

Πίνακας Α.12 Επιλογή διαστάσεων των υποστυλωμάτων

	4ος όροφος		3ος όροφος		2ος όροφος		1ος όροφος		Πυλωτή		Καθαρό ύψος
K1	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	h
	30	30	30	30	35	30	35	35	35	35	2.40
K2	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	h
	30	30	30	30	35	35	40	40	45	40	2.40
K3	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	h
	30	30	35	35	40	40	45	45	50	50	2.40
K4	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	h
	30	30	30	30	35	35	40	40	45	40	2.40
K5	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	h
	30	30	30	30	35	30	35	35	35	35	2.40
K6	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	h
	30	30	30	35	35	40	40	45	45	50	2.40
K7	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	h
	30	30	35	35	40	40	45	45	50	50	2.40
K8	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	h
	35	35	40	40	45	45	50	50	55	50	2.40
K9	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	h
	30	30	35	35	40	40	45	45	50	50	2.40
K10	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	h
	30	30	30	35	35	40	40	45	45	50	2.40
K11	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	h
	30	30	30	35	35	40	40	45	45	50	2.40
K12	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	h
	30	30	35	35	40	40	45	45	50	50	2.40
K13	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	h
	35	35	40	40	45	45	50	50	55	50	2.40
K14	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	h
	30	30	35	35	40	40	45	45	50	50	2.40
K15	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	h
	30	30	30	35	35	40	40	45	45	50	2.40
K16	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	h
	30	30	30	30	35	30	35	35	35	35	2.40
K17	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	h
	30	30	30	30	35	30	40	35	40	40	2.40
K18	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	h
	30	30	30	30	35	35	40	35	45	40	2.40
K19	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	h
	30	30	30	30	35	30	40	35	40	40	2.40
K20	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	α _x	α _y	h
	30	30	30	30	35	30	35	35	35	35	2.40

Υποστυλώματα / Επιτρεπόμενη τάση							
Κεντρικά: 54.40 Περιμετρικά : 48.96							
	Έλεγχος τάσεων κεντρικής θλίψης						
K1	4ος	3ος	2ος	1ος	Pilotis	0.52	OK
	5.81	12.90	17.21	20.11	25.47		
K2	4ος	3ος	2ος	1ος	Pilotis	0.99	OK
	17.04	36.61	41.42	42.97	48.27		
K3	4ος	3ος	2ος	1ος	Pilotis	0.94	OK
	22.98	35.93	42.23	45.12	46.17		
K4	4ος	3ος	2ος	1ος	Pilotis	0.99	OK
	17.04	36.61	41.42	42.97	48.27		
K5	4ος	3ος	2ος	1ος	Pilotis	0.52	OK
	5.81	12.90	17.21	20.11	25.47		
K6	4ος	3ος	2ος	1ος	Pilotis	0.92	OK
	19.96	36.56	42.14	44.36	44.87		
K7	4ος	3ος	2ος	1ος	Pilotis	0.99	OK
	27.98	42.52	49.50	52.63	53.68		
K8	4ος	3ος	2ος	1ος	Pilotis	0.99	OK
	22.74	36.01	43.27	47.16	53.94		
K9	4ος	3ος	2ος	1ος	Pilotis	0.99	OK
	27.98	42.52	49.50	52.63	53.68		
K10	4ος	3ος	2ος	1ος	Pilotis	0.92	OK
	19.96	36.56	42.14	44.36	44.87		
K11	4ος	3ος	2ος	1ος	Pilotis	0.92	OK
	19.96	36.56	42.14	44.36	44.87		
K12	4ος	3ος	2ος	1ος	Pilotis	0.99	OK
	27.98	42.52	49.50	52.63	53.68		
K13	4ος	3ος	2ος	1ος	Pilotis	0.99	OK
	22.74	36.01	43.27	47.16	53.94		
K14	4ος	3ος	2ος	1ος	Pilotis	0.99	OK
	27.98	42.52	49.50	52.63	53.68		
K15	4ος	3ος	2ος	1ος	Pilotis	0.92	OK
	19.96	36.56	42.14	44.36	44.87		
K16	4ος	3ος	2ος	1ος	Pilotis	0.54	OK
	5.88	13.31	17.86	20.92	26.53		
K17	4ος	3ος	2ος	1ος	Pilotis	0.94	OK
	13.43	30.36	40.62	41.56	46.14		
K18	4ος	3ος	2ος	1ος	Pilotis	0.92	OK
	14.71	33.16	38.08	45.38	44.81		
K19	4ος	3ος	2ος	1ος	Pilotis	0.94	OK
	13.43	30.36	40.62	41.56	46.14		
K20	4ος	3ος	2ος	1ος	Pilotis	0.54	OK
	5.88	13.31	17.86	20.92	26.53		

Πίνακας Α.11 Υπολογισμός των αξονικών (g+p) φορτίων των υποστυλωμάτων

Κτίριο :	5ST-SYM									
Τέμνουσες δοκών: Μεταβιβάζονται ως αξονικά φορτία στους στύλους										
	Pilotis		1ος		2ος		3ος		4ος	
Δ1	2.79	5.3	2.79	5.3	2.79	5.3	2.79	5.3	2.21	4.28
Δ2	8.62	9.74	8.62	9.74	8.62	9.74	8.62	9.74	7.54	8.59
Δ3	9.74	8.62	9.74	8.62	9.74	8.62	9.74	8.62	8.59	7.54
Δ4	5.3	2.79	5.3	2.79	5.3	2.79	5.3	2.79	4.28	2.21
Δ5	3.27	5.77	3.27	5.77	3.27	5.77	3.27	5.77	3.1	5.44
Δ6	7.21	7.71	7.21	7.71	7.21	7.71	7.21	7.71	6.79	7.26
Δ7	7.71	7.21	7.71	7.21	7.71	7.21	7.71	7.21	7.26	6.79
Δ8	5.77	3.27	5.77	3.27	5.77	3.27	5.77	3.27	5.44	3.1
Δ9	3.27	5.77	3.27	5.77	3.27	5.77	3.27	5.77	3.1	5.44
Δ10	7.21	7.71	7.21	7.71	7.21	7.71	7.21	7.71	6.79	7.26
Δ11	7.71	7.21	7.71	7.21	7.71	7.21	7.71	7.21	7.26	6.79
Δ12	5.77	3.27	5.77	3.27	5.77	3.27	5.77	3.27	5.44	3.1
Δ13	3.1	5.42	3.1	5.42	3.1	5.42	3.1	5.42	2.27	3.96
Δ14	6.13	6.47	6.13	6.47	6.13	6.47	6.13	6.47	4.61	4.87
Δ15	6.47	6.13	6.47	6.13	6.47	6.13	6.47	6.13	4.87	4.61
Δ16	5.42	3.1	5.42	3.1	5.42	3.1	5.42	3.1	3.96	2.27
Δ17	3.07	7.44	3.07	7.44	3.07	7.44	3.07	7.44	2.5	6.34
Δ18	9.1	9.1	9.1	9.1	9.1	9.1	9.1	9.1	8.01	8.01
Δ19	7.44	3.07	7.44	3.07	7.44	3.07	7.44	3.07	6.34	2.5
Δ20	3.17	5.83	3.17	5.83	3.17	5.83	3.17	5.83	3	5.48
Δ21	7.39	7.39	7.39	7.39	7.39	7.39	7.39	7.39	6.95	6.95
Δ22	5.83	3.17	5.83	3.17	5.83	3.17	5.83	3.17	5.48	3
Δ23	3.15	5.85	3.15	5.85	3.15	5.85	3.15	5.85	2.98	5.51
Δ24	7.57	7.57	7.57	7.57	7.57	7.57	7.57	7.57	7.12	7.12
Δ25	5.85	3.15	5.85	3.15	5.85	3.15	5.85	3.15	5.51	2.98
Δ26	3.17	5.83	3.17	5.83	3.17	5.83	3.17	5.83	3	5.48
Δ27	7.39	7.39	7.39	7.39	7.39	7.39	7.39	7.39	6.95	6.95
Δ28	5.83	3.17	5.83	3.17	5.83	3.17	5.83	3.17	5.48	3
Δ29	3.07	7.44	3.07	7.44	3.07	7.44	3.07	7.44	2.5	6.34
Δ30	9.1	9.1	9.1	9.1	9.1	9.1	9.1	9.1	8.01	8.01
Δ31	7.44	3.07	7.44	3.07	7.44	3.07	7.44	3.07	6.34	2.5

Κτίριο :		5ST-SYM											
		4ος όροφος						3ος όροφος					
K1	Δ1a	Δ17a	-	-	I.B	5.23	Δ1a	Δ17a	-	-	I.B	11.61	
	2.21	2.50	0.00	0.00	0.52	5.23	2.79	3.07	0.00	0.00	0.52	11.61	
K2	Δ1b	Δ2a	Δ20a	-	I.B	15.34	Δ1b	Δ2a	Δ20a	-	I.B	32.95	
	4.28	7.54	3.00	0.00	0.52	15.34	5.30	8.62	3.17	0.00	0.52	32.95	
K3	Δ2b	Δ3a	Δ23a	-	I.B	20.68	Δ2b	Δ3a	Δ23a	-	I.B	44.01	
	8.59	8.59	2.98	0.00	0.52	20.68	9.74	9.74	3.15	0.00	0.71	44.01	
K4	Δ3b	Δ4a	Δ26a	-	I.B	15.34	Δ3b	Δ4a	Δ26a	-	I.B	32.95	
	7.54	4.28	3.00	0.00	0.52	15.34	8.62	5.30	3.17	0.00	0.52	32.95	
K5	Δ4b	Δ29a	-	-	I.B	5.23	Δ4b	Δ29a	-	-	I.B	11.61	
	2.21	2.50	0.00	0.00	0.52	5.23	2.79	3.07	0.00	0.00	0.52	11.61	
K6	Δ17b	Δ5a	Δ18a	-	I.B	17.97	Δ17b	Δ5a	Δ18a	-	I.B	38.38	
	6.34	3.10	8.01	0.00	0.52	17.97	7.44	3.27	9.10	0.00	0.60	38.38	
K7	Δ5b	Δ6a	Δ20b	Δ21a	I.B	25.18	Δ5b	Δ6a	Δ20b	Δ21a	I.B	52.08	
	5.44	6.79	5.48	6.95	0.52	25.18	5.77	7.21	5.83	7.39	0.71	52.08	
K8	Δ6b	Δ7a	Δ23b	Δ24a	I.B	27.86	Δ6b	Δ7a	Δ23b	Δ24a	I.B	57.62	
	7.26	7.26	5.51	7.12	0.71	27.86	7.71	7.71	5.85	7.57	0.92	57.62	
K9	Δ7b	Δ8a	Δ26b	Δ27a	I.B	25.18	Δ7b	Δ8a	Δ26b	Δ27a	I.B	52.08	
	6.79	5.44	5.48	6.95	0.52	25.18	7.21	5.77	5.83	7.39	0.71	52.08	
K10	Δ8b	Δ29b	Δ30a	-	I.B	17.97	Δ8b	Δ29b	Δ30a	-	I.B	38.38	
	3.10	6.34	8.01	0.00	0.52	17.97	3.27	7.44	9.10	0.00	0.60	38.38	
K11	Δ18b	Δ9a	Δ19a	-	I.B	17.97	Δ18b	Δ9a	Δ19a	-	I.B	38.38	
	8.01	3.10	6.34	0.00	0.52	17.97	9.10	3.27	7.44	0.00	0.60	38.38	
K12	Δ9b	Δ10a	Δ21b	Δ22a	I.B	25.18	Δ9b	Δ10a	Δ21b	Δ22a	I.B	52.08	
	5.44	6.79	6.95	5.48	0.52	25.18	5.77	7.21	7.39	5.83	0.71	52.08	
K13	Δ10b	Δ11a	Δ24b	Δ25a	I.B	27.86	Δ10b	Δ11a	Δ24b	Δ25a	I.B	57.62	
	7.26	7.26	7.12	5.51	0.71	27.86	7.71	7.71	7.57	5.85	0.92	57.62	
K14	Δ11b	Δ12a	Δ27b	Δ28a	I.B	25.18	Δ11b	Δ12a	Δ27b	Δ28a	I.B	52.08	
	6.79	5.44	6.95	5.48	0.52	25.18	7.21	5.77	7.39	5.83	0.71	52.08	
K15	Δ12b	Δ30b	Δ31a	-	I.B	17.97	Δ12b	Δ30b	Δ31a	-	I.B	38.38	
	3.10	8.01	6.34	0.00	0.52	17.97	3.27	9.10	7.44	0.00	0.60	38.38	
K16	Δ19b	Δ13a	-	-	I.B	5.29	Δ19b	Δ13a	-	-	I.B	11.98	
	2.50	2.27	0.00	0.00	0.52	5.29	3.07	3.10	0.00	0.00	0.52	11.98	
K17	Δ13b	Δ22b	Δ14a	-	I.B	12.09	Δ13b	Δ22b	Δ14a	-	I.B	27.33	
	3.96	3.00	4.61	0.00	0.52	12.09	5.42	3.17	6.13	0.00	0.52	27.33	
K18	Δ14b	Δ25b	Δ15a	-	I.B	13.24	Δ14b	Δ25b	Δ15a	-	I.B	29.85	
	4.87	2.98	4.87	0.00	0.52	13.24	6.47	3.15	6.47	0.00	0.52	29.85	
K19	Δ15b	Δ28b	Δ16a	-	I.B	12.09	Δ15b	Δ28b	Δ16a	-	I.B	27.33	
	4.61	3.00	3.96	0.00	0.52	12.09	6.13	3.17	5.42	0.00	0.52	27.33	
K20	Δ16b	Δ31b	-	-	I.B	5.29	Δ16b	Δ31b	-	-	I.B	11.98	
	2.27	2.50	0.00	0.00	0.52	5.29	3.10	3.07	0.00	0.00	0.52	11.98	

Πίνακας Α.11 Υπολογισμός των αξονικών (g+p) φορτίων των υποστυλωμάτων (συνέχεια)

Κτίριο : 5ST-SYM

	2ος όροφος						1ος όροφος						Pilotis					
K1	Δ1a	Δ17a	-	-	I.B	18.07	Δ1a	Δ17a	-	-	I.B	24.64	Δ1a	Δ17a	-	-	I.B	31.20
	2.79	3.07	0.00	0.00	0.60	18.07	2.79	3.07	0.00	0.00	0.71	24.64	2.79	3.07	0.00	0.00	0.71	31.20
K2	Δ1b	Δ2a	Δ20a	-	I.B	50.74	Δ1b	Δ2a	Δ20a	-	I.B	68.75	Δ1b	Δ2a	Δ20a	-	I.B	86.88
	5.30	8.62	3.17	0.00	0.71	50.74	5.30	8.62	3.17	0.00	0.92	68.75	5.30	8.62	3.17	0.00	1.04	86.88
K3	Δ2b	Δ3a	Δ23a	-	I.B	67.57	Δ2b	Δ3a	Δ23a	-	I.B	91.36	Δ2b	Δ3a	Δ23a	-	I.B	115.43
	9.74	9.74	3.15	0.00	0.92	67.57	9.74	9.74	3.15	0.00	1.17	91.36	9.74	9.74	3.15	0.00	1.44	115.43
K4	Δ3b	Δ4a	Δ26a	-	I.B	50.74	Δ3b	Δ4a	Δ26a	-	I.B	68.75	Δ3b	Δ4a	Δ26a	-	I.B	86.88
	8.62	5.30	3.17	0.00	0.71	50.74	8.62	5.30	3.17	0.00	0.92	68.75	8.62	5.30	3.17	0.00	1.04	86.88
K5	Δ4b	Δ29a	-	-	I.B	18.07	Δ4b	Δ29a	-	-	I.B	24.64	Δ4b	Δ29a	-	-	I.B	31.20
	2.79	3.07	0.00	0.00	0.60	18.07	2.79	3.07	0.00	0.00	0.71	24.64	2.79	3.07	0.00	0.00	0.71	31.20
K6	Δ17b	Δ5a	Δ18a	-	I.B	59.00	Δ17b	Δ5a	Δ18a	-	I.B	79.85	Δ17b	Δ5a	Δ18a	-	I.B	100.95
	7.44	3.27	9.10	0.00	0.81	59.00	7.44	3.27	9.10	0.00	1.04	79.85	7.44	3.27	9.10	0.00	1.30	100.95
K7	Δ5b	Δ6a	Δ20b	Δ21a	I.B	79.21	Δ5b	Δ6a	Δ20b	Δ21a	I.B	106.57	Δ5b	Δ6a	Δ20b	Δ21a	I.B	134.21
	5.77	7.21	5.83	7.39	0.92	79.21	5.77	7.21	5.83	7.39	1.17	106.57	5.77	7.21	5.83	7.39	1.44	134.21
K8	Δ6b	Δ7a	Δ23b	Δ24a	I.B	87.62	Δ6b	Δ7a	Δ23b	Δ24a	I.B	117.90	Δ6b	Δ7a	Δ23b	Δ24a	I.B	148.33
	7.71	7.71	5.85	7.57	1.17	87.62	7.71	7.71	5.85	7.57	1.44	117.90	7.71	7.71	5.85	7.57	1.58	148.33
K9	Δ7b	Δ8a	Δ26b	Δ27a	I.B	79.21	Δ7b	Δ8a	Δ26b	Δ27a	I.B	106.57	Δ7b	Δ8a	Δ26b	Δ27a	I.B	134.21
	7.21	5.77	5.83	7.39	0.92	79.21	7.21	5.77	5.83	7.39	1.17	106.57	7.21	5.77	5.83	7.39	1.44	134.21
K10	Δ8b	Δ29b	Δ30a	-	I.B	59.00	Δ8b	Δ29b	Δ30a	-	I.B	79.85	Δ8b	Δ29b	Δ30a	-	I.B	100.95
	3.27	7.44	9.10	0.00	0.81	59.00	3.27	7.44	9.10	0.00	1.04	79.85	3.27	7.44	9.10	0.00	1.30	100.95
K11	Δ18b	Δ9a	Δ19a	-	I.B	59.00	Δ18b	Δ9a	Δ19a	-	I.B	79.85	Δ18b	Δ9a	Δ19a	-	I.B	100.95
	9.10	3.27	7.44	0.00	0.81	59.00	9.10	3.27	7.44	0.00	1.04	79.85	9.10	3.27	7.44	0.00	1.30	100.95
K12	Δ9b	Δ10a	Δ21b	Δ22a	I.B	79.21	Δ9b	Δ10a	Δ21b	Δ22a	I.B	106.57	Δ9b	Δ10a	Δ21b	Δ22a	I.B	134.21
	5.77	7.21	7.39	5.83	0.92	79.21	5.77	7.21	7.39	5.83	1.17	106.57	5.77	7.21	7.39	5.83	1.44	134.21
K13	Δ10b	Δ11a	Δ24b	Δ25a	I.B	87.62	Δ10b	Δ11a	Δ24b	Δ25a	I.B	117.90	Δ10b	Δ11a	Δ24b	Δ25a	I.B	148.33
	7.71	7.71	7.57	5.85	1.17	87.62	7.71	7.71	7.57	5.85	1.44	117.90	7.71	7.71	7.57	5.85	1.58	148.33
K14	Δ11b	Δ12a	Δ27b	Δ28a	I.B	79.21	Δ11b	Δ12a	Δ27b	Δ28a	I.B	106.57	Δ11b	Δ12a	Δ27b	Δ28a	I.B	134.21
	7.21	5.77	7.39	5.83	0.92	79.21	7.21	5.77	7.39	5.83	1.17	106.57	7.21	5.77	7.39	5.83	1.44	134.21
K15	Δ12b	Δ30b	Δ31a	-	I.B	59.00	Δ12b	Δ30b	Δ31a	-	I.B	79.85	Δ12b	Δ30b	Δ31a	-	I.B	100.95
	3.27	9.10	7.44	0.00	0.81	59.00	3.27	9.10	7.44	0.00	1.04	79.85	3.27	9.10	7.44	0.00	1.30	100.95
K16	Δ19b	Δ13a	-	-	I.B	18.75	Δ19b	Δ13a	-	-	I.B	25.63	Δ19b	Δ13a	-	-	I.B	32.50
	3.07	3.10	0.00	0.00	0.60	18.75	3.07	3.10	0.00	0.00	0.71	25.63	3.07	3.10	0.00	0.00	0.71	32.50
K17	Δ13b	Δ22b	Δ14a	-	I.B	42.65	Δ13b	Δ22b	Δ14a	-	I.B	58.18	Δ13b	Δ22b	Δ14a	-	I.B	73.82
	5.42	3.17	6.13	0.00	0.60	42.65	5.42	3.17	6.13	0.00	0.81	58.18	5.42	3.17	6.13	0.00	0.92	73.82
K18	Δ14b	Δ25b	Δ15a	-	I.B	46.64	Δ14b	Δ25b	Δ15a	-	I.B	63.54	Δ14b	Δ25b	Δ15a	-	I.B	80.67
	6.47	3.15	6.47	0.00	0.71	46.64	6.47	3.15	6.47	0.00	0.81	63.54	6.47	3.15	6.47	0.00	1.04	80.67
K19	Δ15b	Δ28b	Δ16a	-	I.B	42.65	Δ15b	Δ28b	Δ16a	-	I.B	58.18	Δ15b	Δ28b	Δ16a	-	I.B	73.82
	6.13	3.17	5.42	0.00	0.60	42.65	6.13	3.17	5.42	0.00	0.81	58.18	6.13	3.17	5.42	0.00	0.92	73.82
K20	Δ16b	Δ31b	-	-	I.B	18.75	Δ16b	Δ31b	-	-	I.B	25.63	Δ16b	Δ31b	-	-	I.B	32.50
	3.10	3.07	0.00	0.00	0.60	18.75	3.10	3.07	0.00	0.00	0.71	25.63	3.10	3.07	0.00	0.00	0.71	32.50

Πίνακας Α.13 Στατικός αντισεισμικός έλεγχος μονωρόφου συστήματος (κατά Ρουσόπουλο)

Βοηθητικά γεωμετρικά στοιχεία για τη σύνταξη του αντισεισμικού ελέγχου

$E_b(t/m^2)= 2100000$

Κτίριο 5ST-SYM																
Όροφος:	Πύλοτή		ε = 0.04		+W _x = 75.29			-W _x = -75.29			+W _y = 75.29			-W _y = -75.29		
h =	3		σ _b = 84													
Στοιχείον	Φορτίον	Διαστάσεις		Συντεταγμένες		Δείκτες ακαμψίας			Κέντρο Βάρους		Ελαστικό Κέντρο		Συντ.ως προς Κ.Ε.Σ			
		α _x	α _y	x _i	y _i	D _x	D _y	D _w	x _i P	y _i P	y _i D _x	x _i D _y	x _i '	y _i '	x _i ' ² D _y	y _i ' ² D _x
K1	31.20	0.35	0.35	0.00	0.00	1167.15	1167.15	656.51	0	0	0	0	-10.50	-7.09	128678.5938	58733.8648
K2	86.88	0.45	0.4	4.50	0.00	2835.00	2240.00	1407.70	390.96	0	0	10080.00	-6.00	-7.09	80640	142663.8482
K3	115.43	0.5	0.5	10.50	0.00	4861.11	4861.11	2734.33	1212.04	0	0	51041.67	0.00	-7.09	0	244622.5106
K4	86.88	0.45	0.4	16.50	0.00	2835.00	2240.00	1407.70	1433.53	0	0	36960.00	6.00	-7.09	80640	142663.8482
K5	31.20	0.35	0.35	21.00	0.00	1167.15	1167.15	656.51	655.26	0	0	24510.21	10.50	-7.09	128678.5938	58733.8648
K6	100.95	0.45	0.5	0.00	4.50	3543.75	4375.00	2202.57	0	454.29	15946.88	0	-10.50	-2.59	482343.75	23842.08484
K7	134.21	0.5	0.5	4.50	4.50	4861.11	4861.11	2734.33	603.95	603.95	21875.00	21875.00	-6.00	-2.59	175000	32705.19182
K8	148.33	0.55	0.5	10.50	4.50	6470.14	5347.22	3293.57	1557.44	667.47	29115.63	56145.83	0.00	-2.59	0	43530.61031
K9	134.21	0.5	0.5	16.50	4.50	4861.11	4861.11	2734.33	2214.50	603.95	21875.00	80208.33	6.00	-2.59	175000	32705.19182
K10	100.95	0.45	0.5	21.00	4.50	3543.75	4375.00	2202.57	2120.00	454.29	15946.88	91875.00	10.50	-2.59	482343.75	23842.08484
K11	100.95	0.45	0.5	0.00	10.50	3543.75	4375.00	2202.57	0	1060.00	37209.38	0	-10.50	3.41	482343.75	41114.70095
K12	134.21	0.5	0.5	4.50	10.50	4861.11	4861.11	2734.33	603.95	1409.23	51041.67	21875.00	-6.00	3.41	175000	56398.76673
K13	148.33	0.55	0.5	10.50	10.50	6470.14	5347.22	3293.57	1557.44	1557.44	67936.46	56145.83	0.00	3.41	0	75066.75852
K14	134.21	0.5	0.5	16.50	10.50	4861.11	4861.11	2734.33	2214.50	1409.23	51041.67	80208.33	6.00	3.41	175000	56398.76673
K15	100.95	0.45	0.5	21.00	10.50	3543.75	4375.00	2202.57	2120.00	1060.00	37209.38	91875.00	10.50	3.41	482343.75	41114.70095
K16	32.50	0.35	0.35	0.00	15.00	1167.15	1167.15	656.51	0	487.54	17507.29	0	-10.50	7.91	128678.5938	72955.93314
K17	73.82	0.4	0.4	4.50	15.00	1991.11	1991.11	1119.98	332.19	1107.29	29866.67	8960.00	-6.00	7.91	71680	124459.6011
K18	80.67	0.45	0.4	10.50	15.00	2835.00	2240.00	1407.70	846.99	1209.98	42525.00	23520.00	0.00	7.91	0	177209.0804
K19	73.82	0.4	0.4	16.50	15.00	1991.11	1991.11	1119.98	1218.02	1107.29	29866.67	32853.33	6.00	7.91	71680	124459.6011
K20	32.50	0.35	0.35	21.00	15.00	1167.15	1167.15	656.51	682.56	487.54	17507.29	24510.21	10.50	7.91	128678.5938	72955.93314
ΣN(ton)= 1882						ΣD _x	ΣD _y	ΣD _w	Σ(x _i P)	Σ(y _i P)	Σ(y _i D _x)	Σ(x _i D _y)			Σ(x _i ' ² D _y)	Σ(y _i ' ² D _x)
						68576.67	67870.83	38158.20	19763.34	13679.50	4.8647E+05	7.1264E+05			3448729.375	1646176.943

Κ.Β:(P)

x _p =	10.50
y _p =	7.27

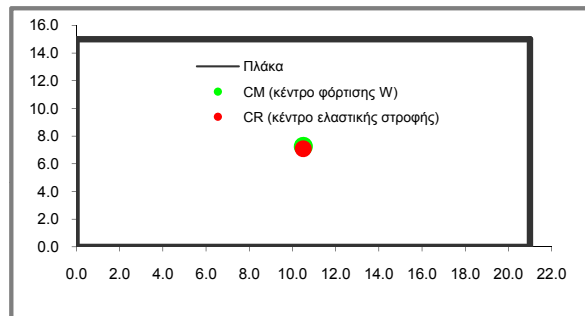
Κ.Ε.Σ:(O)

x ₀ =	10.50	Δείκτες Αντιστάσεως του ορόφου:	
y ₀ =	7.09	E _x =	68576.67 t/m
		E _y =	67870.83 t/m
		E _w =	5094906.32 tm

OP _x =	0.00
OP _y =	0.17

Πίνακας Α.13 Στατικός αντισεισμικός έλεγχος μονωρόφου συστήματος (κατά Ρουσόπουλο) (συνέχεια)

Σεισμός +Wx		Σεισμός -Wx		Σεισμός +Wy		Σεισμός -Wy		Τέμνουσες στύλων (ton)				Διατμητικές τάσεις (kg/cm ²)			
Δ_x	Δ_y	Δ_x	Δ_y	Δ_x	Δ_y	Δ_x	Δ_y								
$\Delta_{x0}-y\Delta_\phi$	$\Delta_{y0}+x\Delta_\phi$	$\Delta_{x0}-y\Delta_\phi$	$\Delta_{y0}+x\Delta_\phi$	$\Delta_{x0}-y\Delta_\phi$	$\Delta_{y0}+x\Delta_\phi$	$\Delta_{x0}-y\Delta_\phi$	$\Delta_{y0}+x\Delta_\phi$	Q_{+x}	Q_{-x}	Q_{+y}	Q_{-y}	τ_{+x}	τ_{-x}	τ_{+y}	τ_{-y}
0.00108	0.00003	-0.00108	-0.00003	0.00000	0.00111	0.00000	-0.00111	1.260	-1.260	1.295	-1.295	1.29	-1.29	1.32	-1.32
0.00108	0.00002	-0.00108	-0.00002	0.00000	0.00111	0.00000	-0.00111	3.061	-3.061	2.485	-2.485	2.08	-2.08	1.71	-1.71
0.00108	0.00000	-0.00108	0.00000	0.00000	0.00111	0.00000	-0.00111	5.248	-5.248	5.392	-5.392	2.55	-2.55	2.62	-2.62
0.00108	-0.00002	-0.00108	0.00002	0.00000	0.00111	0.00000	-0.00111	3.061	-3.061	2.485	-2.485	2.08	-2.08	1.71	-1.71
0.00108	-0.00003	-0.00108	0.00003	0.00000	0.00111	0.00000	-0.00111	1.260	-1.260	1.295	-1.295	1.29	-1.29	1.32	-1.32
0.00109	0.00003	-0.00109	-0.00003	0.00000	0.00111	0.00000	-0.00111	3.867	-3.867	4.853	-4.853	2.10	-2.10	2.62	-2.62
0.00109	0.00002	-0.00109	-0.00002	0.00000	0.00111	0.00000	-0.00111	5.305	-5.305	5.392	-5.392	2.58	-2.58	2.62	-2.62
0.00109	0.00000	-0.00109	0.00000	0.00000	0.00111	0.00000	-0.00111	7.060	-7.060	5.932	-5.932	3.10	-3.10	2.62	-2.62
0.00109	-0.00002	-0.00109	0.00002	0.00000	0.00111	0.00000	-0.00111	5.305	-5.305	5.392	-5.392	2.58	-2.58	2.62	-2.62
0.00109	-0.00003	-0.00109	0.00003	0.00000	0.00111	0.00000	-0.00111	3.867	-3.867	4.853	-4.853	2.10	-2.10	2.62	-2.62
0.00111	0.00003	-0.00111	-0.00003	0.00000	0.00111	0.00000	-0.00111	3.922	-3.922	4.853	-4.853	2.13	-2.13	2.62	-2.62
0.00111	0.00002	-0.00111	-0.00002	0.00000	0.00111	0.00000	-0.00111	5.379	-5.379	5.392	-5.392	2.62	-2.62	2.62	-2.62
0.00111	0.00000	-0.00111	0.00000	0.00000	0.00111	0.00000	-0.00111	7.160	-7.160	5.932	-5.932	3.15	-3.15	2.62	-2.62
0.00111	-0.00002	-0.00111	0.00002	0.00000	0.00111	0.00000	-0.00111	5.379	-5.379	5.392	-5.392	2.62	-2.62	2.62	-2.62
0.00111	-0.00003	-0.00111	0.00003	0.00000	0.00111	0.00000	-0.00111	3.922	-3.922	4.853	-4.853	2.13	-2.13	2.62	-2.62
0.00112	0.00003	-0.00112	-0.00003	0.00000	0.00111	0.00000	-0.00111	1.305	-1.305	1.295	-1.295	1.33	-1.33	1.32	-1.32
0.00112	0.00002	-0.00112	-0.00002	0.00000	0.00111	0.00000	-0.00111	2.226	-2.226	2.209	-2.209	1.72	-1.72	1.71	-1.71
0.00112	0.00000	-0.00112	0.00000	0.00000	0.00111	0.00000	-0.00111	3.170	-3.170	2.485	-2.485	2.16	-2.16	1.71	-1.71
0.00112	-0.00002	-0.00112	0.00002	0.00000	0.00111	0.00000	-0.00111	2.226	-2.226	2.209	-2.209	1.72	-1.72	1.71	-1.71
0.00112	-0.00003	-0.00112	0.00003	0.00000	0.00111	0.00000	-0.00111	1.305	-1.305	1.295	-1.295	1.33	-1.33	1.32	-1.32



$\Sigma Q_{\text{στύλων}} =$	75.29	-75.29	75.29	-75.29
------------------------------	-------	--------	-------	--------

Πίνακας Α.13 Στατικός αντισεισμικός έλεγχος μονωρόφου συστήματος (κατά Ρουσόπουλο) (συνέχεια)

Ροπές στύλων (tm)					M(Q+x)			M(Q-x)			M(Q+y)			M(Q-y)		
λ	M _(Q+x)	M _(Q-x)	M _(Q+y)	M _(Q-y)	γ	λ	μ=μ'/(//α _x)	γ	λ	μ=μ'/(//α _x)	γ	λ	μ=μ'/(//α _x)	γ	λ	μ=μ'/(//α _x)
1.00	3.78	-3.78	3.88	-3.88	0.35	3.30	0.0040	-0.35	3.30	0.0040	0.36	3.30	0.0040	-0.36	3.30	0.0040
0.67	6.12	-6.12	4.97	-4.97	0.16	1.74	0.0040	-0.16	1.74	0.0040	0.14	1.74	0.0040	-0.14	1.74	0.0040
0.67	10.50	-10.50	10.78	-10.78	0.18	1.82	0.0040	-0.18	1.82	0.0040	0.19	1.82	0.0043	-0.19	1.82	0.0043
0.67	6.12	-6.12	4.97	-4.97	0.16	1.74	0.0040	-0.16	1.74	0.0040	0.14	1.74	0.0040	-0.14	1.74	0.0040
1.00	3.78	-3.78	3.88	-3.88	0.35	3.30	0.0040	-0.35	3.30	0.0040	0.36	3.30	0.0040	-0.36	3.30	0.0040
0.67	7.73	-7.73	9.71	-9.71	0.17	1.87	0.0040	-0.17	1.87	0.0040	0.19	1.87	0.0040	-0.19	1.87	0.0040
0.67	10.61	-10.61	10.78	-10.78	0.16	1.56	0.0057	-0.16	1.56	0.0057	0.16	1.56	0.0057	-0.16	1.56	0.0057
0.67	14.12	-14.12	11.86	-11.86	0.17	1.56	0.0065	-0.17	1.56	0.0065	0.16	1.56	0.0057	-0.16	1.56	0.0057
0.67	10.61	-10.61	10.78	-10.78	0.16	1.56	0.0057	-0.16	1.56	0.0057	0.16	1.56	0.0057	-0.16	1.56	0.0057
0.67	7.73	-7.73	9.71	-9.71	0.17	1.87	0.0040	-0.17	1.87	0.0040	0.19	1.87	0.0040	-0.19	1.87	0.0040
0.67	7.84	-7.84	9.71	-9.71	0.17	1.87	0.0040	-0.17	1.87	0.0040	0.19	1.87	0.0040	-0.19	1.87	0.0040
0.67	10.76	-10.76	10.78	-10.78	0.16	1.56	0.0057	-0.16	1.56	0.0057	0.16	1.56	0.0057	-0.16	1.56	0.0057
0.67	14.32	-14.32	11.86	-11.86	0.18	1.56	0.0074	-0.18	1.56	0.0074	0.16	1.56	0.0057	-0.16	1.56	0.0057
0.67	10.76	-10.76	10.78	-10.78	0.16	1.56	0.0057	-0.16	1.56	0.0057	0.16	1.56	0.0057	-0.16	1.56	0.0057
0.67	7.84	-7.84	9.71	-9.71	0.17	1.87	0.0040	-0.17	1.87	0.0040	0.19	1.87	0.0040	-0.19	1.87	0.0040
1.00	3.92	-3.92	3.88	-3.88	0.34	3.17	0.0040	-0.34	3.17	0.0040	0.34	3.17	0.0040	-0.34	3.17	0.0040
0.67	4.45	-4.45	4.42	-4.42	0.15	1.82	0.0040	-0.15	1.82	0.0040	0.15	1.82	0.0040	-0.15	1.82	0.0040
0.67	6.34	-6.34	4.97	-4.97	0.17	1.87	0.0040	-0.17	1.87	0.0040	0.15	1.87	0.0040	-0.15	1.87	0.0040
0.67	4.45	-4.45	4.42	-4.42	0.15	1.82	0.0040	-0.15	1.82	0.0040	0.15	1.82	0.0040	-0.15	1.82	0.0040
1.00	3.92	-3.92	3.88	-3.88	0.34	3.17	0.0040	-0.34	3.17	0.0040	0.34	3.17	0.0040	-0.34	3.17	0.0040