99.6	1437.2	271.6	3.56	0.855
4	x-x K	45	68	6.36	-1690.6	42.8	22.5	2.71k	60.6	900.8	617.3	0.82	0.536
4	y-y K	70	43	8.48	-1690.6	18.3	13.3	3.05k	56.1	832.8	657.0	0.48	0.496
4	x-x Π	45	68	6.36	-1690.6	13.5	22.5	0.86k	53.8	803.9	714.2	0.82	0.479
4	y-y Π	70	43	8.48	-1690.6	15.0	13.3	2.50k	54.9	817.0	672.8	0.48	0.486
5	x-x K	45	68	6.36	-2004.4	13.3	10.5	1.81k	63.1	944.1	855.8	0.38	0.562
5	y-y K	70	43	8.48	-2004.4	16.4	12.9	2.83k	64.7	962.1	804.1	0.47	0.573
5	x-x Π	45	68	6.36	-2004.4	12.9	10.5	1.76k	63.0	942.8	857.1	0.38	0.561
5	y-y Π	70	43	8.48	-2004.4	15.8	12.9	2.72k	64.4	959.2	807.1	0.47	0.571

Υποστούλωμα 15

Ορθογώνιο 18 45/45

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ18 + 1Φ18 = 7.63cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/mΠαριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ18 + 1Φ18 = 7.63cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b	h	Fe	N	M	Q	M/Qd	σb	σε1	σε2	τ	k
----	------	---	---	----	---	---	---	------	----	-----	-----	---	---

		cm	cm	cm ²	KN	KN.m	KN		Kp/cm ²	Kp/cm ²	Kp/cm ²	Kp/cm ²		
1	x-x	K	45	43	7.63	-870.8	7.1	2.6	5.97	42.3	629.1	529.9	0.15	0.374
1	y-y	K	45	43	7.63	-870.8	25.6	8.5	6.68	51.8	759.4	399.5	0.48	0.452
1	x-x	Π	45	43	7.63	-870.8	7.4	2.6	6.25	42.4	631.4	527.6	0.15	0.376
1	y-y	Π	45	43	7.63	-870.8	21.2	8.5	5.54	49.5	728.6	430.4	0.48	0.434
2	x-x	K	45	43	7.63	-821.8	9.9	3.7	5.98	41.5	616.2	477.6	0.21	0.367
2	y-y	K	45	43	7.63	-821.8	12.7	5.5	5.13	43.0	636.4	457.4	0.31	0.379
2	x-x	Π	45	43	7.63	-821.8	10.3	3.7	6.25	41.8	619.4	474.5	0.21	0.369
2	y-y	Π	45	43	7.63	-821.8	17.6	5.5	7.09	45.5	670.4	423.4	0.31	0.399
3	x-x	K	45	43	7.63	-919.7	4.3	1.6	5.96	43.0	641.9	582.2	0.09	0.382
3	y-y	K	45	43	7.63	-919.7	64.0	22.6	6.30	73.7	1061.3	162.7	1.27	0.632
3	x-x	Π	45	43	7.63	-919.7	4.5	1.6	6.26	43.1	643.4	580.7	0.09	0.383
3	y-y	Π	45	43	7.63	-919.7	60.1	22.6	5.92	71.7	1033.7	190.3	1.27	0.615
4	x-x	K	45	43	7.63	-614.0	38.7	14.5	5.95	47.1	680.6	136.6	0.82	0.405
4	y-y	K	45	43	7.63	-614.0	21.3	7.0	6.81	38.2	558.4	258.8	0.39	0.332
4	x-x	Π	45	43	7.63	-614.0	40.8	14.5	6.27	48.2	695.3	121.9	0.82	0.414
4	y-y	Π	45	43	7.63	-614.0	17.0	7.0	5.41	36.0	527.7	289.5	0.39	0.314
5	x-x	K	45	43	7.63	-1127.5	52.9	19.7	5.96	77.2	1121.5	379.2	1.11	0.668
5	y-y	K	45	43	7.63	-1127.5	29.9	10.1	6.60	65.4	960.4	540.3	0.57	0.572
5	x-x	Π	45	43	7.63	-1127.5	55.6	19.7	6.27	78.6	1140.8	359.9	1.11	0.679
5	y-y	Π	45	43	7.63	-1127.5	25.5	10.1	5.63	63.1	929.5	571.2	0.57	0.553

Υποστύλωμα 16

Ορθογώνιο 19 40/70

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 + 1Φ20 = 9.42cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 + 2Φ20 = 12.57cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b	h	Fe	N	M	Q	M/Qd	σb	σε1	σε2	τ	k
		cm	cm	cm ²	KN	KN.m	KN		Kp/cm ²	Kp/cm ²	Kp/cm ²	Kp/cm ²	
1	x-x	K	40	68	7.85	-1847.7	0.7	2.58k	61.0	915.6	910.5	0.02	0.545
1	y-y	K	70	38	12.57	-1847.7	11.3	7.24	62.7	933.8	811.0	0.16	0.556
1	x-x	Π	40	68	9.42	-1847.7	1.5	0.4	60.3	904.1	894.0	0.02	0.538
1	y-y	Π	70	38	12.57	-1847.7	10.1	3.9	62.2	927.6	817.2	0.16	0.552
2	x-x	K	40	68	9.42	-1758.7	5.9	1.9	58.5	875.9	835.6	0.08	0.521
2	y-y	K	70	38	12.57	-1758.7	65.4	23.4	81.7	1186.5	474.2	0.95	0.706
2	x-x	Π	40	68	7.85	-1758.7	4.3	1.9	59.0	884.2	853.9	0.08	0.526
2	y-y	Π	70	38	12.57	-1758.7	63.3	23.4	80.9	1175.3	485.4	0.95	0.700
3	x-x	K	40	68	9.42	-1936.8	4.5	1.1	63.9	957.6	927.2	0.04	0.570
3	y-y	K	70	38	12.57	-1936.8	42.8	15.6	78.3	1147.8	681.0	0.64	0.683
3	x-x	Π	40	68	7.85	-1936.8	1.3	1.1	64.1	961.7	952.3	0.04	0.572
3	y-y	Π	70	38	12.57	-1936.8	43.1	15.6	78.3	1149.1	679.8	0.64	0.684
4	x-x	K	40	68	7.85	-1840.6	2.7	7.5	61.3	919.0	900.0	0.31	0.547
4	y-y	K	70	38	12.57	-1840.6	18.3	6.4	65.3	968.7	769.3	0.26	0.577
4	x-x	Π	40	68	9.42	-1840.6	38.8	7.5	69.1	1028.0	763.2	0.31	0.612
4	y-y	Π	70	38	12.57	-1840.6	16.9	6.4	64.8	961.0	777.0	0.26	0.572
5	x-x	K	40	68	7.85	-1854.9	1.2	6.7	61.4	920.9	912.2	0.28	0.548
5	y-y	K	70	38	12.57	-1854.9	4.2	1.4	60.1	898.8	852.7	0.06	0.535
5	x-x	Π	40	68	9.42	-1854.9	35.9	6.7	68.8	1024.9	780.2	0.28	0.610
5	y-y	Π	70	38	12.57	-1854.9	3.4	1.4	59.7	894.1	857.4	0.06	0.532

Υποστύλωμα 17

Ορθογώνιο 20 55/55

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 + 1Φ20 = 9.42cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 + 1Φ20 = 9.42cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b	h	Fe	N	M	Q	M/Qd	σb	σε1	σε2	τ	k
		cm	cm	cm ²	KN	KN.m	KN		Kp/cm ²	Kp/cm ²	Kp/cm ²	Kp/cm ²	
1	x-x	K	55	53	9.42	-1213.7	1.0	4.11	37.0	554.6	546.2	0.02	0.330
1	y-y	K	55	53	9.42	-1213.7	17.7	6.0	41.8	621.7	479.0	0.23	0.370
1	x-x	Π	55	53	9.42	-1213.7	1.5	0.5	37.1	556.4	544.4	0.02	0.331
1	y-y	Π	55	53	9.42	-1213.7	15.4	6.0	41.2	612.5	488.3	0.23	0.365
2	x-x	K	55	53	9.42	-1143.3	9.1	3.1	37.2	555.1	481.8	0.12	0.330
2	y-y	K	55	53	9.42	-1143.3	103.1	37.5	64.5	935.1	101.8	1.42	0.557

2	x-x	Π	55	53	9.42	-1143.3	7.8	3.1	4.62	36.8	550.0	486.9	0.12	0.327
2	y-y	Π	55	53	9.42	-1143.3	103.3	37.5	5.01	64.6	936.1	100.8	1.42	0.557
3	x-x	K	55	53	9.42	-1284.1	7.0	2.1	5.92	40.9	610.6	554.1	0.08	0.363
3	y-y	K	55	53	9.42	-1284.1	67.8	25.5	4.83	58.5	856.2	308.4	0.96	0.510
3	x-x	Π	55	53	9.42	-1284.1	4.8	2.1	4.08	40.2	601.8	562.8	0.08	0.358
3	y-y	Π	55	53	9.42	-1284.1	72.6	25.5	5.17	59.9	875.7	288.9	0.96	0.521
4	x-x	K	55	53	7.85	-1185.4	9.6	7.5	2.33k	39.2	585.3	505.3	0.28	0.348
4	y-y	K	55	53	9.42	-1185.4	35.2	12.0	5.35	46.1	679.8	395.3	0.45	0.405
4	x-x	Π	55	53	9.42	-1185.4	31.5	7.5	7.67	45.0	664.7	410.4	0.28	0.396
4	y-y	Π	55	53	9.42	-1185.4	30.6	12.0	4.65	44.7	661.2	413.9	0.45	0.394
5	x-x	K	55	53	7.85	-1242.0	7.5	6.5	2.08k	40.3	602.6	540.1	0.25	0.359
5	y-y	K	55	53	9.42	-1242.0	0.1	0.0	4.01	37.6	563.6	562.8	0.00	0.335
5	x-x	Π	55	53	9.42	-1242.0	28.5	6.5	7.92	45.8	678.3	448.1	0.25	0.404
5	y-y	Π	55	53	9.42	-1242.0	0.1	0.0	5.99	37.6	563.8	562.6	0.00	0.336

Υποστύλωμα 18

Ορθογώνιο 21 40/40

Παριά Χ-Χ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 = 6.28cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

Παριά Υ-Υ. Οπλ.Κάμψης: 2Φ20 = 6.28cm², Οπλ.Διάτμησης: 2 x Φ8/25 = 4.02 cm²/m

ΣΦ	axis	b cm	h cm	Fe cm ²	N KN	M KN.m	Q KN	M/Qd	σb Kp/cm ²	σε1 Kp/cm ²	σε2 Kp/cm ²	τ Kp/cm ²	k
1	x-x K	40	38	6.28	-571.8	5.5	1.9	7.11	36.0	533.6	425.6	0.14	0.318
1	y-y K	40	38	6.28	-571.8	4.2	1.5	7.07	35.1	521.3	437.9	0.11	0.310
1	x-x Π	40	38	6.28	-571.8	5.1	1.9	6.64	35.7	530.0	429.2	0.14	0.316
1	y-y Π	40	38	6.28	-571.8	4.0	1.5	6.68	34.9	519.0	440.2	0.11	0.309
2	x-x K	40	38	6.28	-761.5	0.8	0.3	7.42	43.2	647.0	630.4	0.02	0.385
2	y-y K	40	38	6.28	-761.5	34.8	12.8	6.81	67.9	981.0	296.4	0.91	0.584
2	x-x Π	40	38	6.28	-761.5	0.7	0.3	6.33	43.1	645.8	631.6	0.02	0.384
2	y-y Π	40	38	6.28	-761.5	35.5	12.8	6.94	68.4	987.8	289.6	0.91	0.588
3	x-x K	40	38	6.28	-382.1	10.1	3.6	7.08	28.8	420.2	220.8	0.26	0.250
3	y-y K	40	38	6.28	-382.1	26.3	9.8	6.73	40.5	579.4	61.6	0.70	0.345
3	x-x Π	40	38	6.28	-382.1	9.5	3.6	6.67	28.3	414.3	226.7	0.26	0.247
3	y-y Π	40	38	6.28	-382.1	27.5	9.8	7.02	41.4	590.8	50.2	0.70	0.352
4	x-x K	40	38	6.28	-453.9	36.4	13.6	6.68	51.9	738.4	23.0	0.97	0.439
4	y-y K	40	38	6.28	-453.9	10.9	3.8	7.13	33.3	487.8	273.5	0.27	0.290
4	x-x Π	40	38	6.28	-453.9	38.5	13.6	7.07	53.4	759.6	1.7	0.97	0.452
4	y-y Π	40	38	6.28	-453.9	10.1	3.8	6.62	32.7	480.2	281.2	0.27	0.286
5	x-x K	40	38	6.28	-689.8	47.3	17.5	6.77	73.1	1044.2	112.9	1.25	0.622
5	y-y K	40	38	6.28	-689.8	2.4	0.8	7.36	40.3	602.3	554.7	0.06	0.359
5	x-x Π	40	38	6.28	-689.8	48.8	17.5	6.98	74.1	1058.3	98.7	1.25	0.630
5	y-y Π	40	38	6.28	-689.8	2.1	0.8	6.39	40.1	599.2	557.9	0.06	0.357

ΑΘΑΝΑΣΙΟΣ Θ. ΑΡΙΔΑΣ
ΔΙΠΛ.ΠΟΛΙΤΙΚΟΣ ΜΗΧΑΝΙΚΟΣ-ΔΟΜΟΣΤΑΤΙΚΟΣ
ΠΑΝΕΠΙΣΤΗΜΙΟΥ EAST LONDON M. ΒΡΕΤΑΝΙΑΣ
ΜΕΛΟΣ ΤΕΕ - ΑΡΙΘΜΟΣ ΜΗΤΡΩΟΥ 109350
Γ' ΣΕΠΤΕΜΒΡΙΟΥ 19 ΑΘΗΝΑ Τ.Κ.10437, ΚΙΝ. 6977691503
ΑΦΜ 053888735 ΔΟΥ Α' ΑΘΗΝΩΝ