ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ
Α/Α Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΕΛΛΗΝΙΚΗ ΔΗΜΟΚΡΑΤΙΑ

ΠΕΡΙΦΕΡΕΙΑ ΗΠΕΙΡΟΥ

ΔΗΜΟΣ ΠΡΕΒΕΖΑΣ

Δ/νση Τεχνικων Υπηρεσιων

ΙΔΙΟΚΤΗΤΗΣ	ΔΗΜΟΣ ΠΡΕΒΕΖΑΣ
ΕΡΓΟ:	ΑΝΑΒΑΘΜΙΣΗ ΤΩΝ ΕΓΚΑΤΑΣΤΑΣΕΩΝ ΤΩΝ ΙΑΜΑΤΙΚΩΝ ΛΟΥΤΡΩΝ ΠΡΕΒΕΖΑΣ ΜΕ ΕΡΓΑ ΕΚΣΥΓΧΡΟΝΙΣΜΟΥ & ΕΠΕΚΤΑΣΗΣ
ΘΕΣΗ:	Ο.Τ. 161 ΠΡΕΒΕΖΑ
ΘΕΜΑ ΣΧΕΔΙΟΥ	**ΤΕΥΧΗ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΩΝ**
ΚΛΙΜΑΚΑ	
ΑΡΙΘΜΟΣ ΣΧΕΔΙΟΥ	-
ΧΡΟΝΟΣ ΜΕΛΕΤΗΣ	ΔΕΚΕΜΒΡΗΣ 2018

Συντάχθηκε	**Θεωρήθηκε**

ΗΛΙΑΣ ΤΣΑΓΚΑΣ	ΗΡΑΚΛΗΣ ΧΑΤΖΗΓΙΑΝΝΗΣ	ΚΩΝ/ΝΑ ΜΩΡΑΙΤΗ
ΠΟΛΙΤΙΚΟΣ ΜΗΧ/ΚΟΣ Τ.Ε.	ΤΟΠΟΓΡΑΦΟΣ ΜΗΧΑΝΙΚΟΣ	ΤΟΠΟΓΡΑΦΟΣ ΜΗΧΑΝΙΚΟΣ

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ | Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6 | ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Π Α Ρ Α Δ Ο Χ Ε Σ

ΙΑΜΑΤΙΚΑ ΛΟΥΤΡΑ – ΚΥΡΙΩΣ ΚΤΙΡΙΟ

1.1 ΠΕΡΙΓΡΑΦΗ ΕΡΓΟΥ

Πρόκειται για κτίριο με φέροντα οργανισμό από μεταλλικά στοιχεία, φέρουσα τοιχοποιία και οπλισμένο σκυρόδεμα

Αριθμός ορόφων : Ένας
Προβλεπόμενοι όροφοι : -
Χρήση : Λουτρά
Σπουδαιότης : Σ2 - γΙ = 1.00

1.2 ΧΑΡΑΚΤΗΡΙΣΤΙΚΑ ΠΕΡΙΟΧΗΣ ΚΑΤΑΣΚΕΥΗΣ ΕΡΓΟΥ

1.2.1 Ζώνη σεισμικής επικινδυνότητας : ΙΙ
Σεισμική επιτάχυνση εδάφους : 0.24 g

1.2.2 Είδος εδάφους θεμελιώσεως :
Κατηγορία εδάφους : Β

1.2.3 Χαρακτηριστικά εδάφους (από εδαφοτεχνική μελέτη)
α) Επιτρεπομένη τάση εδράσεως : σ (επ.)= 120.00KN/m2
β) Βάρος γαιών 18.00 KN/m3
γ) Γωνία εσωτερικής τριβής φ = 20.00 deg
δ) Σταθερά ελαστικής εδράσεως k = 2000~8000(ΣΕΙΣΜΟΣ)KN/m3

1.2.4 Σύστημα δομήσεως : Συνεχές

1.3 ΕΙΔΟΣ ΦΟΡΕΩΣ

Υλικά κατασκευής : Ο/Σ, φέρουσα λιθοδομή & μεταλλικά στοιχεία
Φέρων Οργανισμός : Χωρικό πλαίσιο
Θεμελίωση : Γενική κοιτόστρωση
Συντελεστής Συμπεριφοράς : q = 1.00 (κατά ΕΑΚ)
Ποσοστό κρίσιμης απόσβεσης: ζ = 5%
Συντελεστής θεμελίωσης : θ = 1.0

1.4 ΦΟΡΤΙΑ

Μόνιμα

Βάρος σκυροδέματος:	25.00KN/m^3
Βάρος τοιχοποιίας:	23.00KN/m^3
Βάρος χάλυβα:	78.50KN/m^3
Φορτίο στέγης (κέραμοι + ξύλινα στοιχεία):	0.80KN/m^2

Κινητά

Κινητό δαπέδων:	2.00KN/m^2
Χιόνι:	0.80KN/m^2
Άνεμος:	1.10KN/m^2

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ | Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6 | ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

1.5 ΜΕΘΟΔΟΣ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΥ

Δοκοί-Υποστυλώματα : Χωρικό Πλαίσιο με διαφραγματική λειτουργία

Θεμέλια : Εδαφόπλακα

1.6 ΠΟΙΟΤΗΤΑ ΥΛΙΚΩΝ ΕΠΕΜΒΑΣΕΩΝ:

ΝΕΕΣ ΚΑΤΑΣΚΕΥΕΣ:

Σκυρόδεμα Φέροντος Οργανισμού	:	C25/30
Σκυρόδεμα καθαριότητος	:	C12/15
Σιδηρούς Οπλισμός	:	B500C γενικώς
Χάλυβας μορφής	:	S235

1.7 ΚΑΝΟΝΙΣΜΟΙ

Κανονισμός Φορτίσεων Δομικών Έργων (ΒΔ 10-12-1945 ΦΕΚ 171 Α/1946)
Κανονισμός Τεχνολογίας Σκυροδέματος - ΚΤΣ-2016
Ελληνικός Κανονισμός Ωπλισμένου Σκυροδέματος 2000(ΦΕΚ 1329 Β/6-11-01)
Ελληνικός Αντισεισμικός Κανονισμός 2000(ΦΕΚ 2184 Β/20-12-99)
Τροποποιήσεις ΕΑΚ: ΦΕΚ 781 Β/18-6-2003 και 1154 Β/12-8-2003
Ευρωκώδικας 6 (EN 1996)

1.8 ΠΡΟΓΡΑΜΜΑΤΑ Η.Υ.

Πρόγραμμα NEXT 2012

1.9 ΕΔΑΦΟΤΕΧΝΙΚΗ ΕΡΕΥΝΑ

-

1.10 ΒΙΒΛΙΟΓΡΑΦΙΑ

1. Chopra,A.,(1995): Dynamics of Structures, Prentice-Hall.
2. Gupta,A.-K.,(1992): Response Spectrum Methods in Seismic Design of Structures, CRC Press
3. Raulay,G.- Priestley,(1996): Αντισεισμικός Σχεδιασμός Κατασκευών από Οπλισμένο Σκυρόδεμα και Τοιχοποιία, Κλειδάριθμος.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ
A/A Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile
2BB79B05ED6528E

date: 29/01/2019 , clock: 10:52:48

PROGRAM N E X T 2 0 1 2 by c o m p u t e c *rq-mode* - Eurocodes Edition 1 (JAN 2012) - 100000000

Σ Τ Α Τ Ι Κ Η Κ Α Ι Δ Υ Ν Α Μ Ι Κ Η Α Ν Α Λ Υ Σ Η Κ Τ Ι Ρ Ι Ω Ν
****

Project:

Ε Π Ι Λ Υ Σ Η Κ Α Ι Ο Π Λ Ι Σ Η Π Λ Α Κ Ω Ν

ΠΟΙΟΤΗΣ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑΤΟΣ C25/30 ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΧΑΛΥΒΑ B500C GRK ΕΚΩΣ 2000
ΥΠΟΛΟΓΙΣΤΙΚΗ ΑΝΤΟΧΗ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑΤΟΣ fcd= 14.2 MN/M2
ΥΠΟΛΟΓ ΑΝΤΟΧΗ ΧΑΛΥΒΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΥ fyd= 434.8 MN/M2

ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΤΑΣΕΩΝ ΜΗΚΥΝΣΕΩΝ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑΤΟΣ ΠΑΡΑΒΟΛΙΚΟ ΜΕΧΡΙ εc1= -2.0 0/00
ΜΕΓΙΣΤΗ ΒΡΑΧΥΝΣΗ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑΤΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ εcu= -3.5 0/00
ΜΕΓΙΣΤΗ ΜΗΚΥΝΣΗ ΟΠΛΙΣΜΟΥ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ εsu= 20.0 0/00

ΜΕΤΡΟ ΕΛΑΣΤΙΚΟΤΗΤΟΣ ΧΑΛΥΒΟΣ Es= 200. GN/M2

ΜΟΝΑΔΕΣ: KN ,M

Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Σ Π Λ Α Κ Ω Ν Σ Τ Ι Σ Σ Τ Η Ρ Ι Ξ Ε Ι Σ

ΣΤΑΘΜΗ	ΔΟΚΟΣ	me	as-ανω	as-κατω	ΠΡΟΣΘΕΤΑ	ΑΠΟ ΑΝΟΙΓΜΑΤΑ

Φ Ο Ρ Τ Ι Α Δ Ο Κ Ω Ν Α Π Ο Τ Ι Σ Π Λ Α Κ Ε Σ

ΣΤΑΘΜΗ	ΔΟΚΟΣ	lcg	lcq	g	q	g+q

ΣΥΝΟΛΙΚΕΣ ΠΟΣΟΤΗΤΕΣ ΥΛΙΚΩΝ - ΠΛΑΚΕΣ

ΣΤΑΘΜΗ	ΣΚΥΡΟΔΕΜΑ	ΞΥΛΟΤΥΠΟΣ	ΧΑΛΥΒΑΣ
1	0.00	0.00	0.00
2	0.00	0.00	0.00

TIME LOG FOR DATA CHECKING AND SLAB DESIGN PHASE

Total time..... 0.000 min

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile
2DB79B05EDC652B6

date: 29/01/2019 , clock: 10:52:49

PROGRAM N E X T 2 0 1 2 by c o m p u t e c *r-mode* - Eurocodes Edition 1 (JAN 2012) - 100000000

Σ Τ Α Τ Ι Κ Η Κ Α Ι Δ Υ Ν Α Μ Ι Κ Η Α Ν Α Λ Υ Σ Η Σ Υ Σ Τ Η Μ Α Τ Ο Σ Π Λ Α Κ Ω Ν
****

Project:

Σ Τ Α Θ Ε Ρ Ε Σ Υ Λ Ι Κ Ο Υ Ρ Α Β Δ Ω Ν
ΜΕΤΡΟΝ ΕΛΑΣΤΙΚΟΤΗΤΟΣ E= 0.3000E+08
ΜΕΤΡΟΝ ΔΙΑΤΜΗΣΕΩΣ G= 0.1251E+08 ΠΑΡΑΜΟΡΦΩΣΕΙΣ ΕΚ ΤΕΜΝΟΥΣΩΝ

ΕΛΑΣΤΙΚΕΣ ΣΤΑΘΕΡΕΣ ΕΔΑΦΟΥΣ ko= 0.2000E+05
to= 0.0000E+00

Δ Υ Ν Α Μ Ι Κ Ε Σ Δ Ι Ε Υ Θ Υ Ν Σ Ε Ι Σ Κ Ο Μ Β Ω Ν

D1	D2	D3	D4	D5	D6
1	1	0	0	0	1

ΜΕΤΑΒΟΛΕΣ ΤΩΝ ΑΝΩΤΕΡΩ ΣΕ ΜΕΡΙΚΟΥΣ ΚΟΜΒΟΥΣ

ΣΤΑΘΜΗ	J	D1	D2	D3	D4	D5	D6
2	1	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	2	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	3	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	4	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	5	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	6	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	7	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	8	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	9	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	10	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	11	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	12	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	13	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	14	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	15	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	16	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	17	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	18	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	19	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	20	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	21	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	22	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	23	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	24	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	25	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	26	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	27	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	28	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	29	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	30	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	31	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	32	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	33	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	34	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	35	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	36	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	37	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	38	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	39	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	40	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	41	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	42	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	43	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	44	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	45	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	46	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	47	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	48	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	49	-1	-1	-2	-1	-1	-1
2	50	-1	-1	-2	-1	-1	-1

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Π I N A Ξ Σ T A Θ E P Ω N Y Λ I K O Y

Α/Α	ΣΤΑΘΕΡΕΣ ΥΛΙΚΟΥ ΣΤΟΙΧΕΙΩΝ ΣΥΣΤΗΜΑΤΟΣ				
	E1	N1	E2	G	ΟΡΘΟΤΡΟΠΙΑ
1	0.3000E+08	0.2000E+00	0.3000E+08	0.1250E+08	0

Δ E Δ O M E N A O P O Φ Ω N

L	H	Kx	Ky	Lx	Ly	ex	ey	A	rp	VRwx	VRwy
1	3.00	0.000E+00	0.000E+00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.1000E+01	0.000	0.0	0.0

Π I N A Ξ Δ E Δ O M E N Ω N Δ I A T O M Ω N P A B Δ Ω N

ΔΙΑΤ.	X	A	I-2	I-3	I-T	A2	A3	BA	D2	D3	h1	Aw
1		0.400E-01	0.133E-03	0.133E-03	0.224E-04	0.333E-01	0.333E-01	0.20	0.20	0.20	0.040	0.040
2		0.360E+00	0.108E-01	0.108E-01	0.181E-02	0.300E+00	0.300E+00	0.60	0.60	0.60	0.040	0.360
3		0.720E+00	0.864E-01	0.216E-01	0.594E-02	0.600E+00	0.600E+00	0.60	0.60	1.20	0.040	0.720
4		0.198E+01	0.180E+01	0.594E-01	0.210E-01	0.165E+01	0.165E+01	0.60	0.60	3.30	0.040	1.980
5		0.156E+01	0.879E+00	0.468E-01	0.159E-01	0.130E+01	0.130E+01	0.60	0.60	2.60	0.040	1.560
6		0.318E+01	0.744E+01	0.954E-01	0.354E-01	0.265E+01	0.265E+01	0.60	0.60	5.30	0.040	3.180
7		0.150E+00	0.781E-03	0.450E-02	0.227E-03	0.125E+00	0.125E+00	0.60	0.60	0.25	0.040	0.150

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Δ Ε Δ Ο Μ Ε Ν Α Σ Τ Ο Ι Χ Ε Ι Ω Ν / Ρ Α Β Δ Ω Ν Σ Υ Σ Τ Η Μ Α Τ Ο Σ

ΣΤΑΘΜΗ		Μ	Τ Ο Π Ο Λ Ο Γ Ι Α	Κ1	Κ2	Κ3	Κ4	ΤΥΠΟΣ ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ ΣΤΟΙΧΕΙΩΝ Η	Α	Β	W	ΠΡΟΒΟΛΕΣ ΡΑΒΔΩΝ--- Χ	Υ	Ζ	ΔΙΑΤ Ε/ΕΟ GRUP	Κ/ΚΟ ΣΥΝΘ.ΑΚΡ. ΔΙΑΤΥ ΥΛΙΚ
	ΣΤΑΘΜΗ		1 / 1η Στάθμη													
1	b	1	1	49	47			ΡΑΒΔ			0.	1.541	0.000	0.000	7	1.00
1	b	2	2	47	50			ΡΑΒΔ			0.	1.559	0.000	0.000	7	1.00
1	b	3	3	32	33			ΡΑΒΔ			0.	1.530	0.000	0.000	7	7.00
1	b	4	4	33	48			ΡΑΒΔ			0.	1.640	0.000	0.000	7	7.00
1	b	5	5	48	51			ΡΑΒΔ			0.	1.042	0.000	0.000	7	1.00
1	b	6	6	51	42			ΡΑΒΔ			0.	0.677	0.000	0.000	7	1.00
1	b	7	7	42	43			ΡΑΒΔ			0.	1.505	0.000	0.000	7	1.00
1	b	8	8	43	44			ΡΑΒΔ			0.	1.414	0.000	0.000	7	1.00
1	b	9	9	44	59			ΡΑΒΔ			0.	1.152	0.000	0.000	7	1.00
1	b	10	10	59	45			ΡΑΒΔ			0.	0.275	0.000	0.000	7	1.00
1	b	11	11	45	52			ΡΑΒΔ			0.	0.585	0.000	0.000	7	1.00
1	b	12	12	52	46			ΡΑΒΔ			0.	0.884	0.000	0.000	7	1.00
1	b	13	13	46	53			ΡΑΒΔ			0.	0.386	0.000	0.000	7	1.00
1	b	14	14	53	49			ΡΑΒΔ			0.	1.000	0.000	0.000	7	1.00
1	b	15	15	49	56			ΡΑΒΔ			0.	0.775	0.000	0.000	7	7.00
1	b	16	16	56	58			ΡΑΒΔ			0.	1.375	0.000	0.000	7	7.00
1	b	17	17	58	57			ΡΑΒΔ			0.	1.375	0.000	0.000	7	7.00
1	b	18	18	57	50			ΡΑΒΔ			0.	0.775	0.000	0.000	7	7.00
1	b	19	19	50	34			ΡΑΒΔ			0.	0.060	0.000	0.000	7	7.00
1	b	20	20	34	35			ΡΑΒΔ			0.	1.820	0.000	0.000	7	7.00
1	b	21	21	35	36			ΡΑΒΔ			0.	1.752	0.000	0.000	7	7.00
1	b	22	22	36	61			ΡΑΒΔ			0.	1.192	0.000	0.000	7	7.00
1	b	23	23	61	37			ΡΑΒΔ			0.	0.756	0.000	0.000	7	7.00
1	b	24	24	37	38			ΡΑΒΔ			0.	2.000	0.000	0.000	7	7.00
1	b	25	25	38	39			ΡΑΒΔ			0.	1.926	0.000	0.000	7	7.00
1	b	26	26	1	2			ΡΑΒΔ			0.	1.530	0.000	0.000	7	7.00
1	b	27	27	2	3			ΡΑΒΔ			0.	1.580	0.000	0.000	7	7.00
1	b	28	28	3	7			ΡΑΒΔ			0.	1.522	0.000	0.000	7	7.00
1	b	29	29	7	8			ΡΑΒΔ			0.	0.778	0.000	0.000	7	7.00
1	b	30	30	8	11			ΡΑΒΔ			0.	2.000	0.000	0.000	7	7.00
1	b	31	31	11	12			ΡΑΒΔ			0.	1.930	0.000	0.000	7	7.00
1	b	32	32	12	60			ΡΑΒΔ			0.	1.420	0.000	0.000	7	7.00
1	b	33	33	60	15			ΡΑΒΔ			0.	1.400	0.000	0.000	7	7.00
1	b	34	34	15	16			ΡΑΒΔ			0.	1.750	0.000	0.000	7	7.00
1	b	35	35	16	18			ΡΑΒΔ			0.	0.880	0.000	0.000	7	7.00
1	b	36	36	18	54			ΡΑΒΔ			0.	1.315	0.000	0.000	7	7.00
1	b	37	37	54	20			ΡΑΒΔ			0.	1.315	0.000	0.000	7	7.00
1	b	38	38	20	55			ΡΑΒΔ			0.	1.315	0.000	0.000	7	7.00
1	b	39	39	55	21			ΡΑΒΔ			0.	1.315	0.000	0.000	7	7.00
1	b	40	40	21	24			ΡΑΒΔ			0.	1.940	0.000	0.000	7	7.00
1	b	41	41	24	25			ΡΑΒΔ			0.	1.752	0.000	0.000	7	7.00
1	b	42	42	25	26			ΡΑΒΔ			0.	1.132	0.000	0.000	7	7.00
1	b	43	43	26	27			ΡΑΒΔ			0.	0.696	0.000	0.000	7	7.00
1	b	44	44	27	28			ΡΑΒΔ			0.	2.000	0.000	0.000	7	7.00
1	b	45	45	28	29			ΡΑΒΔ			0.	1.926	0.000	0.000	7	7.00
1	b	46	46	4	5			ΡΑΒΔ			0.	2.500	0.000	0.000	7	7.00
1	b	47	47	5	6			ΡΑΒΔ			0.	0.610	0.000	0.000	7	7.00
1	b	48	48	6	9			ΡΑΒΔ			0.	2.420	0.000	0.000	7	7.00
1	b	49	49	9	10			ΡΑΒΔ			0.	2.000	0.000	0.000	7	7.00
1	b	50	50	10	13			ΡΑΒΔ			0.	1.930	0.000	0.000	7	7.00
1	b	51	51	13	14			ΡΑΒΔ			0.	2.820	0.000	0.000	7	7.00
1	b	52	52	14	17			ΡΑΒΔ			0.	1.750	0.000	0.000	7	7.00
1	b	53	53	17	19			ΡΑΒΔ			0.	0.880	0.000	0.000	7	7.00
1	b	54	54	19	23			ΡΑΒΔ			0.	2.630	0.000	0.000	7	7.00
1	b	55	55	23	22			ΡΑΒΔ			0.	2.630	0.000	0.000	7	7.00
1	b	56	56	4	1			ΡΑΒΔ			0.	0.000	-1.520	0.000	7	7.00
1	b	57	57	1	30			ΡΑΒΔ			0.	0.000	-2.670	0.000	7	7.00
1	b	58	58	30	31			ΡΑΒΔ			0.	0.000	-3.688	0.000	7	7.00
1	b	59	59	31	32			ΡΑΒΔ			0.	0.000	-3.092	0.000	7	7.00
1	b	60	60	2	33			ΡΑΒΔ			0.	0.000	-9.690	0.000	7	7.00
1	b	61	61	3	48			ΡΑΒΔ			0.	0.000	-6.450	0.000	7	7.00
1	b	62	62	7	51			ΡΑΒΔ			0.	0.000	-9.390	0.000	7	7.00
1	b	63	63	8	42			ΡΑΒΔ			0.	0.000	-9.150	0.000	7	7.00
1	b	64	64	11	43			ΡΑΒΔ			0.	0.000	-9.150	0.000	7	7.00
1	b	65	65	12	44			ΡΑΒΔ			0.	0.000	-9.150	0.000	7	7.00
1	b	66	66	60	59			ΡΑΒΔ			0.	0.000	-9.390	0.000	7	7.00
1	b	67	67	15	52			ΡΑΒΔ			0.	0.000	-9.390	0.000	7	7.00
1	b	68	68	16	53			ΡΑΒΔ			0.	0.000	-9.390	0.000	7	7.00
1	b	69	69	18	49			ΡΑΒΔ			0.	0.000	-9.220	0.000	7	7.00
1	b	70	70	54	56			ΡΑΒΔ			0.	0.000	-9.690	0.000	7	7.00
1	b	71	71	20	58			ΡΑΒΔ			0.	0.000	-9.690	0.000	7	7.00

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adelap/public/faces/searchDocFile
2DB79B05HDC652EA

ΣΤΑΘΜΗ		Μ	ΤΟΠΟΛΟΓΙΑ ΚΟΜΒΩΝ					ΠΡΟΒΟΛΕΣ ΦΟΡΤΙΣΕΩΝ					ΔΙΑΤ	Ε/ΕΟ	Κ/ΚΟ	ΣΥΝΘ.ΑΚΡ.
			Ι	Κ1	Κ2	Κ3	Κ4	Α	Β	W	Χ	Υ	Ζ		GRUP	ΔΙΑΤΥ ΥΛΙΚ
1	b	72	72	55	57			ΡΑΒΔ		0.	0.000	-9.690	0.000	7	7.00	
1	b	73	73	21	50			ΡΑΒΔ		0.	0.000	-6.520	0.000	7	7.00	
1	b	74	74	24	35			ΡΑΒΔ		0.	0.000	-9.690	0.000	7	7.00	
1	b	75	75	25	36			ΡΑΒΔ		0.	0.000	-9.690	0.000	7	7.00	
1	b	76	76	26	61			ΡΑΒΔ		0.	0.000	-9.690	0.000	7	7.00	
1	b	77	77	27	37			ΡΑΒΔ		0.	0.000	-9.690	0.000	7	7.00	
1	b	78	78	28	38			ΡΑΒΔ		0.	0.000	-9.690	0.000	7	7.00	
1	b	79	79	29	41			ΡΑΒΔ		0.	0.000	-2.670	0.000	7	7.00	
1	b	80	80	41	40			ΡΑΒΔ		0.	0.000	-3.688	0.000	7	7.00	
1	b	81	81	40	39			ΡΑΒΔ		0.	0.000	-3.092	0.000	7	7.00	
1	b	82	82	40	39			ΡΑΒΔ		0.	0.000	-3.112	3.000	1	7.00	
1	b	83	83	39	40			ΡΑΒΔ		0.	0.000	3.112	3.000	1	7.00	
1	b	84	84	31	32			ΡΑΒΔ		0.	0.000	-3.112	3.000	1	7.00	
1	b	85	85	32	31			ΡΑΒΔ		0.	0.000	3.112	3.000	1	7.00	
1	b	86	86	6	3			ΡΑΒΔ		0.	0.000	-1.520	0.000	7	7.00	
1	b	87	87	9	8			ΡΑΒΔ		0.	0.000	-1.520	0.000	7	7.00	
1	b	88	88	10	11			ΡΑΒΔ		0.	0.000	-1.520	0.000	7	7.00	
1	b	89	89	13	12			ΡΑΒΔ		0.	0.000	-1.520	0.000	7	7.00	
1	b	90	90	14	15			ΡΑΒΔ		0.	0.000	-1.520	0.000	7	7.00	
1	b	91	91	17	16			ΡΑΒΔ		0.	0.000	-1.520	0.000	7	7.00	
1	b	92	92	19	18			ΡΑΒΔ		0.	0.000	-1.520	0.000	7	7.00	
1	b	93	93	23	20			ΡΑΒΔ		0.	0.000	-1.520	0.000	7	7.00	
1	b	94	94	22	21			ΡΑΒΔ		0.	0.000	-1.520	0.000	7	7.00	
1	b	95	95	30	1			ΡΑΒΔ		0.	0.000	2.690	3.000	1	7.00	
1	b	96	96	1	30			ΡΑΒΔ		0.	0.000	-2.690	3.000	1	7.00	
1	b	97	97	3	7			ΡΑΒΔ		0.	1.542	0.000	3.000	1	7.00	
1	b	98	98	7	3			ΡΑΒΔ		0.	-1.542	0.000	3.000	1	7.00	
1	b	99	99	6	9			ΡΑΒΔ		0.	2.440	0.000	3.000	1	7.00	
1	b	100	100	9	6			ΡΑΒΔ		0.	-2.440	0.000	3.000	1	7.00	
1	b	101	101	15	16			ΡΑΒΔ		0.	1.770	0.000	3.000	1	7.00	
1	b	102	102	16	15			ΡΑΒΔ		0.	-1.770	0.000	3.000	1	7.00	
1	b	103	103	24	25			ΡΑΒΔ		0.	1.772	0.000	3.000	1	7.00	
1	b	104	104	25	24			ΡΑΒΔ		0.	-1.772	0.000	3.000	1	7.00	
1	b	105	105	19	23			ΡΑΒΔ		0.	2.650	0.000	3.000	1	7.00	
1	b	106	106	23	19			ΡΑΒΔ		0.	-2.650	0.000	3.000	1	7.00	
1	c	1	107	1	1			ΡΑΒΔ		0.	0.000	0.000	3.000	1	7.00	
1	c	2	109	2	2			ΡΑΒΔ		0.	0.000	0.000	3.000	1	7.00	
1	c	3	111	3	3			ΡΑΒΔ		0.	0.000	0.000	3.000	1	7.00	
1	c	4	113	4	4			ΡΑΒΔ		0.	0.000	0.000	3.000	1	7.00	
1	c	5	115	5	5			ΡΑΒΔ		0.	0.000	0.000	3.000	1	7.00	
1	c	6	117	6	6			ΡΑΒΔ		0.	0.000	0.000	3.000	1	7.00	
1	c	7	119	7	7			ΡΑΒΔ		0.	0.000	0.000	3.000	1	7.00	
1	c	8	121	8	8			ΡΑΒΔ		0.	0.000	0.000	3.000	1	7.00	
1	c	9	123	9	9			ΡΑΒΔ		0.	0.000	0.000	3.000	1	7.00	
1	c	10	125	10	10			ΡΑΒΔ		0.	0.000	0.000	3.000	1	7.00	
1	c	11	127	11	11			ΡΑΒΔ		0.	0.000	0.000	3.000	1	7.00	
1	c	12	129	12	12			ΡΑΒΔ		0.	0.000	0.000	3.000	1	7.00	
1	c	13	131	13	13			ΡΑΒΔ		0.	0.000	0.000	3.000	1	7.00	
1	c	14	133	14	14			ΡΑΒΔ		0.	0.000	0.000	3.000	1	7.00	
1	c	15	135	15	15			ΡΑΒΔ		0.	0.000	0.000	3.000	1	7.00	
1	c	16	137	16	16			ΡΑΒΔ		0.	0.000	0.000	3.000	1	7.00	
1	c	17	139	17	17			ΡΑΒΔ		0.	0.000	0.000	3.000	1	7.00	
1	c	18	141	18	18			ΡΑΒΔ		0.	0.000	0.000	3.000	1	7.00	
1	c	19	143	19	19			ΡΑΒΔ		0.	0.000	0.000	3.000	1	7.00	
1	c	20	145	20	20			ΡΑΒΔ		0.	0.000	0.000	3.000	1	7.00	
1	c	21	147	21	21			ΡΑΒΔ		0.	0.000	0.000	3.000	1	7.00	
1	c	22	149	22	22			ΡΑΒΔ		0.	0.000	0.000	3.000	1	7.00	
1	c	23	151	23	23			ΡΑΒΔ		0.	0.000	0.000	3.000	1	7.00	
1	c	24	153	24	24			ΡΑΒΔ		0.	0.000	0.000	3.000	1	7.00	
1	c	25	155	25	25			ΡΑΒΔ		0.	0.000	0.000	3.000	1	7.00	
1	c	26	157	26	26			ΡΑΒΔ		0.	0.000	0.000	3.000	1	7.00	
1	c	27	159	27	27			ΡΑΒΔ		0.	0.000	0.000	3.000	1	7.00	
1	c	28	161	28	28			ΡΑΒΔ		0.	0.000	0.000	3.000	1	7.00	
1	c	29	163	29	29			ΡΑΒΔ		0.	0.000	0.000	3.000	1	7.00	
1	c	30	165	30	30			ΡΑΒΔ		0.	0.000	0.000	3.000	1	7.00	
1	c	31	167	31	31			ΡΑΒΔ		0.	0.000	0.000	3.000	1	7.00	
1	c	32	169	32	32			ΡΑΒΔ		0.	0.000	0.000	3.000	1	7.00	
1	c	33	171	33	33			ΡΑΒΔ		0.	0.000	0.000	3.000	1	7.00	
1	c	34	173	34	34			ΡΑΒΔ		0.	0.000	0.000	3.000	1	7.00	
1	c	35	175	35	35			ΡΑΒΔ		0.	0.000	0.000	3.000	1	7.00	
1	c	36	177	36	36			ΡΑΒΔ		0.	0.000	0.000	3.000	1	7.00	
1	c	37	179	37	37			ΡΑΒΔ		0.	0.000	0.000	3.000	1	7.00	
1	c	38	181	38	38			ΡΑΒΔ		0.	0.000	0.000	3.000	1	7.00	
1	c	39	183	39	39			ΡΑΒΔ		0.	0.000	0.000	3.000	1	7.00	
1	c	40	185	40	40			ΡΑΒΔ		0.	0.000	0.000	3.000	1	7.00	

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adelapublic/faces/searchDocFile
2DB79B05HDC652BA

ΣΤΑΘΜΗ		Μ	ΤΟΠΟΛΟΓΙΑ ΚΟΜΒΩΝ ΔΙΑΦΤΑΡΒΙΩΣΤΟΙΧΕΙΩΝ							ΠΡΟΒΟΛΕΣ ΦΟΡΤΙΣΕΩΝ				ΔΙΑΤ	Ε/ΕΟ	Κ/ΚΟ	ΣΥΝΘ.ΑΚΡ.
			Ι	Κ1	Κ2	Κ3	Κ4	Α	Β	W	Χ	Υ	Ζ		GRUP		ΔΙΑΤΥ ΥΛΙΚ
1	c	41	187	41	41			PABΔ		0.	0.000	0.000	3.000	1	7.00		
1	c	42	189	42	42			PABΔ		0.	0.000	0.000	3.000	2	0.33		
1	c	43	191	43	43			PABΔ		0.	0.000	0.000	3.000	2	0.33		
1	c	44	193	44	44			PABΔ		0.	0.000	0.000	3.000	2	0.33		
1	c	45	195	45	45			PABΔ		0.	0.000	0.000	3.000	2	0.33		
1	c	46	197	46	46			PABΔ		0.	0.000	0.000	3.000	2	0.33		
1	c	47	199	47	47			PABΔ		0.	0.000	0.000	3.000	3	0.33		
1	c	48	201	48	48			PABΔ		90.	0.000	0.000	3.000	4	0.33		
1	c	49	203	49	49			PABΔ		90.	0.000	0.000	3.000	5	0.33		
1	c	50	205	50	50			PABΔ		90.	0.000	0.000	3.000	6	0.33		

NEQ= 233 NB= 213 JJ= 6 KKX= 3 NO= 233 NOF= 233 NOX= 183

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Υ Π Ο Μ Ν Η Μ Α Φ Ο Ρ Τ Ι Σ Ε Ω Ν

1 Μονιμα
2 Κινητα
3 Σεισμος X1
4 Σεισμος X2
5 Σεισμος Y1
6 Σεισμος Y2

Φ Ο Ρ Τ Ι Α Δ Ο Κ Ω Ν Κ Α Ι Σ Τ Υ Λ Ω Ν Κ Τ Ι Ρ Ι Ο Υ

ΣΤΑΘΜΗ		ΔΟΚΟΙ / ΡΑΒΔΟΙ	ΦΟΡ/ΣΗ L	ΑΠΟ/ΣΗ ΦΟΡΤΙΩΝ X/L1	Y/L2	Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ------ P1	P2	P3	Ρ Ο Π Ε Σ---------- M1	M2	M3	Θ Ε Ρ Μ Ο Κ Ρ Α Σ Ι Α T1	DT2	DT3
1	b	3- 4*	1 1	ΓΕΝΕΣΗ ΦΟΡΤΙΟΥ		0.000	0.000	78.000*GLO						
1	b	15- 81*	1 1	ΓΕΝΕΣΗ ΦΟΡΤΙΟΥ		0.000	0.000	78.000*GLO						
1	b	86- 94*	1 1	ΓΕΝΕΣΗ ΦΟΡΤΙΟΥ		0.000	0.000	78.000*GLO						
1	b	1- 2*	1 1	ΓΕΝΕΣΗ ΦΟΡΤΙΟΥ		0.000	0.000	25.000*GLO						
1	b	5- 14*	1 1	ΓΕΝΕΣΗ ΦΟΡΤΙΟΥ		0.000	0.000	25.000*GLO						
1	b	26- 39*	1 1			0.000	0.000	1.700 GLO						
1	b	46- 55*	1 1			0.000	0.000	1.700 GLO						
1	b	26- 39*	1 2			0.000	0.000	1.700 GLO						
1	b	46- 55*	1 2			0.000	0.000	1.700 GLO						
1	b	82- 85*	1 1	ΓΕΝΕΣΗ ΦΟΡΤΙΟΥ		0.000	0.000	78.000*GLO						
1	b	95- 106*	1 1	ΓΕΝΕΣΗ ΦΟΡΤΙΟΥ		0.000	0.000	78.000*GLO						
1	c	1- 41*	1 1	ΓΕΝΕΣΗ ΦΟΡΤΙΟΥ		0.000	0.000	78.000*GLO						
1	c	42- 50*	1 1	ΓΕΝΕΣΗ ΦΟΡΤΙΟΥ		0.000	0.000	25.000*GLO						

Φ Ο Ρ Τ Ι Α Κ Ο Μ Β Ω Ν Κ Α Ι Ε Π Ι Β Α Λ Λ Ο Μ Ε Ν Ε Σ Μ Ε Τ Α Κ Ι Ν Η Σ Ε Ι Σ

ΣΤΑΘΜΕΣ		ΚΟΜΒΟΙ--------	ΦΟΡΤΙΣΗ	PX	PY	PZ	MX	MY	MZ
1-	1	1 - 3 * 1	1	0.0000	0.0000	13.7600	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	7 - 8 * 1	1	0.0000	0.0000	13.7600	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	11 - 12 * 1	1	0.0000	0.0000	13.7600	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	15 - 16 * 1	1	0.0000	0.0000	13.7600	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	18 - 20 * 2	1	0.0000	0.0000	13.7600	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	21 - 24 * 3	1	0.0000	0.0000	13.7600	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	25 - 29 * 1	1	0.0000	0.0000	13.7600	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	32 - 33 * 1	1	0.0000	0.0000	13.7600	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	35 - 39 * 1	1	0.0000	0.0000	13.7600	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	42 - 44 * 1	1	0.0000	0.0000	13.7600	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	48 - 61 * 1	1	0.0000	0.0000	13.7600	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	1 - 3 * 1	2	0.0000	0.0000	25.2500	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	7 - 8 * 1	2	0.0000	0.0000	25.2500	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	11 - 12 * 1	2	0.0000	0.0000	25.2500	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	15 - 16 * 1	2	0.0000	0.0000	25.2500	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	18 - 20 * 2	2	0.0000	0.0000	25.2500	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	21 - 24 * 3	2	0.0000	0.0000	25.2500	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	25 - 29 * 1	2	0.0000	0.0000	25.2500	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	32 - 33 * 1	2	0.0000	0.0000	25.2500	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	35 - 39 * 1	2	0.0000	0.0000	25.2500	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	42 - 44 * 1	2	0.0000	0.0000	25.2500	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	48 - 61 * 1	2	0.0000	0.0000	25.2500	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	1 - 3 * 1	1	0.0000	39.5000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	7 - 8 * 1	1	0.0000	39.5000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	11 - 12 * 1	1	0.0000	39.5000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	15 - 16 * 1	1	0.0000	39.5000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	18 - 20 * 2	1	0.0000	39.5000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	21 - 24 * 3	1	0.0000	39.5000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	25 - 29 * 1	1	0.0000	39.5000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	54 - 55 * 1	1	0.0000	39.5000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	60 - 60 * 1	1	0.0000	39.5000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	32 - 33 * 1	1	0.0000	-39.5000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	35 - 39 * 1	1	0.0000	-39.5000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	42 - 44 * 1	1	0.0000	-39.5000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	48 - 53 * 1	1	0.0000	-39.5000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	56 - 59 * 1	1	0.0000	-39.5000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	61 - 61 * 1	1	0.0000	-39.5000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	1 - 3 * 1	2	0.0000	71.5800	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	7 - 8 * 1	2	0.0000	71.5800	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	11 - 12 * 1	2	0.0000	71.5800	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	15 - 16 * 1	2	0.0000	71.5800	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	18 - 20 * 2	2	0.0000	71.5800	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	21 - 24 * 3	2	0.0000	71.5800	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	25 - 29 * 1	2	0.0000	71.5800	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
1-	1	54 - 55 * 1	2	0.0000	71.5800	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Φ Ο Ρ Τ Ι Α Κ Ο Μ Β Ω Ν Κ Α Ι Ε Π Ι Β Α Λ Λ Ο Μ Ε Ν Ε Σ Μ Ε Τ Α Κ Ι Ν Η Σ Ε Ι Σ

ΣΤΑΘΜΕΣ	ΚΟΜΒΟΙ--------	ΦΟΡΤΙΣΗ	PX	PY	PZ	MX	MY	MZ
1- 1	60 - 60 * 1	2	0.0000	71.5800	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
1- 1	32 - 33 * 1	2	0.0000	-71.5800	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
1- 1	35 - 39 * 1	2	0.0000	-71.5800	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
1- 1	42 - 44 * 1	2	0.0000	-71.5800	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
1- 1	48 - 53 * 1	2	0.0000	-71.5800	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
1- 1	56 - 59 * 1	2	0.0000	-71.5800	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
1- 1	61 - 61 * 1	2	0.0000	-71.5800	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000

ΤΑ ΦΟΡΤΙΑ ΤΩΝ ΠΛΑΚΩΝ ΜΕΤΑΦΕΡΟΝΤΑΙ ΣΤΙΣ ΔΟΚΟΥΣ ΑΥΤΟΜΑΤΑ adj= 2.00

*STIFFNESS CONDENSATION
NEQ= 233 NB= 213 KKX= 3 JJ= 6 Nbl= 3 Neb= 116
System stiffness assembly complete

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ
Α/Α Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adelapublic/faces/searchDocFile
2DB79B05EDC652B6

ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ ΓΙΑ ΣΕΙΣΜΟ ΚΑΤΑ X, Y ΚΑΙ Z - ΣΥΝΔΥΑΣΜΟΣ ΜΕ ΤΟΝ ΚΑΝΟΝΑ: 1.0 / 0.30

Α Δ Ρ Α Ν Ε Ι Α Κ Ε Σ Κ Α Ι Ε Λ Α Σ Τ Ι Κ Ε Σ Σ Τ Α Θ Ε Ρ Ε Σ Δ Ι Α Φ Ρ Α Γ Μ Α Τ Ω Ν

ΔΙΑΦΡ	M	J	X-M	Y-Po	X-Po	Y-Po	h	rx	ry	r	rx/r	ry/r	eox	eoy	eox/.3rx	eoy/.3ry
1	0.153E+03	0.151E+05	15.02	6.25	15.85	6.21	3.00	8.39	19.45	0.00	**********	+	0.83	0.04	0.33	0.01

ΚΡΙΤΗΡΙΟ β: Κτίριο στρεπτικά ευκαμπτο; ΟΧΙ

Σ Υ Ν Ε Ι Σ Φ Ε Ρ Ο Υ Σ Ε Σ Φ Ο Ρ Τ Ι Σ Ε Ι Σ Σ Τ Ι Σ Α Δ Ρ Α Ν Ε Ι Α Κ Ε Σ Σ Τ Α Θ Ε Ρ Ε Σ

ΦΟΡΤΙΣΗ	ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΗΣ
1	1.00
2	0.30

TIME LOG FOR BASIC ANALYSIS PHASE

Structure data input & stiffness assembly..... 0.001 min
Structure stiffness condensation..... 0.001 min
System equations solution - slab displacements..... 0.000 min

Total time..... 0.002 min
num=584856 ALLO
ALLO1
ALLO12
ALLO2
TRUE num=0

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile
2DB79B05EDC652B6

date: 29/01/2019 , clock: 10:52:49

PROGRAM N E X T 2 0 1 2 by c o m p u t e c *r-mode* - Eurocodes Edition 1 (JAN 2012) - 100000000

ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΤΡΕΠΤΙΚΗΣ ΕΥΚΑΜΨΙΑΣ - ΚΡΙΤΗΡΙΟ γ
****

ΚΥΚΛΙΚΕΣ ΙΔΙΟΣΥΧΝΟΤΗΤΕΣ ΚΑΙ ΙΔΙΟΠΕΡΙΟΔΟΙ

MODE	Ω	T(sec)
1	0.6960E+02	0.090
2	0.1348E+03	0.047
3	0.1631E+03	0.039

Ο Ρ Θ Ο Μ Ο Ν Α Δ Ι Α Ι Α Ι Δ Ι Ο Δ Ι Α Ν Υ Σ Μ Α Τ Α

MODE			
1	0.807E-01	0.510E-03	-0.139E-04
2	0.493E-01	-0.140E+00	0.785E-02
3	0.134E-01	0.451E-01	0.218E-02

ΠΟΣΟΣΤΑ ΔΡΩΣΩΝ ΙΔΙΟΜΟΡΦΙΚΩΝ ΜΑΖΩΝ------				ΠΑΡΑΓΟΝΤΕΣ ΣΥΜΜΕΤΟΧΗΣ-----		
ΙΔΙΟΜΟΡΦΗ	X	Y	Z	X	Y	Z
1	1.0000	0.0000		-12.3741	-0.0460	
2	0.0000	0.0718		-0.0327	3.3154	
3	0.0000	0.9282		0.0387	-11.9217	
Σ	1.0000	1.0000				

ΠΟΛΟΣ ΣΤΡΟΦΗΣ ΔΙΑΦΡΑΓΜΑΤΩΝ ΣΤΙΣ ΔΥΟ ΠΡΩΤΕΣ ΣΗΜΑΝΤΙΚΕΣ ΙΔΙΟΜΟΡΦΕΣ

ΔΙΑΦΡΑΓΜΑ	MODE	X-Po	Y-Po	s-MPo	r	s-MPo/r
1	1	0.366D+02	0.580D+04	0.580D+04	0.00	**********
	2	0.178D+02	-0.628D+01	0.131D+02		**********

ΚΡΙΤΗΡΙΟ γ: Κτίριο στρεπτικά ευκαμπτο; ΟΧΙ

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ
Α/Α Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile
2DB79B05EDC652B6

date: 29/01/2019 , clock: 10:52:49

PROGRAM N E X T 2 0 1 1 by c o m p u t e c *r-mode* - Eurocodes Edition 1 (JAN 2011) - 100000000

Δ Y N A M I K H A N A Λ Y Σ H - ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΣΥΝΙΣΤΩΣΑ 1 (X1)
****

ΚΥΚΛΙΚΕΣ ΙΔΙΟΣΥΧΝΟΤΗΤΕΣ ΚΑΙ ΙΔΙΟΠΕΡΙΟΔΟΙ

MODE	Ω	T(sec)
1	0.6960E+02	0.090
2	0.1348E+03	0.047
3	0.1631E+03	0.039

*EIGENVALUE PROBLEM SOLUTION COMPLETE

ΠΟΣΟΣΤΑ ΔΡΩΣΩΝ ΙΔΙΟΜΟΡΦΙΚΩΝ ΜΑΖΩΝ------				ΠΑΡΑΓΟΝΤΕΣ ΣΥΜΜΕΤΟΧΗΣ-----		
ΙΔΙΟΜΟΡΦΗ	X	Y	Z	X	Y	Z
1	1.0000			-12.3741		
2	0.0000			-0.0327		
3	0.0000			0.0387		
Σ	1.0000					

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Δ Y N A M I K H A N A Λ Y Σ H - ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΣΥΝΙΣΤΩΣΑ 2 (X2)
****

ΚΥΚΛΙΚΕΣ ΙΔΙΟΣΥΧΝΟΤΗΤΕΣ ΚΑΙ ΙΔΙΟΠΕΡΙΟΔΟΙ

MODE	Ω	T(sec)
1	0.6960E+02	0.090
2	0.1348E+03	0.047
3	0.1631E+03	0.039

*EIGENVALUE PROBLEM SOLUTION COMPLETE

ΠΟΣΟΣΤΑ ΔΡΩΣΩΝ ΙΔΙΟΜΟΡΦΙΚΩΝ ΜΑΖΩΝ------				ΠΑΡΑΓΟΝΤΕΣ ΣΥΜΜΕΤΟΧΗΣ-----		
ΙΔΙΟΜΟΡΦΗ	X	Y	Z	X	Y	Z
1	1.0000			-12.3741		
2	0.0000			-0.0327		
3	0.0000			0.0387		
Σ	1.0000					

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Δ Y N A M I K H A N A Λ Y Σ H - ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΣΥΝΙΣΤΩΣΑ 3 (Y1)
****

ΚΥΚΛΙΚΕΣ ΙΔΙΟΣΥΧΝΟΤΗΤΕΣ ΚΑΙ ΙΔΙΟΠΕΡΙΟΔΟΙ

MODE	Ω	T(sec)
1	0.6960E+02	0.090
2	0.1348E+03	0.047
3	0.1631E+03	0.039

*EIGENVALUE PROBLEM SOLUTION COMPLETE

ΠΟΣΟΣΤΑ ΔΡΩΣΩΝ ΙΔΙΟΜΟΡΦΙΚΩΝ ΜΑΖΩΝ------				ΠΑΡΑΓΟΝΤΕΣ ΣΥΜΜΕΤΟΧΗΣ-----		
ΙΔΙΟΜΟΡΦΗ	X	Y	Z	X	Y	Z
1		0.0000			-0.0460	
2		0.0718			3.3154	
3		0.9282			-11.9217	
Σ		1.0000				

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Δ Y N A M I K H A N A Λ Y Σ H - ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΣΥΝΙΣΤΩΣΑ 4 (Y2)
****

ΚΥΚΛΙΚΕΣ ΙΔΙΟΣΥΧΝΟΤΗΤΕΣ ΚΑΙ ΙΔΙΟΠΕΡΙΟΔΟΙ

MODE	Ω	T(sec)
1	0.6960E+02	0.090
2	0.1348E+03	0.047
3	0.1631E+03	0.039

*EIGENVALUE PROBLEM SOLUTION COMPLETE

ΠΟΣΟΣΤΑ ΔΡΩΣΩΝ ΙΔΙΟΜΟΡΦΙΚΩΝ ΜΑΖΩΝ------				ΠΑΡΑΓΟΝΤΕΣ ΣΥΜΜΕΤΟΧΗΣ-----		
ΙΔΙΟΜΟΡΦΗ	X	Y	Z	X	Y	Z
1		0.0000			-0.0460	
2		0.0718			3.3154	
3		0.9282			-11.9217	
Σ		1.0000				

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile
2B7B0E5EBCC92B5

Φ Α Σ Μ Α Α Π Ο Κ Ρ Ι Σ Ε Ω Ν Μ Ε Γ Ι Σ Τ Ω Ν Ε Π Ι Τ Α Χ Υ Ν Σ Ε Ω Ν

ΣΥΝΑΡΤΗΣΗ ΜΕΤΑΒΟΛΗΣ ΤΙΜΩΝ ΦΑΣΜΑΤΟΣ T**(- 2/ 3) ΕΑΚ 2000

ΜΕΓΙΣΤΗ ΕΠΙΤΑΧΥΝΣΗ ΕΔΑΦΟΥΣ-------- A= 0.240*g
ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΕΔΑΦΟΥΣ---------- T2= 0.600 (B)
ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΗΣ ΜΕΓΙΣΤΗΣ ΕΝΙΣΧΥΣΕΩΣ--- βo= 2.500
ΠΟΣΟΣΤΟ ΚΡΙΣΙΜΗΣ ΑΠΟΣΒΕΣΗΣ-------- ζ= 5.0 %
ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΗΣ ΣΠΟΥΔΑΙΟΤΗΤΑΣ -------- γI= 1.000
ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ ΣΥΜΠΕΡΙΦΟΡΑΣ --------- qx= 1.000 qy= 1.000 qz= 1.000
ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΗΣ ΘΕΜΕΛΙΩΣΕΩΣ---------- θ= 1.000

ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ ΓΙΑ ΣΕΙΣΜΟ ΚΑΤΑ X, Y ΚΑΙ Z - ΣΥΝΔΥΑΣΜΟΣ ΜΕ ΤΟΝ ΚΑΝΟΝΑ: 1.00 / 0.30

ΛΑΜΒΑΝΟΜΕΝΕΣ ΥΠΟΨΗ ΙΔΙΟΜΟΡΦΕΣ J = 3
ΣΥΝΔΥΑΣΜΟΣ ΙΔΙΟΜΟΡΦΙΚΩΝ ΑΠΟΚΡΙΣΕΩΝ: SRSS

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Μ Ε Γ Ι Σ Τ Ε Σ Α Δ Ρ Α Ν Ε Ι Α Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Δ Ι Α Φ Ρ Α Γ Μ Α Τ Ω Ν

	ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ ΚΑΤΑ X			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ ΚΑΤΑ Y		
ΔΙΑΦΡ	h	Hx	Vx	h	Hy	Vy
1	3.00	685.94		3.00	465.09	

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Μ Ε Γ Ι Σ Τ Ε Σ Τ Ε Μ Ν Ο Υ Σ Ε Σ Ο Ρ Ο Φ Ω Ν

	ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ ΚΑΤΑ X			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ ΚΑΤΑ Y			
ΣΤΑΘΜΗ	h	Hx	Vx	h	Hy	Vy	V/N
1	3.00		685.94	3.00		465.09	0.466

ΕΛΕΓΧΟΣ ΤΟΥ ΚΤΙΡΙΟΥ ΣΕ ΑΝΑΤΡΟΠΗ ΚΑΙ ΟΛΙΣΘΗΣΗ

N	Vx	Vy	x-GC	y-GC	Mx	My	ex	ey	V/N
1502.1	685.9	465.1	15.02	6.25	2057.8	1395.3	1.37	0.93	0.477

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Μ Ε Γ Ι Σ Τ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ι Κ Ε Σ Μ Ε Τ Α Κ Ι Ν Η Σ Ε Ι Σ Δ Ι Α Φ Ρ Α Γ Μ Α Τ Ω Ν

	ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ ΚΑΤΑ X			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ ΚΑΤΑ Y		
ΔΙΑΦΡ	DX	DY	W	DX	DY	W
1						
	0.924E-03	0.590E-05	-0.167E-06	0.369E-04	0.110E-03	0.588E-05
	0.924E-03	0.590E-05	-0.167E-06	0.369E-04	0.110E-03	0.588E-05

Μ Ε Γ Ι Σ Τ Ε Σ Π Α Ρ Α Μ Ο Ρ Φ Ω Σ Ε Ι Σ Ο Ρ Ο Φ Ω Ν Λ Ο Γ Ω Δ Υ Ν Α Μ Ι Κ Ο Υ Σ Ε Ι Σ Μ Ο Υ

ΚΑΤΑΚΟΡΥΦΟ ΕΠΙΠΕΔΟ----			ΔΙΑΦΡ	ΣΧΕΤΙΚΕΣ ΜΕΤΑΚΙΝΗΣΕΙΣ ΔΙΑΦΡΑΓΜΑΤΩΝ		
X	Y	W	K1/K2	δmax	δmax/h [%]	θ
*		ΜΕΣΟΝ	1/ 2	0.00092	0.031	0.001
	*	ΜΕΣΟΝ	1/ 2	0.00011	0.004	0.000

Μ Ε Γ Ι Σ Τ Ε Σ Μ Ε Τ Α Κ Ι Ν Η Σ Ε Ι Σ Ο Ρ Ο Φ Ω Ν Λ Ο Γ Ω Δ Υ Ν Α Μ Ι Κ Ο Υ Σ Ε Ι Σ Μ Ο Υ

ΚΑΤΑΚΟΡΥΦΟ ΕΠΙΠΕΔΟ-------			ΔΙΑΦΡ	ΜΕΤΑΚΙΝΗΣΕΙΣ(m)		ΕΥΡΟΣ ΑΝΤΙΣΕΙΣΜΙΚΟΥ ΑΡΜΟΥ(cm)	
X	Y	W	K	Δx-max	Δy-max	dx-max	dy-max
0.00	0.00	0.00	1	0.00092		0.1	
0.00	0.00	0.00		0.00092			
0.00	0.00	90.00			0.00011		0.0
0.00	0.00	90.00			0.00011		

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Project:

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Δ Ο Κ Ω Ν / Σ Τ Ο Ι Χ Ε Ι Ω Ν Σ Τ Α Θ Μ Η Σ 1
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
b 1	1	1	0.0	0.0	23.3	0.0	18.0	0.0	0.0	0.0	1.0	0.0	0.8	0.0
			0.0	0.0	23.3	0.0	18.0	0.0	0.0	0.0	1.0	0.0	0.8	0.0
		2	0.0	0.0	23.3	0.0	18.0	0.0	0.0	0.0	1.0	0.0	0.8	0.0
			0.0	0.0	23.3	0.0	18.0	0.0	0.0	0.0	1.0	0.0	0.8	0.0
b 2	1	1	0.0	0.0	24.8	0.0	19.0	0.0	0.0	0.0	2.2	0.1	1.7	0.0
			0.0	0.0	24.8	0.0	19.0	0.0	0.0	0.0	2.2	0.1	1.7	0.0
		2	0.0	0.0	24.8	0.0	19.7	0.0	0.0	0.0	2.2	0.1	1.7	0.0
			0.0	0.0	24.8	0.0	19.7	0.0	0.0	0.0	2.2	0.1	1.7	0.0
b 3	1	1	0.0	0.0	0.1	0.0	1.0	0.0	0.0	0.0	0.3	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.1	0.0	1.0	0.0	0.0	0.0	0.3	0.0	0.0	0.0
		2	0.0	0.0	0.1	0.0	1.2	0.0	0.0	0.0	0.3	0.0	0.4	0.0
			0.0	0.0	0.1	0.0	1.2	0.0	0.0	0.0	0.3	0.0	0.4	0.0
b 4	1	1	0.0	0.0	5.8	0.0	2.2	0.0	0.0	0.0	0.6	0.0	0.4	0.0
			0.0	0.0	5.8	0.0	2.2	0.0	0.0	0.0	0.6	0.0	0.4	0.0
		2	0.0	0.0	5.8	0.0	7.4	0.0	0.0	0.0	0.6	0.0	0.6	0.0
			0.0	0.0	5.8	0.0	7.4	0.0	0.0	0.0	0.6	0.0	0.6	0.0
b 5	1	1	0.0	0.0	14.1	0.0	13.4	0.0	0.0	0.0	0.8	0.0	0.8	0.0
			0.0	0.0	14.1	0.0	13.4	0.0	0.0	0.0	0.8	0.0	0.8	0.0
		2	0.0	0.0	14.1	0.0	1.3	0.0	0.0	0.0	0.8	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	14.1	0.0	1.3	0.0	0.0	0.0	0.8	0.0	0.1	0.0
b 6	1	1	0.0	0.0	14.1	0.0	1.3	0.0	0.0	0.0	0.9	0.1	0.1	0.0
			0.0	0.0	14.1	0.0	1.3	0.0	0.0	0.0	0.9	0.1	0.1	0.0
		2	0.0	0.0	14.1	0.0	10.8	0.0	0.0	0.0	0.9	0.1	0.7	0.0
			0.0	0.0	14.1	0.0	10.8	0.0	0.0	0.0	0.9	0.1	0.7	0.0
b 7	1	1	0.0	0.0	11.7	0.0	8.7	0.0	0.0	0.0	0.3	0.0	0.3	0.0
			0.0	0.0	11.7	0.0	8.7	0.0	0.0	0.0	0.3	0.0	0.3	0.0
		2	0.0	0.0	11.7	0.0	8.9	0.0	0.0	0.0	0.3	0.0	0.2	0.0
			0.0	0.0	11.7	0.0	8.9	0.0	0.0	0.0	0.3	0.0	0.2	0.0
b 8	1	1	0.0	0.0	13.5	0.0	9.6	0.0	0.0	0.0	0.3	0.0	0.2	0.0
			0.0	0.0	13.5	0.0	9.6	0.0	0.0	0.0	0.3	0.0	0.2	0.0
		2	0.0	0.0	13.5	0.0	9.5	0.0	0.0	0.0	0.3	0.0	0.2	0.0
			0.0	0.0	13.5	0.0	9.5	0.0	0.0	0.0	0.3	0.0	0.2	0.0
b 9	1	1	0.0	0.0	13.3	0.0	9.4	0.0	0.0	0.0	0.3	0.0	0.2	0.0
			0.0	0.0	13.3	0.0	9.4	0.0	0.0	0.0	0.3	0.0	0.2	0.0
		2	0.0	0.0	13.3	0.0	5.9	0.0	0.0	0.0	0.3	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	13.3	0.0	5.9	0.0	0.0	0.0	0.3	0.0	0.1	0.0
b 10	1	1	0.0	0.0	13.3	0.0	5.9	0.0	0.0	0.0	0.3	0.2	0.1	0.0
			0.0	0.0	13.3	0.0	5.9	0.0	0.0	0.0	0.3	0.2	0.1	0.0
		2	0.0	0.0	13.3	0.0	9.5	0.0	0.0	0.0	0.3	0.2	0.2	0.0
			0.0	0.0	13.3	0.0	9.5	0.0	0.0	0.0	0.3	0.2	0.2	0.0
b 11	1	1	0.0	0.0	11.9	0.1	8.9	0.0	0.0	0.0	0.5	0.1	0.3	0.0
			0.0	0.0	11.9	0.1	8.9	0.0	0.0	0.0	0.5	0.1	0.3	0.0
		2	0.0	0.0	11.9	0.1	2.0	0.0	0.0	0.0	0.5	0.1	0.0	0.0
			0.0	0.0	11.9	0.1	2.0	0.0	0.0	0.0	0.5	0.1	0.0	0.0
b 12	1	1	0.0	0.0	11.8	0.0	2.0	0.0	0.0	0.0	0.4	0.1	0.0	0.0
			0.0	0.0	11.8	0.0	2.0	0.0	0.0	0.0	0.4	0.1	0.0	0.0
		2	0.0	0.0	11.8	0.0	8.5	0.0	0.0	0.0	0.4	0.1	0.4	0.0
			0.0	0.0	11.8	0.0	8.5	0.0	0.0	0.0	0.4	0.1	0.4	0.0
b 13	1	1	0.0	0.0	18.4	0.1	11.6	0.0	0.0	0.0	1.0	0.2	0.7	0.0
			0.0	0.0	18.4	0.1	11.6	0.0	0.0	0.0	1.0	0.2	0.7	0.0
		2	0.0	0.0	18.4	0.1	4.5	0.0	0.0	0.0	1.0	0.2	0.3	0.0
			0.0	0.0	18.4	0.1	4.5	0.0	0.0	0.0	1.0	0.2	0.3	0.0

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138603
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adelapublic/faces/searchDocFile
2DB79B05ED C652B6

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
b 14	1	1	0.0	0.0	18.4	0.0	4.5	0.0	0.0	0.0	1.1	0.0	0.3	0.0
			0.0	0.0	18.4	0.0	4.5	0.0	0.0	0.0	1.1	0.0	0.3	0.0
		2	0.0	0.0	18.4	0.0	13.9	0.0	0.0	0.0	1.1	0.0	0.8	0.0
			0.0	0.0	18.4	0.0	13.9	0.0	0.0	0.0	1.1	0.0	0.8	0.0
b 15	1	1	0.0	0.0	4.0	0.0	8.3	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0	0.5	0.0
			0.0	0.0	4.0	0.0	8.3	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0	0.5	0.0
		2	0.0	0.0	4.0	0.0	5.2	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0	0.3	0.0
			0.0	0.0	4.0	0.0	5.2	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0	0.3	0.0
b 16	1	1	0.0	0.0	4.0	0.0	5.2	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0	0.3	0.0
			0.0	0.0	4.0	0.0	5.2	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0	0.3	0.0
		2	0.0	0.0	4.0	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	4.0	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0
b 17	1	1	0.0	0.0	4.0	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	4.0	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0
		2	0.0	0.0	4.0	0.0	5.7	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0	0.3	0.0
			0.0	0.0	4.0	0.0	5.7	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0	0.3	0.0
b 18	1	1	0.0	0.0	4.0	0.0	5.7	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0	0.3	0.0
			0.0	0.0	4.0	0.0	5.7	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0	0.3	0.0
		2	0.0	0.0	4.0	0.0	8.7	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0	0.4	0.0
			0.0	0.0	4.0	0.0	8.7	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0	0.4	0.0
b 19	1	1	0.0	0.0	44.4	0.0	11.0	0.0	0.0	0.0	3.4	0.0	0.4	0.0
			0.0	0.0	44.4	0.0	11.0	0.0	0.0	0.0	3.4	0.0	0.4	0.0
		2	0.0	0.0	44.4	0.0	8.3	0.0	0.0	0.0	3.4	0.0	0.2	0.0
			0.0	0.0	44.4	0.0	8.3	0.0	0.0	0.0	3.4	0.0	0.2	0.0
b 20	1	1	0.0	0.0	4.3	0.0	5.7	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	4.3	0.0	5.7	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
		2	0.0	0.0	4.3	0.0	2.1	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	4.3	0.0	2.1	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0
b 21	1	1	0.0	0.0	0.4	0.0	1.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.4	0.0	1.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	0.0	0.0	0.4	0.0	0.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.4	0.0	0.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
b 22	1	1	0.0	0.0	0.7	0.0	0.7	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.7	0.0	0.7	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	0.0	0.0	0.7	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.7	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
b 23	1	1	0.0	0.0	0.7	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.7	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	0.0	0.0	0.7	0.0	0.6	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.7	0.0	0.6	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
b 24	1	1	0.0	0.0	0.4	0.0	0.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.4	0.0	0.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	0.0	0.0	0.4	0.0	0.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	0.4	0.0	0.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0
b 25	1	1	0.0	0.0	0.8	0.0	0.6	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	0.8	0.0	0.6	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
		2	0.0	0.0	0.8	0.0	1.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	0.8	0.0	1.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
b 26	1	1	0.0	0.0	0.7	0.0	1.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.7	0.0	1.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0
		2	0.0	0.0	0.7	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	0.7	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
b 27	1	1	0.0	0.0	1.4	0.0	1.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	1.4	0.0	1.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
		2	0.0	0.0	1.4	0.0	1.3	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	1.4	0.0	1.3	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138603
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adelapublic/faces/searchDocFile
2DB79B05ED C652B6

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
b 28	1	1	0.0	0.0	4.5	0.0	3.2	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	4.5	0.0	3.2	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0	0.1	0.0
		2	0.0	0.0	4.5	0.0	3.6	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	4.5	0.0	3.6	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0	0.1	0.0
b 29	1	1	0.0	0.0	3.7	0.0	1.6	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	3.7	0.0	1.6	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
		2	0.0	0.0	3.7	0.0	1.3	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	3.7	0.0	1.3	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0
b 30	1	1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
b 31	1	1	0.0	0.0	0.5	0.0	0.6	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.5	0.0	0.6	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	0.0	0.0	0.5	0.0	0.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.5	0.0	0.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
b 32	1	1	0.0	0.0	0.5	0.0	0.7	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.5	0.0	0.7	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	0.0	0.0	0.5	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.5	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
b 33	1	1	0.0	0.0	0.5	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.5	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	0.0	0.0	0.5	0.0	0.7	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.5	0.0	0.7	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
b 34	1	1	0.0	0.0	3.6	0.0	2.9	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	3.6	0.0	2.9	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
		2	0.0	0.0	3.6	0.0	3.5	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	3.6	0.0	3.5	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
b 35	1	1	0.0	0.0	3.0	0.0	1.3	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	3.0	0.0	1.3	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0
		2	0.0	0.0	3.0	0.0	1.3	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	3.0	0.0	1.3	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0
b 36	1	1	0.0	0.0	0.1	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.1	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	0.0	0.0	0.1	0.0	0.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.1	0.0	0.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
b 37	1	1	0.0	0.0	0.1	0.0	0.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.1	0.0	0.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	0.0	0.0	0.1	0.0	0.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.1	0.0	0.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
b 38	1	1	0.0	0.0	0.3	0.0	0.6	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.3	0.0	0.6	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	0.0	0.0	0.3	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.3	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
b 39	1	1	0.0	0.0	0.3	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.3	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	0.0	0.0	0.3	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.3	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
b 40	1	1	0.0	0.0	0.9	0.0	0.9	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.9	0.0	0.9	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	0.0	0.0	0.9	0.0	0.9	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.9	0.0	0.9	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
b 41	1	1	0.0	0.0	3.7	0.0	3.1	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	3.7	0.0	3.1	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
		2	0.0	0.0	3.7	0.0	3.4	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	3.7	0.0	3.4	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138603
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adelapublic/faces/searchDocFile
2DB79B05ED C652B6

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
b 42	1	1	0.0	0.0	2.3	0.0	1.2	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	2.3	0.0	1.2	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0
		2	0.0	0.0	2.3	0.0	1.4	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	2.3	0.0	1.4	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
b 43	1	1	0.0	0.0	0.3	0.0	0.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.3	0.0	0.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	0.0	0.0	0.3	0.0	0.6	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.3	0.0	0.6	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
b 44	1	1	0.0	0.0	0.4	0.0	0.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.4	0.0	0.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	0.0	0.0	0.4	0.0	0.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.4	0.0	0.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
b 45	1	1	0.0	0.0	0.8	0.0	0.6	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.8	0.0	0.6	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	0.0	0.0	0.8	0.0	0.9	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.8	0.0	0.9	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
b 46	1	1	0.0	0.0	0.3	0.0	0.6	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.3	0.0	0.6	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	0.0	0.0	0.3	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.3	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
b 47	1	1	0.0	0.0	1.0	0.0	0.9	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	1.0	0.0	0.9	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	0.0	0.0	1.0	0.0	0.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	1.0	0.0	0.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
b 48	1	1	0.0	0.0	1.2	0.0	1.4	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	1.2	0.0	1.4	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
		2	0.0	0.0	1.2	0.0	1.4	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	1.2	0.0	1.4	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
b 49	1	1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
b 50	1	1	0.0	0.0	0.5	0.0	0.5	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.5	0.0	0.5	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	0.0	0.0	0.5	0.0	0.5	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.5	0.0	0.5	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
b 51	1	1	0.0	0.0	0.3	0.0	0.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.3	0.0	0.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	0.0	0.0	0.3	0.0	0.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.3	0.0	0.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
b 52	1	1	0.0	0.0	0.4	0.0	0.5	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.4	0.0	0.5	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	0.0	0.0	0.4	0.0	0.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.4	0.0	0.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
b 53	1	1	0.0	0.0	0.4	0.0	0.7	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.4	0.0	0.7	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	0.0	0.0	0.4	0.0	0.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.4	0.0	0.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
b 54	1	1	0.0	0.0	1.1	0.0	1.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	1.1	0.0	1.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0
		2	0.0	0.0	1.1	0.0	1.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	1.1	0.0	1.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0
b 55	1	1	0.0	0.0	0.1	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.1	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	0.0	0.0	0.1	0.0	0.5	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.1	0.0	0.5	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138603
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adelapublic/faces/searchDocFile
2DB79B05ED C652B6

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
b 56	1	1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
		2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0
b 57	1	1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0	0.3	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0	0.3	0.0
		2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0	0.3	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0	0.3	0.0
b 58	1	1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
b 59	1	1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0	0.3	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0	0.3	0.0
		2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0	0.3	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0	0.3	0.0
b 60	1	1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0
		2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0
b 61	1	1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.2	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.2	0.0
		2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.4	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.4	0.0
b 62	1	1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0
		2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0
b 63	1	1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
		2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.3	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.3	0.0
b 64	1	1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
		2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.3	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.3	0.0
b 65	1	1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
		2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.3	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.3	0.0
b 66	1	1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0
b 67	1	1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0
		2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0
b 68	1	1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0
		2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0
b 69	1	1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.2	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.2	0.0
		2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.3	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.3	0.0

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138603
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adelapublic/faces/searchDocFile
2DB79B05ED C652B6

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
b 70	1	1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
b 71	1	1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
b 72	1	1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
b 73	1	1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.2	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.2	0.0
		2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.4	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.4	0.0
b 74	1	1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0
		2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0
b 75	1	1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0
		2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0
b 76	1	1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0
		2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
b 77	1	1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0
		2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0
b 78	1	1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0
		2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.2	0.0
b 79	1	1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.2	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.2	0.0
		2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
b 80	1	1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0
		2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
b 81	1	1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.3	0.0	0.4	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.3	0.0	0.4	0.0
		2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.3	0.0	0.4	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.3	0.0	0.4	0.0
b 82	1	1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	10.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	0.1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	10.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	10.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
b 83	1	1	0.2	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2	10.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.2	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2	10.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	0.2	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2	10.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.2	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2	10.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138603
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adelapublic/faces/searchDocFile
2DB79B05ED C652B6

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
b 84	1	1	0.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	0.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	6.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	6.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
b 85	1	1	0.4	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1	6.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.4	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1	6.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	0.4	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2	6.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.4	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2	6.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
b 86	1	1	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
		2	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0
b 87	1	1	0.0	0.0	0.2	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	0.2	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
		2	0.0	0.0	0.2	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.2	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0
b 88	1	1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
		2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0
b 89	1	1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
		2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0
b 90	1	1	0.0	0.0	0.2	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	0.2	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
		2	0.0	0.0	0.2	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.2	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0
b 91	1	1	0.0	0.0	0.2	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	0.2	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
		2	0.0	0.0	0.2	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.2	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0
b 92	1	1	0.0	0.0	0.3	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	0.3	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
		2	0.0	0.0	0.3	0.0	0.3	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.3	0.0	0.3	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0
b 93	1	1	0.0	0.0	0.2	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	0.2	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
		2	0.0	0.0	0.2	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	0.2	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
b 94	1	1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.1	0.0
		2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0
			0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0
b 95	1	1	0.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6.1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	6.1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	0.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	6.1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	6.1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
b 96	1	1	0.5	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2	6.1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.5	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2	6.1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	0.5	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2	6.1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			0.5	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2	6.1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
b 97	1	1	39.7	0.0	0.2	0.0	0.3	0.0	1.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			39.7	0.0	0.2	0.0	0.3	0.0	1.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	39.7	0.0	0.2	0.0	0.3	0.0	1.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			39.7	0.0	0.2	0.0	0.3	0.0	1.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ
Α/Α Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adelapublic/faces/searchDocFile
2DB79B05ED C652B6

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
b 98	1	1	40.0	0.0	0.2	0.0	0.3	0.0	1.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			40.0	0.0	0.2	0.0	0.3	0.0	1.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	40.0	0.0	0.2	0.0	0.3	0.0	1.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			40.0	0.0	0.2	0.0	0.3	0.0	1.4	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
b 99	1	1	48.8	0.0	0.2	0.0	0.3	0.0	2.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			48.8	0.0	0.2	0.0	0.3	0.0	2.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	48.8	0.0	0.2	0.0	0.3	0.0	2.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			48.8	0.0	0.2	0.0	0.3	0.0	2.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
b100	1	1	48.7	0.0	0.2	0.0	0.3	0.0	2.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			48.7	0.0	0.2	0.0	0.3	0.0	2.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	48.7	0.0	0.2	0.0	0.3	0.0	2.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			48.7	0.0	0.2	0.0	0.3	0.0	2.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
b101	1	1	43.1	0.0	0.1	0.0	0.2	0.0	1.6	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			43.1	0.0	0.1	0.0	0.2	0.0	1.6	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	43.1	0.0	0.1	0.0	0.2	0.0	1.6	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			43.1	0.0	0.1	0.0	0.2	0.0	1.6	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
b102	1	1	43.3	0.0	0.2	0.0	0.3	0.0	1.6	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			43.3	0.0	0.2	0.0	0.3	0.0	1.6	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	43.3	0.0	0.2	0.0	0.3	0.0	1.6	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			43.3	0.0	0.2	0.0	0.3	0.0	1.6	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
b103	1	1	43.1	0.0	0.1	0.0	0.3	0.0	1.5	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			43.1	0.0	0.1	0.0	0.3	0.0	1.5	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	43.1	0.0	0.1	0.0	0.3	0.0	1.5	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			43.1	0.0	0.1	0.0	0.3	0.0	1.5	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
b104	1	1	43.2	0.0	0.2	0.0	0.3	0.0	1.6	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			43.2	0.0	0.2	0.0	0.3	0.0	1.6	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	43.2	0.0	0.2	0.0	0.3	0.0	1.6	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			43.2	0.0	0.2	0.0	0.3	0.0	1.6	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
b105	1	1	50.3	0.0	0.1	0.0	0.3	0.0	2.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			50.3	0.0	0.1	0.0	0.3	0.0	2.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	50.3	0.0	0.1	0.0	0.2	0.0	2.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			50.3	0.0	0.1	0.0	0.2	0.0	2.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
b106	1	1	50.0	0.0	0.1	0.0	0.3	0.0	2.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			50.0	0.0	0.1	0.0	0.3	0.0	2.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	50.0	0.0	0.1	0.0	0.3	0.0	2.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			50.0	0.0	0.1	0.0	0.3	0.0	2.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ
Α/Α Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile
2DB79A05CDC65286

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Δ Ο Κ Ο Ν / Σ Τ Ο Ι Χ Ε Ι Ω Ν Σ Τ Α Θ Μ Η Σ 2

****

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79205FDC652A86 ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 1
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 1	1	1	0.4	0.0	0.7	0.0	1.0	0.0	4.2	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2
			0.4	0.0	0.7	0.0	1.0	0.0	4.2	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2
		2	0.4	0.0	0.7	0.0	1.0	0.0	4.2	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
			0.4	0.0	0.7	0.0	1.0	0.0	4.2	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 2
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 2	1	1	0.7	0.0	0.8	0.0	1.2	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
			0.7	0.0	0.8	0.0	1.2	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
		2	0.7	0.0	0.8	0.0	1.1	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
			0.7	0.0	0.8	0.0	1.1	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 3
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 3	1	1	29.4	0.0	0.7	0.0	1.1	0.0	1.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2
			29.4	0.0	0.7	0.0	1.1	0.0	1.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2
		2	29.4	0.0	0.7	0.0	1.1	0.0	1.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
			29.4	0.0	0.7	0.0	1.1	0.0	1.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 4
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 4	1	1	0.3	0.0	0.5	0.0	0.6	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
			0.3	0.0	0.5	0.0	0.6	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
		2	0.3	0.0	0.5	0.0	0.9	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
			0.3	0.0	0.5	0.0	0.9	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 5
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 5	1	1	0.6	0.0	0.8	0.0	1.2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0
			0.6	0.0	0.8	0.0	1.2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.0
		2	0.6	0.0	0.8	0.0	1.2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.1
			0.6	0.0	0.8	0.0	1.2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1	0.1

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 6
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 6	1	1	35.6	0.0	1.0	0.0	1.7	0.0	1.6	0.1	0.0	0.0	0.1	0.1
			35.6	0.0	1.0	0.0	1.7	0.0	1.6	0.1	0.0	0.0	0.1	0.1
		2	35.6	0.0	1.0	0.0	1.4	0.0	1.6	0.1	0.0	0.0	0.1	0.1
			35.6	0.0	1.0	0.0	1.4	0.0	1.6	0.1	0.0	0.0	0.1	0.1

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 7
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 7	1	1	27.3	0.0	0.8	0.0	1.2	0.0	1.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
			27.3	0.0	0.8	0.0	1.2	0.0	1.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
		2	27.3	0.0	0.8	0.0	1.2	0.0	1.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
			27.3	0.0	0.8	0.0	1.2	0.0	1.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79205FDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 8
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 8	1	1	3.9	0.0	0.8	0.0	1.2	0.1	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
			3.9	0.0	0.8	0.0	1.2	0.1	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
		2	3.9	0.0	0.8	0.0	1.2	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
			3.9	0.0	0.8	0.0	1.2	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 9
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 9	1	1	36.3	0.1	1.0	0.0	1.6	0.1	1.7	0.1	0.0	0.0	0.1	0.1
			36.3	0.1	1.0	0.0	1.6	0.1	1.7	0.1	0.0	0.0	0.1	0.1
		2	36.3	0.1	1.0	0.0	1.4	0.1	1.7	0.1	0.0	0.0	0.1	0.1
			36.3	0.1	1.0	0.0	1.4	0.1	1.7	0.1	0.0	0.0	0.1	0.1

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 10
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 10	1	1	0.5	0.0	0.6	0.0	0.9	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
			0.5	0.0	0.6	0.0	0.9	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
		2	0.5	0.0	0.6	0.0	1.0	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
			0.5	0.0	0.6	0.0	1.0	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 11
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 11	1	1	0.5	0.0	0.7	0.0	1.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
			0.5	0.0	0.7	0.0	1.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
		2	0.5	0.0	0.7	0.0	1.1	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
			0.5	0.0	0.7	0.0	1.1	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 12
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 12	1	1	0.0	0.0	0.7	0.0	1.1	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
			0.0	0.0	0.7	0.0	1.1	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
		2	0.0	0.0	0.7	0.0	1.1	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
			0.0	0.0	0.7	0.0	1.1	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 13
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 13	1	1	0.3	0.0	0.6	0.0	0.9	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
			0.3	0.0	0.6	0.0	0.9	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
		2	0.3	0.0	0.6	0.0	1.0	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
			0.3	0.0	0.6	0.0	1.0	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 14
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 14	1	1	0.4	0.1	0.6	0.0	0.9	0.1	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
			0.4	0.1	0.6	0.0	0.9	0.1	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
		2	0.4	0.1	0.6	0.0	1.0	0.1	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
			0.4	0.1	0.6	0.0	1.0	0.1	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79205FDC65286
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 15
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 15	1	1	32.7	0.0	0.7	0.0	1.1	0.0	1.2	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
			32.7	0.0	0.7	0.0	1.1	0.0	1.2	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
		2	32.7	0.0	0.7	0.0	1.1	0.0	1.2	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
			32.7	0.0	0.7	0.0	1.1	0.0	1.2	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 16
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 16	1	1	30.4	0.0	0.8	0.0	1.2	0.0	1.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
			30.4	0.0	0.8	0.0	1.2	0.0	1.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
		2	30.4	0.0	0.8	0.0	1.2	0.0	1.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
			30.4	0.0	0.8	0.0	1.2	0.0	1.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 17
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 17	1	1	0.3	0.1	0.7	0.0	1.1	0.1	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
			0.3	0.1	0.7	0.0	1.1	0.1	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
		2	0.3	0.1	0.7	0.0	1.1	0.1	0.1	0.1	0.0	0.0	0.1	0.1
			0.3	0.1	0.7	0.0	1.1	0.1	0.1	0.1	0.0	0.0	0.1	0.1

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 18
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 18	1	1	2.6	0.0	0.8	0.0	1.2	0.1	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2
			2.6	0.0	0.8	0.0	1.2	0.1	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2
		2	2.6	0.0	0.8	0.0	1.2	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2
			2.6	0.0	0.8	0.0	1.2	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 19
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 19	1	1	35.9	0.1	1.0	0.0	1.7	0.2	1.7	0.1	0.0	0.0	0.1	0.1
			35.9	0.1	1.0	0.0	1.7	0.2	1.7	0.1	0.0	0.0	0.1	0.1
		2	35.9	0.1	1.0	0.0	1.4	0.1	1.7	0.1	0.0	0.0	0.1	0.1
			35.9	0.1	1.0	0.0	1.4	0.1	1.7	0.1	0.0	0.0	0.1	0.1

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 20
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 20	1	1	0.0	0.0	0.7	0.0	1.0	0.1	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
			0.0	0.0	0.7	0.0	1.0	0.1	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
		2	0.0	0.0	0.7	0.0	1.1	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
			0.0	0.0	0.7	0.0	1.1	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 21
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 21	1	1	0.6	0.0	0.8	0.0	1.1	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2
			0.6	0.0	0.8	0.0	1.1	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2
		2	0.6	0.0	0.8	0.0	1.1	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2
			0.6	0.0	0.8	0.0	1.1	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79205FDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 22
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 22	1	1	0.1	0.0	0.4	0.0	0.5	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
			0.1	0.0	0.4	0.0	0.5	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
		2	0.1	0.0	0.4	0.0	0.8	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
			0.1	0.0	0.4	0.0	0.8	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 23
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 23	1	1	36.0	0.1	1.1	0.0	1.7	0.1	1.6	0.1	0.0	0.0	0.1	0.1
			36.0	0.1	1.1	0.0	1.7	0.1	1.6	0.1	0.0	0.0	0.1	0.1
		2	36.0	0.1	1.1	0.0	1.4	0.1	1.6	0.1	0.0	0.0	0.1	0.1
			36.0	0.1	1.1	0.0	1.4	0.1	1.6	0.1	0.0	0.0	0.1	0.1

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 24
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 24	1	1	32.4	0.0	0.8	0.0	1.1	0.0	1.2	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
			32.4	0.0	0.8	0.0	1.1	0.0	1.2	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
		2	32.4	0.0	0.8	0.0	1.1	0.0	1.2	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2
			32.4	0.0	0.8	0.0	1.1	0.0	1.2	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 25
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 25	1	1	31.1	0.0	0.8	0.0	1.2	0.0	1.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
			31.1	0.0	0.8	0.0	1.2	0.0	1.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
		2	31.1	0.0	0.8	0.0	1.2	0.0	1.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2
			31.1	0.0	0.8	0.0	1.2	0.0	1.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 26
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 26	1	1	2.0	0.0	0.8	0.0	1.2	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
			2.0	0.0	0.8	0.0	1.2	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
		2	2.0	0.0	0.8	0.0	1.1	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2
			2.0	0.0	0.8	0.0	1.1	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 27
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 27	1	1	0.0	0.0	0.7	0.0	1.1	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2
			0.0	0.0	0.7	0.0	1.1	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2
		2	0.0	0.0	0.7	0.0	1.1	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2
			0.0	0.0	0.7	0.0	1.1	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 28
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 28	1	1	0.4	0.0	0.7	0.0	1.1	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2
			0.4	0.0	0.7	0.0	1.1	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2
		2	0.4	0.0	0.7	0.0	1.1	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2
			0.4	0.0	0.7	0.0	1.1	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79205FDC65286 ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 29
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 29	1	1	0.8	0.0	0.7	0.0	1.0	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2
			0.8	0.0	0.7	0.0	1.0	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2
		2	0.8	0.0	0.7	0.0	1.0	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2
			0.8	0.0	0.7	0.0	1.0	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 30
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 30	1	1	0.2	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	4.3	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
			0.2	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	4.3	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
		2	0.2	0.0	0.2	0.0	0.6	0.0	4.3	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
			0.2	0.0	0.2	0.0	0.6	0.0	4.3	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 31
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 31	1	1	0.2	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	4.2	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2
			0.2	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	4.2	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2
		2	0.2	0.0	0.2	0.0	0.6	0.0	4.2	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
			0.2	0.0	0.2	0.0	0.6	0.0	4.2	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 32
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 32	1	1	0.1	0.0	0.6	0.0	0.9	0.0	4.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2
			0.1	0.0	0.6	0.0	0.9	0.0	4.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2
		2	0.1	0.0	0.6	0.0	1.0	0.0	4.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
			0.1	0.0	0.6	0.0	1.0	0.0	4.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 33
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 33	1	1	5.9	0.0	0.9	0.0	1.4	0.0	0.9	0.1	0.0	0.0	0.1	0.1
			5.9	0.0	0.9	0.0	1.4	0.0	0.9	0.1	0.0	0.0	0.1	0.1
		2	5.9	0.0	0.9	0.0	1.3	0.0	0.9	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
			5.9	0.0	0.9	0.0	1.3	0.0	0.9	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 34
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 34	1	1	40.1	0.0	0.4	0.0	0.4	0.0	3.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
			40.1	0.0	0.4	0.0	0.4	0.0	3.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
		2	40.1	0.0	0.4	0.0	0.7	0.0	3.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1
			40.1	0.0	0.4	0.0	0.7	0.0	3.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.1

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 35
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 35	1	1	4.7	0.0	0.9	0.0	1.3	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
			4.7	0.0	0.9	0.0	1.3	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.1
		2	4.7	0.0	0.9	0.0	1.2	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2
			4.7	0.0	0.9	0.0	1.2	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79205FDC65286 ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 36
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 36	1	1	1.1	0.0	0.7	0.0	1.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2
			1.1	0.0	0.7	0.0	1.0	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2
		2	1.1	0.0	0.7	0.0	1.1	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2
			1.1	0.0	0.7	0.0	1.1	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 37
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 37	1	1	0.3	0.0	0.7	0.0	1.1	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2
			0.3	0.0	0.7	0.0	1.1	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2
		2	0.3	0.0	0.7	0.0	1.1	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2
			0.3	0.0	0.7	0.0	1.1	0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 38
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 38	1	1	0.4	0.0	0.7	0.0	1.1	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2
			0.4	0.0	0.7	0.0	1.1	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2
		2	0.4	0.0	0.7	0.0	1.1	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2
			0.4	0.0	0.7	0.0	1.1	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 39
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 39	1	1	0.7	0.0	0.7	0.0	1.0	0.0	6.9	0.2	0.0	0.0	0.1	0.3
			0.7	0.0	0.7	0.0	1.0	0.0	6.9	0.2	0.0	0.0	0.1	0.3
		2	0.7	0.0	0.7	0.0	1.0	0.0	6.9	0.2	0.0	0.0	0.0	0.2
			0.7	0.0	0.7	0.0	1.0	0.0	6.9	0.2	0.0	0.0	0.0	0.2

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 40
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 40	1	1	0.0	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	6.9	0.2	0.0	0.0	0.0	0.2
			0.0	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	6.9	0.2	0.0	0.0	0.0	0.2
		2	0.0	0.0	0.2	0.0	0.6	0.0	6.9	0.2	0.0	0.0	0.0	0.2
			0.0	0.0	0.2	0.0	0.6	0.0	6.9	0.2	0.0	0.0	0.0	0.2

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 41
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 41	1	1	0.0	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2
			0.0	0.0	0.2	0.0	0.0	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2
		2	0.0	0.0	0.2	0.0	0.6	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2
			0.0	0.0	0.2	0.0	0.6	0.0	0.1	0.1	0.0	0.0	0.0	0.2

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 42
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 42	1	1	2.3	0.1	21.0	0.0	27.3	0.1	1.0	1.1	0.6	0.0	1.0	0.5
			2.3	0.1	21.0	0.0	27.3	0.1	1.0	1.1	0.6	0.0	1.0	0.5
		2	2.3	0.1	21.0	0.0	35.7	0.2	1.0	1.1	0.6	0.0	1.0	2.8
			2.3	0.1	21.0	0.0	35.7	0.2	1.0	1.1	0.6	0.0	1.0	2.8

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79205FDC65286 ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 43
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 43	1	1	1.7	0.0	20.4	0.0	26.0	0.0	0.1	1.0	0.5	0.0	0.6	0.4
			1.7	0.0	20.4	0.0	26.0	0.0	0.1	1.0	0.5	0.0	0.6	0.4
		2	1.7	0.0	20.4	0.0	35.1	0.1	0.1	1.0	0.5	0.0	0.9	2.7
			1.7	0.0	20.4	0.0	35.1	0.1	0.1	1.0	0.5	0.0	0.9	2.7

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 44
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 44	1	1	0.2	0.0	20.8	0.0	26.9	0.0	0.0	1.1	0.5	0.0	0.7	0.4
			0.2	0.0	20.8	0.0	26.9	0.0	0.0	1.1	0.5	0.0	0.7	0.4
		2	0.2	0.0	20.8	0.0	35.5	0.1	0.0	1.1	0.5	0.0	0.9	2.8
			0.2	0.0	20.8	0.0	35.5	0.1	0.0	1.1	0.5	0.0	0.9	2.8

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 45
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 45	1	1	1.4	0.1	20.3	0.0	26.0	0.1	0.3	1.0	0.5	0.0	0.7	0.3
			1.4	0.1	20.3	0.0	26.0	0.1	0.3	1.0	0.5	0.0	0.7	0.3
		2	1.4	0.1	20.3	0.0	35.0	0.1	0.3	1.0	0.5	0.0	0.9	2.8
			1.4	0.1	20.3	0.0	35.0	0.1	0.3	1.0	0.5	0.0	0.9	2.8

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 46
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 46	1	1	6.5	0.0	21.9	0.0	29.1	0.0	1.3	1.1	0.5	0.0	0.8	0.3
			6.5	0.0	21.9	0.0	29.1	0.0	1.3	1.1	0.5	0.0	0.8	0.3
		2	6.5	0.0	21.9	0.0	36.5	0.1	1.3	1.1	0.5	0.0	0.8	2.9
			6.5	0.0	21.9	0.0	36.5	0.1	1.3	1.1	0.5	0.0	0.8	2.9

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 47
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 47	1	1	1.5	0.0	88.0	0.0	65.9	0.0	2.7	2.1	3.5	0.0	2.9	0.1
			1.5	0.0	88.0	0.0	65.9	0.0	2.7	2.1	3.5	0.0	2.9	0.1
		2	1.5	0.0	88.0	0.0	197.9	0.1	2.7	2.1	3.5	0.0	7.7	6.2
			1.5	0.0	88.0	0.0	197.9	0.1	2.7	2.1	3.5	0.0	7.7	6.2

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 48
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 48	1	1	8.3	55.0	1.7	0.0	9.5	26.7	1.3	0.9	91.4	0.2	2.6	0.5
			8.3	55.0	1.7	0.0	9.5	26.7	1.3	0.9	91.4	0.2	2.6	0.5
		2	8.3	55.0	1.7	0.0	14.4	138.2	1.3	0.9	91.4	0.2	271.5	2.3
			8.3	55.0	1.7	0.0	14.4	138.2	1.3	0.9	91.4	0.2	271.5	2.3

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 49
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 49	1	1	8.9	59.4	12.9	0.0	40.1	53.9	0.6	1.7	59.3	0.1	2.6	2.0
			8.9	59.4	12.9	0.0	40.1	53.9	0.6	1.7	59.3	0.1	2.6	2.0
		2	8.9	59.4	12.9	0.0	1.4	124.3	0.6	1.7	59.3	0.1	175.7	3.6
			8.9	59.4	12.9	0.0	1.4	124.3	0.6	1.7	59.3	0.1	175.7	3.6

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ
Α/Α Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile
2DB79205FDC652B6

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 50
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 50	1	1	15.7	97.3	12.4	0.0	35.1	61.3	5.5	2.5	303.9	0.3	7.6	1.9
			15.7	97.3	12.4	0.0	35.1	61.3	5.5	2.5	303.9	0.3	7.6	1.9
		2	15.7	97.3	12.4	0.0	3.7	230.5	5.5	2.5	303.9	0.3	904.3	5.5
			15.7	97.3	12.4	0.0	3.7	230.5	5.5	2.5	303.9	0.3	904.3	5.5

ΑΥΞΗΤΙΚΟΙ ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ ΛΟΓΩ ΑΝΩΜΑΛΙΩΝ ΣΤΙΣ ΤΟΙΧΟΠΛΗΡΩΣΕΙΣ

ΣΤΑΘΜΗ	ηx	ηy
1	1.00	1.00

TIME LOG FOR DYNAMIC ANALYSIS PHASE

Eigenvalue problem solution..... 0.000 min
Maximum dynamic displacements and internal forces..... 0.001 min

Total time..... 0.001 min

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

date: 29/01/2019 , clock: 10:52:49

PROGRAM N E X T 2 0 1 2 by c o m p u t e c *r-mode* - Eurocodes Edition 1 (JAN 2012) - 100000000
Project:

ΠΟΙΟΤΗΣ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑΤΟΣ C25/30 ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΧΑΛΥΒΑ B500C GRK M ΕΚΩΣ 2000
B500C ΣΥΝΔΕΤΗΡΕΣ
ΥΠΟΛΟΓΙΣΤΙΚΗ ΑΝΤΟΧΗ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑΤΟΣ fcd= 14.17 MN/M2
ΥΠΟΛΟΓ ΑΝΤΟΧΗ ΧΑΛΥΒΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΥ fyd= 434.8 MN/M2

ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΤΑΣΕΩΝ ΒΡΑΧΥΝΣΕΩΝ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑΤΟΣ ΠΑΡΑΒΟΛΙΚΟ ΜΕΧΡΙ εc1= -2.0 0/00
ΜΕΓΙΣΤΗ ΒΡΑΧΥΝΣΗ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑΤΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ εcu= -3.5 0/00
ΜΕΓΙΣΤΗ ΒΡΑΧΥΝΣΥ ΣΚΥΡΟΔ. ΣΕ ΚΕΝΤΡΙΚΗ ΘΛΙΨΗ εcu= -2.0 0/00
ΜΕΓΙΣΤΗ ΜΗΚΥΝΣΗ ΟΠΛΙΣΜΟΥ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ εsu= 20.0 0/00

ΜΕΤΡΟ ΕΛΑΣΤΙΚΟΤΗΤΟΣ ΧΑΛΥΒΟΣ Es= 200. GN/M2
ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΗΣ ΑΣΦΑΛΕΙΑΣ ν= 1.00/ 1.00
ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ ΑΣΦΑΛΕΙΑΣ ΥΛΙΚΩΝ γM: γc/γs = 1.50/ 1.15

ΜΟΝΑΔΕΣ: KN ,M

M E T A Λ Λ I K E Σ P A B Δ O I (EC3 / EC4 / EC9)

eldx	eldq	eldx1	eldq1	atd1	atd2	datd	fyb	fu
250.	300.	250.	300.	0.00	0.00	0.00	320.	400.

T O I X O Π O I I A (EC6) - ΟΠΛΙΣΜΕΝΗ / ΑΡΜΟΙ ΠΛΗΡΕΙΣ

fk	fxk	fvko	fvkl	γM	γME	γs	γsE	fb	fm	K	G1	CI	CA	Em
9.73	9.73	0.20	1.50	2.50	1.70	1.10	1.00	30.00	10.00	0.60	0	2	2	9734.

ΣΚΥΡΟΔΕΜΑ ΤΟΙΧΟΠΟΙΙΑΣ

fck	fvck	fy
12.00	0.27	500.

Δ E Δ O M E N A Ξ Y Λ O Y (EC5)

ft0	ft90	fc0	fc90	fmy	fmz	kc90	km	fv	kinst	kdef	Et		
10.50	0.00	11.00	0.00	14.00	14.00	0.00	0.70	1.20	0.00	0.60	0.100E+08	200.	300.

Σ Y N T E Λ E Σ T E Σ Y Π E P A N T O X H Σ I K A N O T I K Ω N E Λ E Γ X Ω N

ΔΟΚΟΙ	ΣΤΥΛΟΙ	ΤΟΙΧΩΜ	ΘΕΜΕΛ	ΚΟΜΒΟΙ	gov
1.20	1.40	1.30	1.20	1.40	0.00

ΕΔΑΦΟΣ: ΒΑΡΟΣ ΥΛΙΚΟΥ ΕΠΙΧΩΣΗΣ = 18.00 KN/M3
ΒΑΡΟΣ ΕΔΑΦΟΥΣ ΘΕΜΕΛΙΩΣΕΩΣ = 18.00 KN/M3
ΓΩΝΙΑ ΕΣΩΤΕΡΙΚΗΣ ΤΡΙΒΗΣ = 0.00 DEG
ΣΥΝΟΧΗ = 0.00 KN/M2

ΕΠΙΤΡΕΠΟΜΕΝΗ ΤΑΣΗ ΕΔΑΦΟΥΣ = 200.00 KN/M2

Σ Y N Δ Y A Σ M O I Φ O P T I Σ E Ω N A Σ T O X I A Σ

ΦΟΡ/ΣΗ	ΤΥΠΟΣ	ΣΥΝΔ. 1	2	3
1 G	1	1.350	1.000	1.000
2 Q	2	1.500	0.300	0.300
3 E	-4	0.000	1.000	0.300
4 E	-4	0.000	1.000	0.300
5 E	-5	0.000	0.300	1.000
6 E	-5	0.000	0.300	1.000

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Δ Ο Κ Ω Ν / Σ Τ Ο Ι Χ Ε Ι Ω Ν Σ Τ Α Θ Μ Η Σ 1

1η Στάθμη

ΔΟΚΟΣ 1 / ΔΙΑΤΟΜΗ 60.0/ 25.0 - d`= 4.0 , w= 0.0 C25/B500C 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΔΙΑΤΟΜΗ	ΣΥΝΔ. LC	N	V2	V3	T	M2	M3
1/ 0.00							
	1	0.00	0.00	1.63	-0.01	0.52	0.00
	2	0.00	0.00	-2.19	-0.02	2.14	0.00
	3	0.00	0.00	-23.34	-0.02	17.95	0.00
	4	0.00	0.00	-23.34	-0.02	17.95	0.00
	5	0.00	0.00	1.01	0.04	-0.75	0.00
	6	0.00	0.00	1.01	0.04	-0.75	0.00
2/ 0.77							
	1	0.00	0.00	-1.26	-0.01	0.66	0.00
	2	0.00	0.00	-2.19	-0.02	0.45	0.00
	3	0.00	0.00	-23.34	-0.02	-0.03	0.00
	4	0.00	0.00	-23.34	-0.02	-0.03	0.00
	5	0.00	0.00	1.01	0.04	0.03	0.00
	6	0.00	0.00	1.01	0.04	0.03	0.00
3/ 1.54							
	1	0.00	0.00	-4.15	-0.01	-1.42	0.00
	2	0.00	0.00	-2.19	-0.02	-1.24	0.00
	3	0.00	0.00	-23.34	-0.02	-18.02	0.00
	4	0.00	0.00	-23.34	-0.02	-18.02	0.00
	5	0.00	0.00	1.01	0.04	0.81	0.00
	6	0.00	0.00	1.01	0.04	0.81	0.00

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΕΣΩΤΕΡΙΚΩΝ ΔΥΝΑΜΕΩΝ & ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	maxMed	minMed	As+	As-	ρmax%	maxVed	minVed	Asdiag	vEd-x	vRd-x	Asw	cotθ	ζ
1/ 0.00	19.34	-17.66	2.2	2.0	0.17	25.28	-22.67	0.0	0.22	2.81	1.23	2.50	-0.90
2/ 0.77	1.56	0.62	0.2	0.0	0.01	22.39	-25.56	0.0	0.23	2.81	1.24	2.50	-0.88
3/ 1.54	16.84	-20.06	1.9	2.3	0.18	19.50	-28.45	0.0	0.25	2.81	1.39	2.50	-0.69

ΔΟΚΟΣ 2 / ΔΙΑΤΟΜΗ 60.0/ 25.0 - d`= 4.0 , w= 0.0 C25/B500C 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΔΙΑΤΟΜΗ	ΣΥΝΔ. LC	N	V2	V3	T	M2	M3
1/ 0.00							
	1	0.00	0.00	4.07	0.00	-1.47	0.00
	2	0.00	0.00	1.70	0.00	-1.08	0.00
	3	0.00	0.00	-24.81	0.00	19.03	0.00
	4	0.00	0.00	-24.81	0.00	19.03	0.00
	5	0.00	0.00	-2.21	-0.06	1.74	0.00
	6	0.00	0.00	-2.21	-0.06	1.74	0.00
2/ 0.78							
	1	0.00	0.00	1.14	0.00	0.56	0.00
	2	0.00	0.00	1.70	0.00	0.25	0.00
	3	0.00	0.00	-24.81	0.00	-0.32	0.00
	4	0.00	0.00	-24.81	0.00	-0.32	0.00
	5	0.00	0.00	-2.21	-0.06	0.02	0.00
	6	0.00	0.00	-2.21	-0.06	0.02	0.00
3/ 1.56							
	1	0.00	0.00	-1.78	0.00	0.31	0.00
	2	0.00	0.00	1.70	0.00	1.58	0.00
	3	0.00	0.00	-24.81	0.00	-19.66	0.00
	4	0.00	0.00	-24.81	0.00	-19.66	0.00
	5	0.00	0.00	-2.21	-0.06	-1.71	0.00
	6	0.00	0.00	-2.21	-0.06	-1.71	0.00

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΕΣΩΤΕΡΙΚΩΝ ΔΥΝΑΜΕΩΝ & ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	maxMed	minMed	As+	As-	ρmax%	maxVed	minVed	Asdiag	vEd-x	vRd-x	Asw	cotθ	ζ

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile
2D0T0A0E0M0S2B6

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΕΣΩΤΕΡΙΚΩΝ ΔΥΝΑΜΕΩΝ & ΤΑΣΕΩΝ

ΔΙΑΤΟΜΗ	maxMed	minMed	As+	As-	ρmax%	maxVed	minVed	Asdiag	vEd-x	vRd-x	Asw	cotθ	ζ
1/ 0.00	18.08	-21.34	2.0	2.4	0.19	30.05	-21.41	0.0	0.27	2.81	1.46	2.50	-0.71
2/ 0.78	1.13	0.24	0.1	0.0	0.01	27.13	-24.33	0.0	0.24	2.81	1.32	2.50	-0.90
3/ 1.56	20.95	-19.86	2.4	2.2	0.19	24.21	-27.26	0.0	0.24	2.81	1.33	2.50	-0.89

ΔΟΚΟΣ 3 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 240 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	0.43	0.00	-0.03	0.00			
		2	0.00	0.00	0.36	0.00	-0.03	0.00			
		3	0.00	0.00	0.10	0.00	1.01	0.00			
		4	0.00	0.00	0.10	0.00	1.01	0.00			
		5	0.00	0.00	0.27	0.00	-0.04	0.00			
		6	0.00	0.00	0.27	0.00	-0.04	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.52	0.00	-1.05	0.00	81.85	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.012 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικά ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.308 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.751
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

2/ 0.77										
		1	0.00	0.00	0.19	0.00	0.21	0.00		
		2	0.00	0.00	0.36	0.00	0.25	0.00		
		3	0.00	0.00	0.10	0.00	1.08	0.00		
		4	0.00	0.00	0.10	0.00	1.08	0.00		
		5	0.00	0.00	0.27	0.00	0.17	0.00		
		6	0.00	0.00	0.27	0.00	0.17	0.00		
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.48	0.00	1.41	0.00	61.08	IPE 240 1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.016 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικά ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.308 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.751
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

3/ 1.53										
		1	0.00	0.00	-0.04	0.00	0.27	0.00		
		2	0.00	0.00	0.36	0.00	0.53	0.00		
		3	0.00	0.00	0.10	0.00	1.15	0.00		
		4	0.00	0.00	0.10	0.00	1.15	0.00		
		5	0.00	0.00	0.27	0.00	0.37	0.00		
		6	0.00	0.00	0.27	0.00	0.37	0.00		
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.24	0.00	1.69	0.00	51.07	IPE 240 1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.020 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικά ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.308 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.751
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΔΟΚΟΣ 4 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 240 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	-0.33	0.00	0.28	0.00			
		2	0.00	0.00	-0.95	0.00	0.56	0.00			
		3	0.00	0.00	-5.82	0.00	2.20	0.00			
		4	0.00	0.00	-5.82	0.00	2.20	0.00			
		5	0.00	0.00	-0.59	0.00	0.39	0.00			
		6	0.00	0.00	-0.59	0.00	0.39	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-6.61	0.00	2.76	0.00	19.66	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.032 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.025 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.350 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.409
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

2/ 0.82											
		1	0.00	0.00	-0.58	0.00	-0.09	0.00			
		2	0.00	0.00	-0.95	0.00	-0.21	0.00			
		3	0.00	0.00	-5.82	0.00	-2.58	0.00			
		4	0.00	0.00	-5.82	0.00	-2.58	0.00			
		5	0.00	0.00	-0.59	0.00	-0.09	0.00			
		6	0.00	0.00	-0.59	0.00	-0.09	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-6.86	0.00	-2.76	0.00	18.94	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.032 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.026 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.350 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.409
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

3/ 1.64											
		1	0.00	0.00	-0.83	0.00	-0.67	0.00			
		2	0.00	0.00	-0.95	0.00	-0.99	0.00			
		3	0.00	0.00	-5.82	0.00	-7.35	0.00			
		4	0.00	0.00	-5.82	0.00	-7.35	0.00			
		5	0.00	0.00	-0.59	0.00	-0.57	0.00			
		6	0.00	0.00	-0.59	0.00	-0.57	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-7.11	0.00	-8.49	0.00	10.16	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.098 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.027 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.350 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.409
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

ΔΟΚΟΣ 5 / ΔΙΑΤΟΜΗ 60.0/ 25.0 - d`= 4.0 , w= 0.0 C25/B500C 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΔΙΑΤΟΜΗ	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3
1/ 0.00								

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB72205EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΔΙΑΤΟΜΗ	ΣΥΝΔ. LC	N	V2	V3	T	M2	M3
	1	0.00	0.00	10.09	0.95	-4.42	0.00
	2	0.00	0.00	10.70	0.00	-5.40	0.00
	3	0.00	0.00	-14.09	0.00	13.39	0.00
	4	0.00	0.00	-14.09	0.00	13.39	0.00
	5	0.00	0.00	0.83	-0.04	-0.75	0.00
	6	0.00	0.00	0.83	-0.04	-0.75	0.00
2/ 0.52							
	1	0.00	0.00	8.14	0.95	0.33	0.00
	2	0.00	0.00	10.70	0.00	0.18	0.00
	3	0.00	0.00	-14.09	0.00	6.06	0.00
	4	0.00	0.00	-14.09	0.00	6.06	0.00
	5	0.00	0.00	0.83	-0.04	-0.32	0.00
	6	0.00	0.00	0.83	-0.04	-0.32	0.00
3/ 1.04							
	1	0.00	0.00	6.18	0.95	4.06	0.00
	2	0.00	0.00	10.70	0.00	5.75	0.00
	3	0.00	0.00	-14.09	0.00	-1.28	0.00
	4	0.00	0.00	-14.09	0.00	-1.28	0.00
	5	0.00	0.00	0.83	-0.04	0.11	0.00
	6	0.00	0.00	0.83	-0.04	0.11	0.00

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΕΣΩΤΕΡΙΚΩΝ ΔΥΝΑΜΕΩΝ & ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	maxMed	minMed	As+	As-	ρmax%	maxVed	minVed	Asdiag	vEd-x	vRd-x	Asw	cotθ	ζ
1/ 0.00	9.20	-19.66	1.0	2.2	0.18	29.67	-4.25	0.0	0.26	2.81	1.44	2.50	-0.14
2/ 0.52	6.54	-5.82	0.7	0.6	0.06	27.03	-6.20	0.0	0.24	2.81	1.32	2.50	-0.23
3/ 1.04	14.11	2.74	1.6	0.0	0.13	24.40	-8.15	0.0	0.22	2.81	1.19	2.50	-0.33

ΔΟΚΟΣ 6 / ΔΙΑΤΟΜΗ 60.0/ 25.0 - d`= 4.0 , w= 0.0 C25/B500C 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΔΙΑΤΟΜΗ	ΣΥΝΔ. LC	N	V2	V3	T	M2	M3
1/ 0.00							
	1	0.00	0.00	-9.64	-1.22	4.06	0.00
	2	0.00	0.00	-14.55	0.02	5.75	0.00
	3	0.00	0.00	-14.09	-0.01	-1.28	0.00
	4	0.00	0.00	-14.09	-0.01	-1.28	0.00
	5	0.00	0.00	0.85	0.12	0.11	0.00
	6	0.00	0.00	0.85	0.12	0.11	0.00
2/ 0.34							
	1	0.00	0.00	-10.91	-1.22	0.58	0.00
	2	0.00	0.00	-14.55	0.02	0.83	0.00
	3	0.00	0.00	-14.09	-0.01	-6.05	0.00
	4	0.00	0.00	-14.09	-0.01	-6.05	0.00
	5	0.00	0.00	0.85	0.12	0.40	0.00
	6	0.00	0.00	0.85	0.12	0.40	0.00
3/ 0.68							
	1	0.00	0.00	-12.18	-1.22	-3.32	0.00
	2	0.00	0.00	-14.55	0.02	-4.09	0.00
	3	0.00	0.00	-14.09	-0.01	-10.82	0.00
	4	0.00	0.00	-14.09	-0.01	-10.82	0.00
	5	0.00	0.00	0.85	0.12	0.69	0.00
	6	0.00	0.00	0.85	0.12	0.69	0.00

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΕΣΩΤΕΡΙΚΩΝ ΔΥΝΑΜΕΩΝ & ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	maxMed	minMed	As+	As-	ρmax%	maxVed	minVed	Asdiag	vEd-x	vRd-x	Asw	cotθ	ζ
1/ 0.00	14.11	2.74	1.6	0.0	0.13	4.71	-34.83	0.0	0.31	2.81	1.70	2.50	-0.14
2/ 0.34	7.00	-5.59	0.8	0.6	0.06	3.44	-36.54	0.0	0.32	2.81	1.78	2.50	-0.09
3/ 0.68	7.70	-15.58	0.9	1.8	0.14	2.17	-38.26	0.0	0.34	2.81	1.86	2.50	-0.06

ΔΟΚΟΣ 7 / ΔΙΑΤΟΜΗ 60.0/ 25.0 - d`= 4.0 , w= 0.0 C25/B500C 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΔΙΑΤΟΜΗ	ΣΥΝΔ. LC	N	V2	V3	T	M2	M3
1/ 0.00							

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB72205EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΔΙΑΤΟΜΗ	ΣΥΝΔ. LC	N	V2	V3	T	M2	M3
	1	0.00	0.00	3.97	-0.02	-1.87	0.00
	2	0.00	0.00	1.64	0.00	-1.69	0.00
	3	0.00	0.00	-11.73	0.00	8.74	0.00
	4	0.00	0.00	-11.73	0.00	8.74	0.00
	5	0.00	0.00	-0.32	0.01	0.26	0.00
	6	0.00	0.00	-0.32	0.01	0.26	0.00
2/ 0.75							
	1	0.00	0.00	1.15	-0.02	0.06	0.00
	2	0.00	0.00	1.64	0.00	-0.46	0.00
	3	0.00	0.00	-11.73	0.00	-0.08	0.00
	4	0.00	0.00	-11.73	0.00	-0.08	0.00
	5	0.00	0.00	-0.32	0.01	0.02	0.00
	6	0.00	0.00	-0.32	0.01	0.02	0.00
3/ 1.50							
	1	0.00	0.00	-1.67	-0.02	-0.14	0.00
	2	0.00	0.00	1.64	0.00	0.77	0.00
	3	0.00	0.00	-11.73	0.00	-8.91	0.00
	4	0.00	0.00	-11.73	0.00	-8.91	0.00
	5	0.00	0.00	-0.32	0.01	-0.23	0.00
	6	0.00	0.00	-0.32	0.01	-0.23	0.00

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΕΣΩΤΕΡΙΚΩΝ ΔΥΝΑΜΕΩΝ & ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	maxMed	minMed	As+	As-	ρmax%	maxVed	minVed	Asdiag	vEd-x	vRd-x	Asw	cotθ	ζ
1/ 0.00	6.95	-11.20	0.8	1.3	0.10	16.29	-7.85	0.0	0.14	2.81	0.79	2.50	-0.48
2/ 0.75	0.15	-0.61	0.0	0.1	0.01	13.47	-10.68	0.0	0.12	2.81	0.66	2.50	-0.79
3/ 1.50	9.07	-9.11	1.0	1.0	0.08	10.65	-13.50	0.0	0.12	2.81	0.66	2.50	-0.79

ΔΟΚΟΣ 8 / ΔΙΑΤΟΜΗ 60.0/ 25.0 - d`= 4.0 , w= 0.0 C25/B500C 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΔΙΑΤΟΜΗ	ΣΥΝΔ. LC	N	V2	V3	T	M2	M3
1/ 0.00							
	1	0.00	0.00	2.39	0.01	-0.48	0.00
	2	0.00	0.00	-0.52	0.00	0.32	0.00
	3	0.00	0.00	-13.47	0.00	9.58	0.00
	4	0.00	0.00	-13.47	0.00	9.58	0.00
	5	0.00	0.00	-0.34	0.01	0.24	0.00
	6	0.00	0.00	-0.34	0.01	0.24	0.00
2/ 0.71							
	1	0.00	0.00	-0.26	0.01	0.27	0.00
	2	0.00	0.00	-0.52	0.00	-0.05	0.00
	3	0.00	0.00	-13.47	0.00	0.06	0.00
	4	0.00	0.00	-13.47	0.00	0.06	0.00
	5	0.00	0.00	-0.34	0.01	0.00	0.00
	6	0.00	0.00	-0.34	0.01	0.00	0.00
3/ 1.41							
	1	0.00	0.00	-2.91	0.01	-0.85	0.00
	2	0.00	0.00	-0.52	0.00	-0.42	0.00
	3	0.00	0.00	-13.47	0.00	-9.46	0.00
	4	0.00	0.00	-13.47	0.00	-9.46	0.00
	5	0.00	0.00	-0.34	0.01	-0.24	0.00
	6	0.00	0.00	-0.34	0.01	-0.24	0.00

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΕΣΩΤΕΡΙΚΩΝ ΔΥΝΑΜΕΩΝ & ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	maxMed	minMed	As+	As-	ρmax%	maxVed	minVed	Asdiag	vEd-x	vRd-x	Asw	cotθ	ζ
1/ 0.00	9.27	-10.13	1.0	1.1	0.09	15.96	-11.33	0.0	0.14	2.81	0.78	2.50	-0.71
2/ 0.71	0.37	0.20	0.0	0.0	0.00	13.31	-13.99	0.0	0.12	2.81	0.68	2.50	-0.95
3/ 1.41	8.69	-10.51	1.0	1.2	0.09	10.66	-16.64	0.0	0.15	2.81	0.81	2.50	-0.64

ΔΟΚΟΣ 9 / ΔΙΑΤΟΜΗ 60.0/ 25.0 - d`= 4.0 , w= 0.0 C25/B500C 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΔΙΑΤΟΜΗ	ΣΥΝΔ. LC	N	V2	V3	T	M2	M3
1/ 0.00							

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB72205EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΔΙΑΤΟΜΗ	ΣΥΝΔ. LC	N	V2	V3	T	M2	M3
	1	0.00	0.00	4.50	0.65	-1.41	0.00
	2	0.00	0.00	2.81	0.08	-1.18	0.00
	3	0.00	0.00	-13.25	0.00	9.39	0.00
	4	0.00	0.00	-13.25	0.00	9.39	0.00
	5	0.00	0.00	-0.32	-0.03	0.23	0.00
	6	0.00	0.00	-0.32	-0.03	0.23	0.00
2/ 0.58							
	1	0.00	0.00	2.34	0.65	0.56	0.00
	2	0.00	0.00	2.81	0.08	0.44	0.00
	3	0.00	0.00	-13.25	0.00	1.76	0.00
	4	0.00	0.00	-13.25	0.00	1.76	0.00
	5	0.00	0.00	-0.32	-0.03	0.05	0.00
	6	0.00	0.00	-0.32	-0.03	0.05	0.00
3/ 1.15							
	1	0.00	0.00	0.18	0.65	1.29	0.00
	2	0.00	0.00	2.81	0.08	2.06	0.00
	3	0.00	0.00	-13.25	0.00	-5.87	0.00
	4	0.00	0.00	-13.25	0.00	-5.87	0.00
	5	0.00	0.00	-0.32	-0.03	-0.14	0.00
	6	0.00	0.00	-0.32	-0.03	-0.14	0.00

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΕΣΩΤΕΡΙΚΩΝ ΔΥΝΑΜΕΩΝ & ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	maxMed	minMed	As+	As-	ρmax%	maxVed	minVed	Asdiag	vEd-x	vRd-x	Asw	cotθ	ζ
1/ 0.00	8.05	-11.22	0.9	1.3	0.10	18.69	-8.84	0.0	0.16	2.81	0.91	2.50	-0.47
2/ 0.58	2.47	-1.21	0.3	0.1	0.02	16.53	-11.00	0.0	0.15	2.81	0.80	2.50	-0.67
3/ 1.15	7.82	-4.62	0.9	0.5	0.07	14.37	-13.16	0.0	0.13	2.81	0.70	2.50	-0.92

ΔΟΚΟΣ 10 / ΔΙΑΤΟΜΗ 60.0/ 25.0 - d`= 4.0 , w= 0.0 C25/B500C 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΔΙΑΤΟΜΗ	ΣΥΝΔ. LC	N	V2	V3	T	M2	M3
1/ 0.00							
	1	0.00	0.00	-15.91	-2.79	1.29	0.00
	2	0.00	0.00	-22.48	-0.32	2.06	0.00
	3	0.00	0.00	-13.25	0.00	-5.87	0.00
	4	0.00	0.00	-13.25	0.00	-5.87	0.00
	5	0.00	0.00	-0.31	0.16	-0.14	0.00
	6	0.00	0.00	-0.31	0.16	-0.14	0.00
2/ 0.14							
	1	0.00	0.00	-16.42	-2.79	-0.93	0.00
	2	0.00	0.00	-22.48	-0.32	-1.03	0.00
	3	0.00	0.00	-13.25	0.00	-7.69	0.00
	4	0.00	0.00	-13.25	0.00	-7.69	0.00
	5	0.00	0.00	-0.31	0.16	-0.18	0.00
	6	0.00	0.00	-0.31	0.16	-0.18	0.00
3/ 0.27							
	1	0.00	0.00	-16.94	-2.79	-3.23	0.00
	2	0.00	0.00	-22.48	-0.32	-4.12	0.00
	3	0.00	0.00	-13.25	0.00	-9.52	0.00
	4	0.00	0.00	-13.25	0.00	-9.52	0.00
	5	0.00	0.00	-0.31	0.16	-0.22	0.00
	6	0.00	0.00	-0.31	0.16	-0.22	0.00

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΕΣΩΤΕΡΙΚΩΝ ΔΥΝΑΜΕΩΝ & ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	maxMed	minMed	As+	As-	ρmax%	maxVed	minVed	Asdiag	vEd-x	vRd-x	Asw	cotθ	ζ
1/ 0.00	7.82	-4.62	0.9	0.5	0.07	-2.56	-55.19	0.0	0.49	2.81	2.69	2.50	0.00
2/ 0.14	6.81	-8.99	0.8	1.0	0.08	-3.08	-55.89	0.0	0.49	2.81	2.72	2.50	0.00
3/ 0.27	6.36	-14.05	0.7	1.6	0.13	-3.59	-56.59	0.0	0.50	2.81	2.75	2.50	0.00

ΔΟΚΟΣ 11 / ΔΙΑΤΟΜΗ 60.0/ 25.0 - d`= 4.0 , w= 0.0 C25/B500C 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΔΙΑΤΟΜΗ	ΣΥΝΔ. LC	N	V2	V3	T	M2	M3
1/ 0.00							

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB72205EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΔΙΑΤΟΜΗ	ΣΥΝΔ. LC	N	V2	V3	T	M2	M3
	1	0.00	0.00	12.80	1.25	-3.95	0.00
	2	0.00	0.00	16.02	0.04	-5.20	0.00
	3	0.00	0.00	-11.87	-0.07	8.92	0.00
	4	0.00	0.00	-11.87	-0.07	8.92	0.00
	5	0.00	0.00	-0.40	-0.12	0.28	0.00
	6	0.00	0.00	-0.40	-0.12	0.28	0.00
2/ 0.29							
	1	0.00	0.00	11.70	1.25	-0.37	0.00
	2	0.00	0.00	16.02	0.04	-0.51	0.00
	3	0.00	0.00	-11.87	-0.07	5.45	0.00
	4	0.00	0.00	-11.87	-0.07	5.45	0.00
	5	0.00	0.00	-0.40	-0.12	0.17	0.00
	6	0.00	0.00	-0.40	-0.12	0.17	0.00
3/ 0.59							
	1	0.00	0.00	10.60	1.25	2.89	0.00
	2	0.00	0.00	16.02	0.04	4.17	0.00
	3	0.00	0.00	-11.87	-0.07	1.97	0.00
	4	0.00	0.00	-11.87	-0.07	1.97	0.00
	5	0.00	0.00	-0.40	-0.12	0.05	0.00
	6	0.00	0.00	-0.40	-0.12	0.05	0.00

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΕΣΩΤΕΡΙΚΩΝ ΔΥΝΑΜΕΩΝ & ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	maxMed	minMed	As+	As-	ρmax%	maxVed	minVed	Asdiag	vEd-x	vRd-x	Asw	cotθ	ζ
1/ 0.00	5.05	-14.52	0.6	1.6	0.13	41.31	0.80	0.0	0.36	2.81	2.01	2.50	0.00
2/ 0.29	5.12	-6.02	0.6	0.7	0.05	39.83	-0.29	0.0	0.35	2.81	1.94	2.50	-0.01
3/ 0.59	10.16	0.90	1.1	0.0	0.09	38.35	-1.39	0.0	0.34	2.81	1.87	2.50	-0.04

ΔΟΚΟΣ 12 / ΔΙΑΤΟΜΗ 60.0/ 25.0 - d`= 4.0 , w= 0.0 C25/B500C 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΔΙΑΤΟΜΗ	ΣΥΝΔ. LC	N	V2	V3	T	M2	M3
1/ 0.00							
	1	0.00	0.00	-5.14	-0.88	2.89	0.00
	2	0.00	0.00	-9.25	-0.03	4.17	0.00
	3	0.00	0.00	-11.84	0.05	1.98	0.00
	4	0.00	0.00	-11.84	0.05	1.98	0.00
	5	0.00	0.00	-0.47	0.08	0.05	0.00
	6	0.00	0.00	-0.47	0.08	0.05	0.00
2/ 0.44							
	1	0.00	0.00	-6.80	-0.88	0.25	0.00
	2	0.00	0.00	-9.25	-0.03	0.08	0.00
	3	0.00	0.00	-11.84	0.05	-3.26	0.00
	4	0.00	0.00	-11.84	0.05	-3.26	0.00
	5	0.00	0.00	-0.47	0.08	-0.16	0.00
	6	0.00	0.00	-0.47	0.08	-0.16	0.00
3/ 0.88							
	1	0.00	0.00	-8.46	-0.88	-3.12	0.00
	2	0.00	0.00	-9.25	-0.03	-4.01	0.00
	3	0.00	0.00	-11.84	0.05	-8.49	0.00
	4	0.00	0.00	-11.84	0.05	-8.49	0.00
	5	0.00	0.00	-0.47	0.08	-0.37	0.00
	6	0.00	0.00	-0.47	0.08	-0.37	0.00

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΕΣΩΤΕΡΙΚΩΝ ΔΥΝΑΜΕΩΝ & ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	maxMed	minMed	As+	As-	ρmax%	maxVed	minVed	Asdiag	vEd-x	vRd-x	Asw	cotθ	ζ
1/ 0.00	10.16	0.90	1.1	0.0	0.09	6.83	-20.82	0.0	0.18	2.81	1.01	2.50	-0.33
2/ 0.44	3.58	-3.06	0.4	0.3	0.03	5.18	-23.06	0.0	0.20	2.81	1.12	2.50	-0.22
3/ 0.88	5.48	-12.93	0.6	1.4	0.11	3.52	-25.30	0.0	0.22	2.81	1.23	2.50	-0.14

ΔΟΚΟΣ 13 / ΔΙΑΤΟΜΗ 60.0/ 25.0 - d`= 4.0 , w= 0.0 C25/B500C 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΔΙΑΤΟΜΗ	ΣΥΝΔ. LC	N	V2	V3	T	M2	M3
1/ 0.00							

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB72205EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΔΙΑΤΟΜΗ	ΣΥΝΔ. LC	N	V2	V3	T	M2	M3
	1	0.00	0.00	13.27	1.67	-2.56	0.00
	2	0.00	0.00	17.08	0.02	-3.11	0.00
	3	0.00	0.00	-18.36	0.07	11.55	0.00
	4	0.00	0.00	-18.36	0.07	11.55	0.00
	5	0.00	0.00	1.04	-0.18	-0.72	0.00
	6	0.00	0.00	1.04	-0.18	-0.72	0.00
2/ 0.19							
	1	0.00	0.00	12.54	1.67	-0.07	0.00
	2	0.00	0.00	17.08	0.02	0.18	0.00
	3	0.00	0.00	-18.36	0.07	8.01	0.00
	4	0.00	0.00	-18.36	0.07	8.01	0.00
	5	0.00	0.00	1.04	-0.18	-0.51	0.00
	6	0.00	0.00	1.04	-0.18	-0.51	0.00
3/ 0.39							
	1	0.00	0.00	11.82	1.67	2.28	0.00
	2	0.00	0.00	17.08	0.02	3.48	0.00
	3	0.00	0.00	-18.36	0.07	4.46	0.00
	4	0.00	0.00	-18.36	0.07	4.46	0.00
	5	0.00	0.00	1.04	-0.18	-0.31	0.00
	6	0.00	0.00	1.04	-0.18	-0.31	0.00

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΕΣΩΤΕΡΙΚΩΝ ΔΥΝΑΜΕΩΝ & ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	maxMed	minMed	As+	As-	ρmax%	maxVed	minVed	Asdiag	vEd-x	vRd-x	Asw	cotθ	ζ
1/ 0.00	9.20	-15.26	1.0	1.7	0.14	43.53	-5.41	0.0	0.38	2.81	2.12	2.50	-0.12
2/ 0.19	8.14	-8.23	0.9	0.9	0.07	42.55	-6.13	0.0	0.38	2.81	2.07	2.50	-0.14
3/ 0.39	8.29	-2.28	0.9	0.3	0.07	41.57	-6.86	0.0	0.37	2.81	2.02	2.50	-0.16

ΔΟΚΟΣ 14 / ΔΙΑΤΟΜΗ 60.0/ 25.0 - d`= 4.0 , w= 0.0 C25/B500C 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΔΙΑΤΟΜΗ	ΣΥΝΔ. LC	N	V2	V3	T	M2	M3
1/ 0.00							
	1	0.00	0.00	-3.95	-0.70	2.28	0.00
	2	0.00	0.00	-8.18	0.02	3.48	0.00
	3	0.00	0.00	-18.39	0.00	4.46	0.00
	4	0.00	0.00	-18.39	0.00	4.46	0.00
	5	0.00	0.00	1.08	0.04	-0.31	0.00
	6	0.00	0.00	1.08	0.04	-0.31	0.00
2/ 0.50							
	1	0.00	0.00	-5.83	-0.70	-0.17	0.00
	2	0.00	0.00	-8.18	0.02	-0.61	0.00
	3	0.00	0.00	-18.39	0.00	-4.73	0.00
	4	0.00	0.00	-18.39	0.00	-4.73	0.00
	5	0.00	0.00	1.08	0.04	0.23	0.00
	6	0.00	0.00	1.08	0.04	0.23	0.00
3/ 1.00							
	1	0.00	0.00	-7.70	-0.70	-3.55	0.00
	2	0.00	0.00	-8.18	0.02	-4.70	0.00
	3	0.00	0.00	-18.39	0.00	-13.93	0.00
	4	0.00	0.00	-18.39	0.00	-13.93	0.00
	5	0.00	0.00	1.08	0.04	0.77	0.00
	6	0.00	0.00	1.08	0.04	0.77	0.00

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΕΣΩΤΕΡΙΚΩΝ ΔΥΝΑΜΕΩΝ & ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	maxMed	minMed	As+	As-	ρmax%	maxVed	minVed	Asdiag	vEd-x	vRd-x	Asw	cotθ	ζ
1/ 0.00	8.29	-2.28	0.9	0.3	0.07	14.76	-25.12	0.0	0.22	2.81	1.22	2.50	-0.59
2/ 0.50	4.63	-5.15	0.5	0.6	0.05	12.89	-26.99	0.0	0.24	2.81	1.31	2.50	-0.48
3/ 1.00	10.61	-19.12	1.2	2.2	0.17	11.01	-28.87	0.0	0.25	2.81	1.41	2.50	-0.38

ΔΟΚΟΣ 15 / ΔΙΑΤΟΜΗ HEA 240 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ. LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00										
	1	0.00	0.00	24.74	0.04	-18.78	0.00			
	2	0.00	0.00	37.69	0.00	-28.79	0.00			
	3	0.00	0.00	-3.98	0.00	8.32	0.00			

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB72205EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
		4	0.00	0.00	-3.98	0.00	8.32	0.00			
		5	0.00	0.00	-0.21	0.00	0.47	0.00			
		6	0.00	0.00	-0.21	0.00	0.47	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	89.93	0.06	-68.55	0.00	1.90	HEA 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.392 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.264 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R b c
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.091 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.012
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0061/ 0.0025 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1804.8 My.Rd/Mz.Rd= 175.1/ 82.7 Vy.Rd/Vz.Rd= 832./ 341.

2/ 0.39

		1	0.00	0.00	24.50	0.04	-9.24	0.00		
		2	0.00	0.00	37.69	0.00	-14.19	0.00		
		3	0.00	0.00	-3.98	0.00	6.78	0.00		
		4	0.00	0.00	-3.98	0.00	6.78	0.00		
		5	0.00	0.00	-0.21	0.00	0.39	0.00		
		6	0.00	0.00	-0.21	0.00	0.39	0.00		
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	89.62	0.06	-33.76	0.00	1.90	HEA 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.193 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.263 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R b c
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.091 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.012
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0061/ 0.0025 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1804.8 My.Rd/Mz.Rd= 175.1/ 82.7 Vy.Rd/Vz.Rd= 832./ 341.

3/ 0.78

		1	0.00	0.00	24.27	0.04	0.21	0.00		
		2	0.00	0.00	37.69	0.00	0.42	0.00		
		3	0.00	0.00	-3.98	0.00	5.24	0.00		
		4	0.00	0.00	-3.98	0.00	5.24	0.00		
		5	0.00	0.00	-0.21	0.00	0.31	0.00		
		6	0.00	0.00	-0.21	0.00	0.31	0.00		
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	89.31	0.06	0.91	0.00	1.91	HEA 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.005 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.262 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R b c
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.091 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.012
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0061/ 0.0025 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1804.8 My.Rd/Mz.Rd= 175.1/ 82.7 Vy.Rd/Vz.Rd= 832./ 341.

ΔΟΚΟΣ 16 / ΔΙΑΤΟΜΗ HEA 240 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.02 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	8.47	-0.01	0.20	0.00			
		2	0.00	0.00	12.44	0.00	0.42	0.00			
		3	0.00	0.00	-3.98	0.00	5.24	0.00			
		4	0.00	0.00	-3.98	0.00	5.24	0.00			
		5	0.00	0.00	-0.21	0.00	0.31	0.00			
		6	0.00	0.00	-0.21	0.00	0.31	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	30.10	-0.02	0.90	0.00	5.67	HEA 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.005 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.088 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R b c
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.196 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.314
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0061/ 0.0025 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1804.8 My.Rd/Mz.Rd= 175.1/ 82.7 Vy.Rd/Vz.Rd= 832./ 341.

2/ 0.69

	1	0.00	0.00	8.06	-0.01	5.89	0.00		
	2	0.00	0.00	12.44	0.00	8.97	0.00		
	3	0.00	0.00	-3.98	0.00	2.51	0.00		
	4	0.00	0.00	-3.98	0.00	2.51	0.00		
	5	0.00	0.00	-0.21	0.00	0.17	0.00		
	6	0.00	0.00	-0.21	0.00	0.17	0.00		
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	29.55	-0.02	21.41	0.00	5.77	HEA 240 1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.122 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.087 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R b c
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.196 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.314
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0061/ 0.0025 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1804.8 My.Rd/Mz.Rd= 175.1/ 82.7 Vy.Rd/Vz.Rd= 832./ 341.

3/ 1.38

	1	0.00	0.00	7.65	-0.01	11.29	0.00		
	2	0.00	0.00	12.44	0.00	17.53	0.00		
	3	0.00	0.00	-3.98	0.00	-0.23	0.00		
	4	0.00	0.00	-3.98	0.00	-0.23	0.00		
	5	0.00	0.00	-0.21	0.00	0.02	0.00		
	6	0.00	0.00	-0.21	0.00	0.02	0.00		
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	28.99	-0.02	41.53	0.00	4.22	HEA 240 1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.237 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.085 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R b c
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.196 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.314
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0061/ 0.0025 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1804.8 My.Rd/Mz.Rd= 175.1/ 82.7 Vy.Rd/Vz.Rd= 832./ 341.

ΔΟΚΟΣ 17 / ΔΙΑΤΟΜΗ HEA 240 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.02 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	-7.85	0.01	11.29	0.00			
		2	0.00	0.00	-12.79	0.00	17.53	0.00			
		3	0.00	0.00	-3.96	0.00	-0.23	0.00			
		4	0.00	0.00	-3.96	0.00	-0.23	0.00			
		5	0.00	0.00	-0.21	0.00	0.02	0.00			
		6	0.00	0.00	-0.21	0.00	0.02	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-29.78	0.02	41.53	0.00	4.22	HEA 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.237 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.087 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R b c
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.196 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.312
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0061/ 0.0025 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1804.8 My.Rd/Mz.Rd= 175.1/ 82.7 Vy.Rd/Vz.Rd= 832./ 341.

2/ 0.69

	1	0.00	0.00	-8.26	0.01	5.75	0.00		
	2	0.00	0.00	-12.79	0.00	8.73	0.00		
	3	0.00	0.00	-3.96	0.00	-2.95	0.00		
	4	0.00	0.00	-3.96	0.00	-2.95	0.00		
	5	0.00	0.00	-0.21	0.00	-0.12	0.00		
	6	0.00	0.00	-0.21	0.00	-0.12	0.00		
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-30.34	0.02	20.87	0.00	5.62	HEA 240 1

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
DDB79B05EC65E86
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.119 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.089 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R b c
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.196 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.312
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0061/ 0.0025 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1804.8 My.Rd/Mz.Rd= 175.1/ 82.7 Vy.Rd/Vz.Rd= 832./ 341.

3/ 1.38

	1	0.00	0.00	-8.67	0.01	-0.07	0.00		
	2	0.00	0.00	-12.79	0.00	-0.06	0.00		
	3	0.00	0.00	-3.96	0.00	-5.68	0.00		
	4	0.00	0.00	-3.96	0.00	-5.68	0.00		
	5	0.00	0.00	-0.21	0.00	-0.26	0.00		
	6	0.00	0.00	-0.21	0.00	-0.26	0.00		
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-30.90	0.02	-0.18	0.00	5.52	HEA 240 1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.001 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.091 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R b c
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.196 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.312
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0061/ 0.0025 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1804.8 My.Rd/Mz.Rd= 175.1/ 82.7 Vy.Rd/Vz.Rd= 832./ 341.

ΔΟΚΟΣ 18 / ΔΙΑΤΟΜΗ HEA 240 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	-24.47	-0.04	-0.06	0.00			
		2	0.00	0.00	-38.04	0.00	-0.06	0.00			
		3	0.00	0.00	-3.96	0.00	-5.68	0.00			
		4	0.00	0.00	-3.96	0.00	-5.68	0.00			
		5	0.00	0.00	-0.21	0.00	-0.26	0.00			
		6	0.00	0.00	-0.21	0.00	-0.26	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-90.10	-0.06	-0.18	0.00	1.89	HEA 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.001 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.264 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R b c
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.091 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.009
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0061/ 0.0025 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1804.8 My.Rd/Mz.Rd= 175.1/ 82.7 Vy.Rd/Vz.Rd= 832./ 341.

2/ 0.39

	1	0.00	0.00	-24.70	-0.04	-9.59	0.00		
	2	0.00	0.00	-38.04	0.00	-14.80	0.00		
	3	0.00	0.00	-3.96	0.00	-7.21	0.00		
	4	0.00	0.00	-3.96	0.00	-7.21	0.00		
	5	0.00	0.00	-0.21	0.00	-0.34	0.00		
	6	0.00	0.00	-0.21	0.00	-0.34	0.00		
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-90.41	-0.06	-35.15	0.00	1.89	HEA 240 1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.201 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.265 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R b c
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.091 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.009
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0061/ 0.0025 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1804.8 My.Rd/Mz.Rd= 175.1/ 82.7 Vy.Rd/Vz.Rd= 832./ 341.

3/ 0.77

	1	0.00	0.00	-24.93	-0.04	-19.21	0.00
	2	0.00	0.00	-38.04	0.00	-29.55	0.00
	3	0.00	0.00	-3.96	0.00	-8.75	0.00

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB72205EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
		4	0.00	0.00	-3.96	0.00	-8.75	0.00			
		5	0.00	0.00	-0.21	0.00	-0.42	0.00			
		6	0.00	0.00	-0.21	0.00	-0.42	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-90.72	-0.06	-70.25	0.00	1.88	HEA 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.401 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.266 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R b c
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.091 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.009
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0061/ 0.0025 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1804.8 My.Rd/Mz.Rd= 175.1/ 82.7 Vy.Rd/Vz.Rd= 832./ 341.

ΔΟΚΟΣ 19 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 240 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	0.79	0.00	-1.22	0.00			
		2	0.00	0.00	4.18	0.00	-2.09	0.00			
		3	0.00	0.00	-44.43	0.00	10.96	0.00			
		4	0.00	0.00	-44.43	0.00	10.96	0.00			
		5	0.00	0.00	3.22	0.01	-0.43	0.00			
		6	0.00	0.00	3.22	0.01	-0.43	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	47.44	0.00	-12.93	0.00	2.74	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.150 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.182 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.013 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.710
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

2/ 0.03											
		1	0.00	0.00	0.78	0.00	-1.19	0.00			
		2	0.00	0.00	4.18	0.00	-1.97	0.00			
		3	0.00	0.00	-44.43	0.00	9.62	0.00			
		4	0.00	0.00	-44.43	0.00	9.62	0.00			
		5	0.00	0.00	3.22	0.01	-0.34	0.00			
		6	0.00	0.00	3.22	0.01	-0.34	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	47.43	0.00	-11.51	0.00	2.74	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.133 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.182 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.013 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.710
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

3/ 0.06											
		1	0.00	0.00	0.77	0.00	-1.17	0.00			
		2	0.00	0.00	4.18	0.00	-1.84	0.00			
		3	0.00	0.00	-44.43	0.00	8.29	0.00			
		4	0.00	0.00	-44.43	0.00	8.29	0.00			
		5	0.00	0.00	3.22	0.01	-0.24	0.00			
		6	0.00	0.00	3.22	0.01	-0.24	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	47.42	0.00	-10.09	0.00	2.74	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.117 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.182 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.013 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.710
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

ΔΟΚΟΣ 20 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 240 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	1.17	0.00	-1.00	0.00			
		2	0.00	0.00	1.43	0.00	-1.44	0.00			
		3	0.00	0.00	-4.31	0.00	5.73	0.00			
		4	0.00	0.00	-4.31	0.00	5.73	0.00			
		5	0.00	0.00	0.08	0.00	-0.10	0.00			
		6	0.00	0.00	0.08	0.00	-0.10	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	5.94	0.00	-7.20	0.00	11.98	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.083 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.023 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.369 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.588
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

2/ 0.91											
		1	0.00	0.00	0.90	0.00	-0.06	0.00			
		2	0.00	0.00	1.43	0.00	-0.14	0.00			
		3	0.00	0.00	-4.31	0.00	1.81	0.00			
		4	0.00	0.00	-4.31	0.00	1.81	0.00			
		5	0.00	0.00	0.08	0.00	-0.03	0.00			
		6	0.00	0.00	0.08	0.00	-0.03	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	5.66	0.00	-1.92	0.00	22.97	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.022 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.022 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.369 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.588
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

3/ 1.82											
		1	0.00	0.00	0.62	0.00	0.63	0.00			
		2	0.00	0.00	1.43	0.00	1.16	0.00			
		3	0.00	0.00	-4.31	0.00	-2.11	0.00			
		4	0.00	0.00	-4.31	0.00	-2.11	0.00			
		5	0.00	0.00	0.08	0.00	0.05	0.00			
		6	0.00	0.00	0.08	0.00	0.05	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	5.38	0.00	3.10	0.00	24.16	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.036 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.021 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.369 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.588
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΔΟΚΟΣ 21 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 240 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	-1.28	0.00	0.58	0.00			
		2	0.00	0.00	-2.50	0.00	1.09	0.00			
		3	0.00	0.00	0.43	0.00	-1.01	0.00			
		4	0.00	0.00	0.43	0.00	-1.01	0.00			
		5	0.00	0.00	-0.03	0.00	0.04	0.00			
		6	0.00	0.00	-0.03	0.00	0.04	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-5.49	0.00	2.41	0.00	23.70	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.021 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.372 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.380
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

2/ 0.88											
		1	0.00	0.00	-1.55	0.00	-0.66	0.00			
		2	0.00	0.00	-2.50	0.00	-1.11	0.00			
		3	0.00	0.00	0.43	0.00	-0.63	0.00			
		4	0.00	0.00	0.43	0.00	-0.63	0.00			
		5	0.00	0.00	-0.03	0.00	0.02	0.00			
		6	0.00	0.00	-0.03	0.00	0.02	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-5.85	0.00	-2.55	0.00	22.24	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.030 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.022 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.372 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.380
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

3/ 1.75											
		1	0.00	0.00	-1.81	0.00	-2.13	0.00			
		2	0.00	0.00	-2.50	0.00	-3.30	0.00			
		3	0.00	0.00	0.43	0.00	-0.26	0.00			
		4	0.00	0.00	0.43	0.00	-0.26	0.00			
		5	0.00	0.00	-0.03	0.00	-0.01	0.00			
		6	0.00	0.00	-0.03	0.00	-0.01	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-6.21	0.00	-7.83	0.00	11.02	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.091 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.024 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.372 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.380
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

ΔΟΚΟΣ 22 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 240 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.01 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	6.31	0.00	-2.22	0.00			
		2	0.00	0.00	9.72	0.00	-3.45	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.67	0.00	0.74	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.67	0.00	0.74	0.00			
		5	0.00	0.00	0.03	0.00	-0.02	0.00			

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB72205EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
		6	0.00	0.00	-0.03	0.00	0.02	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	23.10	0.00	-8.18	0.00	5.63	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.095 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.089 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.266 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.357
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

2/ 0.60

	1	0.00	0.00	6.13	0.00	1.48	0.00			
	2	0.00	0.00	9.72	0.00	2.34	0.00			
	3	0.00	0.00	-0.67	0.00	0.34	0.00			
	4	0.00	0.00	-0.67	0.00	0.34	0.00			
	5	0.00	0.00	0.03	0.00	0.00	0.00			
	6	0.00	0.00	-0.03	0.00	0.00	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ	0.00	0.00	22.85	0.00	5.51	0.00	5.69	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.064 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.088 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.266 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.357
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

3/ 1.19

	1	0.00	0.00	5.94	0.00	5.08	0.00			
	2	0.00	0.00	9.72	0.00	8.13	0.00			
	3	0.00	0.00	-0.67	0.00	-0.06	0.00			
	4	0.00	0.00	-0.67	0.00	-0.06	0.00			
	5	0.00	0.00	0.03	0.00	0.02	0.00			
	6	0.00	0.00	-0.03	0.00	-0.02	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ	0.00	0.00	22.61	0.00	19.06	0.00	4.53	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.221 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.087 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.266 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.357
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

ΔΟΚΟΣ 23 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 240 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	-9.68	0.00	5.08	0.00			
		2	0.00	0.00	-15.52	0.00	8.13	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.67	0.00	-0.06	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.67	0.00	-0.06	0.00			
		5	0.00	0.00	-0.01	0.00	-0.02	0.00			
		6	0.00	0.00	-0.01	0.00	-0.02	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-36.36	0.00	19.06	0.00	3.58	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.221 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.140 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.169 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.452
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

2/ 0.38

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB72205EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
		1	0.00	0.00	-9.80	0.00	1.40	0.00			
		2	0.00	0.00	-15.52	0.00	2.27	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.67	0.00	-0.31	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.67	0.00	-0.31	0.00			
		5	0.00	0.00	-0.01	0.00	-0.02	0.00			
		6	0.00	0.00	-0.01	0.00	-0.02	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-36.51	0.00	5.28	0.00	3.56	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.061 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.140 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.169 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.452
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

3/ 0.76

		1	0.00	0.00	-9.91	0.00	-2.33	0.00			
		2	0.00	0.00	-15.52	0.00	-3.60	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.67	0.00	-0.56	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.67	0.00	-0.56	0.00			
		5	0.00	0.00	-0.01	0.00	-0.02	0.00			
		6	0.00	0.00	-0.01	0.00	-0.02	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-36.67	0.00	-8.55	0.00	3.55	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.099 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.141 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.169 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.452
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

ΔΟΚΟΣ 24 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 240 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	1.65	0.00	-2.37	0.00			
		2	0.00	0.00	2.17	0.00	-3.65	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.41	0.00	0.44	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.41	0.00	0.44	0.00			
		5	0.00	0.00	0.03	0.00	-0.01	0.00			
		6	0.00	0.00	0.03	0.00	-0.01	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	5.47	0.00	-8.67	0.00	9.37	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.107 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.021 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.943 λLT= 0.438 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.148
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

2/ 1.00

		1	0.00	0.00	1.34	0.00	-0.87	0.00			
		2	0.00	0.00	2.17	0.00	-1.49	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.41	0.00	0.03	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.41	0.00	0.03	0.00			
		5	0.00	0.00	0.03	0.00	0.03	0.00			
		6	0.00	0.00	0.03	0.00	0.03	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	5.06	0.00	-3.41	0.00	23.87	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.042 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.019 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.943 λLT= 0.438 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.148
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

3/ 2.00

1	0.00	0.00	1.04	0.00	0.32	0.00			
2	0.00	0.00	2.17	0.00	0.68	0.00			
3	0.00	0.00	-0.41	0.00	-0.39	0.00			
4	0.00	0.00	-0.41	0.00	-0.39	0.00			
5	0.00	0.00	0.03	0.00	0.06	0.00			
6	0.00	0.00	0.03	0.00	0.06	0.00			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ	0.00	0.00	4.65	0.00	1.45	0.00	27.96	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.018 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.018 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.943 λLT= 0.438 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.148
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

ΔΟΚΟΣ 25 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 240 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	0.12	0.00	0.31	0.00			
		2	0.00	0.00	-0.36	0.00	0.66	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.85	0.00	0.62	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.85	0.00	0.62	0.00			
		5	0.00	0.00	-0.07	0.00	0.09	0.00			
		6	0.00	0.00	-0.07	0.00	0.09	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-0.37	0.00	1.40	0.00	61.71	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.016 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.399 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.426
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

2/ 0.96

1	0.00	0.00	-0.17	0.00	0.28	0.00			
2	0.00	0.00	-0.36	0.00	0.31	0.00			
3	0.00	0.00	-0.85	0.00	-0.20	0.00			
4	0.00	0.00	-0.85	0.00	-0.20	0.00			
5	0.00	0.00	-0.07	0.00	0.02	0.00			
6	0.00	0.00	-0.07	0.00	0.02	0.00			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	99.00	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.399 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.426
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

3/ 1.93

1	0.00	0.00	-0.47	0.00	-0.03	0.00			
2	0.00	0.00	-0.36	0.00	-0.03	0.00			
3	0.00	0.00	-0.85	0.00	-1.02	0.00			
4	0.00	0.00	-0.85	0.00	-1.02	0.00			
5	0.00	0.00	-0.07	0.00	-0.05	0.00			
6	0.00	0.00	-0.07	0.00	-0.05	0.00			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ	0.00	0.00	-1.45	0.00	-1.07	0.00	80.64	IPE 240	1

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
DDB79B05EB6C65E86
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.012 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.006 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.399 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.426
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

ΔΟΚΟΣ 26 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 240 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	1.33	0.00	-0.03	0.00			
		2	0.00	0.00	1.15	0.00	-0.03	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.72	0.00	1.04	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.72	0.00	1.04	0.00			
		5	0.00	0.00	-0.08	0.00	0.05	0.00			
		6	0.00	0.00	-0.08	0.00	0.05	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	3.52	-0.01	-0.08	0.00	36.98	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.001 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.014 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.951 λLT= 0.406 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.583
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

2/ 0.77											
		1	0.00	0.00	-0.21	0.00	0.40	0.00			
		2	0.00	0.00	-0.15	0.00	0.35	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.72	0.00	0.49	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.72	0.00	0.49	0.00			
		5	0.00	0.00	-0.08	0.00	-0.01	0.00			
		6	0.00	0.00	-0.08	0.00	-0.01	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-0.51	-0.01	1.07	0.00	76.90	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.013 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.951 λLT= 0.406 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.583
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

3/ 1.53											
		1	0.00	0.00	-1.74	0.00	-0.35	0.00			
		2	0.00	0.00	-1.45	0.00	-0.26	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.72	0.00	-0.07	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.72	0.00	-0.07	0.00			
		5	0.00	0.00	-0.08	0.00	-0.07	0.00			
		6	0.00	0.00	-0.08	0.00	-0.07	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-4.53	-0.01	-0.86	0.00	28.72	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.010 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.017 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.951 λLT= 0.406 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.583
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΔΟΚΟΣ 27 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 240 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	1.61	0.00	-0.35	0.00			
		2	0.00	0.00	1.43	0.00	-0.27	0.00			
		3	0.00	0.00	-1.42	0.00	0.98	0.00			
		4	0.00	0.00	-1.42	0.00	0.98	0.00			
		5	0.00	0.00	0.06	0.00	-0.06	0.00			
		6	0.00	0.00	0.06	0.00	-0.06	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	4.33	0.00	-0.88	0.00	30.05	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.010 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.017 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.330 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.535
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

2/ 0.79											
		1	0.00	0.00	0.03	0.00	0.29	0.00			
		2	0.00	0.00	0.09	0.00	0.33	0.00			
		3	0.00	0.00	-1.42	0.00	-0.14	0.00			
		4	0.00	0.00	-1.42	0.00	-0.14	0.00			
		5	0.00	0.00	0.06	0.00	-0.01	0.00			
		6	0.00	0.00	0.06	0.00	-0.01	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	1.45	0.00	0.53	0.00	89.50	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.006 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.006 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.330 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.535
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

3/ 1.58											
		1	0.00	0.00	-1.56	0.00	-0.31	0.00			
		2	0.00	0.00	-1.25	0.00	-0.13	0.00			
		3	0.00	0.00	-1.42	0.00	-1.26	0.00			
		4	0.00	0.00	-1.42	0.00	-1.26	0.00			
		5	0.00	0.00	0.06	0.00	0.04	0.00			
		6	0.00	0.00	0.06	0.00	0.04	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-3.98	0.00	-0.60	0.00	32.68	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.007 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.015 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.330 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.535
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

ΔΟΚΟΣ 28 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 240 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	1.58	0.00	-0.59	0.00			
		2	0.00	0.00	1.32	0.00	-0.65	0.00			
		3	0.00	0.00	4.48	0.00	-3.22	0.00			
		4	0.00	0.00	4.48	0.00	-3.22	0.00			
		5	0.00	0.00	-0.16	0.00	0.11	0.00			

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB72205EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
		6	0.00	0.00	-0.16	0.00	0.11	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	6.50	0.00	-4.04	0.00	20.00	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.047 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.025 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.308 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.715
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

2/ 0.76

	1	0.00	0.00	0.05	0.00	0.03	0.00			
	2	0.00	0.00	0.03	0.00	-0.13	0.00			
	3	0.00	0.00	4.48	0.00	0.19	0.00			
	4	0.00	0.00	4.48	0.00	0.19	0.00			
	5	0.00	0.00	-0.16	0.00	-0.01	0.00			
	6	0.00	0.00	-0.16	0.00	-0.01	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ	0.00	0.00	4.58	0.00	0.22	0.00	28.40	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.003 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.018 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.308 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.715
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

3/ 1.52

	1	0.00	0.00	-1.47	0.00	-0.51	0.00			
	2	0.00	0.00	-1.27	0.00	-0.60	0.00			
	3	0.00	0.00	4.48	0.00	3.60	0.00			
	4	0.00	0.00	4.48	0.00	3.60	0.00			
	5	0.00	0.00	-0.16	0.00	-0.13	0.00			
	6	0.00	0.00	-0.16	0.00	-0.13	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ	0.00	0.00	-6.38	0.00	-4.33	0.00	19.90	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.050 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.025 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.308 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.715
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

ΔΟΚΟΣ 29 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 240 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	0.51	0.00	-0.26	0.00			
		2	0.00	0.00	0.25	0.00	-0.11	0.00			
		3	0.00	0.00	-3.72	0.00	1.58	0.00			
		4	0.00	0.00	-3.72	0.00	1.58	0.00			
		5	0.00	0.00	0.13	0.00	-0.06	0.00			
		6	0.00	0.00	0.13	0.00	-0.06	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	4.35	0.00	-1.90	0.00	29.92	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.022 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.017 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.165 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.724
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

2/ 0.39

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile
2DB72205EDC652B6

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
		1	0.00	0.00	-0.27	0.00	-0.22	0.00			
		2	0.00	0.00	-0.41	0.00	-0.14	0.00			
		3	0.00	0.00	-3.72	0.00	0.14	0.00			
		4	0.00	0.00	-3.72	0.00	0.14	0.00			
		5	0.00	0.00	0.13	0.00	0.00	0.00			
		6	0.00	0.00	0.13	0.00	0.00	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-4.03	0.00	-0.08	0.00	32.26	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.001 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.015 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.165 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.724
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

3/ 0.78

		1	0.00	0.00	-1.05	0.00	-0.47	0.00		
		2	0.00	0.00	-1.07	0.00	-0.43	0.00		
		3	0.00	0.00	-3.72	0.00	-1.31	0.00		
		4	0.00	0.00	-3.72	0.00	-1.31	0.00		
		5	0.00	0.00	0.13	0.00	0.05	0.00		
		6	0.00	0.00	0.13	0.00	0.05	0.00		
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-5.13	0.00	-1.93	0.00	25.33	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.022 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.020 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.165 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.724
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

ΔΟΚΟΣ 30 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 240 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.01 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	2.26	0.00	-0.49	0.00			
		2	0.00	0.00	2.19	0.00	-0.48	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.04	0.00	-0.31	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.04	0.00	-0.31	0.00			
		5	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01	0.00			
		6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	6.34	0.00	-1.38	0.00	20.52	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.016 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.024 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.390 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.710
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

2/ 1.00

		1	0.00	0.00	0.25	0.00	0.76	0.00		
		2	0.00	0.00	0.49	0.00	0.86	0.00		
		3	0.00	0.00	-0.04	0.00	-0.35	0.00		
		4	0.00	0.00	-0.04	0.00	-0.35	0.00		
		5	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01	0.00		
		6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01	0.00		
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	1.08	0.00	2.32	0.00	37.09	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.027 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.390 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.710
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

3/ 2.00

1	0.00	0.00	-1.75	0.00	0.01	0.00			
2	0.00	0.00	-1.21	0.00	0.51	0.00			
3	0.00	0.00	-0.04	0.00	-0.39	0.00			
4	0.00	0.00	-0.04	0.00	-0.39	0.00			
5	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01	0.00			
6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01	0.00			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ	0.00	0.00	-4.18	0.00	0.78	0.00	31.12	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.009 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.016 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.390 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.710
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

ΔΟΚΟΣ 31 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 240 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	-0.41	0.00	0.04	0.00			
		2	0.00	0.00	-2.02	0.00	0.55	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.49	0.00	0.60	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.49	0.00	0.60	0.00			
		5	0.00	0.00	0.02	0.00	-0.02	0.00			
		6	0.00	0.00	0.02	0.00	-0.02	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-3.59	0.00	0.87	0.00	36.22	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.011 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.014 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.941 λLT= 0.444 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.968
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

2/ 0.96

1	0.00	0.00	-2.35	0.00	-1.29	0.00			
2	0.00	0.00	-3.66	0.00	-2.20	0.00			
3	0.00	0.00	-0.49	0.00	0.14	0.00			
4	0.00	0.00	-0.49	0.00	0.14	0.00			
5	0.00	0.00	0.02	0.00	-0.01	0.00			
6	0.00	0.00	0.02	0.00	-0.01	0.00			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ	0.00	0.00	-8.66	0.00	-5.04	0.00	15.01	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.062 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.033 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.941 λLT= 0.444 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.968
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

3/ 1.93

1	0.00	0.00	-4.28	0.00	-4.49	0.00			
2	0.00	0.00	-5.30	0.00	-6.52	0.00			
3	0.00	0.00	-0.49	0.00	-0.33	0.00			
4	0.00	0.00	-0.49	0.00	-0.33	0.00			
5	0.00	0.00	0.02	0.00	0.01	0.00			
6	0.00	0.00	0.02	0.00	0.01	0.00			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ	0.00	0.00	-13.74	0.00	-15.84	0.00	5.12	IPE 240	1

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
DDB79B05EC65E86
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.195 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.053 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.941 λLT= 0.444 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.968
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

ΔΟΚΟΣ 32 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 240 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.02 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	10.42	0.00	-4.88	0.00			
		2	0.00	0.00	14.86	0.00	-7.12	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.51	0.00	0.71	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.51	0.00	0.71	0.00			
		5	0.00	0.00	0.03	0.00	-0.03	0.00			
		6	0.00	0.00	0.03	0.00	-0.03	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	36.37	0.00	-17.27	0.00	3.58	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.200 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.140 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.291 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.707
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

2/ 0.71											
		1	0.00	0.00	9.00	0.00	2.02	0.00			
		2	0.00	0.00	13.66	0.00	3.00	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.51	0.00	0.35	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.51	0.00	0.35	0.00			
		5	0.00	0.00	0.03	0.00	-0.01	0.00			
		6	0.00	0.00	0.03	0.00	-0.01	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	32.63	0.00	7.23	0.00	3.98	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.084 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.125 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.291 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.707
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

3/ 1.42											
		1	0.00	0.00	7.58	0.00	7.90	0.00			
		2	0.00	0.00	12.45	0.00	12.27	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.51	0.00	-0.01	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.51	0.00	-0.01	0.00			
		5	0.00	0.00	0.03	0.00	0.01	0.00			
		6	0.00	0.00	0.03	0.00	0.01	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	28.90	0.00	29.07	0.00	2.97	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.337 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.111 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.291 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.707
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΔΟΚΟΣ 33 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 240 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.01 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	-7.79	0.00	7.90	0.00			
		2	0.00	0.00	-12.76	0.00	12.27	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.51	0.00	-0.01	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.51	0.00	-0.01	0.00			
		5	0.00	0.00	-0.02	0.00	0.01	0.00			
		6	0.00	0.00	0.02	0.00	-0.01	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-29.66	0.00	29.07	0.00	2.97	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.337 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.114 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.287 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.708
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

2/ 0.70											
		1	0.00	0.00	-9.20	0.00	1.96	0.00			
		2	0.00	0.00	-13.95	0.00	2.92	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.51	0.00	-0.37	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.51	0.00	-0.37	0.00			
		5	0.00	0.00	-0.02	0.00	-0.01	0.00			
		6	0.00	0.00	0.02	0.00	0.01	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-33.34	0.00	7.02	0.00	3.90	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.081 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.128 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.287 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.708
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

3/ 1.40											
		1	0.00	0.00	-10.60	0.00	-4.97	0.00			
		2	0.00	0.00	-15.14	0.00	-7.26	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.51	0.00	-0.72	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.51	0.00	-0.72	0.00			
		5	0.00	0.00	-0.02	0.00	-0.02	0.00			
		6	0.00	0.00	0.02	0.00	0.02	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-37.02	0.00	-17.60	0.00	3.51	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.204 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.142 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.287 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.708
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

ΔΟΚΟΣ 34 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 240 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	4.66	0.00	-4.74	0.00			
		2	0.00	0.00	5.89	0.00	-6.95	0.00			
		3	0.00	0.00	3.63	0.00	-2.90	0.00			
		4	0.00	0.00	3.63	0.00	-2.90	0.00			
		5	0.00	0.00	-0.13	0.00	0.10	0.00			

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB72205EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
		6	0.00	0.00	-0.13	0.00	0.10	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	15.13	0.00	-16.83	0.00	5.13	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.195 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.058 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.381 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.267
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

2/ 0.87

	1	0.00	0.00	2.91	0.00	-1.43	0.00			
	2	0.00	0.00	4.40	0.00	-2.45	0.00			
	3	0.00	0.00	3.63	0.00	0.28	0.00			
	4	0.00	0.00	3.63	0.00	0.28	0.00			
	5	0.00	0.00	-0.13	0.00	-0.01	0.00			
	6	0.00	0.00	-0.13	0.00	-0.01	0.00			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	10.53	0.00	-5.61	0.00	12.35	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.065 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.040 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.381 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.267
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

3/ 1.75

	1	0.00	0.00	1.15	0.00	0.35	0.00			
	2	0.00	0.00	2.91	0.00	0.75	0.00			
	3	0.00	0.00	3.63	0.00	3.46	0.00			
	4	0.00	0.00	3.63	0.00	3.46	0.00			
	5	0.00	0.00	-0.13	0.00	-0.12	0.00			
	6	0.00	0.00	-0.13	0.00	-0.12	0.00			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	5.70	0.00	4.06	0.00	21.22	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.047 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.022 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.381 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.267
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

ΔΟΚΟΣ 35 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 240 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	-3.55	0.00	0.23	0.00			
		2	0.00	0.00	-5.98	0.00	0.64	0.00			
		3	0.00	0.00	-2.96	0.00	1.30	0.00			
		4	0.00	0.00	-2.96	0.00	1.30	0.00			
		5	0.00	0.00	0.11	0.00	-0.05	0.00			
		6	0.00	0.00	0.11	0.00	-0.05	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-13.77	0.00	1.27	0.00	9.44	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.015 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.053 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.212 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.094
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

2/ 0.44

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB72205EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
		1	0.00	0.00	-4.43	0.00	-1.53	0.00			
		2	0.00	0.00	-6.73	0.00	-2.16	0.00			
		3	0.00	0.00	-2.96	0.00	-0.01	0.00			
		4	0.00	0.00	-2.96	0.00	-0.01	0.00			
		5	0.00	0.00	0.11	0.00	0.00	0.00			
		6	0.00	0.00	0.11	0.00	0.00	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-16.08	0.00	-5.30	0.00	8.08	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.061 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.062 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.212 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.094
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

3/ 0.88

		1	0.00	0.00	-5.32	0.00	-3.68	0.00			
		2	0.00	0.00	-7.48	0.00	-5.28	0.00			
		3	0.00	0.00	-2.96	0.00	-1.31	0.00			
		4	0.00	0.00	-2.96	0.00	-1.31	0.00			
		5	0.00	0.00	0.11	0.00	0.05	0.00			
		6	0.00	0.00	0.11	0.00	0.05	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-18.40	0.00	-12.89	0.00	6.69	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.149 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.071 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.212 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.094
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

ΔΟΚΟΣ 36 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 240 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.01 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	9.21	-0.01	-3.97	0.00			
		2	0.00	0.00	12.88	0.00	-5.73	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.05	0.00	-0.25	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.05	0.00	-0.25	0.00			
		5	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01	0.00			
		6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	31.76	-0.01	-13.96	0.00	4.09	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.162 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.122 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.271 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.715
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

2/ 0.66

		1	0.00	0.00	7.90	-0.01	1.66	0.00			
		2	0.00	0.00	11.77	0.00	2.37	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.05	0.00	-0.28	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.05	0.00	-0.28	0.00			
		5	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01	0.00			
		6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	28.31	-0.01	5.79	0.00	4.59	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.067 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.109 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.271 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.715
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

3/ 1.31

1	0.00	0.00	6.58	-0.01	6.42	0.00			
2	0.00	0.00	10.65	0.00	9.74	0.00			
3	0.00	0.00	-0.05	0.00	-0.32	0.00			
4	0.00	0.00	-0.05	0.00	-0.32	0.00			
5	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01	0.00			
6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01	0.00			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ	0.00	0.00	24.85	-0.01	23.27	0.00	3.71	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.270 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.096 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.271 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.715
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

ΔΟΚΟΣ 37 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 240 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	-9.21	0.00	6.42	0.00			
		2	0.00	0.00	-14.60	0.00	9.74	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.06	0.00	-0.32	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.06	0.00	-0.32	0.00			
		5	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	0.00			
		6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-34.34	0.00	23.27	0.00	3.71	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.270 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.132 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.269 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.741
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

2/ 0.66

1	0.00	0.00	-10.53	0.00	-0.07	0.00			
2	0.00	0.00	-15.72	0.00	-0.23	0.00			
3	0.00	0.00	-0.06	0.00	-0.36	0.00			
4	0.00	0.00	-0.06	0.00	-0.36	0.00			
5	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	0.00			
6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01	0.00			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ	0.00	0.00	-37.79	0.00	-0.44	0.00	3.44	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.005 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.145 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.269 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.741
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

3/ 1.32

1	0.00	0.00	-11.85	0.00	-7.43	0.00			
2	0.00	0.00	-16.84	0.00	-10.93	0.00			
3	0.00	0.00	-0.06	0.00	-0.39	0.00			
4	0.00	0.00	-0.06	0.00	-0.39	0.00			
5	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	0.00			
6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01	0.00			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ	0.00	0.00	-41.25	0.00	-26.43	0.00	3.15	IPE 240	1

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
DDB79B05EC65E86
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.306 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.159 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.269 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.741
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

ΔΟΚΟΣ 38 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 240 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	12.00	0.00	-7.44	0.00			
		2	0.00	0.00	17.07	0.00	-10.95	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.28	0.00	0.57	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.28	0.00	0.57	0.00			
		5	0.00	0.00	0.01	0.00	-0.02	0.00			
		6	0.00	0.00	0.01	0.00	-0.02	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	41.81	0.00	-26.47	0.00	3.11	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.307 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.161 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.269 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.743
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

2/ 0.66											
		1	0.00	0.00	10.68	0.00	0.02	0.00			
		2	0.00	0.00	15.95	0.00	-0.10	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.28	0.00	0.39	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.28	0.00	0.39	0.00			
		5	0.00	0.00	0.01	0.00	-0.01	0.00			
		6	0.00	0.00	0.01	0.00	-0.01	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	38.35	0.00	-0.12	0.00	3.39	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.001 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.147 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.269 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.743
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

3/ 1.32											
		1	0.00	0.00	9.37	0.00	6.61	0.00			
		2	0.00	0.00	14.83	0.00	10.03	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.28	0.00	0.20	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.28	0.00	0.20	0.00			
		5	0.00	0.00	0.01	0.00	-0.01	0.00			
		6	0.00	0.00	0.01	0.00	-0.01	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	34.89	0.00	23.96	0.00	3.60	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.278 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.134 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.269 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.743
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΔΟΚΟΣ 39 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 240 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.01 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	-6.42	0.01	6.61	0.00			
		2	0.00	0.00	-10.42	0.00	10.02	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.28	0.00	0.20	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.28	0.00	0.20	0.00			
		5	0.00	0.00	0.01	0.00	-0.01	0.00			
		6	0.00	0.00	0.01	0.00	-0.01	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-24.30	0.01	23.95	0.00	3.60	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.278 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.093 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.271 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.707
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

2/ 0.66											
		1	0.00	0.00	-7.74	0.01	1.95	0.00			
		2	0.00	0.00	-11.53	0.00	2.81	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.28	0.00	0.01	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.28	0.00	0.01	0.00			
		5	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	0.00			
		6	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-27.75	0.01	6.84	0.00	4.69	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.079 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.107 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.271 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.707
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

3/ 1.32											
		1	0.00	0.00	-9.06	0.01	-3.58	0.00			
		2	0.00	0.00	-12.65	0.00	-5.14	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.28	0.00	-0.17	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.28	0.00	-0.17	0.00			
		5	0.00	0.00	0.01	0.00	0.01	0.00			
		6	0.00	0.00	0.01	0.00	0.01	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-31.21	0.01	-12.54	0.00	4.17	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.145 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.120 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.271 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.707
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

ΔΟΚΟΣ 40 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 240 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	2.37	0.00	-3.35	0.00			
		2	0.00	0.00	3.08	0.00	-4.79	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.95	0.00	0.90	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.95	0.00	0.90	0.00			
		5	0.00	0.00	0.03	0.00	-0.03	0.00			

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB72205EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
		6	0.00	0.00	0.03	0.00	-0.03	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	7.81	0.00	-11.71	0.00	6.99	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.143 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.030 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.948 λLT= 0.418 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.245
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

2/ 0.97

	1	0.00	0.00	2.07	0.00	-1.20	0.00			
	2	0.00	0.00	3.08	0.00	-1.81	0.00			
	3	0.00	0.00	-0.95	0.00	-0.02	0.00			
	4	0.00	0.00	-0.95	0.00	-0.02	0.00			
	5	0.00	0.00	0.03	0.00	0.00	0.00			
	6	0.00	0.00	0.03	0.00	0.00	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ	0.00	0.00	7.41	0.00	-4.33	0.00	17.55	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.053 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.028 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.948 λLT= 0.418 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.245
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

3/ 1.94

	1	0.00	0.00	1.77	0.00	0.67	0.00			
	2	0.00	0.00	3.08	0.00	1.18	0.00			
	3	0.00	0.00	-0.95	0.00	-0.93	0.00			
	4	0.00	0.00	-0.95	0.00	-0.93	0.00			
	5	0.00	0.00	0.03	0.00	0.03	0.00			
	6	0.00	0.00	0.03	0.00	0.03	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ	0.00	0.00	7.01	0.00	2.67	0.00	18.55	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.033 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.027 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.948 λLT= 0.418 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.245
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

ΔΟΚΟΣ 41 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 240 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	-0.17	0.00	0.43	0.00			
		2	0.00	0.00	-0.66	0.00	0.70	0.00			
		3	0.00	0.00	3.69	0.00	-3.09	0.00			
		4	0.00	0.00	3.69	0.00	-3.09	0.00			
		5	0.00	0.00	-0.13	0.00	0.11	0.00			
		6	0.00	0.00	-0.13	0.00	0.11	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-4.09	0.00	3.76	0.00	22.96	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.044 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.016 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.346 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.749
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

2/ 0.88

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB72205EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
		1	0.00	0.00	-0.43	0.00	0.16	0.00			
		2	0.00	0.00	-0.66	0.00	0.12	0.00			
		3	0.00	0.00	3.69	0.00	0.15	0.00			
		4	0.00	0.00	3.69	0.00	0.15	0.00			
		5	0.00	0.00	-0.13	0.00	-0.01	0.00			
		6	0.00	0.00	-0.13	0.00	-0.01	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-4.28	0.00	0.06	0.00	30.37	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.001 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.016 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.346 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.749
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

3/ 1.75

		1	0.00	0.00	-0.70	0.00	-0.33	0.00			
		2	0.00	0.00	-0.66	0.00	-0.45	0.00			
		3	0.00	0.00	3.69	0.00	3.38	0.00			
		4	0.00	0.00	3.69	0.00	3.38	0.00			
		5	0.00	0.00	-0.13	0.00	-0.12	0.00			
		6	0.00	0.00	-0.13	0.00	-0.12	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-4.63	0.00	-3.88	0.00	22.21	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.045 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.018 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.346 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.749
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

ΔΟΚΟΣ 42 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 240 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	0.30	0.00	-0.08	0.00			
		2	0.00	0.00	0.08	0.00	0.04	0.00			
		3	0.00	0.00	-2.33	0.00	1.23	0.00			
		4	0.00	0.00	-2.33	0.00	1.23	0.00			
		5	0.00	0.00	0.08	0.00	-0.04	0.00			
		6	0.00	0.00	0.08	0.00	-0.04	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	2.66	0.00	-1.33	0.00	48.87	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.015 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.010 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.235 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.739
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

2/ 0.57

		1	0.00	0.00	0.13	0.00	0.04	0.00			
		2	0.00	0.00	0.08	0.00	0.08	0.00			
		3	0.00	0.00	-2.33	0.00	-0.09	0.00			
		4	0.00	0.00	-2.33	0.00	-0.09	0.00			
		5	0.00	0.00	0.08	0.00	0.00	0.00			
		6	0.00	0.00	0.08	0.00	0.00	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	2.51	0.00	0.15	0.00	51.75	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.002 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.010 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.235 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.739
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

3/ 1.13

	1	0.00	0.00	-0.04	0.00	0.06	0.00		
	2	0.00	0.00	0.08	0.00	0.13	0.00		
	3	0.00	0.00	-2.33	0.00	-1.41	0.00		
	4	0.00	0.00	-2.33	0.00	-1.41	0.00		
	5	0.00	0.00	0.08	0.00	0.05	0.00		
	6	0.00	0.00	0.08	0.00	0.05	0.00		
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-2.40	0.00	-1.36	0.00	54.15	IPE 240 1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.016 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.009 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.235 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.739
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

ΔΟΚΟΣ 43 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 240 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	-0.04	0.00	0.05	0.00			
		2	0.00	0.00	-0.13	0.00	0.11	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.35	0.00	-0.39	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.35	0.00	-0.39	0.00			
		5	0.00	0.00	0.01	0.00	0.01	0.00			
		6	0.00	0.00	0.01	0.00	0.01	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	99.00	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.148 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.722
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

2/ 0.35

	1	0.00	0.00	-0.15	0.00	0.01	0.00		
	2	0.00	0.00	-0.13	0.00	0.06	0.00		
	3	0.00	0.00	-0.35	0.00	-0.51	0.00		
	4	0.00	0.00	-0.35	0.00	-0.51	0.00		
	5	0.00	0.00	0.01	0.00	0.02	0.00		
	6	0.00	0.00	0.01	0.00	0.02	0.00		
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	99.00	IPE 240 1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.148 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.722
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

3/ 0.70

	1	0.00	0.00	-0.26	0.00	-0.06	0.00		
	2	0.00	0.00	-0.13	0.00	0.02	0.00		
	3	0.00	0.00	-0.35	0.00	-0.64	0.00		
	4	0.00	0.00	-0.35	0.00	-0.64	0.00		
	5	0.00	0.00	0.01	0.00	0.02	0.00		
	6	0.00	0.00	0.01	0.00	0.02	0.00		
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	99.00	IPE 240 1

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
DDB79B05E0C65E86
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.148 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.722
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

ΔΟΚΟΣ 44 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 240 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	0.29	0.00	-0.07	0.00			
		2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.39	0.00	0.39	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.39	0.00	0.39	0.00			
		5	0.00	0.00	0.01	0.00	-0.01	0.00			
		6	0.00	0.00	0.01	0.00	-0.01	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	99.00	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.389 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.720
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

2/ 1.00											
		1	0.00	0.00	-0.02	0.00	0.07	0.00			
		2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.39	0.00	0.00	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.39	0.00	0.00	0.00			
		5	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	0.00			
		6	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	99.00	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.389 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.720
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

3/ 2.00											
		1	0.00	0.00	-0.32	0.00	-0.10	0.00			
		2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.39	0.00	-0.39	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.39	0.00	-0.39	0.00			
		5	0.00	0.00	0.01	0.00	0.01	0.00			
		6	0.00	0.00	0.01	0.00	0.01	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	99.00	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.389 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.720
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΔΟΚΟΣ 45 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 240 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	0.34	0.00	-0.10	0.00			
		2	0.00	0.00	0.01	0.00	-0.01	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.80	0.00	0.61	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.80	0.00	0.61	0.00			
		5	0.00	0.00	0.03	0.00	-0.02	0.00			
		6	0.00	0.00	0.03	0.00	-0.02	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	99.00	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.378 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.708
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

2/ 0.96											
		1	0.00	0.00	0.05	0.00	0.09	0.00			
		2	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.80	0.00	-0.16	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.80	0.00	-0.16	0.00			
		5	0.00	0.00	0.03	0.00	0.01	0.00			
		6	0.00	0.00	0.03	0.00	0.01	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	99.00	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.378 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.708
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

3/ 1.93											
		1	0.00	0.00	-0.24	0.00	-0.01	0.00			
		2	0.00	0.00	0.01	0.00	0.01	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.80	0.00	-0.93	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.80	0.00	-0.93	0.00			
		5	0.00	0.00	0.03	0.00	0.03	0.00			
		6	0.00	0.00	0.03	0.00	0.03	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-1.05	0.00	-0.95	0.00	90.73	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.011 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.378 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.708
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

ΔΟΚΟΣ 46 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 160 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.04 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	2.12	0.00	-0.45	0.00			
		2	0.00	0.00	1.94	0.00	-0.41	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.32	0.00	0.58	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.32	0.00	0.58	0.00			
		5	0.00	0.00	0.01	0.00	-0.03	0.00			

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB72205EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
		6	0.00	0.00	0.01	0.00	-0.03	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	5.77	0.00	-1.23	0.00	11.39	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.050 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.044 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.851 λLT= 0.693 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.961
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

2/ 1.25

	1	0.00	0.00	-0.20	0.00	0.74	0.00			
	2	0.00	0.00	-0.19	0.00	0.68	0.00			
	3	0.00	0.00	-0.32	0.00	0.18	0.00			
	4	0.00	0.00	-0.32	0.00	0.18	0.00			
	5	0.00	0.00	0.01	0.00	-0.01	0.00			
	6	0.00	0.00	0.01	0.00	-0.01	0.00			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-0.55	0.00	2.02	0.00	12.26	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.082 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.851 λLT= 0.693 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.961
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

3/ 2.50

	1	0.00	0.00	-2.52	0.00	-0.96	0.00			
	2	0.00	0.00	-2.31	0.00	-0.88	0.00			
	3	0.00	0.00	-0.32	0.00	-0.22	0.00			
	4	0.00	0.00	-0.32	0.00	-0.22	0.00			
	5	0.00	0.00	0.01	0.00	0.01	0.00			
	6	0.00	0.00	0.01	0.00	0.01	0.00			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-6.88	0.00	-2.62	0.00	9.47	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.106 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.052 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.851 λLT= 0.693 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.961
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

ΔΟΚΟΣ 47 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 160 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	0.86	0.00	-0.77	0.00			
		2	0.00	0.00	0.91	0.00	-0.71	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.96	0.00	0.89	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.96	0.00	0.89	0.00			
		5	0.00	0.00	0.04	0.00	-0.04	0.00			
		6	0.00	0.00	0.04	0.00	-0.04	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	2.52	0.00	-2.12	0.00	13.76	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.073 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.019 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.235 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.708
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

2/ 0.31

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB72205EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
		1	0.00	0.00	0.29	0.00	-0.60	0.00			
		2	0.00	0.00	0.39	0.00	-0.52	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.96	0.00	0.60	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.96	0.00	0.60	0.00			
		5	0.00	0.00	0.04	0.00	-0.03	0.00			
		6	0.00	0.00	0.04	0.00	-0.03	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.97	0.00	-1.59	0.00	18.38	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.054 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.007 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.235 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.708
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

3/ 0.61

		1	0.00	0.00	-0.28	0.00	-0.60	0.00		
		2	0.00	0.00	-0.13	0.00	-0.48	0.00		
		3	0.00	0.00	-0.96	0.00	0.31	0.00		
		4	0.00	0.00	-0.96	0.00	0.31	0.00		
		5	0.00	0.00	0.04	0.00	-0.01	0.00		
		6	0.00	0.00	0.04	0.00	-0.01	0.00		
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-0.57	0.00	-1.52	0.00	19.13	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.052 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.235 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.708
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

ΔΟΚΟΣ 48 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 160 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.02 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	2.17	0.00	-0.71	0.00			
		2	0.00	0.00	1.97	0.00	-0.65	0.00			
		3	0.00	0.00	1.19	0.00	-1.45	0.00			
		4	0.00	0.00	1.19	0.00	-1.45	0.00			
		5	0.00	0.00	-0.06	0.00	0.07	0.00			
		6	0.00	0.00	-0.06	0.00	0.07	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	3.97	0.00	-2.37	0.00	10.84	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.092 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.030 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.883 λLT= 0.619 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.351
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

2/ 1.21

		1	0.00	0.00	-0.08	0.00	0.56	0.00		
		2	0.00	0.00	-0.08	0.00	0.49	0.00		
		3	0.00	0.00	1.19	0.00	-0.01	0.00		
		4	0.00	0.00	1.19	0.00	-0.01	0.00		
		5	0.00	0.00	-0.06	0.00	0.00	0.00		
		6	0.00	0.00	-0.06	0.00	0.00	0.00		
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-0.23	0.00	1.49	0.00	17.31	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.058 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.883 λLT= 0.619 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.351
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

3/ 2.42

1	0.00	0.00	-2.32	0.00	-0.90	0.00			
2	0.00	0.00	-2.14	0.00	-0.85	0.00			
3	0.00	0.00	1.19	0.00	1.43	0.00			
4	0.00	0.00	1.19	0.00	1.43	0.00			
5	0.00	0.00	-0.06	0.00	-0.07	0.00			
6	0.00	0.00	-0.06	0.00	-0.07	0.00			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ	0.00	0.00	-4.17	0.00	-2.60	0.00	9.88	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.101 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.032 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.883 λLT= 0.619 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.351
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

ΔΟΚΟΣ 49 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 160 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.01 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	2.02	0.00	-0.81	0.00			
		2	0.00	0.00	1.82	0.00	-0.69	0.00			
		3	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.30	0.00			
		4	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.30	0.00			
		5	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01	0.00			
		6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	5.45	0.00	-2.13	0.00	12.04	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.083 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.041 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.879 λLT= 0.627 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.766
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

2/ 1.00

1	0.00	0.00	0.16	0.00	0.28	0.00			
2	0.00	0.00	0.12	0.00	0.27	0.00			
3	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.30	0.00			
4	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.30	0.00			
5	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01	0.00			
6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01	0.00			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ	0.00	0.00	0.39	0.00	0.79	0.00	32.40	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.031 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.879 λLT= 0.627 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.766
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

3/ 2.00

1	0.00	0.00	-1.70	0.00	-0.49	0.00			
2	0.00	0.00	-1.58	0.00	-0.46	0.00			
3	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.29	0.00			
4	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.29	0.00			
5	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01	0.00			
6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01	0.00			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ	0.00	0.00	-4.67	0.00	-1.35	0.00	14.07	IPE 160	1

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
DDB79B05EC65E86
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.053 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.036 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.879 λLT= 0.627 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.766
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

ΔΟΚΟΣ 50 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 160 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	1.57	0.00	-0.46	0.00			
		2	0.00	0.00	1.44	0.00	-0.44	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.54	0.00	0.54	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.54	0.00	0.54	0.00			
		5	0.00	0.00	0.03	0.00	-0.03	0.00			
		6	0.00	0.00	0.03	0.00	-0.03	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	4.28	0.00	-1.28	0.00	15.36	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.049 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.033 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.896 λLT= 0.585 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.933
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

2/ 0.96											
		1	0.00	0.00	-0.23	0.00	0.18	0.00			
		2	0.00	0.00	-0.20	0.00	0.16	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.54	0.00	0.02	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.54	0.00	0.02	0.00			
		5	0.00	0.00	0.03	0.00	0.00	0.00			
		6	0.00	0.00	0.03	0.00	0.00	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-0.60	0.00	0.49	0.00	53.18	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.019 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.896 λLT= 0.585 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.933
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

3/ 1.93											
		1	0.00	0.00	-2.02	0.00	-0.90	0.00			
		2	0.00	0.00	-1.84	0.00	-0.82	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.54	0.00	-0.50	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.54	0.00	-0.50	0.00			
		5	0.00	0.00	0.03	0.00	0.02	0.00			
		6	0.00	0.00	0.03	0.00	0.02	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-5.48	0.00	-2.45	0.00	10.67	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.094 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.042 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.896 λLT= 0.585 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.933
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΔΟΚΟΣ 51 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 160 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.05 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	2.62	0.00	-1.10	0.00			
		2	0.00	0.00	2.40	0.00	-1.01	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.26	0.00	0.36	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.26	0.00	0.36	0.00			
		5	0.00	0.00	0.01	0.00	-0.02	0.00			
		6	0.00	0.00	0.01	0.00	-0.02	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	7.13	0.00	-3.01	0.00	7.51	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.133 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.054 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.775 λLT= 0.835 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.575
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

2/ 1.41											
		1	0.00	0.00	0.00	0.00	0.74	0.00			
		2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.68	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.26	0.00	-0.01	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.26	0.00	-0.01	0.00			
		5	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	0.00			
		6	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.00	0.00	2.02	0.00	11.17	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.090 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.775 λLT= 0.835 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.575
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

3/ 2.82											
		1	0.00	0.00	-2.62	0.00	-1.10	0.00			
		2	0.00	0.00	-2.40	0.00	-1.01	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.26	0.00	-0.38	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.26	0.00	-0.38	0.00			
		5	0.00	0.00	0.01	0.00	0.02	0.00			
		6	0.00	0.00	0.01	0.00	0.02	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-7.13	0.00	-3.00	0.00	7.52	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.133 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.054 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.775 λLT= 0.835 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.575
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

ΔΟΚΟΣ 52 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 160 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	2.04	0.00	-0.91	0.00			
		2	0.00	0.00	1.87	0.00	-0.83	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.43	0.00	0.46	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.43	0.00	0.46	0.00			
		5	0.00	0.00	0.02	0.00	-0.02	0.00			

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB72205EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
		6	0.00	0.00	0.02	0.00	-0.02	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	5.56	0.00	-2.47	0.00	10.76	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.093 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.042 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.911 λLT= 0.540 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.966
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

2/ 0.87

	1	0.00	0.00	0.42	0.00	0.17	0.00			
	2	0.00	0.00	0.38	0.00	0.15	0.00			
	3	0.00	0.00	-0.43	0.00	0.08	0.00			
	4	0.00	0.00	-0.43	0.00	0.08	0.00			
	5	0.00	0.00	0.02	0.00	0.00	0.00			
	6	0.00	0.00	0.02	0.00	0.00	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ	0.00	0.00	1.14	0.00	0.46	0.00	57.68	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.017 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.009 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.911 λLT= 0.540 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.966
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

3/ 1.75

	1	0.00	0.00	-1.21	0.00	-0.17	0.00			
	2	0.00	0.00	-1.11	0.00	-0.17	0.00			
	3	0.00	0.00	-0.43	0.00	-0.30	0.00			
	4	0.00	0.00	-0.43	0.00	-0.30	0.00			
	5	0.00	0.00	0.02	0.00	0.01	0.00			
	6	0.00	0.00	0.02	0.00	0.01	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ	0.00	0.00	-3.29	0.00	-0.48	0.00	19.97	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.018 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.025 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.911 λLT= 0.540 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.966
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

ΔΟΚΟΣ 53 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 160 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	0.28	0.00	-0.15	0.00			
		2	0.00	0.00	0.35	0.00	-0.15	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.37	0.00	0.70	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.37	0.00	0.70	0.00			
		5	0.00	0.00	0.02	0.00	-0.03	0.00			
		6	0.00	0.00	0.02	0.00	-0.03	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.76	0.00	-0.90	0.00	32.28	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.031 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.006 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.275 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.456
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

2/ 0.44

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB72205EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
		1	0.00	0.00	-0.54	0.00	-0.21	0.00			
		2	0.00	0.00	-0.40	0.00	-0.16	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.37	0.00	0.54	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.37	0.00	0.54	0.00			
		5	0.00	0.00	0.02	0.00	-0.02	0.00			
		6	0.00	0.00	0.02	0.00	-0.02	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-0.28	0.00	-0.80	0.00	36.57	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.027 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.275 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.456
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

3/ 0.88

		1	0.00	0.00	-1.36	0.00	-0.62	0.00			
		2	0.00	0.00	-1.15	0.00	-0.50	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.37	0.00	0.37	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.37	0.00	0.37	0.00			
		5	0.00	0.00	0.02	0.00	-0.02	0.00			
		6	0.00	0.00	0.02	0.00	-0.02	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-3.55	0.00	-1.59	0.00	18.36	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.054 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.027 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 1.000 λLT= 0.275 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.456
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

ΔΟΚΟΣ 54 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 160 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.03 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	2.27	0.00	-0.79	0.00			
		2	0.00	0.00	2.07	0.00	-0.74	0.00			
		3	0.00	0.00	1.05	0.00	-1.36	0.00			
		4	0.00	0.00	1.05	0.00	-1.36	0.00			
		5	0.00	0.00	-0.05	0.00	0.06	0.00			
		6	0.00	0.00	-0.05	0.00	0.06	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	3.96	0.00	-2.40	0.00	10.40	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.096 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.030 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.856 λLT= 0.683 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.155
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

2/ 1.32

		1	0.00	0.00	-0.17	0.00	0.59	0.00			
		2	0.00	0.00	-0.16	0.00	0.52	0.00			
		3	0.00	0.00	1.05	0.00	0.02	0.00			
		4	0.00	0.00	1.05	0.00	0.02	0.00			
		5	0.00	0.00	-0.05	0.00	0.00	0.00			
		6	0.00	0.00	-0.05	0.00	0.00	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-0.47	0.00	1.57	0.00	15.87	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.063 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.856 λLT= 0.683 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.155
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

3/ 2.63

1	0.00	0.00	-2.61	0.00	-1.24	0.00			
2	0.00	0.00	-2.40	0.00	-1.17	0.00			
3	0.00	0.00	1.05	0.00	1.41	0.00			
4	0.00	0.00	1.05	0.00	1.41	0.00			
5	0.00	0.00	-0.05	0.00	-0.07	0.00			
6	0.00	0.00	-0.05	0.00	-0.07	0.00			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ	0.00	0.00	-7.12	0.00	-3.43	0.00	7.28	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.137 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.054 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.856 λLT= 0.683 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.155
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

ΔΟΚΟΣ 55 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 160 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.04 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	2.79	0.00	-1.35	0.00			
		2	0.00	0.00	2.53	0.00	-1.19	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.12	0.00	-0.20	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.12	0.00	-0.20	0.00			
		5	0.00	0.00	0.01	0.00	0.01	0.00			
		6	0.00	0.00	0.01	0.00	0.01	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	7.55	0.00	-3.60	0.00	6.77	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.148 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.058 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.836 λLT= 0.725 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.911
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

2/ 1.32

1	0.00	0.00	0.34	0.00	0.71	0.00			
2	0.00	0.00	0.29	0.00	0.67	0.00			
3	0.00	0.00	-0.12	0.00	-0.35	0.00			
4	0.00	0.00	-0.12	0.00	-0.35	0.00			
5	0.00	0.00	0.01	0.00	0.02	0.00			
6	0.00	0.00	0.01	0.00	0.02	0.00			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ	0.00	0.00	0.90	0.00	1.96	0.00	12.41	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.081 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.007 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.836 λLT= 0.725 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.911
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

3/ 2.63

1	0.00	0.00	-2.10	0.00	-0.44	0.00			
2	0.00	0.00	-1.94	0.00	-0.42	0.00			
3	0.00	0.00	-0.12	0.00	-0.51	0.00			
4	0.00	0.00	-0.12	0.00	-0.51	0.00			
5	0.00	0.00	0.01	0.00	0.02	0.00			
6	0.00	0.00	0.01	0.00	0.02	0.00			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ	0.00	0.00	-5.75	0.00	-1.22	0.00	11.43	IPE 160	1

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
DDB79B05EB6652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.050 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.044 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.836 λLT= 0.725 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.911
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

ΔΟΚΟΣ 56 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 240 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	0.38	0.00	-0.05	0.00			
		2	0.00	0.00	0.50	0.00	-0.09	0.00			
		3	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	0.00			
		4	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	0.00			
		5	0.00	0.00	0.11	0.00	-0.13	0.00			
		6	0.00	0.00	0.11	0.00	-0.13	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	99.00	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.938 λLT= 0.455 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.246
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

2/ 0.76											
		1	0.00	0.00	0.15	0.00	0.15	0.00			
		2	0.00	0.00	0.50	0.00	0.29	0.00			
		3	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	0.00			
		4	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	0.00			
		5	0.00	0.00	0.11	0.00	-0.04	0.00			
		6	0.00	0.00	0.11	0.00	-0.04	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	99.00	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.938 λLT= 0.455 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.246
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

3/ 1.52											
		1	0.00	0.00	-0.09	0.00	0.17	0.00			
		2	0.00	0.00	0.50	0.00	0.67	0.00			
		3	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	0.00			
		4	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	0.00			
		5	0.00	0.00	0.11	0.00	0.04	0.00			
		6	0.00	0.00	0.11	0.00	0.04	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.64	0.00	1.24	0.00	65.40	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.015 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.938 λLT= 0.455 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.246
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΔΟΚΟΣ 57 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 240 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	0.25	0.00	0.08	0.00			
		2	0.00	0.00	-0.19	0.00	0.30	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.01	0.00	0.01	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.01	0.00	0.01	0.00			
		5	0.00	0.00	-0.22	0.00	0.31	0.00			
		6	0.00	0.00	-0.22	0.00	0.31	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	99.00	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.928 λLT= 0.488 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.731
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

2/ 1.33											
		1	0.00	0.00	-0.15	0.00	0.15	0.00			
		2	0.00	0.00	-0.19	0.00	0.05	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.01	0.00	0.00	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.01	0.00	0.00	0.00			
		5	0.00	0.00	-0.22	0.00	0.01	0.00			
		6	0.00	0.00	-0.22	0.00	0.01	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	99.00	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.928 λLT= 0.488 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.731
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

3/ 2.67											
		1	0.00	0.00	-0.56	0.00	-0.32	0.00			
		2	0.00	0.00	-0.19	0.00	-0.20	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.01	0.00	-0.01	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.01	0.00	-0.01	0.00			
		5	0.00	0.00	-0.22	0.00	-0.29	0.00			
		6	0.00	0.00	-0.22	0.00	-0.29	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	99.00	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.928 λLT= 0.488 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.731
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

ΔΟΚΟΣ 58 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 240 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	0.55	0.00	-0.39	0.00			
		2	0.00	0.00	0.04	0.00	-0.13	0.00			
		3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		5	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	0.00			

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB72205EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
		6	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.80	0.00	-0.73	0.00	86.30	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.012 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.730 λLT= 0.906 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.259
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

2/ 1.84

	1	0.00	0.00	-0.01	0.00	0.11	0.00			
	2	0.00	0.00	0.04	0.00	-0.06	0.00			
	3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
	4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
	5	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	0.00			
	6	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	0.00			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	99.00	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.730 λLT= 0.906 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.259
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

3/ 3.69

	1	0.00	0.00	-0.57	0.00	-0.43	0.00			
	2	0.00	0.00	0.04	0.00	0.00	0.00			
	3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
	4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
	5	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	99.00	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.730 λLT= 0.906 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.259
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

ΔΟΚΟΣ 59 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 240 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	0.56	0.00	-0.30	0.00			
		2	0.00	0.00	-0.05	0.00	-0.03	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.01	0.00	0.01	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.01	0.00	0.01	0.00			
		5	0.00	0.00	-0.17	0.00	0.26	0.00			
		6	0.00	0.00	-0.17	0.00	0.26	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	99.00	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.903 λLT= 0.564 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.539
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

2/ 1.55

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB72205EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
		1	0.00	0.00	0.09	0.00	0.20	0.00			
		2	0.00	0.00	-0.05	0.00	-0.10	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.01	0.00	0.00	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.01	0.00	0.00	0.00			
		5	0.00	0.00	-0.17	0.00	0.00	0.00			
		6	0.00	0.00	-0.17	0.00	0.00	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	99.00	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.903 λLT= 0.564 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.539
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

3/ 3.09

		1	0.00	0.00	-0.38	0.00	-0.03	0.00			
		2	0.00	0.00	-0.05	0.00	-0.17	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.01	0.00	-0.01	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.01	0.00	-0.01	0.00			
		5	0.00	0.00	-0.17	0.00	-0.26	0.00			
		6	0.00	0.00	-0.17	0.00	-0.26	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	99.00	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.903 λLT= 0.564 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.539
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

ΔΟΚΟΣ 60 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 300 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.19 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	2.03	0.00	-1.25	0.00			
		2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		5	0.00	0.00	0.02	0.00	-0.10	0.00			
		6	0.00	0.00	0.02	0.00	-0.10	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	2.74	0.00	-1.68	0.00	29.23	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.034 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.008 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.333 λLT= 1.601 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.141
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

2/ 4.84

		1	0.00	0.00	0.00	0.00	3.68	0.00			
		2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		5	0.00	0.00	0.02	0.00	0.00	0.00			
		6	0.00	0.00	0.02	0.00	0.00	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.00	0.00	4.97	0.00	9.88	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.101 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.333 λLT= 1.601 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.141
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

3/ 9.69

1	0.00	0.00	-2.03	0.00	-1.24	0.00			
2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
5	0.00	0.00	0.02	0.00	0.10	0.00			
6	0.00	0.00	0.02	0.00	0.10	0.00			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ	0.00	0.00	-2.74	0.00	-1.68	0.00	29.29	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.034 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.008 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.333 λLT= 1.601 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.141
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

ΔΟΚΟΣ 61 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 300 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.02 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	1.11	0.00	-0.45	0.00			
		2	0.00	0.00	-0.06	0.00	0.19	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.01	0.00	0.05	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.01	0.00	0.05	0.00			
		5	0.00	0.00	0.09	0.00	-0.18	0.00			
		6	0.00	0.00	0.09	0.00	-0.18	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	99.00	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.666 λLT= 0.999 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.793
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

2/ 3.22

1	0.00	0.00	-0.24	0.00	0.96	0.00			
2	0.00	0.00	-0.06	0.00	0.00	0.00			
3	0.00	0.00	-0.01	0.00	0.01	0.00			
4	0.00	0.00	-0.01	0.00	0.01	0.00			
5	0.00	0.00	0.09	0.00	0.12	0.00			
6	0.00	0.00	0.09	0.00	0.12	0.00			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ	0.00	0.00	-0.32	0.00	1.29	0.00	75.98	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.013 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.666 λLT= 0.999 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.793
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

3/ 6.45

1	0.00	0.00	-1.59	0.00	-1.99	0.00			
2	0.00	0.00	-0.06	0.00	-0.20	0.00			
3	0.00	0.00	-0.01	0.00	-0.03	0.00			
4	0.00	0.00	-0.01	0.00	-0.03	0.00			
5	0.00	0.00	0.09	0.00	0.42	0.00			
6	0.00	0.00	0.09	0.00	0.42	0.00			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ	0.00	0.00	-2.24	0.00	-2.99	0.00	32.88	IPE 300	1

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
DDB79B05EC65E86
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.030 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.006 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.666 λLT= 0.999 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.793
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

ΔΟΚΟΣ 62 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 300 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.14 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	1.88	0.00	-1.20	0.00			
		2	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.02	0.00			
		3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01	0.00			
		4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01	0.00			
		5	0.00	0.00	0.03	0.00	-0.12	0.00			
		6	0.00	0.00	0.03	0.00	-0.12	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	2.54	0.00	-1.62	0.00	37.68	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.027 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.007 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.414 λLT= 1.408 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.423
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

2/ 4.69											
		1	0.00	0.00	-0.09	0.00	3.00	0.00			
		2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		5	0.00	0.00	0.03	0.00	0.02	0.00			
		6	0.00	0.00	0.03	0.00	0.02	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-0.11	0.00	4.06	0.00	15.04	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.066 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.414 λLT= 1.408 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.423
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

3/ 9.39											
		1	0.00	0.00	-2.06	0.00	-2.04	0.00			
		2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.02	0.00			
		3	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	0.00			
		4	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	0.00			
		5	0.00	0.00	0.03	0.00	0.15	0.00			
		6	0.00	0.00	0.03	0.00	0.15	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-2.77	0.00	-2.72	0.00	22.45	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.045 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.008 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.414 λLT= 1.408 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.423
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΔΟΚΟΣ 63 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 300 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.08 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	1.69	0.00	-1.32	0.00			
		2	0.00	0.00	-0.03	0.00	0.16	0.00			
		3	0.00	0.00	0.03	0.00	-0.17	0.00			
		4	0.00	0.00	0.03	0.00	-0.17	0.00			
		5	0.00	0.00	0.05	0.00	-0.13	0.00			
		6	0.00	0.00	0.05	0.00	-0.13	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	2.28	0.00	-1.78	0.00	38.44	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.026 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.007 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.465 λLT= 1.310 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.595
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

2/ 4.57											
		1	0.00	0.00	-0.23	0.00	2.03	0.00			
		2	0.00	0.00	-0.03	0.00	0.03	0.00			
		3	0.00	0.00	0.03	0.00	-0.04	0.00			
		4	0.00	0.00	0.03	0.00	-0.04	0.00			
		5	0.00	0.00	0.05	0.00	0.10	0.00			
		6	0.00	0.00	0.05	0.00	0.10	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-0.35	0.00	2.78	0.00	24.67	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.041 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.465 λLT= 1.310 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.595
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

3/ 9.15											
		1	0.00	0.00	-2.15	0.00	-3.41	0.00			
		2	0.00	0.00	-0.03	0.00	-0.11	0.00			
		3	0.00	0.00	0.03	0.00	0.08	0.00			
		4	0.00	0.00	0.03	0.00	0.08	0.00			
		5	0.00	0.00	0.05	0.00	0.33	0.00			
		6	0.00	0.00	0.05	0.00	0.33	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-2.94	0.00	-4.76	0.00	14.40	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.069 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.008 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.465 λLT= 1.310 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.595
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

ΔΟΚΟΣ 64 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 300 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.08 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	1.68	0.00	-1.30	0.00			
		2	0.00	0.00	-0.03	0.00	0.14	0.00			
		3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		5	0.00	0.00	0.05	0.00	-0.13	0.00			

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB72205EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
		6	0.00	0.00	0.05	0.00	-0.13	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	2.27	0.00	-1.76	0.00	38.77	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.026 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.007 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.462 λLT= 1.314 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.585
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

2/ 4.57

	1	0.00	0.00	-0.24	0.00	2.00	0.00			
	2	0.00	0.00	-0.03	0.00	0.02	0.00			
	3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
	4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
	5	0.00	0.00	0.05	0.00	0.11	0.00			
	6	0.00	0.00	0.05	0.00	0.11	0.00			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-0.36	0.00	2.73	0.00	25.04	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.040 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.462 λLT= 1.314 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.585
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

3/ 9.15

	1	0.00	0.00	-2.16	0.00	-3.49	0.00			
	2	0.00	0.00	-0.03	0.00	-0.10	0.00			
	3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01	0.00			
	4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01	0.00			
	5	0.00	0.00	0.05	0.00	0.34	0.00			
	6	0.00	0.00	0.05	0.00	0.34	0.00			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-2.95	0.00	-4.86	0.00	14.04	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.071 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.008 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.462 λLT= 1.314 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.585
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

ΔΟΚΟΣ 65 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 300 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.08 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	1.67	0.00	-1.23	0.00			
		2	0.00	0.00	-0.05	0.00	0.28	0.00			
		3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		5	0.00	0.00	0.05	0.00	-0.13	0.00			
		6	0.00	0.00	0.05	0.00	-0.13	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	2.25	0.00	-1.66	0.00	41.92	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.024 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.006 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.471 λLT= 1.298 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.625
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

2/ 4.57

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile
2DB72205EDC652B6

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
		1	0.00	0.00	-0.25	0.00	2.02	0.00			
		2	0.00	0.00	-0.05	0.00	0.04	0.00			
		3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		5	0.00	0.00	0.05	0.00	0.11	0.00			
		6	0.00	0.00	0.05	0.00	0.11	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-0.41	0.00	2.79	0.00	24.95	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.040 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.471 λLT= 1.298 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.625
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

3/ 9.15

		1	0.00	0.00	-2.17	0.00	-3.51	0.00			
		2	0.00	0.00	-0.05	0.00	-0.20	0.00			
		3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01	0.00			
		4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01	0.00			
		5	0.00	0.00	0.05	0.00	0.35	0.00			
		6	0.00	0.00	0.05	0.00	0.35	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-3.01	0.00	-5.04	0.00	13.81	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.072 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.009 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.471 λLT= 1.298 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.625
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

ΔΟΚΟΣ 66 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 300 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.14 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	1.61	0.00	0.09	0.00			
		2	0.00	0.00	-0.04	0.00	0.00	0.00			
		3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		5	0.00	0.00	0.02	0.00	0.00	0.00			
		6	0.00	0.00	0.02	0.00	0.00	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	2.11	0.00	0.13	0.00	82.41	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.002 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.006 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.522 λLT= 1.213 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.919
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

2/ 4.69

		1	0.00	0.00	-0.36	0.00	3.03	0.00			
		2	0.00	0.00	-0.04	0.00	-0.20	0.00			
		3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		5	0.00	0.00	0.02	0.00	0.10	0.00			
		6	0.00	0.00	0.02	0.00	0.10	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-0.49	0.00	4.08	0.00	18.87	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.053 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.522 λLT= 1.213 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.919
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

3/ 9.39

	1	0.00	0.00	-2.33	0.00	-3.29	0.00		
	2	0.00	0.00	-0.04	0.00	-0.40	0.00		
	3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
	4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
	5	0.00	0.00	0.02	0.00	0.19	0.00		
	6	0.00	0.00	0.02	0.00	0.19	0.00		
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-3.21	0.00	-5.04	0.00	15.29	IPE 300 1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.065 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.009 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.522 λLT= 1.213 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.919
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

ΔΟΚΟΣ 67 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 300 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.12 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	1.95	0.00	-1.87	0.00			
		2	0.00	0.00	-0.03	0.00	0.19	0.00			
		3	0.00	0.00	0.04	0.00	-0.22	0.00			
		4	0.00	0.00	0.04	0.00	-0.22	0.00			
		5	0.00	0.00	0.03	0.00	-0.10	0.00			
		6	0.00	0.00	0.03	0.00	-0.10	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	2.64	0.00	-2.52	0.00	22.25	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.045 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.008 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.380 λLT= 1.482 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.285
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

2/ 4.69

	1	0.00	0.00	-0.02	0.00	2.68	0.00		
	2	0.00	0.00	-0.03	0.00	0.06	0.00		
	3	0.00	0.00	0.04	0.00	-0.05	0.00		
	4	0.00	0.00	0.04	0.00	-0.05	0.00		
	5	0.00	0.00	0.03	0.00	0.05	0.00		
	6	0.00	0.00	0.03	0.00	0.05	0.00		
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-0.06	0.00	3.71	0.00	15.11	IPE 300 1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.066 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.380 λLT= 1.482 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.285
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

3/ 9.39

	1	0.00	0.00	-1.99	0.00	-2.01	0.00		
	2	0.00	0.00	-0.03	0.00	-0.07	0.00		
	3	0.00	0.00	0.04	0.00	0.12	0.00		
	4	0.00	0.00	0.04	0.00	0.12	0.00		
	5	0.00	0.00	0.03	0.00	0.20	0.00		
	6	0.00	0.00	0.03	0.00	0.20	0.00		
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-2.72	0.00	-2.82	0.00	19.87	IPE 300 1

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
DDB79B05EC65E86
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.050 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.008 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.380 λLT= 1.482 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.285
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

ΔΟΚΟΣ 68 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 300 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.11 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	1.93	0.00	-1.88	0.00			
		2	0.00	0.00	-0.01	0.00	0.05	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.03	0.00	0.17	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.03	0.00	0.17	0.00			
		5	0.00	0.00	0.04	0.00	-0.12	0.00			
		6	0.00	0.00	0.04	0.00	-0.12	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	2.60	0.00	-2.46	0.00	22.88	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.044 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.007 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.382 λLT= 1.479 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.291
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

2/ 4.69											
		1	0.00	0.00	-0.04	0.00	2.56	0.00			
		2	0.00	0.00	-0.01	0.00	0.02	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.03	0.00	0.05	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.03	0.00	0.05	0.00			
		5	0.00	0.00	0.04	0.00	0.05	0.00			
		6	0.00	0.00	0.04	0.00	0.05	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-0.06	0.00	3.49	0.00	16.13	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.062 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.382 λLT= 1.479 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.291
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

3/ 9.39											
		1	0.00	0.00	-2.01	0.00	-2.25	0.00			
		2	0.00	0.00	-0.01	0.00	-0.01	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.03	0.00	-0.07	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.03	0.00	-0.07	0.00			
		5	0.00	0.00	0.04	0.00	0.22	0.00			
		6	0.00	0.00	0.04	0.00	0.22	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-2.71	0.00	-3.04	0.00	18.54	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.054 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.008 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.382 λLT= 1.479 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.291
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΔΟΚΟΣ 69 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 300 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.08 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	1.64	0.00	-1.16	0.00			
		2	0.00	0.00	-0.05	0.00	0.29	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.04	0.00	0.24	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.04	0.00	0.24	0.00			
		5	0.00	0.00	0.05	0.00	-0.15	0.00			
		6	0.00	0.00	0.05	0.00	-0.15	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	2.21	0.00	-1.56	0.00	45.77	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.022 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.006 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.485 λLT= 1.275 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.699
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

2/ 4.61											
		1	0.00	0.00	-0.30	0.00	1.94	0.00			
		2	0.00	0.00	-0.05	0.00	0.05	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.04	0.00	0.06	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.04	0.00	0.06	0.00			
		5	0.00	0.00	0.05	0.00	0.10	0.00			
		6	0.00	0.00	0.05	0.00	0.10	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-0.48	0.00	2.70	0.00	26.49	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.038 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.485 λLT= 1.275 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.699
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

3/ 9.22											
		1	0.00	0.00	-2.23	0.00	-3.88	0.00			
		2	0.00	0.00	-0.05	0.00	-0.18	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.04	0.00	-0.12	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.04	0.00	-0.12	0.00			
		5	0.00	0.00	0.05	0.00	0.35	0.00			
		6	0.00	0.00	0.05	0.00	0.35	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-3.09	0.00	-5.52	0.00	12.96	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.077 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.009 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.485 λLT= 1.275 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.699
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

ΔΟΚΟΣ 70 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 300 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.28 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	2.03	0.00	0.11	0.00			
		2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		5	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB72205EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
		6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	2.74	0.00	0.15	0.00	63.49	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.003 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.008 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.333 λLT= 1.601 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.141
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

2/ 4.84

	1	0.00	0.00	0.00	0.00	5.02	0.00			
	2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
	3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
	4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
	5	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ	0.00	0.00	-0.01	0.00	6.77	0.00	7.25	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.138 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.333 λLT= 1.601 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.141
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

3/ 9.69

	1	0.00	0.00	-2.04	0.00	0.07	0.00			
	2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
	3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
	4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
	5	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
	6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ	0.00	0.00	-2.75	0.00	0.09	0.00	63.20	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.002 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.008 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.333 λLT= 1.601 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.141
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

ΔΟΚΟΣ 71 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 300 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.19 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	2.33	0.00	-2.74	0.00			
		2	0.00	0.00	0.01	0.00	-0.12	0.00			
		3	0.00	0.00	0.02	0.00	-0.15	0.00			
		4	0.00	0.00	0.02	0.00	-0.15	0.00			
		5	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.04	0.00			
		6	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.04	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	3.16	0.00	-3.89	0.00	19.53	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.051 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.009 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.515 λLT= 1.224 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.952
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

2/ 4.84

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB72205EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
		1	0.00	0.00	0.30	0.00	3.61	0.00			
		2	0.00	0.00	0.01	0.00	-0.06	0.00			
		3	0.00	0.00	0.02	0.00	-0.08	0.00			
		4	0.00	0.00	0.02	0.00	-0.08	0.00			
		5	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.02	0.00			
		6	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.02	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.40	0.00	4.88	0.00	15.57	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.064 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.515 λLT= 1.224 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.952
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

3/ 9.69

		1	0.00	0.00	-1.74	0.00	0.12	0.00			
		2	0.00	0.00	0.01	0.00	0.01	0.00			
		3	0.00	0.00	0.02	0.00	0.00	0.00			
		4	0.00	0.00	0.02	0.00	0.00	0.00			
		5	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-2.33	0.00	0.18	0.00	74.77	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.002 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.007 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.515 λLT= 1.224 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.952
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

ΔΟΚΟΣ 72 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 300 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.28 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	2.03	0.00	0.11	0.00			
		2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		5	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	2.74	0.00	0.15	0.00	63.50	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.003 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.008 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.333 λLT= 1.601 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.141
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

2/ 4.84

		1	0.00	0.00	0.00	0.00	5.02	0.00			
		2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		5	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-0.01	0.00	6.77	0.00	7.25	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.138 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.333 λLT= 1.601 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.141
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

3/ 9.69

1	0.00	0.00	-2.04	0.00	0.07	0.00			
2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
5	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
6	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ	0.00	0.00	-2.75	0.00	0.09	0.00	63.20	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.002 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.008 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.333 λLT= 1.601 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.141
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

ΔΟΚΟΣ 73 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 300 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.02 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	1.08	0.00	-0.32	0.00			
		2	0.00	0.00	-0.11	0.00	0.36	0.00			
		3	0.00	0.00	0.04	0.00	-0.10	0.00			
		4	0.00	0.00	0.04	0.00	-0.10	0.00			
		5	0.00	0.00	0.09	0.00	-0.18	0.00			
		6	0.00	0.00	0.09	0.00	-0.18	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	99.00	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.686 λLT= 0.971 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.927
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

2/ 3.26

1	0.00	0.00	-0.28	0.00	0.99	0.00			
2	0.00	0.00	-0.11	0.00	0.00	0.00			
3	0.00	0.00	0.04	0.00	0.04	0.00			
4	0.00	0.00	0.04	0.00	0.04	0.00			
5	0.00	0.00	0.09	0.00	0.10	0.00			
6	0.00	0.00	0.09	0.00	0.10	0.00			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ	0.00	0.00	-0.55	0.00	1.33	0.00	76.03	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.013 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.686 λLT= 0.971 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.927
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

3/ 6.52

1	0.00	0.00	-1.65	0.00	-2.17	0.00			
2	0.00	0.00	-0.11	0.00	-0.36	0.00			
3	0.00	0.00	0.04	0.00	0.18	0.00			
4	0.00	0.00	0.04	0.00	0.18	0.00			
5	0.00	0.00	0.09	0.00	0.38	0.00			
6	0.00	0.00	0.09	0.00	0.38	0.00			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ	0.00	0.00	-2.39	0.00	-3.46	0.00	29.26	IPE 300	1

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
DDB79B05EC65E86
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.034 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.007 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.686 λLT= 0.971 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.927
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

ΔΟΚΟΣ 74 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 300 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.19 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	2.06	0.00	-1.44	0.00			
		2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		3	0.00	0.00	0.01	0.00	-0.03	0.00			
		4	0.00	0.00	0.01	0.00	-0.03	0.00			
		5	0.00	0.00	0.03	0.00	-0.16	0.00			
		6	0.00	0.00	0.03	0.00	-0.16	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	2.78	0.00	-1.95	0.00	25.19	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.040 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.008 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.333 λLT= 1.601 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.141
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

2/ 4.84											
		1	0.00	0.00	0.02	0.00	3.60	0.00			
		2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		3	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	0.00			
		4	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	0.00			
		5	0.00	0.00	0.03	0.00	-0.01	0.00			
		6	0.00	0.00	0.03	0.00	-0.01	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.03	0.00	4.86	0.00	10.11	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.099 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.333 λLT= 1.601 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.141
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

3/ 9.69											
		1	0.00	0.00	-2.01	0.00	-1.21	0.00			
		2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		3	0.00	0.00	0.01	0.00	0.03	0.00			
		4	0.00	0.00	0.01	0.00	0.03	0.00			
		5	0.00	0.00	0.03	0.00	0.14	0.00			
		6	0.00	0.00	0.03	0.00	0.14	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-2.71	0.00	-1.63	0.00	30.19	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.033 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.008 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.333 λLT= 1.601 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.141
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΔΟΚΟΣ 75 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 300 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.19 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	2.06	0.00	-1.45	0.00			
		2	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	0.00			
		3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.02	0.00			
		4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.02	0.00			
		5	0.00	0.00	0.03	0.00	-0.17	0.00			
		6	0.00	0.00	0.03	0.00	-0.17	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	2.78	0.00	-1.95	0.00	25.13	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.040 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.008 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.333 λLT= 1.601 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.141
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

2/ 4.84											
		1	0.00	0.00	0.03	0.00	3.60	0.00			
		2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		5	0.00	0.00	0.03	0.00	-0.01	0.00			
		6	0.00	0.00	0.03	0.00	-0.01	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.03	0.00	4.86	0.00	10.10	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.099 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.333 λLT= 1.601 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.141
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

3/ 9.69											
		1	0.00	0.00	-2.01	0.00	-1.20	0.00			
		2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01	0.00			
		3	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.02	0.00			
		4	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.02	0.00			
		5	0.00	0.00	0.03	0.00	0.15	0.00			
		6	0.00	0.00	0.03	0.00	0.15	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-2.71	0.00	-1.60	0.00	30.64	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.033 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.008 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.333 λLT= 1.601 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.141
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

ΔΟΚΟΣ 76 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 300 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.23 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	2.20	0.00	-1.49	0.00			
		2	0.00	0.00	0.01	0.00	-0.07	0.00			
		3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		5	0.00	0.00	0.01	0.00	-0.13	0.00			

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB72205EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
		6	0.00	0.00	0.01	0.00	-0.13	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	2.98	0.00	-2.11	0.00	23.31	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.043 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.009 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.333 λLT= 1.601 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.141
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

2/ 4.84

	1	0.00	0.00	0.16	0.00	4.24	0.00			
	2	0.00	0.00	0.01	0.00	-0.03	0.00			
	3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
	4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
	5	0.00	0.00	0.01	0.00	-0.07	0.00			
	6	0.00	0.00	0.01	0.00	-0.07	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ	0.00	0.00	0.22	0.00	5.72	0.00	8.59	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.116 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.333 λLT= 1.601 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.141
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

3/ 9.69

	1	0.00	0.00	-1.87	0.00	0.11	0.00			
	2	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	0.00			
	3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
	4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
	5	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	0.00			
	6	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ	0.00	0.00	-2.51	0.00	0.15	0.00	69.20	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.003 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.007 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.333 λLT= 1.601 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.141
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

ΔΟΚΟΣ 77 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 300 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.19 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	2.03	0.00	-1.25	0.00			
		2	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	0.00			
		3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		5	0.00	0.00	0.03	0.00	-0.16	0.00			
		6	0.00	0.00	0.03	0.00	-0.16	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	2.75	0.00	-1.68	0.00	29.17	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.034 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.008 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.333 λLT= 1.601 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.141
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

2/ 4.84

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB72205EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
		1	0.00	0.00	0.00	0.00	3.69	0.00			
		2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		5	0.00	0.00	0.03	0.00	0.00	0.00			
		6	0.00	0.00	0.03	0.00	0.00	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.00	0.00	4.98	0.00	9.87	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.101 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.333 λLT= 1.601 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.141
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

3/ 9.69

		1	0.00	0.00	-2.03	0.00	-1.23	0.00		
		2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.01	0.00		
		3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
		4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
		5	0.00	0.00	0.03	0.00	0.16	0.00		
		6	0.00	0.00	0.03	0.00	0.16	0.00		
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-2.74	0.00	-1.64	0.00	29.89	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.033 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.008 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.333 λLT= 1.601 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.141
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

ΔΟΚΟΣ 78 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 300 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.19 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	2.03	0.00	-1.24	0.00			
		2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		5	0.00	0.00	0.03	0.00	-0.17	0.00			
		6	0.00	0.00	0.03	0.00	-0.17	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	2.74	0.00	-1.67	0.00	29.32	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.034 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.008 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.333 λLT= 1.601 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.141
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

2/ 4.84

		1	0.00	0.00	0.00	0.00	3.68	0.00		
		2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
		3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
		4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
		5	0.00	0.00	0.03	0.00	0.00	0.00		
		6	0.00	0.00	0.03	0.00	0.00	0.00		
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.00	0.00	4.97	0.00	9.88	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.101 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.333 λLT= 1.601 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.141
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

3/ 9.69

1	0.00	0.00	-2.03	0.00	-1.24	0.00			
2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
5	0.00	0.00	0.03	0.00	0.17	0.00			
6	0.00	0.00	0.03	0.00	0.17	0.00			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ	0.00	0.00	-2.74	0.00	-1.68	0.00	29.27	IPE 300	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.034 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.008 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.333 λLT= 1.601 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.141
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0034/ 0.0026 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 1264.3 My.Rd/Mz.Rd= 147.6/ 29.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 462./ 348.

ΔΟΚΟΣ 79 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 240 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	0.26	0.00	0.02	0.00			
		2	0.00	0.00	-0.08	0.00	0.07	0.00			
		3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		5	0.00	0.00	0.12	0.00	-0.18	0.00			
		6	0.00	0.00	0.12	0.00	-0.18	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	99.00	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.918 λLT= 0.521 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.396
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

2/ 1.33

1	0.00	0.00	-0.14	0.00	0.11	0.00			
2	0.00	0.00	-0.08	0.00	-0.04	0.00			
3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
5	0.00	0.00	0.12	0.00	-0.02	0.00			
6	0.00	0.00	0.12	0.00	-0.02	0.00			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	99.00	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.918 λLT= 0.521 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.396
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

3/ 2.67

1	0.00	0.00	-0.55	0.00	-0.36	0.00			
2	0.00	0.00	-0.08	0.00	-0.15	0.00			
3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
5	0.00	0.00	0.12	0.00	0.13	0.00			
6	0.00	0.00	0.12	0.00	0.13	0.00			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	99.00	IPE 240	1

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
DDB79B05EC65E86
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.918 λLT= 0.521 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.396
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

ΔΟΚΟΣ 80 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 240 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	0.53	0.00	-0.34	0.00			
		2	0.00	0.00	0.03	0.00	-0.11	0.00			
		3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		5	0.00	0.00	0.02	0.00	-0.07	0.00			
		6	0.00	0.00	0.02	0.00	-0.07	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.76	0.00	-0.63	0.00	97.89	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.010 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.710 λLT= 0.936 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.178
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

2/ 1.84											
		1	0.00	0.00	-0.03	0.00	0.12	0.00			
		2	0.00	0.00	0.03	0.00	-0.06	0.00			
		3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		5	0.00	0.00	0.02	0.00	-0.04	0.00			
		6	0.00	0.00	0.02	0.00	-0.04	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	99.00	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.710 λLT= 0.936 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.178
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

3/ 3.69											
		1	0.00	0.00	-0.59	0.00	-0.45	0.00			
		2	0.00	0.00	0.03	0.00	0.00	0.00			
		3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		5	0.00	0.00	0.02	0.00	-0.01	0.00			
		6	0.00	0.00	0.02	0.00	-0.01	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	99.00	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.710 λLT= 0.936 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 1.178
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΔΟΚΟΣ 81 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 240 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	0.57	0.00	-0.33	0.00			
		2	0.00	0.00	-0.05	0.00	-0.03	0.00			
		3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		5	0.00	0.00	-0.27	0.00	0.41	0.00			
		6	0.00	0.00	-0.27	0.00	0.41	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	99.00	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.909 λLT= 0.546 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.708
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

2/ 1.55											
		1	0.00	0.00	0.10	0.00	0.19	0.00			
		2	0.00	0.00	-0.05	0.00	-0.10	0.00			
		3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		5	0.00	0.00	-0.27	0.00	0.00	0.00			
		6	0.00	0.00	-0.27	0.00	0.00	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	99.00	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.909 λLT= 0.546 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.708
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

3/ 3.09											
		1	0.00	0.00	-0.37	0.00	-0.02	0.00			
		2	0.00	0.00	-0.05	0.00	-0.18	0.00			
		3	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	0.00			
		4	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.01	0.00			
		5	0.00	0.00	-0.27	0.00	-0.42	0.00			
		6	0.00	0.00	-0.27	0.00	-0.42	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	99.00	IPE 240	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.909 λLT= 0.546 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.708
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0025/ 0.0019 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 918.8 My.Rd/Mz.Rd= 86.2/ 17.4 Vy.Rd/Vz.Rd= 345./ 260.

ΔΟΚΟΣ 82 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 100x5 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.02 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-0.23	0.00	0.23	0.00	-0.16	0.00			
		2	0.03	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		3	0.07	-0.02	0.00	-0.03	0.00	0.00			
		4	0.07	-0.02	0.00	-0.03	0.00	0.00			
		5	10.38	0.00	-0.01	0.00	0.03	0.00			

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB72205EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
		6	10.38	0.00	-0.01	0.00	0.03	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-10.64	0.01	0.24	0.01	-0.19	0.00	27.61	SHS 100x5	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.012 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

2/ 2.16

		1	-0.45	0.00	0.00	0.00	0.08	0.00		
		2	0.03	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
		3	0.07	-0.02	0.00	-0.03	0.00	-0.04		
		4	0.07	-0.02	0.00	-0.03	0.00	-0.04		
		5	10.38	0.00	-0.01	0.00	0.00	0.00		
		6	10.38	0.00	-0.01	0.00	0.00	0.00		
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-10.86	0.01	0.01	0.01	0.08	0.01	32.75	SHS 100x5	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

3/ 4.32

		1	-0.68	0.00	-0.23	0.00	-0.17	0.00		
		2	0.03	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
		3	0.07	-0.02	0.00	-0.03	0.00	-0.09		
		4	0.07	-0.02	0.00	-0.03	0.00	-0.09		
		5	10.38	0.00	-0.01	0.00	-0.03	0.00		
		6	10.38	0.00	-0.01	0.00	-0.03	0.00		
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		9.74	-0.01	-0.25	-0.01	-0.20	-0.03	27.40	SHS 100x5	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.013 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

ΔΟΚΟΣ 83 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 100x5 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.02 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-2.65	0.00	0.22	0.00	-0.15	-0.01			
		2	-4.49	0.00	0.00	0.00	-0.02	-0.01			
		3	-0.20	0.07	0.00	0.00	0.00	-0.15			
		4	-0.20	0.07	0.00	0.00	0.00	-0.15			
		5	-10.39	0.00	0.02	0.00	-0.03	-0.01			
		6	-10.39	0.00	0.02	0.00	-0.03	-0.01			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-14.45	0.03	0.24	0.00	-0.19	-0.06	20.56	SHS 100x5	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.012 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

2/ 2.16

		1	-2.87	0.00	-0.01	0.00	0.08	0.00		
		2	-4.49	0.00	0.00	0.00	-0.01	0.00		
		3	-0.20	0.07	0.00	0.00	0.00	0.01		

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB72205EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
		4	-0.20	0.07	0.00	0.00	0.00	0.01			
		5	-10.39	0.00	0.02	0.00	0.00	0.00			
		6	-10.39	0.00	0.02	0.00	0.00	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-14.67	0.03	0.01	0.00	0.08	0.00	26.17	SHS 100x5	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

3/ 4.32

		1	-3.10	0.00	-0.23	0.00	-0.17	0.00		
		2	-4.49	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
		3	-0.20	0.07	0.00	0.00	0.00	0.16		
		4	-0.20	0.07	0.00	0.00	0.00	0.16		
		5	-10.39	0.00	0.02	0.00	0.03	0.01		
		6	-10.39	0.00	0.02	0.00	0.03	0.01		
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-14.89	0.03	-0.22	0.00	-0.14	0.06	21.60	SHS 100x5	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

ΔΟΚΟΣ 84 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 100x5 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.02 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.10	0.00	0.23	0.00	-0.15	0.00			
		2	-0.04	0.00	0.00	0.00	0.01	0.00			
		3	0.34	-0.02	0.00	-0.03	0.00	0.00			
		4	0.34	-0.02	0.00	-0.03	0.00	0.00			
		5	6.32	0.00	-0.01	0.00	0.02	0.00			
		6	6.32	0.00	-0.01	0.00	0.02	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-6.32	0.01	0.23	0.01	-0.18	0.00	39.13	SHS 100x5	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.011 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

2/ 2.16

		1	-0.12	0.00	0.00	0.00	0.08	0.00		
		2	-0.04	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
		3	0.34	-0.02	0.00	-0.03	0.00	-0.04		
		4	0.34	-0.02	0.00	-0.03	0.00	-0.04		
		5	6.32	0.00	-0.01	0.00	0.00	0.00		
		6	6.32	0.00	-0.01	0.00	0.00	0.00		
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-6.54	0.01	0.01	0.01	0.08	0.01	47.96	SHS 100x5	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

3/ 4.32

		1	-0.34	0.00	-0.23	0.00	-0.17	0.00		

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB72205EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
		2	-0.04	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		3	0.34	-0.02	0.00	-0.03	0.00	-0.09			
		4	0.34	-0.02	0.00	-0.03	0.00	-0.09			
		5	6.32	0.00	-0.01	0.00	-0.02	0.00			
		6	6.32	0.00	-0.01	0.00	-0.02	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		6.07	-0.01	-0.24	-0.01	-0.19	-0.03	36.24	SHS 100x5	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.012 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

ΔΟΚΟΣ 85 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 100x5 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.02 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-2.99	0.00	0.22	0.00	-0.15	0.01			
		2	-4.43	0.00	0.00	0.00	-0.02	0.01			
		3	-0.36	0.07	0.00	0.01	0.00	-0.14			
		4	-0.36	0.07	0.00	0.01	0.00	-0.14			
		5	-6.36	0.00	0.01	0.00	-0.02	0.01			
		6	-6.36	0.00	0.01	0.00	-0.02	0.01			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-10.68	-0.01	0.31	0.00	-0.23	0.02	24.98	SHS 100x5	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.015 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

2/ 2.16											
		1	-3.21	0.00	0.00	0.00	0.08	0.00			
		2	-4.43	0.00	0.00	0.00	-0.01	0.00			
		3	-0.36	0.07	0.00	0.01	0.00	0.01			
		4	-0.36	0.07	0.00	0.01	0.00	0.01			
		5	-6.36	0.00	0.01	0.00	0.00	0.00			
		6	-6.36	0.00	0.01	0.00	0.00	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-10.98	-0.01	0.00	0.00	0.10	0.00	31.65	SHS 100x5	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

3/ 4.32											
		1	-3.44	0.00	-0.23	0.00	-0.17	0.00			
		2	-4.43	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		3	-0.36	0.07	0.00	0.01	0.00	0.16			
		4	-0.36	0.07	0.00	0.01	0.00	0.16			
		5	-6.36	0.00	0.01	0.00	0.02	0.00			
		6	-6.36	0.00	0.01	0.00	0.02	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-11.28	-0.01	-0.31	0.00	-0.23	-0.01	24.58	SHS 100x5	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.015 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

ΔΟΚΟΣ 86 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 160 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	-0.04	0.00	-0.01	0.00			
		2	0.00	0.00	0.19	0.00	-0.10	0.00			
		3	0.00	0.00	0.06	0.00	-0.03	0.00			
		4	0.00	0.00	0.06	0.00	-0.03	0.00			
		5	0.00	0.00	0.05	0.00	-0.08	0.00			
		6	0.00	0.00	0.05	0.00	-0.08	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	99.00	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.938 λLT= 0.454 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.249
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

2/ 0.76											
		1	0.00	0.00	-0.16	0.00	-0.09	0.00			
		2	0.00	0.00	0.19	0.00	0.04	0.00			
		3	0.00	0.00	0.06	0.00	0.01	0.00			
		4	0.00	0.00	0.06	0.00	0.01	0.00			
		5	0.00	0.00	0.05	0.00	-0.04	0.00			
		6	0.00	0.00	0.05	0.00	-0.04	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	99.00	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.938 λLT= 0.454 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.249
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

3/ 1.52											
		1	0.00	0.00	-0.28	0.00	-0.25	0.00			
		2	0.00	0.00	0.19	0.00	0.19	0.00			
		3	0.00	0.00	0.06	0.00	0.06	0.00			
		4	0.00	0.00	0.06	0.00	0.06	0.00			
		5	0.00	0.00	0.05	0.00	0.00	0.00			
		6	0.00	0.00	0.05	0.00	0.00	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-0.37	0.00	-0.34	0.00	80.81	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.012 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.938 λLT= 0.454 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.249
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΔΟΚΟΣ 87 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 160 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	-0.46	0.00	0.08	0.00			
		2	0.00	0.00	0.20	0.00	-0.11	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.23	0.00	0.13	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.23	0.00	0.13	0.00			
		5	0.00	0.00	0.06	0.00	-0.08	0.00			
		6	0.00	0.00	0.06	0.00	-0.08	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-0.71	0.00	0.24	0.00	92.66	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.009 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.005 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.938 λLT= 0.455 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.233
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

2/ 0.76											
		1	0.00	0.00	-0.58	0.00	-0.32	0.00			
		2	0.00	0.00	0.20	0.00	0.04	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.23	0.00	-0.04	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.23	0.00	-0.04	0.00			
		5	0.00	0.00	0.06	0.00	-0.03	0.00			
		6	0.00	0.00	0.06	0.00	-0.03	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-0.79	0.00	-0.43	0.00	63.69	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.016 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.006 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.938 λLT= 0.455 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.233
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

3/ 1.52											
		1	0.00	0.00	-0.70	0.00	-0.81	0.00			
		2	0.00	0.00	0.20	0.00	0.19	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.23	0.00	-0.21	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.23	0.00	-0.21	0.00			
		5	0.00	0.00	0.06	0.00	0.01	0.00			
		6	0.00	0.00	0.06	0.00	0.01	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-0.95	0.00	-1.09	0.00	25.08	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.040 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.007 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.938 λLT= 0.455 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.233
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

ΔΟΚΟΣ 88 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 160 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	-0.46	0.00	0.08	0.00			
		2	0.00	0.00	0.16	0.00	-0.09	0.00			
		3	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	0.00			
		4	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	0.00			
		5	0.00	0.00	0.05	0.00	-0.07	0.00			

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB72205EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
		6	0.00	0.00	0.05	0.00	-0.07	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	99.00	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.934 λLT= 0.469 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.103
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

2/ 0.76

	1	0.00	0.00	-0.58	0.00	-0.32	0.00			
	2	0.00	0.00	0.16	0.00	0.04	0.00			
	3	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	0.00			
	4	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	0.00			
	5	0.00	0.00	0.05	0.00	-0.03	0.00			
	6	0.00	0.00	0.05	0.00	-0.03	0.00			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-0.78	0.00	-0.43	0.00	63.68	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.016 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.006 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.934 λLT= 0.469 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.103
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

3/ 1.52

	1	0.00	0.00	-0.69	0.00	-0.80	0.00			
	2	0.00	0.00	0.16	0.00	0.16	0.00			
	3	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	0.00			
	4	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	0.00			
	5	0.00	0.00	0.05	0.00	0.01	0.00			
	6	0.00	0.00	0.05	0.00	0.01	0.00			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-0.94	0.00	-1.08	0.00	25.22	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.040 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.007 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.934 λLT= 0.469 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.103
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

ΔΟΚΟΣ 89 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 160 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	-0.37	0.00	0.03	0.00			
		2	0.00	0.00	0.31	0.00	-0.17	0.00			
		3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		5	0.00	0.00	0.05	0.00	-0.07	0.00			
		6	0.00	0.00	0.05	0.00	-0.07	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	99.00	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.932 λLT= 0.475 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.052
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

2/ 0.76

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB72205EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
		1	0.00	0.00	-0.49	0.00	-0.30	0.00			
		2	0.00	0.00	0.31	0.00	0.07	0.00			
		3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		5	0.00	0.00	0.05	0.00	-0.03	0.00			
		6	0.00	0.00	0.05	0.00	-0.03	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-0.66	0.00	-0.40	0.00	67.45	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.015 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.932 λLT= 0.475 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.052
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

3/ 1.52

		1	0.00	0.00	-0.61	0.00	-0.72	0.00			
		2	0.00	0.00	0.31	0.00	0.31	0.00			
		3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		4	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		5	0.00	0.00	0.05	0.00	0.01	0.00			
		6	0.00	0.00	0.05	0.00	0.01	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-0.82	0.00	-0.97	0.00	28.11	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.036 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.006 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.932 λLT= 0.475 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.052
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

ΔΟΚΟΣ 90 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 160 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	-0.61	0.00	0.09	0.00			
		2	0.00	0.00	0.25	0.00	-0.14	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.24	0.00	0.13	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.24	0.00	0.13	0.00			
		5	0.00	0.00	0.09	0.00	-0.09	0.00			
		6	0.00	0.00	0.09	0.00	-0.09	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-0.88	0.00	0.24	0.00	74.47	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.009 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.007 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.936 λLT= 0.462 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.164
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

2/ 0.76

		1	0.00	0.00	-0.73	0.00	-0.42	0.00			
		2	0.00	0.00	0.25	0.00	0.05	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.24	0.00	-0.06	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.24	0.00	-0.06	0.00			
		5	0.00	0.00	0.09	0.00	-0.02	0.00			
		6	0.00	0.00	0.09	0.00	-0.02	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-0.99	0.00	-0.57	0.00	48.05	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.021 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.008 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.936 λLT= 0.462 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.164
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

3/ 1.52

	1	0.00	0.00	-0.85	0.00	-1.02	0.00		
	2	0.00	0.00	0.25	0.00	0.24	0.00		
	3	0.00	0.00	-0.24	0.00	-0.24	0.00		
	4	0.00	0.00	-0.24	0.00	-0.24	0.00		
	5	0.00	0.00	0.09	0.00	0.05	0.00		
	6	0.00	0.00	0.09	0.00	0.05	0.00		
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-1.15	0.00	-1.38	0.00	19.79	ΙΡΕ 160 1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.051 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.009 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.936 λLT= 0.462 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.164
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

ΔΟΚΟΣ 91 / ΔΙΑΤΟΜΗ ΙΡΕ 160 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	-0.68	0.00	0.14	0.00			
		2	0.00	0.00	0.08	0.00	-0.04	0.00			
		3	0.00	0.00	0.22	0.00	-0.12	0.00			
		4	0.00	0.00	0.22	0.00	-0.12	0.00			
		5	0.00	0.00	0.08	0.00	-0.08	0.00			
		6	0.00	0.00	0.08	0.00	-0.08	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-0.93	0.00	0.29	0.00	70.49	ΙΡΕ 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.011 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.007 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.937 λLT= 0.459 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.198
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

2/ 0.76

	1	0.00	0.00	-0.80	0.00	-0.42	0.00		
	2	0.00	0.00	0.08	0.00	0.01	0.00		
	3	0.00	0.00	0.22	0.00	0.05	0.00		
	4	0.00	0.00	0.22	0.00	0.05	0.00		
	5	0.00	0.00	0.08	0.00	-0.02	0.00		
	6	0.00	0.00	0.08	0.00	-0.02	0.00		
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-1.08	0.00	-0.57	0.00	47.57	ΙΡΕ 160 1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.021 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.008 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.937 λLT= 0.459 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.198
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

3/ 1.52

	1	0.00	0.00	-0.92	0.00	-1.08	0.00		
	2	0.00	0.00	0.08	0.00	0.07	0.00		
	3	0.00	0.00	0.22	0.00	0.22	0.00		
	4	0.00	0.00	0.22	0.00	0.22	0.00		
	5	0.00	0.00	0.08	0.00	0.04	0.00		
	6	0.00	0.00	0.08	0.00	0.04	0.00		
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-1.25	0.00	-1.46	0.00	18.70	ΙΡΕ 160 1

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
DDB79B05EC65E86
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.053 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.009 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.937 λLT= 0.459 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.198
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

ΔΟΚΟΣ 92 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 160 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	-0.34	0.00	0.02	0.00			
		2	0.00	0.00	0.34	0.00	-0.19	0.00			
		3	0.00	0.00	0.30	0.00	-0.17	0.00			
		4	0.00	0.00	0.30	0.00	-0.17	0.00			
		5	0.00	0.00	0.06	0.00	-0.09	0.00			
		6	0.00	0.00	0.06	0.00	-0.09	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	99.00	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.938 λLT= 0.454 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.249
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

2/ 0.76											
		1	0.00	0.00	-0.46	0.00	-0.28	0.00			
		2	0.00	0.00	0.34	0.00	0.07	0.00			
		3	0.00	0.00	0.30	0.00	0.05	0.00			
		4	0.00	0.00	0.30	0.00	0.05	0.00			
		5	0.00	0.00	0.06	0.00	-0.04	0.00			
		6	0.00	0.00	0.06	0.00	-0.04	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-0.62	0.00	-0.38	0.00	72.42	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.014 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.938 λLT= 0.454 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.249
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

3/ 1.52											
		1	0.00	0.00	-0.57	0.00	-0.67	0.00			
		2	0.00	0.00	0.34	0.00	0.32	0.00			
		3	0.00	0.00	0.30	0.00	0.28	0.00			
		4	0.00	0.00	0.30	0.00	0.28	0.00			
		5	0.00	0.00	0.06	0.00	0.01	0.00			
		6	0.00	0.00	0.06	0.00	0.01	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-0.89	0.00	-0.95	0.00	28.63	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.035 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.007 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.938 λLT= 0.454 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.249
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΔΟΚΟΣ 93 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 160 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	-1.05	0.00	0.17	0.00			
		2	0.00	0.00	0.20	0.00	-0.19	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.24	0.00	0.15	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.24	0.00	0.15	0.00			
		5	0.00	0.00	0.13	0.00	-0.11	0.00			
		6	0.00	0.00	0.13	0.00	-0.11	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-1.42	0.00	0.23	0.00	46.13	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.008 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.011 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.935 λLT= 0.465 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.136
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

2/ 0.76											
		1	0.00	0.00	-1.17	0.00	-0.68	0.00			
		2	0.00	0.00	0.20	0.00	-0.04	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.24	0.00	-0.03	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.24	0.00	-0.03	0.00			
		5	0.00	0.00	0.13	0.00	-0.01	0.00			
		6	0.00	0.00	0.13	0.00	-0.01	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-1.29	0.00	-0.97	0.00	27.99	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.036 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.010 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.935 λLT= 0.465 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.136
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

3/ 1.52											
		1	0.00	0.00	-1.29	0.00	-1.62	0.00			
		2	0.00	0.00	0.20	0.00	0.11	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.24	0.00	-0.21	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.24	0.00	-0.21	0.00			
		5	0.00	0.00	0.13	0.00	0.08	0.00			
		6	0.00	0.00	0.13	0.00	0.08	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-1.75	0.00	-2.18	0.00	12.48	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.080 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.013 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.935 λLT= 0.465 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.136
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

ΔΟΚΟΣ 94 / ΔΙΑΤΟΜΗ IPE 160 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	0.05	0.00	-0.06	0.00			
		2	0.00	0.00	0.34	0.00	-0.17	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.05	0.00	0.01	0.00			
		4	0.00	0.00	-0.05	0.00	0.01	0.00			
		5	0.00	0.00	0.07	0.00	-0.10	0.00			

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB72205EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
		6	0.00	0.00	0.07	0.00	-0.10	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.57	0.00	-0.32	0.00	85.24	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.012 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.950 λLT= 0.411 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.745
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

2/ 0.76

	1	0.00	0.00	-0.07	0.00	-0.06	0.00			
	2	0.00	0.00	0.34	0.00	0.09	0.00			
	3	0.00	0.00	-0.05	0.00	-0.03	0.00			
	4	0.00	0.00	-0.05	0.00	-0.03	0.00			
	5	0.00	0.00	0.07	0.00	-0.05	0.00			
	6	0.00	0.00	0.07	0.00	-0.05	0.00			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	99.00	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.950 λLT= 0.411 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.745
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

3/ 1.52

	1	0.00	0.00	-0.19	0.00	-0.16	0.00			
	2	0.00	0.00	0.34	0.00	0.35	0.00			
	3	0.00	0.00	-0.05	0.00	-0.06	0.00			
	4	0.00	0.00	-0.05	0.00	-0.06	0.00			
	5	0.00	0.00	0.07	0.00	0.00	0.00			
	6	0.00	0.00	0.07	0.00	0.00	0.00			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.25	0.00	0.30	0.00	92.26	IPE 160	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/(χLT*My.Rd) + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.011 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a b
Πλευρικ.Λυγισμ. χLT= 0.950 λLT= 0.411 k= 1.0 kw= 1.0 C1= 2.745
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0013/ 0.0010 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 472.3 My.Rd/Mz.Rd= 29.1/ 6.1 Vy.Rd/Vz.Rd= 174./ 131.

ΔΟΚΟΣ 95 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 100x5 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.01 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-0.58	0.00	0.20	0.00	-0.13	0.00			
		2	-0.17	0.00	0.00	0.00	0.01	0.00			
		3	-0.33	0.03	0.00	0.03	0.00	0.00			
		4	-0.33	0.03	0.00	0.03	0.00	0.00			
		5	-6.13	0.00	0.01	0.00	-0.02	0.00			
		6	-6.13	0.00	0.01	0.00	-0.02	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-6.81	0.01	0.21	0.01	-0.15	0.00	40.23	SHS 100x5	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

2/ 2.01

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB72205EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
		1	-0.80	0.00	0.00	0.00	0.07	0.00			
		2	-0.17	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		3	-0.33	0.03	0.00	0.03	0.00	0.05			
		4	-0.33	0.03	0.00	0.03	0.00	0.05			
		5	-6.13	0.00	0.01	0.00	0.00	0.00			
		6	-6.13	0.00	0.01	0.00	0.00	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-7.03	0.01	0.01	0.01	0.07	0.01	47.56	SHS 100x5	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

3/ 4.03

		1	-1.02	0.00	-0.20	0.00	-0.14	0.00			
		2	-0.17	0.00	0.00	0.00	-0.01	0.00			
		3	-0.33	0.03	0.00	0.03	0.00	0.10			
		4	-0.33	0.03	0.00	0.03	0.00	0.10			
		5	-6.13	0.00	0.01	0.00	0.02	0.00			
		6	-6.13	0.00	0.01	0.00	0.02	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-7.10	-0.01	-0.19	-0.01	-0.12	-0.03	38.99	SHS 100x5	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

ΔΟΚΟΣ 96 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 100x5 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.01 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-2.81	0.01	0.19	0.00	-0.12	-0.02			
		2	-5.23	0.01	0.00	0.00	0.01	-0.02			
		3	0.47	-0.09	0.00	0.00	0.00	0.17			
		4	0.47	-0.09	0.00	0.00	0.00	0.17			
		5	6.14	0.00	-0.01	0.00	0.03	0.01			
		6	6.14	0.00	-0.01	0.00	0.03	-0.01			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-11.65	0.02	0.25	-0.01	-0.15	-0.05	25.79	SHS 100x5	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

2/ 2.01

		1	-3.03	0.01	-0.01	0.00	0.07	0.00			
		2	-5.23	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00			
		3	0.47	-0.09	0.00	0.00	0.00	-0.01			
		4	0.47	-0.09	0.00	0.00	0.00	-0.01			
		5	6.14	0.00	-0.01	0.00	0.00	0.00			
		6	6.14	0.00	-0.01	0.00	0.00	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-11.95	0.02	-0.01	-0.01	0.09	-0.01	29.99	SHS 100x5	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

3/ 4.03

	1	-3.25	0.01	-0.20	0.00	-0.14	0.01		
	2	-5.23	0.01	0.00	0.00	-0.01	0.01		
	3	0.47	-0.09	0.00	0.00	0.00	-0.19		
	4	0.47	-0.09	0.00	0.00	0.00	-0.19		
	5	6.14	0.00	-0.01	0.00	-0.02	-0.01		
	6	6.14	0.00	-0.01	0.00	-0.02	0.01		
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-12.24	0.02	-0.28	-0.01	-0.21	0.02	23.64	SHS 100x5 1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.013 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

ΔΟΚΟΣ 97 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 100x5 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-4.49	-0.02	0.11	0.00	-0.07	0.05			
		2	-6.77	0.00	0.00	0.00	-0.01	0.00			
		3	-39.70	0.00	0.16	0.00	-0.27	0.00			
		4	-39.70	0.00	0.16	0.00	-0.27	0.00			
		5	1.43	-0.02	-0.01	0.00	0.01	0.04			
		6	1.43	-0.02	-0.01	0.00	0.01	0.04			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-46.65	-0.02	0.28	0.00	-0.34	0.04	7.71	SHS 100x5	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.022 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

2/ 1.69

	1	-4.72	-0.02	0.00	0.00	0.03	0.01		
	2	-6.77	0.00	0.00	0.00	-0.01	0.00		
	3	-39.70	0.00	0.16	0.00	0.00	0.00		
	4	-39.70	0.00	0.16	0.00	0.00	0.00		
	5	1.43	-0.02	-0.01	0.00	0.00	0.00		
	6	1.43	-0.02	-0.01	0.00	0.00	0.00		
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-46.88	-0.02	0.16	0.00	0.03	0.01	9.25	SHS 100x5 1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

3/ 3.37

	1	-4.94	-0.02	-0.11	0.00	-0.07	-0.03		
	2	-6.77	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
	3	-39.70	0.00	0.16	0.00	0.27	0.00		
	4	-39.70	0.00	0.16	0.00	0.27	0.00		
	5	1.43	-0.02	-0.01	0.00	-0.01	-0.04		
	6	1.43	-0.02	-0.01	0.00	-0.01	-0.04		
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-47.10	-0.02	0.05	0.00	0.21	-0.02	8.31	SHS 100x5 1

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
24B79B05EM65EB6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.013 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

ΔΟΚΟΣ 98 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 100x5 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-4.67	-0.12	-0.11	-0.02	0.07	0.27			
		2	-7.09	0.00	0.00	0.00	0.01	0.00			
		3	40.04	0.00	0.17	0.00	-0.29	0.00			
		4	40.04	0.00	0.17	0.00	-0.29	0.00			
		5	-1.44	-0.02	-0.01	0.00	0.01	0.03			
		6	-1.44	-0.02	-0.01	0.00	0.01	0.03			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-47.27	-0.13	-0.29	-0.02	0.37	0.28	6.77	SHS 100x5	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.023 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

2/ 1.69											
		1	-4.89	-0.12	0.00	-0.02	-0.03	0.07			
		2	-7.09	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		3	40.04	0.00	0.17	0.00	-0.01	0.00			
		4	40.04	0.00	0.17	0.00	-0.01	0.00			
		5	-1.44	-0.02	-0.01	0.00	0.00	0.00			
		6	-1.44	-0.02	-0.01	0.00	0.00	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-47.49	-0.13	-0.17	-0.02	-0.02	0.07	8.87	SHS 100x5	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

3/ 3.37											
		1	-5.11	-0.12	0.11	-0.02	0.06	-0.14			
		2	-7.09	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		3	40.04	0.00	0.17	0.00	0.28	0.00			
		4	40.04	0.00	0.17	0.00	0.28	0.00			
		5	-1.44	-0.02	-0.01	0.00	-0.01	-0.03			
		6	-1.44	-0.02	-0.01	0.00	-0.01	-0.03			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-47.71	-0.13	-0.06	-0.02	-0.22	-0.15	7.66	SHS 100x5	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.014 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΔΟΚΟΣ 99 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 100x5 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.02 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-0.89	0.00	0.16	0.00	-0.06	0.00			
		2	-0.67	-0.01	-0.02	0.00	0.05	0.02			
		3	-48.81	0.00	0.15	0.00	-0.33	0.01			
		4	-48.81	0.00	0.15	0.00	-0.33	0.01			
		5	2.27	-0.01	-0.01	0.00	0.02	0.01			
		6	2.27	-0.01	-0.01	0.00	0.02	0.01			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-50.39	0.00	0.31	0.00	-0.40	0.00	7.21	SHS 100x5	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.025 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

2/ 1.93											
		1	-1.11	0.00	-0.02	0.00	0.07	0.00			
		2	-0.67	-0.01	-0.02	0.00	0.01	0.00			
		3	-48.81	0.00	0.15	0.00	-0.04	0.00			
		4	-48.81	0.00	0.15	0.00	-0.04	0.00			
		5	2.27	-0.01	-0.01	0.00	0.00	0.00			
		6	2.27	-0.01	-0.01	0.00	0.00	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-50.81	0.00	0.13	0.00	0.04	0.00	8.54	SHS 100x5	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

3/ 3.87											
		1	-1.34	0.00	-0.20	0.00	-0.15	0.00			
		2	-0.67	-0.01	-0.02	0.00	-0.03	-0.01			
		3	-48.81	0.00	0.15	0.00	0.26	0.00			
		4	-48.81	0.00	0.15	0.00	0.26	0.00			
		5	2.27	-0.01	-0.01	0.00	-0.01	-0.02			
		6	2.27	-0.01	-0.01	0.00	-0.01	-0.02			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		47.96	0.00	-0.36	0.00	-0.42	-0.01	7.41	SHS 100x5	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.027 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

ΔΟΚΟΣ 100 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 100x5 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.01 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-1.27	-0.01	0.17	0.00	-0.09	0.02			
		2	-1.39	0.01	-0.01	0.00	0.02	-0.02			
		3	48.72	-0.01	-0.15	0.00	0.33	0.02			
		4	48.72	-0.01	-0.15	0.00	0.33	0.02			
		5	-2.26	0.01	0.01	0.00	-0.02	-0.01			
		6	-2.26	0.01	0.01	0.00	-0.02	-0.01			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-51.09	0.01	0.32	0.00	-0.41	-0.02	7.03	SHS 100x5	1

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
24B79B05EM65EB6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.026 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

2/ 1.93

	1	-1.49	-0.01	-0.01	0.00	0.06	0.00		
	2	-1.39	0.01	-0.01	0.00	0.00	-0.01		
	3	48.72	-0.01	-0.15	0.00	0.03	0.01		
	4	48.72	-0.01	-0.15	0.00	0.03	0.01		
	5	-2.26	0.01	0.01	0.00	0.00	0.00		
	6	-2.26	0.01	0.01	0.00	0.00	0.00		
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-51.31	0.01	0.14	0.00	0.03	0.00	8.49	SHS 100x5 1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

3/ 3.87

	1	-1.72	-0.01	-0.19	0.00	-0.13	-0.01		
	2	-1.39	0.01	-0.01	0.00	-0.01	0.01		
	3	48.72	-0.01	-0.15	0.00	-0.26	-0.01		
	4	48.72	-0.01	-0.15	0.00	-0.26	-0.01		
	5	-2.26	0.01	0.01	0.00	0.01	0.02		
	6	-2.26	0.01	0.01	0.00	0.01	0.02		
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		47.69	-0.02	-0.34	0.01	-0.39	-0.03	7.46	SHS 100x5 1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.025 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

ΔΟΚΟΣ 101 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 100x5 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-5.41	-0.08	0.22	0.02	-0.28	0.18			
		2	-7.57	-0.01	0.14	0.00	-0.32	0.01			
		3	-43.14	0.00	0.14	0.00	-0.24	-0.01			
		4	-43.14	0.00	0.14	0.00	-0.24	-0.01			
		5	1.56	-0.02	-0.01	0.00	0.01	0.03			
		6	1.56	-0.02	-0.01	0.00	0.01	0.03			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ			-51.29	-0.07	0.40	0.02	-0.62	0.17	6.03	SHS 100x5	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.040 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

2/ 1.74

	1	-5.63	-0.08	0.09	0.02	-0.02	0.05		
	2	-7.57	-0.01	0.14	0.00	-0.08	0.00		
	3	-43.14	0.00	0.14	0.00	0.00	0.00		
	4	-43.14	0.00	0.14	0.00	0.00	0.00		
	5	1.56	-0.02	-0.01	0.00	0.00	0.00		
	6	1.56	-0.02	-0.01	0.00	0.00	0.00		
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-51.52	-0.07	0.27	0.02	-0.04	0.04	8.24	SHS 100x5 1

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
24B79B05EM65E86 ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

3/ 3.48

	1	-5.85	-0.08	-0.04	0.02	0.02	-0.09		
	2	-7.57	-0.01	0.14	0.00	0.15	-0.01		
	3	-43.14	0.00	0.14	0.00	0.25	0.00		
	4	-43.14	0.00	0.14	0.00	0.25	0.00		
	5	1.56	-0.02	-0.01	0.00	-0.01	-0.03		
	6	1.56	-0.02	-0.01	0.00	-0.01	-0.03		
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-51.74	-0.07	0.14	0.02	0.32	-0.08	7.06	SHS 100x5 1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.020 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

ΔΟΚΟΣ 102 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 100x5 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-2.81	-0.07	-0.14	-0.02	0.10	0.17			
		2	-3.76	0.00	-0.02	0.00	0.05	0.01			
		3	43.30	0.00	0.16	0.00	-0.28	0.01			
		4	43.30	0.00	0.16	0.00	-0.28	0.01			
		5	-1.56	-0.02	-0.01	0.00	0.01	0.03			
		6	-1.56	-0.02	-0.01	0.00	0.01	0.03			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-47.71	-0.08	-0.31	-0.02	0.40	0.17	6.95	SHS 100x5	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.026 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

2/ 1.74

	1	-3.03	-0.07	-0.01	-0.02	-0.03	0.04		
	2	-3.76	0.00	-0.02	0.00	0.01	0.00		
	3	43.30	0.00	0.16	0.00	-0.01	0.00		
	4	43.30	0.00	0.16	0.00	-0.01	0.00		
	5	-1.56	-0.02	-0.01	0.00	0.00	0.00		
	6	-1.56	-0.02	-0.01	0.00	0.00	0.00		
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-47.93	-0.08	-0.18	-0.02	-0.02	0.04	8.96	SHS 100x5 1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

3/ 3.48

	1	-3.25	-0.07	0.12	-0.02	0.06	-0.09		
	2	-3.76	0.00	-0.02	0.00	-0.02	0.00		
	3	43.30	0.00	0.16	0.00	0.27	-0.01		
	4	43.30	0.00	0.16	0.00	0.27	-0.01		
	5	-1.56	-0.02	-0.01	0.00	-0.01	-0.03		
	6	-1.56	-0.02	-0.01	0.00	-0.01	-0.03		
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-48.15	-0.08	-0.05	-0.02	-0.21	-0.09	7.84	SHS 100x5 1

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
24B79B05EM65EB6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.013 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

ΔΟΚΟΣ 103 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 100x5 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.01 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-3.56	-0.13	0.12	0.03	-0.05	0.31			
		2	-5.49	0.00	-0.02	0.00	0.04	0.00			
		3	-43.11	0.00	0.14	0.00	-0.25	0.01			
		4	-43.11	0.00	0.14	0.00	-0.25	0.01			
		5	1.55	-0.02	-0.01	0.00	0.01	0.03			
		6	1.55	-0.02	-0.01	0.00	0.01	0.03			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-48.79	-0.13	0.26	0.03	-0.29	0.31	6.77	SHS 100x5	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.018 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

2/ 1.74											
		1	-3.78	-0.13	-0.01	0.03	0.04	0.08			
		2	-5.49	0.00	-0.02	0.00	0.01	0.00			
		3	-43.11	0.00	0.14	0.00	0.00	0.00			
		4	-43.11	0.00	0.14	0.00	0.00	0.00			
		5	1.55	-0.02	-0.01	0.00	0.00	0.00			
		6	1.55	-0.02	-0.01	0.00	0.00	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-49.01	-0.13	0.13	0.03	0.04	0.08	8.46	SHS 100x5	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

3/ 3.48											
		1	-4.00	-0.13	-0.14	0.03	-0.09	-0.15			
		2	-5.49	0.00	-0.02	0.00	-0.02	0.00			
		3	-43.11	0.00	0.14	0.00	0.25	0.00			
		4	-43.11	0.00	0.14	0.00	0.25	0.00			
		5	1.55	-0.02	-0.01	0.00	-0.01	-0.04			
		6	1.55	-0.02	-0.01	0.00	-0.01	-0.04			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-49.23	-0.13	0.00	0.03	0.15	-0.15	7.70	SHS 100x5	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΔΟΚΟΣ 104 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 100x5 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.00 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-4.33	-0.13	-0.13	-0.03	0.07	0.31			
		2	-6.69	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		3	43.22	0.00	0.15	0.00	-0.27	0.00			
		4	43.22	0.00	0.15	0.00	-0.27	0.00			
		5	-1.57	-0.02	-0.01	0.00	0.01	0.03			
		6	-1.57	-0.02	-0.01	0.00	0.01	0.03			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-50.03	-0.14	-0.28	-0.03	0.35	0.33	6.42	SHS 100x5	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.022 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

2/ 1.74											
		1	-4.55	-0.13	0.00	-0.03	-0.04	0.08			
		2	-6.69	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		3	43.22	0.00	0.15	0.00	-0.01	0.00			
		4	43.22	0.00	0.15	0.00	-0.01	0.00			
		5	-1.57	-0.02	-0.01	0.00	0.00	0.00			
		6	-1.57	-0.02	-0.01	0.00	0.00	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-50.25	-0.14	-0.15	-0.03	-0.03	0.08	8.33	SHS 100x5	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

3/ 3.48											
		1	-4.77	-0.13	0.13	-0.03	0.08	-0.16			
		2	-6.69	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		3	43.22	0.00	0.15	0.00	0.26	0.00			
		4	43.22	0.00	0.15	0.00	0.26	0.00			
		5	-1.57	-0.02	-0.01	0.00	-0.01	-0.04			
		6	-1.57	-0.02	-0.01	0.00	-0.01	-0.04			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-50.47	-0.14	-0.02	-0.03	-0.18	-0.17	7.35	SHS 100x5	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.012 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

ΔΟΚΟΣ 105 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 100x5 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.02 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-1.03	0.00	0.17	0.00	-0.07	-0.01			
		2	-0.86	-0.01	-0.02	0.00	0.05	0.03			
		3	-50.30	-0.01	0.14	0.00	-0.31	0.03			
		4	-50.30	-0.01	0.14	0.00	-0.31	0.03			
		5	2.33	-0.01	-0.01	0.00	0.01	0.02			
		6	2.33	-0.01	-0.01	0.00	0.01	0.02			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-52.29	-0.01	0.31	0.01	-0.37	0.03	6.98	SHS 100x5	1

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
24B79B05EM65E86
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.024 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

2/ 2.00

	1	-1.25	0.00	-0.02	0.00	0.08	0.00		
	2	-0.86	-0.01	-0.02	0.00	0.01	0.01		
	3	-50.30	-0.01	0.14	0.00	-0.03	0.01		
	4	-50.30	-0.01	0.14	0.00	-0.03	0.01		
	5	2.33	-0.01	-0.01	0.00	0.00	0.00		
	6	2.33	-0.01	-0.01	0.00	0.00	0.00		
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-52.51	-0.01	0.11	0.01	0.05	0.01	8.21	SHS 100x5 1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

3/ 4.00

	1	-1.47	0.00	-0.22	0.00	-0.16	0.00		
	2	-0.86	-0.01	-0.02	0.00	-0.02	-0.02		
	3	-50.30	-0.01	0.14	0.00	0.24	-0.02		
	4	-50.30	-0.01	0.14	0.00	0.24	-0.02		
	5	2.33	-0.01	-0.01	0.00	-0.01	-0.02		
	6	2.33	-0.01	-0.01	0.00	-0.01	-0.02		
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		49.53	0.01	-0.36	-0.01	-0.41	0.01	7.24	SHS 100x5 1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.026 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

ΔΟΚΟΣ 106 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 100x5 S235 FF 0 w= 0.0 δmax= 0.01 cm 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-0.93	-0.01	0.20	0.01	-0.14	0.04			
		2	-1.17	0.01	0.01	0.00	-0.02	-0.03			
		3	50.05	-0.01	-0.15	0.00	0.33	0.03			
		4	50.05	-0.01	-0.15	0.00	0.33	0.03			
		5	-2.34	0.01	0.01	0.00	-0.02	-0.02			
		6	-2.34	0.01	0.01	0.00	-0.02	-0.02			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-52.03	0.00	0.35	0.00	-0.48	0.00	6.77	SHS 100x5	1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.030 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

2/ 2.00

	1	-1.15	-0.01	0.00	0.01	0.06	0.01		
	2	-1.17	0.01	0.01	0.00	-0.01	-0.01		
	3	50.05	-0.01	-0.15	0.00	0.04	0.01		
	4	50.05	-0.01	-0.15	0.00	0.04	0.01		
	5	-2.34	0.01	0.01	0.00	0.00	0.00		
	6	-2.34	0.01	0.01	0.00	0.00	0.00		
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		49.60	-0.03	-0.14	0.01	0.10	0.02	8.39	SHS 100x5 1

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
24B79B05EDC65E86
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.000 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

3/ 4.00

	1	-1.37	-0.01	-0.19	0.01	-0.13	-0.02		
	2	-1.17	0.01	0.01	0.00	0.01	0.02		
	3	50.05	-0.01	-0.15	0.00	-0.25	-0.01		
	4	50.05	-0.01	-0.15	0.00	-0.25	-0.01		
	5	-2.34	0.01	0.01	0.00	0.01	0.02		
	6	-2.34	0.01	0.01	0.00	0.01	0.02		
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		49.38	-0.03	-0.34	0.01	-0.38	-0.04	7.26	SHS 100x5 1

N.Ed/N.Rd + My.Ed/My.Rd + Mz.Ed/Mz.Rd = 0.024 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 <.5 T.Ed/T.Rd= 0.0

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25 R a a
Συντελ.Διατμησ. avy/avz= 0.0009/ 0.0009 rvz= 0.0000 cvz= 0.0000
Αντοχες N.Rd= 444.1 My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 1
****

ΣΤΥΛΟΣ 1 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 120x10 S235 FF 0 w= 0.0 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-13.46	-0.01	-0.05	0.00	0.09	0.02			
		2	-21.81	0.00	-0.05	0.00	0.09	-0.01			
		3	0.38	-0.01	0.66	0.00	-0.95	0.01			
		4	0.38	-0.01	0.66	0.00	-0.95	0.01			
		5	-4.17	-0.10	0.03	0.00	-0.05	0.15			
		6	-4.17	-0.10	0.03	0.00	-0.05	0.15			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-50.89	-0.01	-0.13	0.00	0.26	0.02	16.29	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.061 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.061 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.76/ 0.77 λy/λz= 0.540/ 0.549 χy/χz= 0.911/ 0.908
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.750
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7191 kyz= 0.4315 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

2/ 3.00											
		1	-14.48	-0.01	-0.05	0.00	-0.05	-0.02			
		2	-21.81	0.00	-0.05	0.00	-0.05	0.00			
		3	0.38	-0.01	0.66	0.00	1.04	-0.01			
		4	0.38	-0.01	0.66	0.00	1.04	-0.01			
		5	-4.17	-0.10	0.03	0.00	0.04	-0.14			
		6	-4.17	-0.10	0.03	0.00	0.04	-0.14			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-52.26	-0.01	-0.13	0.00	-0.14	-0.02	16.73	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.058 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.060 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.76/ 0.77 λy/λz= 0.540/ 0.549 χy/χz= 0.911/ 0.908
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.750
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4076 kzz= 0.7196 kyz= 0.4318 kzy= 0.9794
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 2
****

ΣΤΥΛΟΣ 2 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 120x10 S235 FF 0 w= 0.0 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-19.15	-0.68	0.00	0.00	0.00	1.36			
		2	-28.13	0.00	0.00	0.00	0.01	0.00			
		3	0.69	0.00	0.77	0.00	-1.18	0.00			
		4	0.69	0.00	0.77	0.00	-1.18	0.00			
		5	-0.12	-0.07	0.03	0.00	-0.05	0.10			
		6	-0.12	-0.07	-0.03	0.00	0.05	0.10			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-68.05	-0.92	-0.01	0.00	0.01	1.83	8.35	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.116 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.120 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.73/ 0.88 λy/λz= 0.521/ 0.627 χy/χz= 0.918/ 0.879
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.749
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4093 kzz= 1.0000 kyz= 1.0000 kzy= 0.9684
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

2/ 3.00											
		1	-20.17	-0.68	0.00	0.00	0.00	-0.68			
		2	-28.13	0.00	0.00	0.00	-0.01	0.00			
		3	0.69	0.00	0.77	0.00	1.14	0.00			
		4	0.69	0.00	0.77	0.00	1.14	0.00			
		5	-0.12	-0.07	0.03	0.00	0.04	-0.12			
		6	-0.12	-0.07	-0.03	0.00	-0.04	-0.12			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-69.42	-0.92	-0.01	0.00	-0.01	-0.91	10.06	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.096 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.099 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.73/ 0.88 λy/λz= 0.521/ 0.627 χy/χz= 0.918/ 0.879
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.749
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4095 kzz= 1.0000 kyz= 1.0000 kzy= 0.9677
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 3
****

ΣΤΥΛΟΣ 3 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 120x10 S235 FF 0 w= 0.0 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-14.34	-0.11	0.02	0.00	-0.04	0.21			
		2	-21.55	0.00	0.03	0.00	-0.07	0.00			
		3	29.41	-0.01	0.74	0.00	-1.11	0.01			
		4	29.41	-0.01	0.74	0.00	-1.11	0.01			
		5	-1.07	-0.10	-0.03	0.00	0.04	0.15			
		6	-1.07	-0.10	-0.03	0.00	0.04	0.15			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-50.54	-0.13	-0.72	0.00	1.06	0.25	11.86	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.067 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.084 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.73/ 0.82 λy/λz= 0.521/ 0.585 χy/χz= 0.918/ 0.896
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.750
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4069 kzz= 0.7220 kyz= 0.4332 kzy= 0.9785
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

2/ 3.00											
		1	-15.36	-0.11	0.02	0.00	0.02	-0.11			
		2	-21.55	0.00	0.03	0.00	0.03	0.00			
		3	29.41	-0.01	0.74	0.00	1.11	-0.01			
		4	29.41	-0.01	0.74	0.00	1.11	-0.01			
		5	-1.07	-0.10	-0.03	0.00	-0.04	-0.14			
		6	-1.07	-0.10	-0.03	0.00	-0.04	-0.14			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-51.55	-0.13	-0.72	0.00	-1.10	-0.14	11.84	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.067 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.084 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.73/ 0.82 λy/λz= 0.521/ 0.585 χy/χz= 0.918/ 0.896
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.750
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4071 kzz= 0.7225 kyz= 0.4335 kzy= 0.9780
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 4
****

ΣΤΥΛΟΣ 4 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 120x10 S235 FF 0 w= 0.0 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-2.50	-0.04	-0.29	0.00	0.58	0.08			
		2	-2.44	-0.06	-0.27	0.00	0.53	0.12			
		3	0.32	0.00	0.49	0.00	-0.60	0.01			
		4	0.32	0.00	0.49	0.00	-0.60	0.01			
		5	-0.11	-0.09	-0.02	0.00	0.03	0.13			
		6	-0.11	-0.09	-0.02	0.00	0.03	0.13			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-7.03	-0.15	-0.79	0.00	1.58	0.29	19.97	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.033 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.050 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.89/ 0.80 λy/λz= 0.638/ 0.569 χy/χz= 0.875/ 0.901
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.119 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.959
Αλληλεπιδρ kyy= 0.5821 kzz= 0.7029 kyz= 0.4217 kzy= 0.9987
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

2/ 3.00											
		1	-3.51	-0.04	-0.29	0.00	-0.29	-0.04			
		2	-2.44	-0.06	-0.27	0.00	-0.27	-0.06			
		3	0.32	0.00	0.49	0.00	0.86	-0.01			
		4	0.32	0.00	0.49	0.00	0.86	-0.01			
		5	-0.11	-0.09	-0.02	0.00	-0.04	-0.13			
		6	-0.11	-0.09	-0.02	0.00	-0.04	-0.13			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-4.60	-0.08	-0.86	0.00	-1.24	-0.09	27.63	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.036 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.036 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.89/ 0.80 λy/λz= 0.638/ 0.569 χy/χz= 0.875/ 0.901
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.119 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.959
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7019 kyz= 0.4211 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 5
****

ΣΤΥΛΟΣ 5 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 120x10 S235 FF 0 w= 0.0 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-3.38	0.00	0.14	0.00	-0.29	0.00			
		2	-3.22	0.00	0.12	0.00	-0.25	0.00			
		3	0.64	0.00	0.78	0.00	-1.19	0.00			
		4	0.64	0.00	0.78	0.00	-1.19	0.00			
		5	-0.03	-0.02	-0.04	0.00	0.06	0.00			
		6	-0.03	-0.02	-0.04	0.00	0.06	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-3.69	0.00	0.97	0.00	-1.57	0.00	23.92	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.041 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.042 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.78/ 1.00 λy/λz= 0.554/ 0.715 χy/χz= 0.907/ 0.841
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.739
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7025 kyz= 0.4215 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

2/ 3.00											
		1	-4.40	0.00	0.14	0.00	0.14	0.00			
		2	-3.22	0.00	0.12	0.00	0.12	0.00			
		3	0.64	0.00	0.78	0.00	1.15	0.00			
		4	0.64	0.00	0.78	0.00	1.15	0.00			
		5	-0.03	-0.02	-0.04	0.00	-0.05	-0.06			
		6	-0.03	-0.02	-0.04	0.00	-0.05	-0.06			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-4.71	0.00	0.97	0.00	1.34	0.01	26.43	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.037 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.038 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.78/ 1.00 λy/λz= 0.554/ 0.715 χy/χz= 0.907/ 0.841
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.739
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7032 kyz= 0.4219 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 6
****

ΣΤΥΛΟΣ 6 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 120x10 S235 FF 0 w= 0.0 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-1.81	0.00	-0.11	0.00	0.22	0.01			
		2	-1.76	-0.05	-0.09	0.00	0.19	0.09			
		3	35.56	-0.02	1.02	0.00	-1.68	0.03			
		4	35.56	-0.02	1.02	0.00	-1.68	0.03			
		5	-1.65	-0.06	-0.05	0.00	0.08	0.07			
		6	-1.65	-0.06	-0.05	0.00	0.08	0.07			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-38.40	-0.02	-1.18	0.00	1.98	0.03	11.01	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.089 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.091 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.77/ 0.91 λy/λz= 0.554/ 0.648 χy/χz= 0.907/ 0.871
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.741
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7210 kyz= 0.4326 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

2/ 3.00											
		1	-2.83	0.00	-0.11	0.00	-0.11	-0.01			
		2	-1.76	-0.05	-0.09	0.00	-0.10	-0.05			
		3	35.56	-0.02	1.02	0.00	1.39	-0.02			
		4	35.56	-0.02	1.02	0.00	1.39	-0.02			
		5	-1.65	-0.06	-0.05	0.00	-0.06	-0.10			
		6	-1.65	-0.06	-0.05	0.00	-0.06	-0.10			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-39.42	-0.02	-1.18	0.00	-1.55	-0.03	12.20	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.080 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.082 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.77/ 0.91 λy/λz= 0.554/ 0.648 χy/χz= 0.907/ 0.871
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.741
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7215 kyz= 0.4329 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 7
****

ΣΤΥΛΟΣ 7 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 120x10 S235 FF 0 w= 0.0 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-13.53	-0.53	-0.02	0.00	0.03	1.06			
		2	-20.47	-0.01	-0.03	0.00	0.07	0.01			
		3	-27.33	0.00	0.78	0.00	-1.20	-0.01			
		4	-27.33	0.00	0.78	0.00	-1.20	-0.01			
		5	0.99	-0.07	-0.03	0.00	0.04	0.10			
		6	0.99	-0.07	-0.03	0.00	0.04	0.10			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-47.29	-0.51	0.76	0.00	-1.16	1.02	10.28	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.072 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.097 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.72/ 0.87 λy/λz= 0.513/ 0.625 χy/χz= 0.920/ 0.880
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.750
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4063 kzz= 0.7239 kyz= 0.4344 kzy= 0.9781
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

2/ 3.00											
		1	-14.54	-0.53	-0.02	0.00	-0.02	-0.53			
		2	-20.47	-0.01	-0.03	0.00	-0.04	-0.01			
		3	-27.33	0.00	0.78	0.00	1.16	0.00			
		4	-27.33	0.00	0.78	0.00	1.16	0.00			
		5	0.99	-0.07	-0.03	0.00	-0.04	-0.11			
		6	0.99	-0.07	-0.03	0.00	-0.04	-0.11			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-48.31	-0.51	0.76	0.00	1.14	-0.49	11.26	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.068 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.089 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.72/ 0.87 λy/λz= 0.513/ 0.625 χy/χz= 0.920/ 0.880
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.750
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4064 kzz= 0.7245 kyz= 0.4347 kzy= 0.9776
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 8
****

ΣΤΥΛΟΣ 8 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 120x10 S235 FF 0 w= 0.0 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-19.46	-0.29	-0.05	0.00	0.10	0.58			
		2	-28.29	-0.02	-0.06	0.00	0.11	0.03			
		3	-3.93	0.03	0.80	0.00	-1.23	-0.05			
		4	-3.93	0.03	0.80	0.00	-1.23	-0.05			
		5	0.14	-0.09	-0.03	0.00	0.04	0.14			
		6	0.14	-0.09	-0.03	0.00	0.04	0.14			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-68.71	-0.41	-0.15	0.00	0.29	0.83	10.34	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.085 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.097 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.72/ 0.84 λy/λz= 0.515/ 0.597 χy/χz= 0.920/ 0.891
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.751
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4092 kzz= 0.7314 kyz= 0.4388 kzy= 0.9700
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

2/ 3.00											
		1	-20.48	-0.29	-0.05	0.00	-0.05	-0.29			
		2	-28.29	-0.02	-0.06	0.00	-0.06	-0.02			
		3	-3.93	0.03	0.80	0.00	1.17	0.02			
		4	-3.93	0.03	0.80	0.00	1.17	0.02			
		5	0.14	-0.09	-0.03	0.00	-0.04	-0.13			
		6	0.14	-0.09	-0.03	0.00	-0.04	-0.13			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-70.08	-0.41	-0.15	0.00	-0.15	-0.41	11.40	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.080 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.088 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.72/ 0.84 λy/λz= 0.515/ 0.597 χy/χz= 0.920/ 0.891
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.751
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4094 kzz= 0.7320 kyz= 0.4392 kzy= 0.9694
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 9
****

ΣΤΥΛΟΣ 9 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 120x10 S235 FF 0 w= 0.0 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-3.00	0.05	0.05	0.00	-0.11	-0.09			
		2	-3.07	-0.05	0.03	0.00	-0.06	0.11			
		3	-36.29	0.06	1.01	0.00	-1.65	-0.13			
		4	-36.29	0.06	1.01	0.00	-1.65	-0.13			
		5	1.69	-0.06	-0.05	0.00	0.08	0.07			
		6	1.69	-0.06	-0.05	0.00	0.08	0.07			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-40.72	0.11	1.08	0.00	-1.79	-0.21	10.95	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.064 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.091 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.83/ 0.91 λy/λz= 0.594/ 0.648 χy/χz= 0.892/ 0.871
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.735
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4070 kzz= 0.7222 kyz= 0.4333 kzy= 0.9803
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

2/ 3.00											
		1	-4.01	0.05	0.05	0.00	0.05	0.04			
		2	-3.07	-0.05	0.03	0.00	0.02	-0.05			
		3	-36.29	0.06	1.01	0.00	1.38	0.06			
		4	-36.29	0.06	1.01	0.00	1.38	0.06			
		5	1.69	-0.06	-0.05	0.00	-0.06	-0.10			
		6	1.69	-0.06	-0.05	0.00	-0.06	-0.10			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-41.73	0.11	1.08	0.00	1.46	0.12	11.95	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.082 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.084 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.83/ 0.91 λy/λz= 0.594/ 0.648 χy/χz= 0.892/ 0.871
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.735
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7228 kyz= 0.4337 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 10
****

ΣΤΥΛΟΣ 10 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 120x10 S235 FF 0 w= 0.0 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-2.81	0.05	0.01	0.00	-0.03	-0.10			
		2	-3.19	-0.05	0.02	0.00	-0.03	0.10			
		3	0.54	0.00	0.62	0.00	-0.86	0.00			
		4	0.54	0.00	0.62	0.00	-0.86	0.00			
		5	-0.06	-0.06	-0.03	0.00	0.04	0.08			
		6	-0.06	-0.06	-0.03	0.00	0.04	0.08			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-3.21	0.05	0.65	0.00	-0.92	-0.09	37.02	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.013 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.027 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.82/ 0.91 λy/λz= 0.588/ 0.648 χy/χz= 0.895/ 0.871
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.738
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4005 kzz= 0.7018 kyz= 0.4211 kzy= 0.9984
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

2/ 3.00											
		1	-3.82	0.05	0.01	0.00	0.01	0.05			
		2	-3.19	-0.05	0.02	0.00	0.01	-0.05			
		3	0.54	0.00	0.62	0.00	0.99	-0.01			
		4	0.54	0.00	0.62	0.00	0.99	-0.01			
		5	-0.06	-0.06	-0.03	0.00	-0.05	-0.10			
		6	-0.06	-0.06	-0.03	0.00	-0.05	-0.10			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-4.22	0.05	0.65	0.00	1.02	0.06	33.17	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.030 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.030 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.82/ 0.91 λy/λz= 0.588/ 0.648 χy/χz= 0.895/ 0.871
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.738
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7023 kyz= 0.4214 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 11
****

ΣΤΥΛΟΣ 11 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 120x10 S235 FF 0 w= 0.0 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-17.48	-0.28	0.08	0.00	-0.16	0.56			
		2	-24.25	-0.01	0.12	0.00	-0.23	0.02			
		3	0.45	0.00	0.70	0.00	-1.02	0.00			
		4	0.45	0.00	0.70	0.00	-1.02	0.00			
		5	0.02	-0.09	-0.03	0.00	0.04	0.14			
		6	-0.02	-0.09	-0.03	0.00	0.04	0.14			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-59.97	-0.40	0.28	0.00	-0.56	0.80	10.77	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.078 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.093 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.74/ 0.84 λy/λz= 0.527/ 0.597 χy/χz= 0.916/ 0.891
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.747
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4084 kzz= 0.7274 kyz= 0.4364 kzy= 0.9738
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

2/ 3.00											
		1	-18.49	-0.28	0.08	0.00	0.08	-0.28			
		2	-24.25	-0.01	0.12	0.00	0.11	-0.01			
		3	0.45	0.00	0.70	0.00	1.07	0.00			
		4	0.45	0.00	0.70	0.00	1.07	0.00			
		5	0.02	-0.09	-0.03	0.00	-0.04	-0.13			
		6	-0.02	-0.09	-0.03	0.00	-0.04	-0.13			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-61.34	-0.40	0.28	0.00	0.27	-0.40	12.41	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.072 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.081 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.74/ 0.84 λy/λz= 0.527/ 0.597 χy/χz= 0.916/ 0.891
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.747
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4086 kzz= 0.7280 kyz= 0.4368 kzy= 0.9732
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 12
****

ΣΤΥΛΟΣ 12 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 120x10 S235 FF 0 w= 0.0 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-30.74	-0.29	-0.38	0.00	0.76	0.58			
		2	-45.06	-0.02	-0.58	0.00	1.17	0.04			
		3	0.02	0.00	0.74	0.00	-1.10	0.00			
		4	0.02	0.00	0.74	0.00	-1.10	0.00			
		5	-0.01	-0.09	-0.03	0.00	0.04	0.15			
		6	-0.01	-0.09	-0.03	0.00	0.04	0.15			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-109.09	-0.42	-1.39	0.00	2.78	0.85	5.04	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.154 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.198 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.74/ 0.84 λy/λz= 0.531/ 0.597 χy/χz= 0.914/ 0.891
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.102 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.671
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4236 kzz= 0.7499 kyz= 0.4499 kzy= 0.9547
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

2/ 3.00											
		1	-31.76	-0.29	-0.38	0.00	-0.38	-0.29			
		2	-45.06	-0.02	-0.58	0.00	-0.58	-0.02			
		3	0.02	0.00	0.74	0.00	1.11	0.00			
		4	0.02	0.00	0.74	0.00	1.11	0.00			
		5	-0.01	-0.09	-0.03	0.00	-0.04	-0.14			
		6	-0.01	-0.09	-0.03	0.00	-0.04	-0.14			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-110.46	-0.42	-1.39	0.00	-1.38	-0.42	6.23	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.137 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.160 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.74/ 0.84 λy/λz= 0.531/ 0.597 χy/χz= 0.914/ 0.891
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.102 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.671
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4238 kzz= 0.7505 kyz= 0.4503 kzy= 0.9541
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 13
****

ΣΤΥΛΟΣ 13 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 120x10 S235 FF 0 w= 0.0 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-4.26	0.02	-0.12	0.00	0.24	-0.05			
		2	-4.55	-0.09	-0.11	0.00	0.22	0.18			
		3	-0.28	0.00	0.64	0.00	-0.91	0.00			
		4	-0.28	0.00	0.64	0.00	-0.91	0.00			
		5	-0.05	-0.06	-0.03	0.00	0.04	0.08			
		6	-0.05	-0.06	-0.03	0.00	0.04	0.08			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-5.36	-0.02	-0.80	0.00	1.23	0.03	27.94	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.035 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.036 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.83/ 0.91 λy/λz= 0.596/ 0.648 χy/χz= 0.891/ 0.871
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.729
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7029 kyz= 0.4218 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

2/ 3.00											
		1	-5.28	0.02	-0.12	0.00	-0.12	0.02			
		2	-4.55	-0.09	-0.11	0.00	-0.11	-0.09			
		3	-0.28	0.00	0.64	0.00	1.01	0.00			
		4	-0.28	0.00	0.64	0.00	1.01	0.00			
		5	-0.05	-0.06	-0.03	0.00	-0.05	-0.10			
		6	-0.05	-0.06	-0.03	0.00	-0.05	-0.10			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-6.38	-0.02	-0.80	0.00	-1.18	-0.03	27.82	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.036 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.036 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.83/ 0.91 λy/λz= 0.596/ 0.648 χy/χz= 0.891/ 0.871
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.729
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7035 kyz= 0.4221 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 14
****

ΣΤΥΛΟΣ 14 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 120x10 S235 FF 0 w= 0.0 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-4.05	0.06	0.12	0.00	-0.23	-0.13			
		2	-4.51	-0.08	0.10	0.00	-0.21	0.15			
		3	0.42	0.07	0.62	0.00	-0.87	-0.14			
		4	0.42	0.07	0.62	0.00	-0.87	-0.14			
		5	-0.09	-0.07	-0.03	0.00	0.04	0.09			
		6	-0.09	-0.07	-0.03	0.00	0.04	0.09			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-4.96	0.13	0.78	0.00	-1.18	-0.25	26.37	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.019 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.038 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.83/ 0.91 λy/λz= 0.593/ 0.648 χy/χz= 0.893/ 0.871
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.750
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4009 kzz= 0.7027 kyz= 0.4216 kzy= 0.9976
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

2/ 3.00											
		1	-5.07	0.06	0.12	0.00	0.11	0.06			
		2	-4.51	-0.08	0.10	0.00	0.10	-0.08			
		3	0.42	0.07	0.62	0.00	0.99	0.07			
		4	0.42	0.07	0.62	0.00	0.99	0.07			
		5	-0.09	-0.07	-0.03	0.00	-0.05	-0.11			
		6	-0.09	-0.07	-0.03	0.00	-0.05	-0.11			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-5.98	0.13	0.78	0.00	1.15	0.14	27.38	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.019 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.037 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.83/ 0.91 λy/λz= 0.593/ 0.648 χy/χz= 0.893/ 0.871
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.750
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4010 kzz= 0.7033 kyz= 0.4220 kzy= 0.9971
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 15
****

ΣΤΥΛΟΣ 15 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 120x10 S235 FF 0 w= 0.0 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-27.28	-0.37	0.38	0.00	-0.76	0.75			
		2	-39.55	-0.03	0.59	0.00	-1.18	0.05			
		3	32.67	0.01	0.73	0.00	-1.10	-0.03			
		4	32.67	0.01	0.73	0.00	-1.10	-0.03			
		5	-1.17	-0.09	-0.03	0.00	0.04	0.13			
		6	-1.17	-0.09	-0.03	0.00	0.04	0.13			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-96.14	-0.54	1.39	0.00	-2.80	1.09	5.29	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.142 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.189 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.74/ 0.84 λy/λz= 0.529/ 0.598 χy/χz= 0.915/ 0.891
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.713
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4135 kzz= 0.7441 kyz= 0.4465 kzy= 0.9579
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

2/ 3.00											
		1	-28.29	-0.37	0.38	0.00	0.38	-0.37			
		2	-39.55	-0.03	0.59	0.00	0.58	-0.03			
		3	32.67	0.01	0.73	0.00	1.11	0.01			
		4	32.67	0.01	0.73	0.00	1.11	0.01			
		5	-1.17	-0.09	-0.03	0.00	-0.04	-0.13			
		6	-1.17	-0.09	-0.03	0.00	-0.04	-0.13			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-97.52	-0.54	1.39	0.00	1.38	-0.54	6.74	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.124 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.148 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.74/ 0.84 λy/λz= 0.529/ 0.598 χy/χz= 0.915/ 0.891
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.713
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4137 kzz= 0.7447 kyz= 0.4468 kzy= 0.9573
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 16
****

ΣΤΥΛΟΣ 16 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 120x10 S235 FF 0 w= 0.0 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-9.56	-0.35	-0.06	0.00	0.11	0.70			
		2	-13.04	-0.01	-0.10	0.00	0.20	0.02			
		3	-30.38	-0.02	0.80	0.00	-1.24	0.04			
		4	-30.38	-0.02	0.80	0.00	-1.24	0.04			
		5	1.11	-0.09	-0.03	0.00	0.04	0.14			
		6	1.11	-0.09	-0.03	0.00	0.04	0.14			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-43.52	-0.40	0.71	0.00	-1.06	0.79	11.60	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.065 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.086 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.72/ 0.84 λy/λz= 0.516/ 0.598 χy/χz= 0.919/ 0.891
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.751
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4058 kzz= 0.7200 kyz= 0.4320 kzy= 0.9809
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

2/ 3.00											
		1	-10.58	-0.35	-0.06	0.00	-0.06	-0.35			
		2	-13.04	-0.01	-0.10	0.00	-0.10	-0.01			
		3	-30.38	-0.02	0.80	0.00	1.18	-0.02			
		4	-30.38	-0.02	0.80	0.00	1.18	-0.02			
		5	1.11	-0.09	-0.03	0.00	-0.04	-0.14			
		6	1.11	-0.09	-0.03	0.00	-0.04	-0.14			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-44.54	-0.40	0.71	0.00	1.08	-0.42	12.29	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.062 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.081 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.72/ 0.84 λy/λz= 0.516/ 0.598 χy/χz= 0.919/ 0.891
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.751
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4060 kzz= 0.7204 kyz= 0.4323 kzy= 0.9805
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 17
****

ΣΤΥΛΟΣ 17 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 120x10 S235 FF 0 w= 0.0 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-0.80	0.09	0.04	0.00	-0.08	-0.18			
		2	-1.54	-0.02	0.03	0.00	-0.06	0.05			
		3	-0.28	-0.07	0.71	0.00	-1.05	0.14			
		4	-0.28	-0.07	0.71	0.00	-1.05	0.14			
		5	-0.08	-0.07	-0.03	0.00	0.05	0.09			
		6	-0.08	-0.07	-0.03	0.00	0.05	0.09			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-1.52	0.03	0.77	0.00	-1.16	-0.06	32.82	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.030 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.030 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.79/ 0.91 λy/λz= 0.562/ 0.648 χy/χz= 0.904/ 0.871
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.750
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7008 kyz= 0.4205 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

2/ 3.00											
		1	-1.82	0.09	0.04	0.00	0.04	0.09			
		2	-1.54	-0.02	0.03	0.00	0.03	-0.02			
		3	-0.28	-0.07	0.71	0.00	1.08	-0.07			
		4	-0.28	-0.07	0.71	0.00	1.08	-0.07			
		5	-0.08	-0.07	-0.03	0.00	-0.05	-0.11			
		6	-0.08	-0.07	-0.03	0.00	-0.05	-0.11			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-2.53	0.03	0.77	0.00	1.14	0.04	32.32	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.031 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.031 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.79/ 0.91 λy/λz= 0.562/ 0.648 χy/χz= 0.904/ 0.871
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.750
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7014 kyz= 0.4208 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 18
****

ΣΤΥΛΟΣ 18 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 120x10 S235 FF 0 w= 0.0 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-30.50	-0.28	-0.26	0.00	0.52	0.56			
		2	-45.23	-0.02	-0.39	0.00	0.77	0.05			
		3	-2.56	-0.03	0.80	0.00	-1.24	0.06			
		4	-2.56	-0.03	0.80	0.00	-1.24	0.06			
		5	0.10	-0.10	-0.03	0.00	0.04	0.16			
		6	0.10	-0.10	-0.03	0.00	0.04	0.16			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-109.02	-0.41	-0.93	0.00	1.87	0.82	5.65	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.143 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.177 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.72/ 0.84 λy/λz= 0.518/ 0.598 χy/χz= 0.919/ 0.891
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.732
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4148 kzz= 0.7499 kyz= 0.4499 kzy= 0.9523
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

2/ 3.00											
		1	-31.52	-0.28	-0.26	0.00	-0.26	-0.28			
		2	-45.23	-0.02	-0.39	0.00	-0.39	-0.02			
		3	-2.56	-0.03	0.80	0.00	1.18	-0.03			
		4	-2.56	-0.03	0.80	0.00	1.18	-0.03			
		5	0.10	-0.10	-0.03	0.00	-0.04	-0.15			
		6	0.10	-0.10	-0.03	0.00	-0.04	-0.15			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-110.39	-0.41	-0.93	0.00	-0.93	-0.41	6.67	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.131 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.150 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.72/ 0.84 λy/λz= 0.518/ 0.598 χy/χz= 0.919/ 0.891
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.732
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4149 kzz= 0.7505 kyz= 0.4503 kzy= 0.9517
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 19
****

ΣΤΥΛΟΣ 19 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 120x10 S235 FF 0 w= 0.0 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-2.64	0.02	-0.12	0.00	0.23	-0.04			
		2	-2.89	-0.09	-0.09	0.00	0.18	0.18			
		3	35.88	-0.08	1.02	0.00	-1.67	0.16			
		4	35.88	-0.08	1.02	0.00	-1.67	0.16			
		5	-1.70	-0.06	-0.05	0.00	0.08	0.08			
		6	-1.70	-0.06	-0.05	0.00	0.08	0.08			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-39.90	0.05	-1.18	0.00	1.98	-0.12	10.60	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.092 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.094 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.79/ 0.91 λy/λz= 0.568/ 0.648 χy/χz= 0.902/ 0.871
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.741
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7218 kyz= 0.4331 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

2/ 3.00											
		1	-3.66	0.02	-0.12	0.00	-0.12	0.02			
		2	-2.89	-0.09	-0.09	0.00	-0.09	-0.09			
		3	35.88	-0.08	1.02	0.00	1.39	-0.08			
		4	35.88	-0.08	1.02	0.00	1.39	-0.08			
		5	-1.70	-0.06	-0.05	0.00	-0.06	-0.11			
		6	-1.70	-0.06	-0.05	0.00	-0.06	-0.11			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-40.92	0.05	-1.18	0.00	-1.56	0.04	11.93	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.082 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.084 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.79/ 0.91 λy/λz= 0.568/ 0.648 χy/χz= 0.902/ 0.871
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.741
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7224 kyz= 0.4334 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 20
****

ΣΤΥΛΟΣ 20 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 120x10 S235 FF 0 w= 0.0 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-41.23	-0.60	-0.01	0.00	0.02	1.20			
		2	-58.97	-0.12	-0.02	0.00	0.03	0.25			
		3	-0.03	0.04	0.68	0.00	-0.99	-0.07			
		4	-0.03	0.04	0.68	0.00	-0.99	-0.07			
		5	0.12	-0.09	-0.02	0.00	0.04	0.13			
		6	0.12	-0.09	-0.02	0.00	0.04	0.13			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-144.12	-0.99	-0.04	0.00	0.08	1.99	4.81	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.203 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.208 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.75/ 0.84 λy/λz= 0.535/ 0.599 χy/χz= 0.913/ 0.890
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.748
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4207 kzz= 1.0000 kyz= 1.0000 kzy= 0.9367
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

2/ 3.00											
		1	-42.25	-0.60	-0.01	0.00	-0.01	-0.59			
		2	-58.97	-0.12	-0.02	0.00	-0.02	-0.12			
		3	-0.03	0.04	0.68	0.00	1.05	0.03			
		4	-0.03	0.04	0.68	0.00	1.05	0.03			
		5	0.12	-0.09	-0.02	0.00	-0.04	-0.14			
		6	0.12	-0.09	-0.02	0.00	-0.04	-0.14			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-145.49	-0.99	-0.04	0.00	-0.05	-0.99	5.42	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.180 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.185 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.75/ 0.84 λy/λz= 0.535/ 0.599 χy/χz= 0.913/ 0.890
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.748
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4209 kzz= 1.0000 kyz= 1.0000 kzy= 0.9361
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 21
****

ΣΤΥΛΟΣ 21 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 120x10 S235 FF 0 w= 0.0 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-26.46	-0.11	0.31	0.00	-0.63	0.22			
		2	-40.53	0.00	0.46	0.00	-0.92	0.00			
		3	0.57	-0.02	0.76	0.00	-1.14	0.04			
		4	0.57	-0.02	0.76	0.00	-1.14	0.04			
		5	-0.04	-0.12	-0.03	0.00	0.04	0.19			
		6	-0.04	-0.12	-0.03	0.00	0.04	0.19			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-96.52	-0.15	1.11	0.00	-2.24	0.30	6.17	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.129 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.162 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.74/ 0.82 λy/λz= 0.530/ 0.585 χy/χz= 0.915/ 0.895
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.725
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4136 kzz= 0.7421 kyz= 0.4453 kzy= 0.9588
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

2/ 3.00											
		1	-27.48	-0.11	0.31	0.00	0.31	-0.11			
		2	-40.53	0.00	0.46	0.00	0.45	0.00			
		3	0.57	-0.02	0.76	0.00	1.13	-0.02			
		4	0.57	-0.02	0.76	0.00	1.13	-0.02			
		5	-0.04	-0.12	-0.03	0.00	-0.04	-0.18			
		6	-0.04	-0.12	-0.03	0.00	-0.04	-0.18			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-97.89	-0.15	1.11	0.00	1.10	-0.15	7.42	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.117 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.135 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.74/ 0.82 λy/λz= 0.530/ 0.585 χy/χz= 0.915/ 0.895
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.725
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4138 kzz= 0.7427 kyz= 0.4456 kzy= 0.9583
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 22
****

ΣΤΥΛΟΣ 22 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 120x10 S235 FF 0 w= 0.0 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-2.14	-0.03	0.28	0.00	-0.57	0.06			
		2	-2.28	-0.09	0.26	0.00	-0.53	0.19			
		3	-0.07	0.01	0.44	0.00	-0.51	-0.01			
		4	-0.07	0.01	0.44	0.00	-0.51	-0.01			
		5	-0.06	-0.08	-0.02	0.00	0.02	0.10			
		6	-0.06	-0.08	-0.02	0.00	0.02	0.10			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-6.32	-0.18	0.78	0.00	-1.57	0.36	19.82	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.026 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.050 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.90/ 0.91 λy/λz= 0.641/ 0.648 χy/χz= 0.874/ 0.871
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.730
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4012 kzz= 0.7035 kyz= 0.4221 kzy= 0.9969
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

2/ 3.00											
		1	-3.16	-0.03	0.28	0.00	0.28	-0.03			
		2	-2.28	-0.09	0.26	0.00	0.26	-0.09			
		3	-0.07	0.01	0.44	0.00	0.82	0.01			
		4	-0.07	0.01	0.44	0.00	0.82	0.01			
		5	-0.06	-0.08	-0.02	0.00	-0.04	-0.13			
		6	-0.06	-0.08	-0.02	0.00	-0.04	-0.13			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-3.89	-0.03	0.81	0.00	1.19	-0.01	30.35	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.033 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.033 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.90/ 0.91 λy/λz= 0.641/ 0.648 χy/χz= 0.874/ 0.871
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.730
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7021 kyz= 0.4213 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 23
****

ΣΤΥΛΟΣ 23 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 120x10 S235 FF 0 w= 0.0 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-3.78	0.10	-0.02	0.00	0.04	-0.20			
		2	-4.26	-0.09	-0.05	0.00	0.09	0.17			
		3	-36.01	0.07	1.06	0.00	-1.75	-0.14			
		4	-36.01	0.07	1.06	0.00	-1.75	-0.14			
		5	1.61	-0.08	-0.05	0.00	0.08	0.11			
		6	1.61	-0.08	-0.05	0.00	0.08	0.11			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-40.27	0.19	1.05	0.00	-1.73	-0.37	10.85	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.065 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.092 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.84/ 0.91 λy/λz= 0.604/ 0.648 χy/χz= 0.889/ 0.871
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.736
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4072 kzz= 0.7220 kyz= 0.4332 kzy= 0.9805
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

2/ 3.00											
		1	-4.79	0.10	-0.02	0.00	-0.02	0.10			
		2	-4.26	-0.09	-0.05	0.00	-0.05	-0.09			
		3	-36.01	0.07	1.06	0.00	1.43	0.07			
		4	-36.01	0.07	1.06	0.00	1.43	0.07			
		5	1.61	-0.08	-0.05	0.00	-0.07	-0.13			
		6	1.61	-0.08	-0.05	0.00	-0.07	-0.13			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-42.56	0.17	1.04	0.00	1.41	0.18	11.92	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.062 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.084 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.84/ 0.91 λy/λz= 0.604/ 0.648 χy/χz= 0.889/ 0.871
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.736
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4076 kzz= 0.7233 kyz= 0.4340 kzy= 0.9794
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 24
****

ΣΤΥΛΟΣ 24 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 120x10 S235 FF 0 w= 0.0 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-10.87	-0.64	-0.04	0.00	0.08	1.28			
		2	-16.78	0.00	-0.06	0.00	0.11	0.00			
		3	32.40	-0.01	0.75	0.00	-1.13	0.03			
		4	32.40	-0.01	0.75	0.00	-1.13	0.03			
		5	-1.19	-0.10	-0.03	0.00	0.04	0.13			
		6	-1.19	-0.10	-0.03	0.00	0.04	0.13			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-48.67	-0.66	-0.82	0.00	1.26	1.30	9.42	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.078 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.106 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.73/ 0.88 λy/λz= 0.525/ 0.627 χy/χz= 0.916/ 0.879
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.749
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4068 kzz= 0.7248 kyz= 0.4349 kzy= 0.9774
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

2/ 3.00											
		1	-11.89	-0.64	-0.04	0.00	-0.04	-0.64			
		2	-16.78	0.00	-0.06	0.00	-0.06	0.00			
		3	32.40	-0.01	0.75	0.00	1.12	-0.01			
		4	32.40	-0.01	0.75	0.00	1.12	-0.01			
		5	-1.19	-0.10	-0.03	0.00	-0.04	-0.15			
		6	-1.19	-0.10	-0.03	0.00	-0.04	-0.15			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-49.68	-0.66	-0.82	0.00	-1.20	-0.67	10.54	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.072 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.095 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.73/ 0.88 λy/λz= 0.525/ 0.627 χy/χz= 0.916/ 0.879
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.749
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4069 kzz= 0.7253 kyz= 0.4352 kzy= 0.9769
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 25
****

ΣΤΥΛΟΣ 25 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 120x10 S235 FF 0 w= 0.0 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-13.16	-0.64	-0.01	0.00	0.02	1.29			
		2	-20.23	-0.01	-0.03	0.00	0.05	0.01			
		3	-31.11	0.01	0.79	0.00	-1.21	-0.02			
		4	-31.11	0.01	0.79	0.00	-1.21	-0.02			
		5	1.10	-0.10	-0.03	0.00	0.04	0.14			
		6	1.10	-0.10	-0.03	0.00	0.04	0.14			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-50.67	-0.61	0.78	0.00	-1.19	1.23	9.48	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.078 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.105 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.73/ 0.88 λy/λz= 0.519/ 0.627 χy/χz= 0.918/ 0.879
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.749
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4069 kzz= 0.7258 kyz= 0.4355 kzy= 0.9764
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

2/ 3.00											
		1	-14.18	-0.64	-0.01	0.00	-0.01	-0.64			
		2	-20.23	-0.01	-0.03	0.00	-0.03	-0.01			
		3	-31.11	0.01	0.79	0.00	1.16	0.01			
		4	-31.11	0.01	0.79	0.00	1.16	0.01			
		5	1.10	-0.10	-0.03	0.00	-0.04	-0.16			
		6	1.10	-0.10	-0.03	0.00	-0.04	-0.16			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-51.69	-0.61	0.78	0.00	1.15	-0.58	10.58	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.072 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.095 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.73/ 0.88 λy/λz= 0.519/ 0.627 χy/χz= 0.918/ 0.879
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.749
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4070 kzz= 0.7263 kyz= 0.4358 kzy= 0.9760
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 26
****

ΣΤΥΛΟΣ 26 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 120x10 S235 FF 0 w= 0.0 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-15.96	-0.80	-0.01	0.00	0.01	1.61			
		2	-25.05	-0.03	-0.01	0.00	0.02	0.07			
		3	-1.99	0.00	0.77	0.00	-1.18	0.00			
		4	-1.99	0.00	0.77	0.00	-1.18	0.00			
		5	-0.06	-0.10	-0.03	0.00	0.04	0.13			
		6	0.06	-0.10	-0.03	0.00	0.04	0.13			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-59.12	-1.14	-0.03	0.00	0.05	2.28	8.24	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.118 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.121 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.71/ 0.88 λy/λz= 0.511/ 0.627 χy/χz= 0.921/ 0.879
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.750
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4078 kzz= 1.0000 kyz= 1.0000 kzy= 0.9725
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

2/ 3.00											
		1	-16.97	-0.80	-0.01	0.00	-0.01	-0.80			
		2	-25.05	-0.03	-0.01	0.00	-0.01	-0.03			
		3	-1.99	0.00	0.77	0.00	1.15	0.00			
		4	-1.99	0.00	0.77	0.00	1.15	0.00			
		5	-0.06	-0.10	-0.03	0.00	-0.04	-0.16			
		6	0.06	-0.10	-0.03	0.00	-0.04	-0.16			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-60.49	-1.14	-0.03	0.00	-0.03	-1.13	10.52	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.092 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.095 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.71/ 0.88 λy/λz= 0.511/ 0.627 χy/χz= 0.921/ 0.879
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.750
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4080 kzz= 1.0000 kyz= 1.0000 kzy= 0.9719
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 27
****

ΣΤΥΛΟΣ 27 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 120x10 S235 FF 0 w= 0.0 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-16.34	-0.68	-0.01	0.00	0.01	1.37			
		2	-25.38	-0.01	0.00	0.00	0.01	0.01			
		3	0.04	0.00	0.72	0.00	-1.07	0.00			
		4	0.04	0.00	0.72	0.00	-1.07	0.00			
		5	-0.03	-0.11	-0.03	0.00	0.04	0.16			
		6	-0.03	-0.11	-0.03	0.00	0.04	0.16			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-60.13	-0.93	-0.02	0.00	0.03	1.87	8.91	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.109 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.112 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.72/ 0.88 λy/λz= 0.514/ 0.627 χy/χz= 0.920/ 0.879
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.751
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4080 kzz= 1.0000 kyz= 1.0000 kzy= 0.9720
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

2/ 3.00											
		1	-17.36	-0.68	-0.01	0.00	-0.01	-0.68			
		2	-25.38	-0.01	0.00	0.00	-0.01	-0.01			
		3	0.04	0.00	0.72	0.00	1.09	0.00			
		4	0.04	0.00	0.72	0.00	1.09	0.00			
		5	-0.03	-0.11	-0.03	0.00	-0.04	-0.18			
		6	-0.03	-0.11	-0.03	0.00	-0.04	-0.18			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-61.50	-0.93	-0.02	0.00	-0.02	-0.93	10.98	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.088 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.091 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.72/ 0.88 λy/λz= 0.514/ 0.627 χy/χz= 0.920/ 0.879
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.751
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4082 kzz= 1.0000 kyz= 1.0000 kzy= 0.9714
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 28
****

ΣΤΥΛΟΣ 28 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 120x10 S235 FF 0 w= 0.0 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-16.46	-0.68	0.00	0.00	0.00	1.36			
		2	-25.26	0.00	0.00	0.00	0.01	0.00			
		3	0.41	0.00	0.72	0.00	-1.07	0.00			
		4	0.41	0.00	0.72	0.00	-1.07	0.00			
		5	-0.05	-0.12	-0.03	0.00	0.04	0.17			
		6	-0.05	-0.12	-0.03	0.00	0.04	0.17			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-60.10	-0.92	-0.01	0.00	0.01	1.83	9.01	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.108 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.111 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.74/ 0.88 λy/λz= 0.527/ 0.627 χy/χz= 0.916/ 0.879
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.750
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4084 kzz= 1.0000 kyz= 1.0000 kzy= 0.9721
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

2/ 3.00											
		1	-17.48	-0.68	0.00	0.00	0.00	-0.67			
		2	-25.26	0.00	0.00	0.00	-0.01	0.00			
		3	0.41	0.00	0.72	0.00	1.09	0.00			
		4	0.41	0.00	0.72	0.00	1.09	0.00			
		5	-0.05	-0.12	-0.03	0.00	-0.04	-0.19			
		6	-0.05	-0.12	-0.03	0.00	-0.04	-0.19			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-61.48	-0.92	-0.01	0.00	-0.01	-0.91	11.05	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.088 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.090 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.74/ 0.88 λy/λz= 0.527/ 0.627 χy/χz= 0.916/ 0.879
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.750
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4086 kzz= 1.0000 kyz= 1.0000 kzy= 0.9714
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 29
****

ΣΤΥΛΟΣ 29 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 120x10 S235 FF 0 w= 0.0 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-14.27	0.00	0.01	0.00	-0.02	-0.01			
		2	-25.17	0.04	0.00	0.00	0.01	-0.07			
		3	-0.80	0.00	0.68	0.00	-0.98	0.00			
		4	-0.80	0.00	0.68	0.00	-0.98	0.00			
		5	-0.09	-0.13	-0.02	0.00	0.04	0.19			
		6	-0.09	-0.13	-0.02	0.00	0.04	0.19			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-57.01	0.06	0.01	0.00	-0.02	-0.11	15.38	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.063 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.065 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.77/ 0.84 λy/λz= 0.549/ 0.598 χy/χz= 0.908/ 0.891
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.745
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4086 kzz= 0.7262 kyz= 0.4357 kzy= 0.9750
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

2/ 3.00											
		1	-15.29	0.00	0.01	0.00	0.01	0.00			
		2	-25.17	0.04	0.00	0.00	-0.01	0.03			
		3	-0.80	0.00	0.68	0.00	1.05	0.00			
		4	-0.80	0.00	0.68	0.00	1.05	0.00			
		5	-0.09	-0.13	-0.02	0.00	-0.04	-0.20			
		6	-0.09	-0.13	-0.02	0.00	-0.04	-0.20			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-58.38	0.06	0.01	0.00	0.00	0.06	15.27	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.064 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.065 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.77/ 0.84 λy/λz= 0.549/ 0.598 χy/χz= 0.908/ 0.891
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.745
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4088 kzz= 1.0000 kyz= 1.0000 kzy= 0.9744
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 30
****

ΣΤΥΛΟΣ 30 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 120x10 S235 FF 0 w= 0.0 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-0.81	0.01	0.00	0.00	0.00	-0.02			
		2	-0.09	0.02	0.00	0.00	0.00	-0.05			
		3	0.23	-0.01	0.20	0.00	-0.02	0.01			
		4	0.23	-0.01	0.20	0.00	-0.02	0.01			
		5	4.33	-0.09	0.00	0.00	0.00	0.15			
		6	4.33	-0.09	0.00	0.00	0.00	0.15			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-5.24	0.11	-0.06	0.00	0.01	-0.19	93.74	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.011 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.010 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 0.80 λy/λz= 0.715/ 0.570 χy/χz= 0.841/ 0.901
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.120 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.931
Αλληλεπιδρ kyy= 0.5888 kzz= 1.0000 kyz= 1.0000 kzy= 0.9990
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

2/ 3.00											
		1	-1.83	0.01	0.00	0.00	0.00	0.01			
		2	-0.09	0.02	0.00	0.00	0.00	0.02			
		3	0.23	-0.01	0.20	0.00	0.57	-0.01			
		4	0.23	-0.01	0.20	0.00	0.57	-0.01			
		5	4.33	-0.09	0.00	0.00	-0.01	-0.14			
		6	4.33	-0.09	0.00	0.00	-0.01	-0.14			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-3.39	0.05	-0.20	0.00	-0.57	0.07	54.24	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.013 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.018 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 0.80 λy/λz= 0.715/ 0.570 χy/χz= 0.841/ 0.901
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.120 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.931
Αλληλεπιδρ kyy= 0.5882 kzz= 0.7014 kyz= 0.4208 kzy= 0.9994
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 31
****

ΣΤΥΛΟΣ 31 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 120x10 S235 FF 0 w= 0.0 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-1.37	-0.03	0.00	0.00	0.00	0.05			
		2	0.11	-0.01	0.00	0.00	0.00	0.02			
		3	-0.23	-0.01	0.20	0.00	-0.02	0.01			
		4	-0.23	-0.01	0.20	0.00	-0.02	0.01			
		5	-4.21	-0.10	0.00	0.00	0.00	0.15			
		6	-4.21	-0.10	0.00	0.00	0.00	0.15			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-5.64	-0.12	0.06	0.00	0.00	0.20	87.13	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.011 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.011 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 0.80 λy/λz= 0.715/ 0.574 χy/χz= 0.841/ 0.900
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.120 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.936
Αλληλεπιδρ kyy= 0.5879 kzz= 1.0000 kyz= 1.0000 kzy= 0.9990
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

2/ 3.00											
		1	-2.38	-0.03	0.00	0.00	0.00	-0.03			
		2	0.11	-0.01	0.00	0.00	0.00	-0.01			
		3	-0.23	-0.01	0.20	0.00	0.57	-0.01			
		4	-0.23	-0.01	0.20	0.00	0.57	-0.01			
		5	-4.21	-0.10	0.00	0.00	0.00	-0.14			
		6	-4.21	-0.10	0.00	0.00	0.00	-0.14			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-3.87	-0.06	0.20	0.00	0.57	-0.08	52.31	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.013 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.019 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 0.80 λy/λz= 0.715/ 0.574 χy/χz= 0.841/ 0.900
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.120 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.936
Αλληλεπιδρ kyy= 0.5872 kzz= 0.7016 kyz= 0.4210 kzy= 0.9993
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 32
****

ΣΤΥΛΟΣ 32 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 120x10 S235 FF 0 w= 0.0 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-12.65	0.01	-0.02	0.00	0.05	-0.02			
		2	-22.59	-0.06	-0.02	0.00	0.04	0.11			
		3	0.14	-0.01	0.64	0.00	-0.90	0.01			
		4	0.14	-0.01	0.64	0.00	-0.90	0.01			
		5	3.98	-0.10	-0.03	0.00	0.05	0.15			
		6	3.98	-0.10	-0.03	0.00	0.05	0.15			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-50.97	-0.07	-0.07	0.00	0.13	0.14	16.22	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.057 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.062 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.76/ 0.85 λy/λz= 0.540/ 0.607 χy/χz= 0.911/ 0.888
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.745
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4074 kzz= 0.7241 kyz= 0.4345 kzy= 0.9773
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

2/ 3.00											
		1	-13.67	0.01	-0.02	0.00	-0.03	0.01			
		2	-22.59	-0.06	-0.02	0.00	-0.03	-0.06			
		3	0.14	-0.01	0.64	0.00	1.01	-0.01			
		4	0.14	-0.01	0.64	0.00	1.01	-0.01			
		5	3.98	-0.10	-0.03	0.00	-0.04	-0.14			
		6	3.98	-0.10	-0.03	0.00	-0.04	-0.14			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-52.35	-0.07	-0.07	0.00	-0.07	-0.08	16.47	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.058 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.061 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.76/ 0.85 λy/λz= 0.540/ 0.607 χy/χz= 0.911/ 0.888
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.745
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4076 kzz= 0.7248 kyz= 0.4349 kzy= 0.9767
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 33
****

ΣΤΥΛΟΣ 33 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 120x10 S235 FF 0 w= 0.0 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-15.50	0.67	0.02	0.00	-0.03	-1.36			
		2	-23.94	0.00	0.03	0.00	-0.07	0.00			
		3	5.92	0.00	0.88	0.00	-1.39	0.00			
		4	5.92	0.00	0.88	0.00	-1.39	0.00			
		5	0.87	-0.07	0.03	0.00	-0.05	0.10			
		6	0.87	-0.07	0.03	0.00	-0.05	0.10			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-56.84	0.91	0.07	0.00	-0.15	-1.83	9.04	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.106 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.111 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.73/ 0.88 λy/λz= 0.521/ 0.627 χy/χz= 0.917/ 0.879
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.741
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4078 kzz= 1.0000 kyz= 1.0000 kzy= 0.9736
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

2/ 3.00											
		1	-16.52	0.67	0.02	0.00	0.01	0.67			
		2	-23.94	0.00	0.03	0.00	0.03	0.00			
		3	5.92	0.00	0.88	0.00	1.25	0.00			
		4	5.92	0.00	0.88	0.00	1.25	0.00			
		5	0.87	-0.07	0.03	0.00	0.04	-0.12			
		6	0.87	-0.07	0.03	0.00	0.04	-0.12			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-58.21	0.91	0.07	0.00	0.06	0.90	11.38	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.084 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.088 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.73/ 0.88 λy/λz= 0.521/ 0.627 χy/χz= 0.917/ 0.879
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.741
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4080 kzz= 1.0000 kyz= 1.0000 kzy= 0.9729
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 34
****

ΣΤΥΛΟΣ 34 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 120x10 S235 FF 0 w= 0.0 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-0.40	0.00	0.02	0.00	-0.05	0.00			
		2	2.75	0.00	0.03	0.00	-0.07	0.00			
		3	-40.12	0.00	0.37	0.00	-0.37	0.00			
		4	-40.12	0.00	0.37	0.00	-0.37	0.00			
		5	3.34	-0.03	0.01	0.00	-0.01	0.01			
		6	3.34	-0.03	0.01	0.00	-0.01	0.01			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-41.52	0.01	0.39	0.00	-0.41	0.00	17.16	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.054 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.058 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.70/ 1.00 λy/λz= 0.499/ 0.715 χy/χz= 0.925/ 0.841
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.103 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.599
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7281 kyz= 0.4368 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

2/ 3.00											
		1	-1.42	0.00	0.02	0.00	0.02	0.00			
		2	2.75	0.00	0.03	0.00	0.03	0.00			
		3	-40.12	0.00	0.37	0.00	0.74	0.00			
		4	-40.12	0.00	0.37	0.00	0.74	0.00			
		5	3.34	-0.03	0.01	0.00	0.02	-0.09			
		6	3.34	-0.03	0.01	0.00	0.02	-0.09			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-42.54	0.01	0.39	0.00	0.76	0.02	14.70	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.063 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.068 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.70/ 1.00 λy/λz= 0.499/ 0.715 χy/χz= 0.925/ 0.841
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.103 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.599
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7287 kyz= 0.4372 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 35
****

ΣΤΥΛΟΣ 35 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 120x10 S235 FF 0 w= 0.0 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-13.87	0.66	0.00	0.00	0.01	-1.33			
		2	-21.32	0.00	-0.01	0.00	0.01	0.00			
		3	-4.73	-0.01	0.85	0.00	-1.34	0.03			
		4	-4.73	-0.01	0.85	0.00	-1.34	0.03			
		5	0.11	-0.10	-0.02	0.00	0.03	0.14			
		6	0.11	-0.10	0.02	0.00	-0.03	0.14			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-50.70	0.89	-0.01	0.00	0.02	-1.78	10.05	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.097 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.100 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.73/ 0.88 λy/λz= 0.524/ 0.627 χy/χz= 0.917/ 0.879
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.744
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4070 kzz= 1.0000 kyz= 1.0000 kzy= 0.9764
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

2/ 3.00											
		1	-14.89	0.66	0.00	0.00	-0.01	0.66			
		2	-21.32	0.00	-0.01	0.00	-0.01	0.00			
		3	-4.73	-0.01	0.85	0.00	1.22	-0.01			
		4	-4.73	-0.01	0.85	0.00	1.22	-0.01			
		5	0.11	-0.10	-0.02	0.00	-0.03	-0.16			
		6	0.11	-0.10	0.02	0.00	0.03	-0.16			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-52.07	0.89	-0.01	0.00	-0.02	0.88	12.58	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.077 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.079 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.73/ 0.88 λy/λz= 0.524/ 0.627 χy/χz= 0.917/ 0.879
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.744
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4072 kzz= 1.0000 kyz= 1.0000 kzy= 0.9758
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 36
****

ΣΤΥΛΟΣ 36 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 120x10 S235 FF 0 w= 0.0 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-23.89	0.66	-0.18	0.00	0.37	-1.32			
		2	-37.47	-0.01	-0.29	0.00	0.58	0.01			
		3	1.09	0.01	0.69	0.00	-1.01	-0.02			
		4	1.09	0.01	0.69	0.00	-1.01	-0.02			
		5	0.03	-0.11	0.02	0.00	-0.03	0.15			
		6	0.03	-0.11	0.02	0.00	-0.03	0.15			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-88.46	0.88	-0.68	0.00	1.37	-1.77	6.20	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.127 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.161 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.73/ 0.88 λy/λz= 0.525/ 0.627 χy/χz= 0.916/ 0.879
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.728
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4123 kzz= 0.7450 kyz= 0.4470 kzy= 0.9589
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

2/ 3.00											
		1	-24.91	0.66	-0.18	0.00	-0.18	0.66			
		2	-37.47	-0.01	-0.29	0.00	-0.29	-0.01			
		3	1.09	0.01	0.69	0.00	1.06	0.01			
		4	1.09	0.01	0.69	0.00	1.06	0.01			
		5	0.03	-0.11	0.02	0.00	0.03	-0.17			
		6	0.03	-0.11	0.02	0.00	0.03	-0.17			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-89.84	0.88	-0.68	0.00	-0.69	0.87	7.62	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.112 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.131 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.73/ 0.88 λy/λz= 0.525/ 0.627 χy/χz= 0.916/ 0.879
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.728
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4125 kzz= 0.7457 kyz= 0.4474 kzy= 0.9582
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 37
****

ΣΤΥΛΟΣ 37 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 120x10 S235 FF 0 w= 0.0 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-27.35	0.68	0.23	0.00	-0.46	-1.36			
		2	-42.94	-0.01	0.37	0.00	-0.75	0.01			
		3	-0.26	0.00	0.72	0.00	-1.06	0.00			
		4	-0.26	0.00	0.72	0.00	-1.06	0.00			
		5	0.01	-0.11	0.02	0.00	-0.03	0.16			
		6	-0.01	-0.11	0.02	0.00	-0.03	0.16			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-101.33	0.90	0.87	0.00	-1.74	-1.81	5.41	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.145 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.185 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.74/ 0.88 λy/λz= 0.527/ 0.627 χy/χz= 0.916/ 0.879
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.735
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4141 kzz= 0.7516 kyz= 0.4510 kzy= 0.9529
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

2/ 3.00											
		1	-28.37	0.68	0.23	0.00	0.22	0.67			
		2	-42.94	-0.01	0.37	0.00	0.37	-0.01			
		3	-0.26	0.00	0.72	0.00	1.09	0.00			
		4	-0.26	0.00	0.72	0.00	1.09	0.00			
		5	0.01	-0.11	0.02	0.00	0.03	-0.18			
		6	-0.01	-0.11	0.02	0.00	0.03	-0.18			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-102.71	0.90	0.87	0.00	0.85	0.90	6.67	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.128 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.150 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.74/ 0.88 λy/λz= 0.527/ 0.627 χy/χz= 0.916/ 0.879
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.735
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4143 kzz= 0.7523 kyz= 0.4514 kzy= 0.9523
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 38
****

ΣΤΥΛΟΣ 38 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 120x10 S235 FF 0 w= 0.0 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-14.87	0.68	-0.04	0.00	0.08	-1.36			
		2	-22.73	0.00	-0.07	0.00	0.13	0.00			
		3	0.44	0.00	0.72	0.00	-1.08	0.00			
		4	0.44	0.00	0.72	0.00	-1.08	0.00			
		5	0.14	-0.12	0.02	0.00	-0.04	0.17			
		6	0.14	-0.12	0.02	0.00	-0.04	0.17			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-54.17	0.92	-0.16	0.00	0.31	-1.84	10.05	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.080 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.099 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.74/ 0.88 λy/λz= 0.527/ 0.627 χy/χz= 0.916/ 0.879
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.747
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4076 kzz= 0.7276 kyz= 0.4365 kzy= 0.9748
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

2/ 3.00											
		1	-15.89	0.68	-0.04	0.00	-0.04	0.67			
		2	-22.73	0.00	-0.07	0.00	-0.07	0.00			
		3	0.44	0.00	0.72	0.00	1.10	0.00			
		4	0.44	0.00	0.72	0.00	1.10	0.00			
		5	0.14	-0.12	0.02	0.00	0.03	-0.19			
		6	0.14	-0.12	0.02	0.00	0.03	-0.19			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-55.55	0.92	-0.16	0.00	-0.16	0.91	12.28	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.070 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.081 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.74/ 0.88 λy/λz= 0.527/ 0.627 χy/χz= 0.916/ 0.879
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.747
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4078 kzz= 0.7283 kyz= 0.4370 kzy= 0.9742
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 39
****

ΣΤΥΛΟΣ 39 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 120x10 S235 FF 0 w= 0.0 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-12.92	0.01	0.02	0.00	-0.05	-0.03			
		2	-22.54	-0.06	0.02	0.00	-0.05	0.12			
		3	-0.72	0.00	0.67	0.00	-0.96	0.01			
		4	-0.72	0.00	0.67	0.00	-0.96	0.01			
		5	6.86	-0.16	0.03	0.00	-0.05	0.25			
		6	6.86	-0.16	0.03	0.00	-0.05	0.25			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-51.25	-0.07	0.06	0.00	-0.14	0.14	16.12	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.058 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.062 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.77/ 0.85 λy/λz= 0.549/ 0.607 χy/χz= 0.908/ 0.888
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.743
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4077 kzz= 0.7242 kyz= 0.4345 kzy= 0.9772
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

2/ 3.00											
		1	-13.94	0.01	0.02	0.00	0.02	0.01			
		2	-22.54	-0.06	0.02	0.00	0.02	-0.06			
		3	-0.72	0.00	0.67	0.00	1.04	0.00			
		4	-0.72	0.00	0.67	0.00	1.04	0.00			
		5	6.86	-0.16	0.03	0.00	0.04	-0.23			
		6	6.86	-0.16	0.03	0.00	0.04	-0.23			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-52.62	-0.07	0.06	0.00	0.06	-0.07	16.52	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.058 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.061 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 0.77/ 0.85 λy/λz= 0.549/ 0.607 χy/χz= 0.908/ 0.888
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.101 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.743
Αλληλεπιδρ kyy= 0.4079 kzz= 0.7249 kyz= 0.4349 kzy= 0.9765
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 40
****

ΣΤΥΛΟΣ 40 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 120x10 S235 FF 0 w= 0.0 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-1.16	-0.02	0.00	0.00	0.00	0.04			
		2	0.05	-0.01	0.00	0.00	0.00	0.02			
		3	-0.04	0.00	0.20	0.00	-0.02	0.00			
		4	-0.04	0.00	0.20	0.00	-0.02	0.00			
		5	-6.91	-0.16	0.00	0.00	0.00	0.25			
		6	-6.91	-0.16	0.00	0.00	0.00	0.25			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-8.05	-0.18	-0.06	0.00	0.01	0.29	61.02	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.016 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.016 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 0.80 λy/λz= 0.715/ 0.574 χy/χz= 0.841/ 0.900
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.120 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.935
Αλληλεπιδρ kyy= 0.5888 kzz= 1.0000 kyz= 1.0000 kzy= 0.9985
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

2/ 3.00											
		1	-2.18	-0.02	0.00	0.00	0.00	-0.02			
		2	0.05	-0.01	0.00	0.00	0.00	-0.01			
		3	-0.04	0.00	0.20	0.00	0.57	0.00			
		4	-0.04	0.00	0.20	0.00	0.57	0.00			
		5	-6.91	-0.16	0.00	0.00	0.00	-0.23			
		6	-6.91	-0.16	0.00	0.00	0.00	-0.23			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-4.30	-0.07	0.20	0.00	0.57	-0.09	50.57	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.014 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.020 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 0.80 λy/λz= 0.715/ 0.574 χy/χz= 0.841/ 0.900
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.120 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.935
Αλληλεπιδρ kyy= 0.5875 kzz= 0.7018 kyz= 0.4211 kzy= 0.9992
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 41
****

ΣΤΥΛΟΣ 41 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 120x10 S235 FF 0 w= 0.0 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-1.08	0.01	0.00	0.00	0.00	-0.02			
		2	-0.11	0.02	0.00	0.00	0.00	-0.04			
		3	0.00	0.00	0.19	0.00	0.00	0.00			
		4	0.00	0.00	0.19	0.00	0.00	0.00			
		5	0.10	-0.14	0.00	0.00	0.00	0.20			
		6	0.10	-0.14	0.00	0.00	0.00	0.20			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	99.00	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.014 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.020 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 0.80 λy/λz= 0.715/ 0.574 χy/χz= 0.841/ 0.900
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.120 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.935
Αλληλεπιδρ kyy= 0.5875 kzz= 0.7018 kyz= 0.4211 kzy= 0.9992
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

2/ 3.00											
		1	-2.10	0.01	0.00	0.00	0.00	0.01			
		2	-0.11	0.02	0.00	0.00	0.00	0.02			
		3	0.00	0.00	0.19	0.00	0.56	0.00			
		4	0.00	0.00	0.19	0.00	0.56	0.00			
		5	0.10	-0.14	0.00	0.00	-0.01	-0.21			
		6	0.10	-0.14	0.00	0.00	-0.01	-0.21			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-2.16	0.06	-0.19	0.00	-0.56	0.08	58.42	SHS 120x10	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.011 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.017 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < .5 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < .5
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 0.80 λy/λz= 0.715/ 0.570 χy/χz= 0.841/ 0.901
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.122 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.884
Αλληλεπιδρ kyy= 0.5996 kzz= 0.7009 kyz= 0.4205 kzy= 0.9996
Διατμηση avy/avz= 0.002/ 0.002 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 1022. My.Rd/Mz.Rd= 41.8/ 41.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 295./ 295.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Ι Τ Ο Ι Χ Ω Ν - Τ Ο Ι Χ Ο Σ 42
****

ΤΟΙΧΟΣ 42 / ΔΙΑΤΟΜΗ 60.0/ 60.0 - d`=10.0 , w= 0.0 M 9.7 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΔΙΑΤΟΜΗ	ΣΥΝΔ. LC	N	V2	V3	T	M2	M3
1/ 0.00							
	1	-32.06	2.53	1.96	0.00	-4.09	-5.25
	2	-41.46	0.05	3.03	0.00	-6.28	-0.10
	3	-2.33	-0.08	20.99	0.00	-27.31	0.07
	4	-2.33	-0.08	20.99	0.00	-27.31	0.07
	5	0.97	-1.07	-0.64	-0.01	0.96	0.46
	6	0.97	-1.07	-0.64	-0.01	0.96	0.46

ΕΛΕΓΧΟΣ ΤΟΙΧΟΥ ΓΙΑ ΚΑΤΑΚΟΡΥΦΑ ΦΟΡΤΙΑ - ΛΥΓΙΣΜΟ ΚΑΙ ΕΓΚΑΡΣΙΑ ΕΚΚΕΝΤΡΟΤΗΤΑ

Cap	N	ei	Φi	hef	tef	hef/tef	γM
9.96	-175.8	0.075	0.749	3.00	0.60	5.0	2.50

ΕΛΕΓΧΟΣ ΤΟΙΧΟΥ ΣΕ ΤΕΜΝΟΥΣΑ ΔΥΝΑΜΗ

Cap	N	Mx	Vx	fvk	lc	γM
1.00	-29.4	23.5	19.2	0.20	0.00	1.70

2/ 3.00							
	1	-59.06	2.53	1.96	0.00	1.79	2.35
	2	-41.46	0.05	3.03	0.00	2.82	0.04
	3	-2.33	-0.08	20.99	0.00	35.67	-0.16
	4	-2.33	-0.08	20.99	0.00	35.67	-0.16
	5	0.97	-1.07	-0.64	-0.01	-0.96	-2.76
	6	0.97	-1.07	-0.64	-0.01	-0.96	-2.76

ΕΛΕΓΧΟΣ ΤΟΙΧΟΥ ΓΙΑ ΚΑΤΑΚΟΡΥΦΑ ΦΟΡΤΙΑ - ΛΥΓΙΣΜΟ ΚΑΙ ΕΓΚΑΡΣΙΑ ΕΚΚΕΝΤΡΟΤΗΤΑ

Cap	N	ei	Φi	hef	tef	hef/tef	γM
8.89	-236.5	0.030	0.900	3.00	0.60	5.0	2.50

ΕΛΕΓΧΟΣ ΤΟΙΧΟΥ ΣΕ ΤΕΜΝΟΥΣΑ ΔΥΝΑΜΗ

Cap	N	Mx	Vx	fvk	lc	γM
1.00	-74.1	38.6	24.1	0.20	0.00	1.70

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	As+	As-	vd	Cap	vEd-x	vRdc	vRd-x	Asw
1/ 0.00	0.62	0.88	0.01	1.00	0.08	0.10	1.72	0.00
2/ 3.00	0.82	0.75	0.01	1.00	0.08	0.11	1.72	0.00

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Ι Τ Ο Ι Χ Ω Ν - Τ Ο Ι Χ Ο Σ 43
****

ΤΟΙΧΟΣ 43 / ΔΙΑΤΟΜΗ 60.0/ 60.0 - d`=10.0 , w= 0.0 M 9.7 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΔΙΑΤΟΜΗ	ΣΥΝΔ. LC	N	V2	V3	T	M2	M3
1/ 0.00							
	1	-19.98	2.01	-0.25	0.00	0.42	-4.17
	2	-23.12	0.05	-0.43	0.00	0.78	-0.11
	3	1.74	-0.04	20.38	0.00	-26.05	0.01
	4	1.74	-0.04	20.38	0.00	-26.05	0.01
	5	-0.14	-1.03	0.51	-0.01	-0.65	0.36
	6	-0.14	-1.03	0.51	-0.01	-0.65	0.36

ΕΛΕΓΧΟΣ ΤΟΙΧΟΥ ΓΙΑ ΚΑΤΑΚΟΡΥΦΑ ΦΟΡΤΙΑ - ΛΥΓΙΣΜΟ ΚΑΙ ΕΓΚΑΡΣΙΑ ΕΚΚΕΝΤΡΟΤΗΤΑ

Cap	N	ei	Φi	hef	tef	hef/tef	γM
14.66	-45.0	0.215	0.282	3.00	0.60	5.0	2.50

ΕΛΕΓΧΟΣ ΤΟΙΧΟΥ ΣΕ ΤΕΜΝΟΥΣΑ ΔΥΝΑΜΗ

Cap	N	Mx	Vx	fvk	lc	γM
1.00	-28.6	26.9	20.9	0.20	0.00	1.70

2/ 3.00						
1	-46.98	2.01	-0.25	0.00	-0.33	1.86
2	-23.12	0.05	-0.43	0.00	-0.50	0.05
3	1.74	-0.04	20.38	0.00	35.08	-0.12
4	1.74	-0.04	20.38	0.00	35.08	-0.12
5	-0.14	-1.03	0.51	-0.01	0.87	-2.73
6	-0.14	-1.03	0.51	-0.01	0.87	-2.73

ΕΛΕΓΧΟΣ ΤΟΙΧΟΥ ΓΙΑ ΚΑΤΑΚΟΡΥΦΑ ΦΟΡΤΙΑ - ΛΥΓΙΣΜΟ ΚΑΙ ΕΓΚΑΡΣΙΑ ΕΚΚΕΝΤΡΟΤΗΤΑ

Cap	N	ei	Φi	hef	tef	hef/tef	γM
12.72	-163.5	0.033	0.890	3.00	0.60	5.0	2.50

ΕΛΕΓΧΟΣ ΤΟΙΧΟΥ ΣΕ ΤΕΜΝΟΥΣΑ ΔΥΝΑΜΗ

Cap	N	Mx	Vx	fvk	lc	γM
1.00	-45.3	35.0	20.3	0.20	0.00	1.70

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	As+	As-	vd	Cap	vEd-x	vRdc	vRd-x	Asw
1/ 0.00	0.77	0.84	0.01	1.00	0.07	0.09	1.72	0.00
2/ 3.00	0.91	0.83	0.01	1.00	0.07	0.11	1.72	0.00

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Ι Τ Ο Ι Χ Ω Ν - Τ Ο Ι Χ Ο Σ 44
****

ΤΟΙΧΟΣ 44 / ΔΙΑΤΟΜΗ 60.0/ 60.0 - d`=10.0 , w= 0.0 M 9.7 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΔΙΑΤΟΜΗ	ΣΥΝΔ. LC	N	V2	V3	T	M2	M3
1/ 0.00							
	1	-23.34	2.32	-0.53	0.00	0.98	-4.80
	2	-28.64	0.14	-0.76	0.00	1.45	-0.29
	3	-0.22	-0.04	20.78	0.00	-26.87	0.01
	4	-0.22	-0.04	20.78	0.00	-26.87	0.01
	5	0.05	-1.06	0.51	-0.01	-0.66	0.40
	6	0.05	-1.06	0.51	-0.01	-0.66	0.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΤΟΙΧΟΥ ΓΙΑ ΚΑΤΑΚΟΡΥΦΑ ΦΟΡΤΙΑ - ΛΥΓΙΣΜΟ ΚΑΙ ΕΓΚΑΡΣΙΑ ΕΚΚΕΝΤΡΟΤΗΤΑ

Cap	N	ei	Φi	hef	tef	hef/tef	γM
12.59	-124.1	0.099	0.669	3.00	0.60	5.0	2.50

ΕΛΕΓΧΟΣ ΤΟΙΧΟΥ ΣΕ ΤΕΜΝΟΥΣΑ ΔΥΝΑΜΗ

Cap	N	Mx	Vx	fvk	lc	γM
1.00	-31.7	28.5	21.7	0.20	0.00	1.70

2/ 3.00						
1	-50.34	2.32	-0.53	0.00	-0.60	2.16
2	-28.64	0.14	-0.76	0.00	-0.82	0.13
3	-0.22	-0.04	20.78	0.00	35.47	-0.11
4	-0.22	-0.04	20.78	0.00	35.47	-0.11
5	0.05	-1.06	0.51	-0.01	0.88	-2.79
6	0.05	-1.06	0.51	-0.01	0.88	-2.79

ΕΛΕΓΧΟΣ ΤΟΙΧΟΥ ΓΙΑ ΚΑΤΑΚΟΡΥΦΑ ΦΟΡΤΙΑ - ΛΥΓΙΣΜΟ ΚΑΙ ΕΓΚΑΡΣΙΑ ΕΚΚΕΝΤΡΟΤΗΤΑ

Cap	N	ei	Φi	hef	tef	hef/tef	γM
11.18	-184.9	0.035	0.884	3.00	0.60	5.0	2.50

ΕΛΕΓΧΟΣ ΤΟΙΧΟΥ ΣΕ ΤΕΜΝΟΥΣΑ ΔΥΝΑΜΗ

Cap	N	Mx	Vx	fvk	lc	γM
1.00	-50.5	35.1	20.4	0.20	0.00	1.70

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	As+	As-	vd	Cap	vEd-x	vRdc	vRd-x	Asw
1/ 0.00	0.86	0.79	0.01	1.00	0.07	0.10	1.72	0.00
2/ 3.00	0.86	0.89	0.01	1.00	0.07	0.11	1.72	0.00

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Ι Τ Ο Ι Χ Ω Ν - Τ Ο Ι Χ Ο Σ 45
****

ΤΟΙΧΟΣ 45 / ΔΙΑΤΟΜΗ 60.0/ 60.0 - d`=10.0 , w= 0.0 M 9.7 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΔΙΑΤΟΜΗ	ΣΥΝΔ. LC	N	V2	V3	T	M2	M3
1/ 0.00							
	1	-29.73	1.95	0.21	0.00	-0.51	-4.04
	2	-38.50	0.17	0.37	0.00	-0.86	-0.36
	3	-1.38	-0.07	20.34	0.00	-25.97	0.07
	4	-1.38	-0.07	20.34	0.00	-25.97	0.07
	5	0.28	-1.03	0.54	-0.01	-0.71	0.28
	6	0.28	-1.03	0.54	-0.01	-0.71	0.28

ΕΛΕΓΧΟΣ ΤΟΙΧΟΥ ΓΙΑ ΚΑΤΑΚΟΡΥΦΑ ΦΟΡΤΙΑ - ΛΥΓΙΣΜΟ ΚΑΙ ΕΓΚΑΡΣΙΑ ΕΚΚΕΝΤΡΟΤΗΤΑ

Cap	N	ei	Φi	hef	tef	hef/tef	γM
11.08	-163.2	0.068	0.774	3.00	0.60	5.0	2.50

ΕΛΕΓΧΟΣ ΤΟΙΧΟΥ ΣΕ ΤΕΜΝΟΥΣΑ ΔΥΝΑΜΗ

Cap	N	Mx	Vx	fvk	lc	γM
1.00	-28.4	25.7	20.3	0.20	0.00	1.70

2/ 3.00						
1	-56.73	1.95	0.21	0.00	0.11	1.81
2	-38.50	0.17	0.37	0.00	0.27	0.16
3	-1.38	-0.07	20.34	0.00	35.05	-0.13
4	-1.38	-0.07	20.34	0.00	35.05	-0.13
5	0.28	-1.03	0.54	-0.01	0.90	-2.81
6	0.28	-1.03	0.54	-0.01	0.90	-2.81

ΕΛΕΓΧΟΣ ΤΟΙΧΟΥ ΓΙΑ ΚΑΤΑΚΟΡΥΦΑ ΦΟΡΤΙΑ - ΛΥΓΙΣΜΟ ΚΑΙ ΕΓΚΑΡΣΙΑ ΕΚΚΕΝΤΡΟΤΗΤΑ

Cap	N	ei	Φi	hef	tef	hef/tef	γM
9.39	-223.9	0.030	0.900	3.00	0.60	5.0	2.50

ΕΛΕΓΧΟΣ ΤΟΙΧΟΥ ΣΕ ΤΕΜΝΟΥΣΑ ΔΥΝΑΜΗ

Cap	N	Mx	Vx	fvk	lc	γM
1.00	-69.6	35.5	20.8	0.20	0.00	1.70

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	As+	As-	vd	Cap	vEd-x	vRdc	vRd-x	Asw
1/ 0.00	0.72	0.73	0.01	1.00	0.07	0.10	1.72	0.00
2/ 3.00	0.78	0.80	0.01	1.00	0.07	0.11	1.72	0.00

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Ι Τ Ο Ι Χ Ω Ν - Τ Ο Ι Χ Ο Σ 46
****

ΤΟΙΧΟΣ 46 / ΔΙΑΤΟΜΗ 60.0/ 60.0 - d`=10.0 , w= 0.0 M 9.7 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΔΙΑΤΟΜΗ	ΣΥΝΔ. LC	N	V2	V3	T	M2	M3
1/ 0.00							
	1	-21.73	1.22	-0.48	0.00	0.88	-2.55
	2	-26.33	0.02	-0.76	0.00	1.45	-0.06
	3	6.53	-0.02	21.87	0.00	-29.10	-0.02
	4	6.53	-0.02	21.87	0.00	-29.10	-0.02
	5	-1.30	-1.06	-0.56	-0.01	0.85	0.27
	6	-1.30	-1.06	-0.56	-0.01	0.85	0.27

ΕΛΕΓΧΟΣ ΤΟΙΧΟΥ ΓΙΑ ΚΑΤΑΚΟΡΥΦΑ ΦΟΡΤΙΑ - ΛΥΓΙΣΜΟ ΚΑΙ ΕΓΚΑΡΣΙΑ ΕΚΚΕΝΤΡΟΤΗΤΑ

Cap	N	ei	Φi	hef	tef	hef/tef	γM
16.44	-114.7	0.058	0.807	3.00	0.60	5.0	2.50

ΕΛΕΓΧΟΣ ΤΟΙΧΟΥ ΣΕ ΤΕΜΝΟΥΣΑ ΔΥΝΑΜΗ

Cap	N	Mx	Vx	fvk	lc	γM
1.00	-36.5	30.7	22.7	0.20	0.00	1.70

2/ 3.00						
1	-48.73	1.22	-0.48	0.00	-0.55	1.12
2	-26.33	0.02	-0.76	0.00	-0.82	0.01
3	6.53	-0.02	21.87	0.00	36.52	-0.08
4	6.53	-0.02	21.87	0.00	36.52	-0.08
5	-1.30	-1.06	-0.56	-0.01	-0.82	-2.91
6	-1.30	-1.06	-0.56	-0.01	-0.82	-2.91

ΕΛΕΓΧΟΣ ΤΟΙΧΟΥ ΓΙΑ ΚΑΤΑΚΟΡΥΦΑ ΦΟΡΤΙΑ - ΛΥΓΙΣΜΟ ΚΑΙ ΕΓΚΑΡΣΙΑ ΕΚΚΕΝΤΡΟΤΗΤΑ

Cap	N	ei	Φi	hef	tef	hef/tef	γM
11.98	-175.5	0.030	0.900	3.00	0.60	5.0	2.50

ΕΛΕΓΧΟΣ ΤΟΙΧΟΥ ΣΕ ΤΕΜΝΟΥΣΑ ΔΥΝΑΜΗ

Cap	N	Mx	Vx	fvk	lc	γM
1.00	-41.8	36.2	21.6	0.20	0.00	1.70

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	As+	As-	vd	Cap	vEd-x	vRdc	vRd-x	Asw
1/ 0.00	0.91	0.99	0.01	1.00	0.08	0.09	1.72	0.00
2/ 3.00	1.00	0.81	0.01	1.00	0.08	0.10	1.72	0.00

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Ι Τ Ο Ι Χ Ω Ν - Τ Ο Ι Χ Ο Σ 47
****

ΤΟΙΧΟΣ 47 / ΔΙΑΤΟΜΗ 120.0/ 60.0 - d`=10.0 , w= 0.0 M 9.7 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΔΙΑΤΟΜΗ	ΣΥΝΔ. LC	N	V2	V3	T	M2	M3
1/ 0.00							
	1	-8.21	-0.03	-0.36	0.00	0.00	-0.01
	2	-3.90	0.00	-0.12	0.00	-0.46	-0.01
	3	1.47	-0.04	87.96	0.00	-65.94	-0.01
	4	1.47	-0.04	87.96	0.00	-65.94	-0.01
	5	2.71	-2.12	3.54	-0.05	-2.94	0.10
	6	2.71	-2.12	3.54	-0.05	-2.94	0.10

ΕΛΕΓΧΟΣ ΤΟΙΧΟΥ ΓΙΑ ΚΑΤΑΚΟΡΥΦΑ ΦΟΡΤΙΑ - ΛΥΓΙΣΜΟ ΚΑΙ ΕΓΚΑΡΣΙΑ ΕΚΚΕΝΤΡΟΤΗΤΑ

Cap	N	ei	Φi	hef	tef	hef/tef	γM
99.00	-87.7	0.030	0.900	3.00	0.60	5.0	2.50

ΕΛΕΓΧΟΣ ΤΟΙΧΟΥ ΣΕ ΤΕΜΝΟΥΣΑ ΔΥΝΑΜΗ

Cap	N	Mx	Vx	fvk	lc	γM
1.00	-10.5	66.8	89.4	0.20	0.00	1.70

2/ 3.00							
	1	-62.21	-0.03	-0.36	0.00	-1.08	-0.11
	2	-3.90	0.00	-0.12	0.00	-0.83	-0.03
	3	1.47	-0.04	87.96	0.00	197.95	-0.14
	4	1.47	-0.04	87.96	0.00	197.95	-0.14
	5	2.71	-2.12	3.54	-0.05	7.68	-6.25
	6	2.71	-2.12	3.54	-0.05	7.68	-6.25

ΕΛΕΓΧΟΣ ΤΟΙΧΟΥ ΓΙΑ ΚΑΤΑΚΟΡΥΦΑ ΦΟΡΤΙΑ - ΛΥΓΙΣΜΟ ΚΑΙ ΕΓΚΑΡΣΙΑ ΕΚΚΕΝΤΡΟΤΗΤΑ

Cap	N	ei	Φi	hef	tef	hef/tef	γM
28.09	-74.9	0.030	0.900	3.00	0.60	5.0	2.50

ΕΛΕΓΧΟΣ ΤΟΙΧΟΥ ΣΕ ΤΕΜΝΟΥΣΑ ΔΥΝΑΜΗ

Cap	N	Mx	Vx	fvk	lc	γM
1.00	-59.9	199.2	88.7	0.20	0.00	1.70

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	As+	As-	vd	Cap	vEd-x	vRdc	vRd-x	Asw
1/ 0.00	1.12	1.17	0.01	1.00	0.14	0.09	1.72	0.78
2/ 3.00	3.10	3.10	0.01	1.00	0.14	0.10	1.72	0.59

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Ι Τ Ο Ι Χ Ω Ν - Τ Ο Ι Χ Ο Σ 48
****

ΤΟΙΧΟΣ 48 / ΔΙΑΤΟΜΗ 330.0/ 60.0 - d`=10.0 , w= 90.0 M 9.7 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΔΙΑΤΟΜΗ	ΣΥΝΔ. LC	N	V2	V3	T	M2	M3
1/ 0.00							
	1	-26.27	-3.20	7.38	0.01	-9.42	6.05
	2	-36.96	-3.83	4.99	0.00	-15.71	7.31
	3	8.25	54.96	1.66	0.00	9.46	-26.72
	4	8.25	54.96	1.66	0.00	9.46	-26.72
	5	-1.28	0.94	91.38	-0.17	-2.63	-0.53
	6	-1.28	0.94	91.38	-0.17	-2.63	-0.53

ΕΛΕΓΧΟΣ ΤΟΙΧΟΥ ΓΙΑ ΚΑΤΑΚΟΡΥΦΑ ΦΟΡΤΙΑ - ΛΥΓΙΣΜΟ ΚΑΙ ΕΓΚΑΡΣΙΑ ΕΚΚΕΝΤΡΟΤΗΤΑ

Cap	N	ei	Φi	hef	tef	hef/tef	γM
1.50	-5.3	1.170	0.000	3.00	0.60	5.0	1.70

ΕΛΕΓΧΟΣ ΤΟΙΧΟΥ ΣΕ ΤΕΜΝΟΥΣΑ ΔΥΝΑΜΗ

Cap	N	Mx	Vx	fvk	lc	γM
1.68	-25.1	9.2	99.3	0.14	3.30	1.70

2/ 3.00							
	1	-174.77	-3.20	7.38	0.01	12.73	-3.54
	2	-36.96	-3.83	4.99	0.00	-0.76	-4.19
	3	8.25	54.96	1.66	0.00	14.42	138.16
	4	8.25	54.96	1.66	0.00	14.42	138.16
	5	-1.28	0.94	91.38	-0.17	271.53	2.30
	6	-1.28	0.94	91.38	-0.17	271.53	2.30

ΕΛΕΓΧΟΣ ΤΟΙΧΟΥ ΓΙΑ ΚΑΤΑΚΟΡΥΦΑ ΦΟΡΤΙΑ - ΛΥΓΙΣΜΟ ΚΑΙ ΕΓΚΑΡΣΙΑ ΕΚΚΕΝΤΡΟΤΗΤΑ

Cap	N	ei	Φi	hef	tef	hef/tef	γM
0.00	-50.6	0.817	0.000	3.00	0.60	5.0	1.70

ΕΛΕΓΧΟΣ ΤΟΙΧΟΥ ΣΕ ΤΕΜΝΟΥΣΑ ΔΥΝΑΜΗ

Cap	N	Mx	Vx	fvk	lc	γM
1.00	-173.6	288.6	99.3	0.20	0.00	1.70

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	As+	As-	vd	Cap	vEd-x	vRdc	vRd-x	Asw
1/ 0.00	0.00	0.00	0.01	1.00	0.05	0.08	1.72	0.00
2/ 3.00	0.07	0.00	0.01	1.00	0.05	0.10	1.72	0.00

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Ι Τ Ο Ι Χ Ω Ν - Τ Ο Ι Χ Ο Σ 49
****

ΤΟΙΧΟΣ 49 / ΔΙΑΤΟΜΗ 260.0/ 60.0 - d`=10.0 , w= 90.0 M 9.7 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΔΙΑΤΟΜΗ	ΣΥΝΔ. LC	N	V2	V3	T	M2	M3
1/ 0.00							
	1	-50.06	-9.83	-10.66	0.00	33.17	19.65
	2	-68.98	-14.96	-14.29	0.00	40.19	30.13
	3	8.89	59.40	-12.90	0.00	40.11	-53.93
	4	8.89	59.40	-12.90	0.00	40.11	-53.93
	5	0.62	-1.85	59.42	-0.13	-2.59	1.96
	6	0.62	1.85	59.42	-0.13	-2.59	-1.96

ΕΛΕΓΧΟΣ ΤΟΙΧΟΥ ΓΙΑ ΚΑΤΑΚΟΡΥΦΑ ΦΟΡΤΙΑ - ΛΥΓΙΣΜΟ ΚΑΙ ΕΓΚΑΡΣΙΑ ΕΚΚΕΝΤΡΟΤΗΤΑ

Cap	N	ei	Φi	hef	tef	hef/tef	γM
1.50	-65.8	0.426	0.000	3.00	0.60	5.0	2.50

ΕΛΕΓΧΟΣ ΤΟΙΧΟΥ ΣΕ ΤΕΜΝΟΥΣΑ ΔΥΝΑΜΗ

Cap	N	Mx	Vx	fvk	lc	γM
1.00	-62.0	86.1	45.7	0.20	0.00	1.70

2/ 3.00							
	1	-167.06	-9.83	-10.66	0.00	1.19	-9.84
	2	-68.98	-14.96	-14.29	0.00	-2.67	-14.76
	3	8.89	59.40	-12.90	0.00	1.41	124.27
	4	8.89	59.40	-12.90	0.00	1.41	124.27
	5	0.62	-1.85	59.42	-0.13	175.67	-3.58
	6	0.62	1.85	59.42	-0.13	175.67	3.58

ΕΛΕΓΧΟΣ ΤΟΙΧΟΥ ΓΙΑ ΚΑΤΑΚΟΡΥΦΑ ΦΟΡΤΙΑ - ΛΥΓΙΣΜΟ ΚΑΙ ΕΓΚΑΡΣΙΑ ΕΚΚΕΝΤΡΟΤΗΤΑ

Cap	N	ei	Φi	hef	tef	hef/tef	γM
1.50	-60.8	0.724	0.000	3.00	0.60	5.0	1.70

ΕΛΕΓΧΟΣ ΤΟΙΧΟΥ ΣΕ ΤΕΜΝΟΥΣΑ ΔΥΝΑΜΗ

Cap	N	Mx	Vx	fvk	lc	γM
1.00	-165.0	174.1	74.0	0.23	0.90	1.70

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	As+	As-	vd	Cap	vEd-x	vRdc	vRd-x	Asw
1/ 0.00	0.17	0.00	0.01	1.00	0.05	0.09	1.72	0.00
2/ 3.00	0.00	0.00	0.01	1.00	0.05	0.10	1.72	0.00

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Ι Τ Ο Ι Χ Ω Ν - Τ Ο Ι Χ Ο Σ 50
****

ΤΟΙΧΟΣ 50 / ΔΙΑΤΟΜΗ 530.0/ 60.0 - d`=10.0 , w= 90.0 M 9.7 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΔΙΑΤΟΜΗ	ΣΥΝΔ. LC	N	V2	V3	T	M2	M3
1/ 0.00							
	1	-42.91	11.85	6.58	0.01	-12.51	-24.96
	2	-65.88	17.00	5.60	0.00	-19.84	-35.49
	3	15.70	97.28	12.95	0.01	-35.13	-61.34
	4	15.70	97.28	12.95	0.01	-35.13	-61.34
	5	-5.52	2.46	303.96	-0.29	-7.62	-1.85
	6	-5.52	2.46	303.96	-0.29	-7.62	-1.85

ΕΛΕΓΧΟΣ ΤΟΙΧΟΥ ΓΙΑ ΚΑΤΑΚΟΡΥΦΑ ΦΟΡΤΙΑ - ΛΥΓΙΣΜΟ ΚΑΙ ΕΓΚΑΡΣΙΑ ΕΚΚΕΝΤΡΟΤΗΤΑ

Cap	N	ei	Φi	hef	tef	hef/tef	γM
1.60	-10.9	0.588	0.000	3.00	0.60	5.0	2.50

ΕΛΕΓΧΟΣ ΤΟΙΧΟΥ ΣΕ ΤΕΜΝΟΥΣΑ ΔΥΝΑΜΗ

Cap	N	Mx	Vx	fvk	lc	γM
1.86	-63.5	36.6	316.1	0.15	5.30	1.70

2/ 3.00							
	1	-281.41	11.85	6.58	0.01	7.23	10.57
	2	-65.88	17.00	5.60	0.00	-3.05	15.50
	3	15.70	97.28	12.95	0.01	3.72	230.51
	4	15.70	97.28	12.95	0.01	3.72	230.51
	5	-5.52	2.46	303.96	-0.29	904.26	5.52
	6	-5.52	2.46	303.96	-0.29	904.26	5.52

ΕΛΕΓΧΟΣ ΤΟΙΧΟΥ ΓΙΑ ΚΑΤΑΚΟΡΥΦΑ ΦΟΡΤΙΑ - ΛΥΓΙΣΜΟ ΚΑΙ ΕΓΚΑΡΣΙΑ ΕΚΚΕΝΤΡΟΤΗΤΑ

Cap	N	ei	Φi	hef	tef	hef/tef	γM
1.91	-50.4	0.915	0.000	3.00	0.60	5.0	1.70

ΕΛΕΓΧΟΣ ΤΟΙΧΟΥ ΣΕ ΤΕΜΝΟΥΣΑ ΔΥΝΑΜΗ

Cap	N	Mx	Vx	fvk	lc	γM
1.00	-282.2	912.6	314.4	0.20	0.00	1.70

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	As+	As-	vd	Cap	vEd-x	vRdc	vRd-x	Asw
1/ 0.00	0.00	0.00	0.01	1.00	0.10	0.09	1.72	0.24
2/ 3.00	0.74	0.77	0.01	1.00	0.10	0.10	1.72	0.06

Restar txx= 192.326 454.762

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Σ Υ Ν Θ Η Κ Ε Σ Γ Ι Α Τ Ο Ν Ι Κ Α Ν Ο Τ Ι Κ Ο Ε Λ Ε Γ Χ Ο Κ Ο Μ Β Ω Ν

Τ Ε Μ Ν Ο Υ Σ Α Τ Ο Ι Χ Ω Μ Α Τ Ω Ν Σ Τ Η Β Α Σ Η

VX-walls = 192.33 VX-tot = 685.90 ην-x = 0.280 Τυπος Φορεα X: F
VY-walls = 454.76 VY-tot = 465.10 ην-y = 0.978 Τυπος Φορεα Y: W

ΚΤΙΡΙΟ ΣΤΡΕΠΤΙΚΑ ΕΥΚΑΜΠΤΟ; ΟΧΙ - ΚΡΙΤΗΡΙΟ γ

LEV	Ai/Ab	0.6/ην		Awi/Awb	
1	1.000	2.140	X	0.000	ΔΕΝ ΑΠΑΙΤΕΙΤΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΚΟΜΒΩΝ
		0.614	Y	0.000	ΔΕΝ ΑΠΑΙΤΕΙΤΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΚΟΜΒΩΝ

ΣΥΝΟΛΙΚΟ ΒΑΡΟΣ ΔΟΜΙΚΟΥ ΧΑΛΥΒΑ (Kgs)

	S235	S275	S355	S420	S460
HOLLOW SECTIONS	5117.	0.	0.	0.	0.
I,H... SECTIONS	10080.	0.	0.	0.	0.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Α Ν Τ Ι Δ Ρ Α Σ Ε Ι Σ Σ Τ Η Ρ Ι Ξ Ε Ω Ν xxxxxxxxxxxxxxxxxxxxxxxx

ΣΤΑΘΜΗ	ΚΟΜΒΟΣ	Δ/ΣΗ	LC	ΣΥΝΔ	R	R_max	R_min
2	1	3					
			1		-15.372		
			2		-21.939		
			3		0.156		
			4		0.156		
			5		-8.724		
			6		-8.724		
2	2	3					
			1		-20.166		
			2		-28.133		
			3		0.694		
			4		0.694		
			5		-0.119		
			6		-0.119		
2	3	3					
			1		-19.955		
			2		-27.857		
			3		64.941		
			4		64.941		
			5		-2.351		
			6		-2.351		
2	4	3					
			1		-3.514		
			2		-2.442		
			3		0.324		
			4		0.324		
			5		-0.106		
			6		-0.106		
2	5	3					
			1		-4.397		
			2		-3.220		
			3		0.643		
			4		0.643		
			5		-0.029		
			6		-0.029		
2	6	3					
			1		-4.283		
			2		-2.843		
			3		73.268		
			4		73.268		
			5		-3.397		
			6		-3.397		
2	7	3					
			1		-18.985		
			2		-26.489		
			3		-62.564		
			4		-62.564		
			5		2.260		
			6		2.260		
2	8	3					
			1		-20.481		
			2		-28.289		
			3		-3.932		
			4		-3.932		
			5		0.143		
			6		0.143		
2	9	3					
			1		-5.177		
			2		-3.598		
			3		-74.067		
			4		-74.067		
			5		3.443		
			6		3.443		

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Α Ν Τ Ι Δ Ρ Α Σ Ε Ι Σ Σ Τ Η Ρ Ι Ξ Ε Ω Ν xxxxxxxxxxxxxxxxxxxxxxxx

ΣΤΑΘΜΗ	ΚΟΜΒΟΣ	Δ/ΣΗ	LC	ΣΥΝΔ	R	R_max	R_min
2	10	3					
			1		-3.824		
			2		-3.185		
			3		0.537		
			4		0.537		
			5		-0.060		
			6		-0.060		
2	11	3					
			1		-18.493		
			2		-24.250		
			3		0.451		
			4		0.451		
			5		0.016		
			6		-0.016		
2	12	3					
			1		-31.761		
			2		-45.056		
			3		0.021		
			4		0.021		
			5		-0.011		
			6		-0.011		
2	13	3					
			1		-5.283		
			2		-4.547		
			3		-0.282		
			4		-0.282		
			5		-0.052		
			6		-0.052		
2	14	3					
			1		-5.070		
			2		-4.514		
			3		0.418		
			4		0.418		
			5		-0.092		
			6		-0.092		
2	15	3					
			1		-31.154		
			2		-42.777		
			3		69.882		
			4		69.882		
			5		-2.506		
			6		-2.506		
2	16	3					
			1		-15.645		
			2		-19.491		
			3		-67.465		
			4		-67.465		
			5		2.454		
			6		2.454		
2	17	3					
			1		-1.815		
			2		-1.536		
			3		-0.281		
			4		-0.281		
			5		-0.079		
			6		-0.079		
2	18	3					
			1		-31.521		
			2		-45.225		
			3		-2.564		
			4		-2.564		
			5		0.099		
			6		0.099		

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Α Ν Τ Ι Δ Ρ Α Σ Ε Ι Σ Σ Τ Η Ρ Ι Ξ Ε Ω Ν xxxxxxxxxxxxxxxxxxxxxxxx

ΣΤΑΘΜΗ	ΚΟΜΒΟΣ	Δ/ΣΗ	LC	ΣΥΝΔ	R	R_max	R_min
2	19	3					
			1		-4.811		
			2		-3.766		
			3		73.296		
			4		73.296		
			5		-3.443		
			6		-3.443		
2	20	3					
			1		-42.249		
			2		-58.970		
			3		-0.025		
			4		-0.025		
			5		0.115		
			6		0.115		
2	21	3					
			1		-27.479		
			2		-40.530		
			3		0.571		
			4		0.571		
			5		-0.038		
			6		-0.038		
2	22	3					
			1		-3.162		
			2		-2.282		
			3		-0.067		
			4		-0.067		
			5		-0.063		
			6		-0.063		
2	23	3					
			1		-6.041		
			2		-4.915		
			3		-73.615		
			4		-73.615		
			5		3.356		
			6		3.356		
2	24	3					
			1		-16.065		
			2		-22.538		
			3		69.542		
			4		69.542		
			5		-2.532		
			6		-2.532		
2	25	3					
			1		-17.698		
			2		-24.969		
			3		-68.155		
			4		-68.155		
			5		2.436		
			6		2.436		
2	26	3					
			1		-16.975		
			2		-25.049		
			3		-1.987		
			4		-1.987		
			5		-0.060		
			6		0.060		
2	27	3					
			1		-17.357		
			2		-25.379		
			3		0.044		
			4		0.044		
			5		-0.031		
			6		-0.031		

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Α Ν Τ Ι Δ Ρ Α Σ Ε Ι Σ Σ Τ Η Ρ Ι Ξ Ε Ω Ν xxxxxxxxxxxxxxxxxxxxxxxx

ΣΤΑΘΜΗ	ΚΟΜΒΟΣ	Δ/ΣΗ	LC	ΣΥΝΔ	R	R_max	R_min
2	28	3					
			1		-17.477		
			2		-25.256		
			3		0.410		
			4		0.410		
			5		-0.048		
			6		-0.048		
2	29	3					
			1		-15.285		
			2		-25.165		
			3		-0.800		
			4		-0.800		
			5		-0.092		
			6		-0.092		
2	30	3					
			1		-4.389		
			2		-3.995		
			3		0.584		
			4		0.584		
			5		8.897		
			6		8.897		
2	31	3					
			1		-4.937		
			2		-2.959		
			3		-0.474		
			4		-0.474		
			5		-8.620		
			6		-8.620		
2	32	3					
			1		-14.075		
			2		-22.619		
			3		0.379		
			4		0.379		
			5		8.362		
			6		8.362		
2	33	3					
			1		-16.522		
			2		-23.937		
			3		5.919		
			4		5.919		
			5		0.865		
			6		0.865		
2	34	3					
			1		-1.419		
			2		2.748		
			3		-40.118		
			4		-40.118		
			5		3.341		
			6		3.341		
2	35	3					
			1		-14.889		
			2		-21.316		
			3		-4.734		
			4		-4.734		
			5		0.111		
			6		0.111		
2	36	3					
			1		-24.908		
			2		-37.473		
			3		1.093		
			4		1.093		
			5		0.034		
			6		0.034		

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Α Ν Τ Ι Δ Ρ Α Σ Ε Ι Σ Σ Τ Η Ρ Ι Ξ Ε Ω Ν xxxxxxxxxxxxxxxxxxxxxxxx

ΣΤΑΘΜΗ	ΚΟΜΒΟΣ	Δ/ΣΗ	LC	ΣΥΝΔ	R	R_max	R_min
2	37	3					
			1		-28.372		
			2		-42.936		
			3		-0.258		
			4		-0.258		
			5		0.011		
			6		-0.011		
2	38	3					
			1		-15.893		
			2		-22.728		
			3		0.438		
			4		0.438		
			5		0.138		
			6		0.138		
2	39	3					
			1		-14.574		
			2		-22.517		
			3		-0.689		
			4		-0.689		
			5		14.054		
			6		14.054		
2	40	3					
			1		-4.498		
			2		-3.061		
			3		-0.175		
			4		-0.175		
			5		-14.111		
			6		-14.111		
2	41	3					
			1		-2.102		
			2		-0.108		
			3		-0.003		
			4		-0.003		
			5		0.099		
			6		0.099		
2	42	3					
			1		-59.058		
			2		-41.461		
			3		-2.333		
			4		-2.333		
			5		0.969		
			6		0.969		
2	43	3					
			1		-46.981		
			2		-23.119		
			3		1.738		
			4		1.738		
			5		-0.143		
			6		-0.143		
2	44	3					
			1		-50.344		
			2		-28.636		
			3		-0.216		
			4		-0.216		
			5		0.048		
			6		0.048		
2	45	3					
			1		-56.734		
			2		-38.504		
			3		-1.377		
			4		-1.377		
			5		0.280		
			6		0.280		

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Α Ν Τ Ι Δ Ρ Α Σ Ε Ι Σ Σ Τ Η Ρ Ι Ξ Ε Ω Ν xxxxxxxxxxxxxxxxxxxxxxx

ΣΤΑΘΜΗ	ΚΟΜΒΟΣ	Δ/ΣΗ	LC	ΣΥΝΔ	R	R_max	R_min
2	46	3					
			1		-48.725		
			2		-26.331		
			3		6.527		
			4		6.527		
			5		-1.305		
			6		-1.305		
2	47	3					
			1		-62.214		
			2		-3.895		
			3		1.471		
			4		1.471		
			5		2.706		
			6		2.706		
2	48	3					
			1		-174.771		
			2		-36.960		
			3		8.252		
			4		8.252		
			5		-1.281		
			6		-1.281		
2	49	3					
			1		-167.056		
			2		-68.980		
			3		8.892		
			4		8.892		
			5		0.616		
			6		0.616		
2	50	3					
			1		-281.415		
			2		-65.877		
			3		15.696		
			4		15.696		
			5		-5.516		
			6		-5.516		

TIME LOG FOR INTERNAL FORCES AND DESIGN PHASE

Internal forces,envelopes & reinforcement..... 0.002 min

Total time..... 0.002 min

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile
2DB79B05EDC652B6

date: 29/01/2019 , clock: 10:52:50

PROGRAM N E X T 2 0 1 2 by c o m p u t e c *r-mode* - Edition 1 (JAN 2012) - 100000000
Project:

ΠΟΙΟΤΗΣ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑΤΟΣ C25/30 ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΧΑΛΥΒΑ B500C GRK M ΕΚΩΣ 2000
B500C ΣΥΝΔΕΤΗΡΕΣ
ΥΠΟΛΟΓΙΣΤΙΚΗ ΑΝΤΟΧΗ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑΤΟΣ fcd= 14.17 MN/M2
ΥΠΟΛΟΓ ΑΝΤΟΧΗ ΧΑΛΥΒΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΥ fyd= 434.8 MN/M2

ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΤΑΣΕΩΝ ΒΡΑΧΥΝΣΕΩΝ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑΤΟΣ ΠΑΡΑΒΟΛΙΚΟ ΜΕΧΡΙ εc1= -2.0 0/00
ΜΕΓΙΣΤΗ ΒΡΑΧΥΝΣΗ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑΤΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ εcu= -3.5 0/00
ΜΕΓΙΣΤΗ ΒΡΑΧΥΝΣΥ ΣΚΥΡΟΔ. ΣΕ ΚΕΝΤΡΙΚΗ ΘΛΙΨΗ εcu= -2.0 0/00
ΜΕΓΙΣΤΗ ΜΗΚΥΝΣΗ ΟΠΛΙΣΜΟΥ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ εsu= 20.0 0/00

ΜΕΤΡΟ ΕΛΑΣΤΙΚΟΤΗΤΟΣ ΧΑΛΥΒΟΣ Es= 200. GN/M2
ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΗΣ ΑΣΦΑΛΕΙΑΣ ν= 1.00/ 1.00
ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ ΑΣΦΑΛΕΙΑΣ ΥΛΙΚΩΝ γM: γc/γs = 1.50/ 1.15

ΜΟΝΑΔΕΣ: KN ,M

Σ Υ Ν Τ Ε Λ Ε Σ Τ Ε Σ Υ Π Ε Ρ Α Ν Τ Ο Χ Η Σ Ι Κ Α Ν Ο Τ Ι Κ Ω Ν Ε Λ Ε Γ Χ Ω Ν

ΔΟΚΟΙ	ΣΤΥΛΟΙ	ΤΟΙΧΩΜ	ΘΕΜΕΛ	ΚΟΜΒΟΙ	gov
1.20	1.40	1.30	1.20	1.40	0.00

ΕΔΑΦΟΣ: ΒΑΡΟΣ ΥΛΙΚΟΥ ΕΠΙΧΩΣΗΣ = 18.00 KN/M3
ΒΑΡΟΣ ΕΔΑΦΟΥΣ ΘΕΜΕΛΙΩΣΕΩΣ = 18.00 KN/M3
ΓΩΝΙΑ ΕΣΩΤΕΡΙΚΗΣ ΤΡΙΒΗΣ = 0.00 DEG
ΣΥΝΟΧΗ = 0.00 KN/M2

ΕΠΙΤΡΕΠΟΜΕΝΗ ΤΑΣΗ ΕΔΑΦΟΥΣ = 200.00 KN/M2

ΕΚΤΕΛΕΙΤΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ ΚΟΜΒΩΝ

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Κ Λ Ο Γ Η Δ Ι Α Μ Ε Τ Ρ Ω Ν Ρ Α Β Δ Ω Ν Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Υ Δ Ο Κ Ω Ν Σ Τ Α Θ Μ Η Σ 1
****

Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Σ Ζ Υ Γ Ω Μ Α Τ Ο Σ C* 49 - 47 - .... (Δ 1) / ΣΤΑΘΜΗ 1

ΑΝΟΙΓΜΑ C1 - C2	ΜΕΣΟΝ ΑΝΟΙΓΜΑΤΟΣ ΚΑΤΩ	ΑΝΩ	ΠΡΟΣΘ. ΣΤΗΡΙΞΕΩΝ ΑΡΙΣΤΕΡΑ	ΔΕΞΙΑ	ΑΝΩ *ΚΑΤΩ	Σ Υ Ν Δ Ε Τ Η Ρ Ε Σ ΑΚΡΟ 1	ΜΕΣΟΝ	ΑΚΡΟ 2	ΔΙΑΤΟΜΗ
49- 47	4Φ12	4Φ12				2Φ 8/ 8	2Φ 8/17	2Φ 8/ 8	60/ 25
47- 50	4Φ12	4Φ12				2Φ 8/ 8	2Φ 8/17	2Φ 8/ 8	60/ 25

Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Σ Ζ Υ Γ Ω Μ Α Τ Ο Σ C* 48 - 42 - .... (Δ 5) / ΣΤΑΘΜΗ 1

ΑΝΟΙΓΜΑ C1 - C2	ΜΕΣΟΝ ΑΝΟΙΓΜΑΤΟΣ ΚΑΤΩ	ΑΝΩ	ΠΡΟΣΘ. ΣΤΗΡΙΞΕΩΝ ΑΡΙΣΤΕΡΑ	ΔΕΞΙΑ	ΑΝΩ *ΚΑΤΩ	Σ Υ Ν Δ Ε Τ Η Ρ Ε Σ ΑΚΡΟ 1	ΜΕΣΟΝ	ΑΚΡΟ 2	ΔΙΑΤΟΜΗ
48- 42	4Φ12	4Φ12				2Φ 8/ 8	2Φ 8/17	2Φ 8/ 8	60/ 25
42- 43	4Φ12	4Φ12				2Φ 8/ 8	2Φ 8/17	2Φ 8/ 8	60/ 25
43- 44	4Φ12	4Φ12				2Φ 8/ 8	2Φ 8/17	2Φ 8/ 8	60/ 25
44- 45	4Φ12	4Φ12				2Φ 8/ 8	2Φ 8/17	2Φ 8/ 8	60/ 25
45- 46	4Φ12	4Φ12				2Φ 8/ 8	2Φ 8/17	2Φ 8/ 8	60/ 25
46- 49	4Φ12	4Φ12				2Φ 8/ 8	2Φ 8/17	2Φ 8/ 8	60/ 25

ΠΟΣΟΤΗΤΕΣ ΥΛΙΚΩΝ ΣΤΑΘΜΗΣ 1

ΒΑΡΟΣ ΣΙΔΗΡΟΥ ΟΠΛΙΣΜΟΥ 290. Kgs

Φ 8	Φ10	Φ12	Φ14	Φ16	Φ18	Φ20	Φ25
98.	0.	192.	0.	0.	0.	0.	0.

ΣΚΥΡΟΔΕΜΑ 1.80 M3 ΞΥΛΟΤΥΠΟΣ 6.01M2

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

E K Λ O Γ H Δ I A M E T P Ω N P A B Δ Ω N O Π Λ I Σ M O Y Σ T Y Λ Ω N
****

O Π Λ I Σ M O Σ Σ T Y Λ O Y 61

ΣΤΑΘΜΗ L	ΔΙΑΜΗΚΗΣ ΓΩΝΙΕΣ	ΟΠΛΙΣΜΟΣ ΠΛΕΥΡΕΣ	ΣΥΝΔΕΤΗΡΕΣ X	Y	ΔΙΑΤΟΜΗ h	b	bo	do	w

ΣΥΝΟΛΙΚΕΣ ΠΟΣΟΤΗΤΕΣ ΓΙΑ ΟΛΟΥΣ ΤΟΥΣ ΣΤΥΛΟΥΣ

ΒΑΡΟΣ ΣΙΔΗΡΟΥ ΟΠΛΙΣΜΟΥ 0. Kgs

Φ 8	Φ10	Φ12	Φ14	Φ16	Φ18	Φ20	Φ25
0.	0.	0.	0.	0.	0.	0.	0.

ΣΚΥΡΟΔΕΜΑ 0.00 M3 ΞΥΛΟΤΥΠΟΣ 0.00 M2

ΣΥΝΟΛΙΚΕΣ ΠΟΣΟΤΗΤΕΣ - ΔΟΚΟΙ + ΣΤΥΛΟΙ

ΒΑΡΟΣ ΣΙΔΗΡΟΥ ΟΠΛΙΣΜΟΥ 290. Kgs

Φ 8	Φ10	Φ12	Φ14	Φ16	Φ18	Φ20	Φ25
98.	0.	192.	0.	0.	0.	0.	0.

ΣΚΥΡΟΔΕΜΑ 1.80 M3 ΞΥΛΟΤΥΠΟΣ 6.01 M2

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Σ Υ Ν Ο Λ Ι Κ Ε Σ Π Ο Σ Ο Τ Η Τ Ε Σ Υ Λ Ι Κ Ω Ν

ΣΤΑΘΜΗ		ΣΚΥΡΟΔΕΜΑ	ΞΥΛΟΤΥΠΟΣ	ΧΑΛΥΒΑΣ
1	ΠΛΑΚΕΣ	0.00	0.00	0.00
	ΔΟΚΟΙ	1.80	6.01	289.00
2	ΠΛΑΚΕΣ	0.00	0.00	0.00
	ΔΟΚΟΙ	0.00	0.00	0.00
ΣΥΝΟΛΟ ΣΤΑΘΜΩΝ		1.80	6.01	289.00
	ΣΤΥΛΟΙ	0.00	0.00	0.00
	ΠΕΔΙΛΑ	0.00	0.00	0.00
ΓΕΝΙΚΟ ΣΥΝΟΛΟ		1.80	6.01	289.00

TIME LOG FOR DETAILING OF REINFORCEMENT PHASE

Detailing of reinforcement..... 0.000 min

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Project:

Π Ι Ν Α Ξ Π Ε Ρ Ι Ε Χ Ο Μ Ε Ν Ω Ν

Παραδοχές-Σκίτσα..... 1

Επίλυση Πλακών..... 1

Δεδομένα Χωρικού Πλαισίου..... 2

Δυναμική Αντισεισμική Ανάλυση..... 10

Εσωτερικές Δυνάμεις και Ελεγχος Δοκών..... 33

Εσωτερικές Δυνάμεις και Ελεγχος Στύλων & Τοιχωμάτων.. 119

Εκλογή Διαμέτρων Οπλισμού Δοκών..... 176

Εκλογή Διαμέτρων Οπλισμού Στύλων & Τοιχωμάτων..... 178

Προμέτρηση Υλικών..... 179

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ
2DB79B05EDC652B6
Α/Α Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Π Α Ρ Α Δ Ο Χ Ε Σ

ΙΑΜΑΤΙΚΑ ΛΟΥΤΡΑ – ΚΤΙΡΙΟ ΜΗΧΑΝΟΛΟΓΙΚΩΝ

1.1 ΠΕΡΙΓΡΑΦΗ ΕΡΓΟΥ

Πρόκειται για ισόγειο κτίριο με φέροντα οργανισμό από οπλισμένο σκυρόδεμα

Αριθμός ορόφων : Ένας
Προβλεπόμενοι όροφοι : -
Χρήση : Μηχανολογικές εγκαταστάσεις
Σπουδαιότης : Σ2 - γΙ = 1.00

1.2 ΧΑΡΑΚΤΗΡΙΣΤΙΚΑ ΠΕΡΙΟΧΗΣ ΚΑΤΑΣΚΕΥΗΣ ΕΡΓΟΥ

1.2.1 Ζώνη σεισμικής επικινδυνότητας : ΙΙ
Σεισμική επιτάχυνση εδάφους : 0.24 g

1.2.2 Είδος εδάφους θεμελιώσεως :
Κατηγορία εδάφους : Β

1.2.3 Χαρακτηριστικά εδάφους (από εδαφοτεχνική μελέτη)
α) Επιτρεπομένη τάση εδράσεως : σ (επ.)= 120.00KN/m2
β) Βάρος γαιών 18.00 KN/m3
γ) Γωνία εσωτερικής τριβής φ = 20.00 deg
δ) Σταθερά ελαστικής εδράσεως k = 2000~8000(ΣΕΙΣΜΟΣ)KN/m3

1.2.4 Σύστημα δομήσεως : Συνεχές

1.3 ΕΙΔΟΣ ΦΟΡΕΩΣ

Υλικά κατασκευής : Ο/Σ
Φέρων Οργανισμός : Χωρικό πλαίσιο
Θεμελίωση : Γενική κοιτόστρωση
Συντελεστής Συμπεριφοράς : q = 3.50 (κατά ΕΑΚ)
Ποσοστό κρίσιμης απόσβεσης: ζ = 5%
Συντελεστής θεμελίωσης : θ = 1.0

1.4 ΦΟΡΤΙΑ

Μόνιμα

Βάρος σκυροδέματος: 25.00KN/m^3
Επιστρώσεις δαπέδων: 1.40KN/m^2
Επιστρώσεις δωμάτων: 2.50KN/m^2

Κινητά

Κινητό δωμάτων: 2.00KN/m^2
Κινητό δαπέδων: 2.00KN/m^2

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ | Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6 | ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

1.5 ΜΕΘΟΔΟΣ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΥ

Δοκοί-Υποστυλώματα : Χωρικό Πλαίσιο με διαφραγματική λειτουργία

Θεμέλια : Εδαφόπλακα

1.6 ΠΟΙΟΤΗΤΑ ΥΛΙΚΩΝ ΕΠΕΜΒΑΣΕΩΝ:

ΝΕΕΣ ΚΑΤΑΣΚΕΥΕΣ:

Σκυρόδεμα Φέροντος Οργανισμού	:	C25/30
Σκυρόδεμα καθαριότητος	:	C12/15
Σιδηρούς Οπλισμός	:	B500C γενικώς
Χάλυβας μορφής	:	S235

1.7 ΚΑΝΟΝΙΣΜΟΙ

Κανονισμός Φορτίσεων Δομικών Έργων (ΒΔ 10-12-1945 ΦΕΚ 171 Α/1946)
Κανονισμός Τεχνολογίας Σκυροδέματος - ΚΤΣ-2016
Ελληνικός Κανονισμός Ωπλισμένου Σκυροδέματος 2000(ΦΕΚ 1329 Β/6-11-01)
Ελληνικός Αντισεισμικός Κανονισμός 2000(ΦΕΚ 2184 Β/20-12-99)
Τροποποιήσεις ΕΑΚ: ΦΕΚ 781 Β/18-6-2003 και 1154 Β/12-8-2003
Ευρωκώδικας 6 (EN 1996)

1.8 ΠΡΟΓΡΑΜΜΑΤΑ Η.Υ.

Πρόγραμμα NEXT 2012

1.9 ΕΔΑΦΟΤΕΧΝΙΚΗ ΕΡΕΥΝΑ

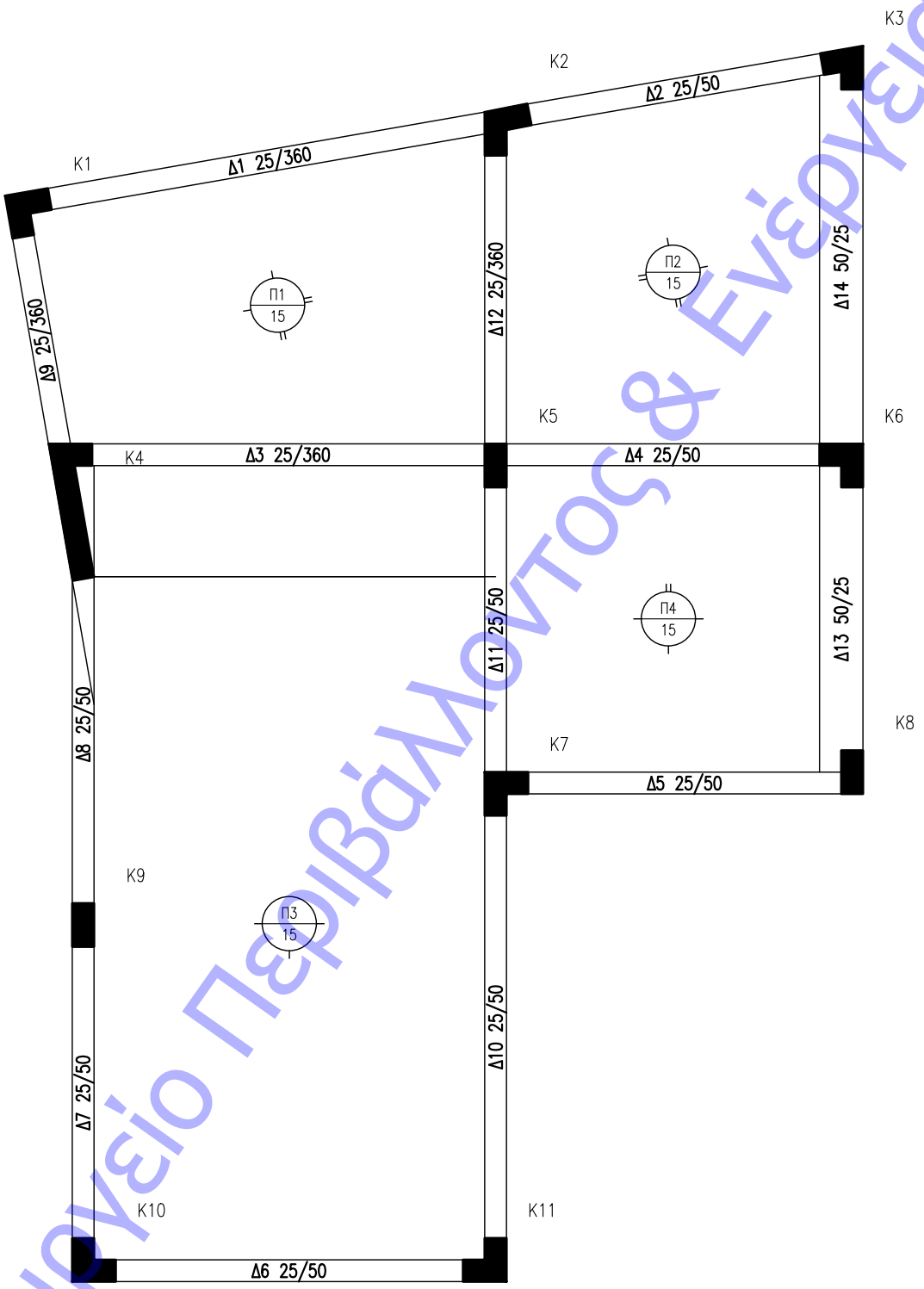
-

1.10 ΒΙΒΛΙΟΓΡΑΦΙΑ

1. Chopra,A.,(1995): Dynamics of Structures, Prentice-Hall.
2. Gupta,A.-K.,(1992): Response Spectrum Methods in Seismic Design of Structures, CRC Press
3. Raulay,G.- Priestley,(1996): Αντισεισμικός Σχεδιασμός Κατασκευών από Οπλισμένο Σκυρόδεμα και Τοιχοποιία, Κλειδάριθμος.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ
2DB79B05EDC652B6
Α/Α Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile



Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ | Α/Α Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile
2BB79B05ED0652B5

date: 29/01/2019 , clock: 10:45:37

PROGRAM N E X T 2 0 1 2 by c o m p u t e c *rq-mode* - Eurocodes Edition 1 (JAN 2012) - 100000000

Σ Τ Α Τ Ι Κ Η Κ Α Ι Δ Υ Ν Α Μ Ι Κ Η Α Ν Α Λ Υ Σ Η Κ Τ Ι Ρ Ι Ω Ν
****

Project:

Ε Π Ι Λ Υ Σ Η Κ Α Ι Ο Π Λ Ι Σ Η Π Λ Α Κ Ω Ν

ΠΟΙΟΤΗΣ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑΤΟΣ C25/30 ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΧΑΛΥΒΑ B500C GRK ΕΚΩΣ 2000
ΥΠΟΛΟΓΙΣΤΙΚΗ ΑΝΤΟΧΗ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑΤΟΣ fcd= 14.2 MN/M2
ΥΠΟΛΟΓ ΑΝΤΟΧΗ ΧΑΛΥΒΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΥ fyd= 434.8 MN/M2

ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΤΑΣΕΩΝ ΜΗΚΥΝΣΕΩΝ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑΤΟΣ ΠΑΡΑΒΟΛΙΚΟ ΜΕΧΡΙ εc1= -2.0 0/00
ΜΕΓΙΣΤΗ ΒΡΑΧΥΝΣΗ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑΤΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ εcu= -3.5 0/00
ΜΕΓΙΣΤΗ ΜΗΚΥΝΣΗ ΟΠΛΙΣΜΟΥ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ εsu= 20.0 0/00

ΜΕΤΡΟ ΕΛΑΣΤΙΚΟΤΗΤΟΣ ΧΑΛΥΒΟΣ Es= 200. GN/M2

ΜΟΝΑΔΕΣ: KN ,M

Π Λ Α Κ Α 1 / lx= 3.36 ly= 5.29 h=0.15 (hmin=0.11/0.11) d`=0.020 0 0 1 1 ΣΤΑΘΜΗ 1

---

g0	q0	gr	qr	grm	qrm	R-1	R-2	R-3	R-4
6.25	2.00	0.00	0.00	0.00	0.00	5.83	6.56	7.69	12.69

mx	my	asx	asy	X	Y	me-1	me-2	me-3	me-4	mr0	mre
6.58	2.54	1.19	0.49	Φ10/17.5	Φ10/17.5	0.00	0.00	-11.07	-13.98		

Π Λ Α Κ Α 2 / lx= 3.98 ly= 4.19 h=0.15 (hmin=0.13/0.13) d`=0.020 0 0 1 1 ΣΤΑΘΜΗ 1

---

g0	q0	gr	qr	grm	qrm	R-1	R-2	R-3	R-4
6.25	2.00	0.00	0.00	0.00	0.00	5.93	5.84	10.42	11.92

mx	my	asx	asy	X	Y	me-1	me-2	me-3	me-4	mr0	mre
5.14	4.70	0.93	0.92	Φ10/17.5	Φ10/17.5	0.00	0.00	-13.54	-14.00		

Π Λ Α Κ Α 3 / lx= 4.75 ly= 7.99 h=0.15 (hmin=0.18/0.18) d`=0.020 -1 0 0 0 ΣΤΑΘΜΗ 1

---

g0	q0	gr	qr	grm	qrm	R-1	R-2	R-3	R-4
6.25	2.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	16.69	9.80	16.69

mx	my	asx	asy	X	Y	me-1	me-2	me-3	me-4	mr0	mre
27.78	6.20	5.25	1.21	Φ10/12.5	Φ10/17.5	0.00	0.00	0.00	0.00	30.87	0.00
		5.83		Φ10/12.5						ελευθ.	πλευρα

Π Λ Α Κ Α 4 / lx= 3.98 ly= 3.78 h=0.15 (hmin=0.12/0.12) d`=0.020 1 0 0 0 ΣΤΑΘΜΗ 1

---

g0	q0	gr	qr	grm	qrm	R-1	R-2	R-3	R-4
6.25	2.00	0.00	0.00	0.00	0.00	12.91	5.71	7.45	5.71

mx	my	asx	asy	X	Y	me-1	me-2	me-3	me-4	mr0	mre
4.06	5.77	0.79	1.04	Φ10/17.5	Φ10/17.5	-14.51	0.00	0.00	0.00		

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Σ Π Λ Α Κ Ω Ν Σ Τ Ι Σ Σ Τ Η Ρ Ι Ξ Ε Ι Σ

ΣΤΑΘΜΗ	ΔΟΚΟΣ	me	as-ανω	as-κατω	ΠΡΟΣΘΕΤΑ	ΑΠΟ ΑΝΟΙΓΜΑΤΑ
1	3	-10.49	1.91	0.00		Φ10/35.0
1	4	-14.03	2.57	0.00		Φ10/35.0 + Φ10/35.0
1	12	-12.53	2.29	0.00		Φ10/35.0 + Φ10/35.0

Φ Ο Ρ Τ Ι Α Δ Ο Κ Ω Ν Α Π Ο Τ Ι Σ Π Λ Α Κ Ε Σ

ΣΤΑΘΜΗ	ΔΟΚΟΣ	lcg	lcq	g	q	g+q
1	1	1	2	4.97	1.59	6.56
1	2	1	2	4.49	1.44	5.93
1	3	1	2	9.61	3.08	12.69
1	4	1	2	17.67	5.65	23.32
1	5	1	2	5.64	1.81	7.45
1	6	1	2	7.43	2.38	9.80
1	7	1	2	12.64	4.05	16.69
1	8	1	2	12.64	4.05	16.69
1	9	1	2	4.42	1.41	5.83
1	10	1	2	12.64	4.05	16.69
1	11	1	2	16.97	5.43	22.40
1	12	1	2	14.85	4.75	19.60
1	13	1	2	4.33	1.38	5.71
1	14	1	2	4.42	1.42	5.84

ΣΥΝΟΛΙΚΕΣ ΠΟΣΟΤΗΤΕΣ ΥΛΙΚΩΝ - ΠΛΑΚΕΣ

ΣΤΑΘΜΗ	ΣΚΥΡΟΔΕΜΑ	ΞΥΛΟΤΥΠΟΣ	ΧΑΛΥΒΑΣ
1	13.13	87.54	763.82
2	0.00	0.00	0.00

TIME LOG FOR DATA CHECKING AND SLAB DESIGN PHASE

Total time..... 0.001 min

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

date: 29/01/2019 , clock: 10:45:37

PROGRAM N E X T 2 0 1 2 by c o m p u t e c *r-mode* - Eurocodes Edition 1 (JAN 2012) - 100000000

Σ Τ Α Τ Ι Κ Η Κ Α Ι Δ Υ Ν Α Μ Ι Κ Η Α Ν Α Λ Υ Σ Η Σ Υ Σ Τ Η Μ Α Τ Ο Σ Π Λ Α Κ Ω Ν
****

Project:

Σ Τ Α Θ Ε Ρ Ε Σ Υ Λ Ι Κ Ο Υ Ρ Α Β Δ Ω Ν
ΜΕΤΡΟΝ ΕΛΑΣΤΙΚΟΤΗΤΟΣ E= 0.3000E+08
ΜΕΤΡΟΝ ΔΙΑΤΜΗΣΕΩΣ G= 0.1251E+08 ΠΑΡΑΜΟΡΦΩΣΕΙΣ ΕΚ ΤΕΜΝΟΥΣΩΝ

ΕΛΑΣΤΙΚΕΣ ΣΤΑΘΕΡΕΣ ΕΔΑΦΟΥΣ ko= 0.2000E+05
to= 0.0000E+00

Δ Υ Ν Α Μ Ι Κ Ε Σ Δ Ι Ε Υ Θ Υ Ν Σ Ε Ι Σ Κ Ο Μ Β Ω Ν

D1	D2	D3	D4	D5	D6
1	1	0	0	0	1

ΜΕΤΑΒΟΛΕΣ ΤΩΝ ΑΝΩΤΕΡΩ ΣΕ ΜΕΡΙΚΟΥΣ ΚΟΜΒΟΥΣ

ΣΤΑΘΜΗ	J	D1	D2	D3	D4	D5	D6
2	1	-1	-1	-2	-2	-2	-1
2	2	-1	-1	-2	-2	-2	-1
2	3	-1	-1	-2	-2	-2	-1
2	4	-1	-1	-2	-2	-2	-1
2	5	-1	-1	-2	-2	-2	-1
2	6	-1	-1	-2	-2	-2	-1
2	7	-1	-1	-2	-2	-2	-1
2	8	-1	-1	-2	-2	-2	-1
2	9	-1	-1	-2	-2	-2	-1
2	10	-1	-1	-2	-2	-2	-1
2	11	-1	-1	-2	-2	-2	-1

Π Ι Ν Α Ξ Σ Τ Α Θ Ε Ρ Ω Ν Υ Λ Ι Κ Ο Υ

A/A	ΣΤΑΘΕΡΕΣ ΥΛΙΚΟΥ ΣΤΟΙΧΕΙΩΝ ΣΥΣΤΗΜΑΤΟΣ				
	E1	N1	E2	G	ΟΡΘΟΤΡΟΠΙΑ
1	0.3000E+08	0.2000E+00	0.3000E+08	0.1250E+08	0

Δ Ε Δ Ο Μ Ε Ν Α Ο Ρ Ο Φ Ω Ν

L	H	Kx	Ky	Lx	Ly	ex	ey	A	rp	VRwx	VRwy
1	3.60	0.528E+05	0.258E+06	9.49	13.94	0.47	0.70	0.8754E+02	4.513	0.0	0.0

Π Ι Ν Α Ξ Δ Ε Δ Ο Μ Ε Ν Ω Ν Δ Ι Α Τ Ο Μ Ω Ν Ρ Α Β Δ Ω Ν

ΔΙΑΤ.	X	A	I-2	I-3	I-T	A2	A3	BA	D2	D3	h1	Aw
1		0.125E+00	0.260E-02	0.651E-03	0.179E-03	0.104E+00	0.104E+00	0.25	0.25	0.50	0.040	0.125
2	0.13	0.188E+00	0.228E-02	0.488E-02	0.100E-05	0.125E+00	0.125E+00	0.25	0.50	0.50	0.040	0.188
3	9.90	0.176E+00	0.353E-02	0.229E-02	0.100E-05	0.125E+00	0.125E+00	0.25	0.50	0.50	0.040	0.176
4	-9.90	0.197E+00	0.222E-02	0.644E-02	0.100E-05	0.125E+00	0.125E+00	0.25	0.50	0.50	0.040	0.197
5	0.25	0.462E+00	0.111E+00	0.499E-02	0.100E-05	0.262E+00	0.262E+00	0.25	0.50	1.60	0.040	0.462
6		0.900E+00	0.972E+00	0.469E-02	0.176E-02	0.750E+00	0.750E+00	0.25	0.25	3.60	0.040	0.900
7		0.150E+00	0.281E-03	0.125E-01	0.102E-03	0.125E+00	0.125E+00	1.00	1.00	0.15	0.040	0.150
8		0.180E+00	0.486E-03	0.150E-01	0.172E-03	0.150E+00	0.150E+00	1.00	1.00	0.18	0.040	0.180
9		0.178E+00	0.383E-02	0.316E-02	0.207E-03	0.900E-01	0.125E+00	0.25	0.60	0.50	0.040	0.087
10		0.162E+00	0.356E-02	0.202E-02	0.196E-03	0.750E-01	0.125E+00	0.25	0.50	0.50	0.040	0.087
11		0.235E+00	0.447E-02	0.108E-01	0.245E-03	0.153E+00	0.125E+00	0.25	0.90	0.50	0.040	0.082
12		0.200E+00	0.418E-02	0.573E-02	0.219E-03	0.113E+00	0.125E+00	0.25	0.75	0.50	0.040	0.087
13		0.179E+00	0.372E-02	0.291E-02	0.215E-03	0.990E-01	0.125E+00	0.25	0.55	0.50	0.040	0.080
14		0.170E+00	0.357E-02	0.229E-02	0.206E-03	0.900E-01	0.125E+00	0.25	0.50	0.50	0.040	0.080
15		0.147E+00	0.323E-02	0.126E-02	0.186E-03	0.600E-01	0.125E+00	0.25	0.40	0.50	0.040	0.087
16		0.188E+00	0.385E-02	0.366E-02	0.225E-03	0.108E+00	0.125E+00	0.25	0.60	0.50	0.040	0.080
17		0.202E+00	0.408E-02	0.529E-02	0.234E-03	0.119E+00	0.125E+00	0.25	0.70	0.50	0.040	0.082
18		0.155E+00	0.768E-03	0.533E-02	0.191E-03	0.105E+00	0.125E+00	0.50	0.70	0.25	0.040	0.050
19		0.170E+00	0.818E-03	0.744E-02	0.202E-03	0.120E+00	0.125E+00	0.50	0.80	0.25	0.040	0.050

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Δ Ε Δ Ο Μ Ε Ν Α Σ Τ Ο Ι Χ Ε Ι Ω Ν / Ρ Α Β Δ Ω Ν Σ Υ Σ Τ Η Μ Α Τ Ο Σ

ΣΤΑΘΜΗ		Μ	ΤΟΠΟΛΟΓΙΑ-------ΤΥΠΟΣ ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ ΣΤΟΙΧΕΙΩΝ							ΠΡΟΒΟΛΕΣ ΡΑΒΔΩΝ---			ΔΙΑΤ	Ε/ΕΟ	Κ/ΚΟ	ΣΥΝΘ.ΑΚΡ.
			Ι	Κ1	Κ2	Κ3	Κ4	Η	Α	Β	W	Χ	Υ	Ζ	GRUP	ΔΙΑΤΥ ΥΛΙΚ
ΣΤΑΘΜΗ 1 / 1η Στάθμη																
1	b	1	1	1	2		ΡΑΒΔ				0.	5.070	-0.886	0.000	6	1.00
1	b	2	2	2	3		ΡΑΒΔ				0.	3.533	-0.609	0.000	10	1.00
1	b	3	3	4	5		ΡΑΒΔ				0.	4.523	0.000	0.000	6	1.00
1	b	4	4	5	6		ΡΑΒΔ				0.	3.608	0.000	0.000	12	1.00
1	b	5	5	7	8		ΡΑΒΔ				0.	3.608	0.000	0.000	10	1.00
1	b	6	6	10	11		ΡΑΒΔ				0.	4.002	0.000	0.000	13	1.00
1	b	7	7	10	9		ΡΑΒΔ				0.	0.000	-3.357	0.000	14	1.00
1	b	8	8	9	4		ΡΑΒΔ				0.	0.000	-4.128	0.000	13	1.00
1	b	9	9	4	1		ΡΑΒΔ				0.	-0.417	-2.386	0.000	6	1.00
1	b	10	10	11	7		ΡΑΒΔ				0.	0.000	-4.868	0.000	16	1.00
1	b	11	11	7	5		ΡΑΒΔ				0.	0.000	-3.282	0.000	17	1.00
1	b	12	12	5	2		ΡΑΒΔ				0.	0.000	-3.574	0.000	6	1.00
1	b	13	13	8	6		ΡΑΒΔ				0.	0.000	-3.032	0.000	18	1.00
1	b	14	14	6	3		ΡΑΒΔ				0.	0.000	-4.083	0.000	19	1.00
1	c	1	15	1	1		ΡΑΒΔ				-100.	0.000	0.000	3.600	2	1.00
1	c	2	17	2	2		ΡΑΒΔ				-101.	0.000	0.000	3.600	4	1.00
1	c	3	19	3	3		ΡΑΒΔ				0.	0.000	0.000	3.600	3	1.00
1	c	4	21	4	4		ΡΑΒΔ				-90.	0.000	0.000	3.600	5	1.00
1	c	5	23	5	5		ΡΑΒΔ				90.	0.000	0.000	3.600	1	1.00
1	c	6	25	6	6		ΡΑΒΔ				0.	0.000	0.000	3.600	2	1.00
1	c	7	27	7	7		ΡΑΒΔ				-90.	0.000	0.000	3.600	2	1.00
1	c	8	29	8	8		ΡΑΒΔ				90.	0.000	0.000	3.600	1	1.00
1	c	9	31	9	9		ΡΑΒΔ				90.	0.000	0.000	3.600	1	1.00
1	c	10	33	10	10		ΡΑΒΔ				180.	0.000	0.000	3.600	2	1.00
1	c	11	35	11	11		ΡΑΒΔ				90.	0.000	0.000	3.600	2	1.00

NEQ= 66 NB= 36 JJ= 6 KKX= 3 NO= 66 NOF= 66 NOX= 33

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Y Π O M N H M A Φ O P T I Σ E Ω N
---

1 Μονιμα
2 Κινητα
3 Σεισμος X1
4 Σεισμος X2
5 Σεισμος Y1
6 Σεισμος Y2

Φ O P T I A Δ O K Ω N K A I Σ T Y Λ Ω N K T I P I O Y

ΣΤΑΘΜΗ		ΔΟΚΟΙ / ΡΑΒΔΟΙ	ΦΟΡ/ΣΗ L	ΑΠΟ/ΣΗ X/L1	ΦΟΡΤΙΩΝ Y/L2	Δ Y N A M E I Σ------ P1	P2	P3	Ρ Ο Π Ε Σ---------- M1	M2	M3	Θ Ε Ρ Μ Ο Κ Ρ Α Σ Ι Α T1	DT2	DT3
1	b	1- 14*	1	1	ΓΕΝΕΣΗ ΦΟΡΤΙΟΥ	0.000	0.000	25.000*GLO						
1	c	1- 11*	1	1	ΓΕΝΕΣΗ ΦΟΡΤΙΟΥ	0.000	0.000	25.000*GLO						

ΤΑ ΦΟΡΤΙΑ ΤΩΝ ΠΛΑΚΩΝ ΜΕΤΑΦΕΡΟΝΤΑΙ ΣΤΙΣ ΔΟΚΟΥΣ ΑΥΤΟΜΑΤΑ adj= 2.00

*STIFFNESS CONDENSATION
NEQ= 66 NB= 36 KKX= 3 JJ= 6 Nbl= 2 Neb= 33
System stiffness assembly complete

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adelapublic/faces/searchDocFile
2DB79B05EDC652B6

ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ ΓΙΑ ΣΕΙΣΜΟ ΚΑΤΑ Χ, Υ ΚΑΙ Ζ - ΣΥΝΔΥΑΣΜΟΣ ΜΕ ΤΟΝ ΚΑΝΟΝΑ: 1.0 / 0.30

Α Δ Ρ Α Ν Ε Ι Α Κ Ε Σ Κ Α Ι Ε Λ Α Σ Τ Ι Κ Ε Σ Σ Τ Α Θ Ε Ρ Ε Σ Δ Ι Α Φ Ρ Α Γ Μ Α Τ Ω Ν

ΔΙΑΦΡ	M	J	X-M	Y-M	X-Po	Y-Po	h	rx	ry	r	rx/r	ry/r	eox	eoy	eox/.3rx	eoy/.3ry
1	0.116E+03	0.236E+04	4.40	5.74	1.58	5.67	3.60	4.21	6.96	4.51	0.93	1.54+	2.82	0.07	2.24	0.03*

ΚΡΙΤΗΡΙΟ β: Κτίριο στρεπτικά ευκαμπτο; ΟΧΙ

Σ Υ Ν Ε Ι Σ Φ Ε Ρ Ο Υ Σ Ε Σ Φ Ο Ρ Τ Ι Σ Ε Ι Σ Σ Τ Ι Σ Α Δ Ρ Α Ν Ε Ι Α Κ Ε Σ Σ Τ Α Θ Ε Ρ Ε Σ

ΦΟΡΤΙΣΗ	ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΗΣ
1	1.00
2	0.30

TIME LOG FOR BASIC ANALYSIS PHASE

Structure data input & stiffness assembly..... 0.001 min
Structure stiffness condensation..... 0.003 min
System equations solution - slab displacements..... 0.001 min

Total time..... 0.004 min
num=584856 ALLO
ALLO1
ALLO12
ALLO2
TRUE num=0

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ
Α/Α Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile
2DB79B05EDC652B6

date: 29/01/2019 , clock: 10:45:38

PROGRAM N E X T 2 0 1 2 by c o m p u t e c *r-mode* - Eurocodes Edition 1 (JAN 2012) - 100000000

ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΤΡΕΠΤΙΚΗΣ ΕΥΚΑΜΨΙΑΣ - ΚΡΙΤΗΡΙΟ γ
****

ΚΥΚΛΙΚΕΣ ΙΔΙΟΣΥΧΝΟΤΗΤΕΣ ΚΑΙ ΙΔΙΟΠΕΡΙΟΔΟΙ

MODE	Ω	T(sec)
1	0.3202E+02	0.196
2	0.3832E+02	0.164
3	0.7702E+02	0.082

Ο Ρ Θ Ο Μ Ο Ν Α Δ Ι Α Ι Α Ι Δ Ι Ο Δ Ι Α Ν Υ Σ Μ Α Τ Α

MODE			
1	0.100E+00	0.111E-01	0.165E-02
2	0.623E-01	0.327E-02	0.141E-01
3	0.930E-01	-0.129E+00	0.149E-01

ΠΟΣΟΣΤΑ ΔΡΩΣΩΝ ΙΔΙΟΜΟΡΦΙΚΩΝ ΜΑΖΩΝ------				ΠΑΡΑΓΟΝΤΕΣ ΣΥΜΜΕΤΟΧΗΣ-----		
ΙΔΙΟΜΟΡΦΗ	X	Y	Z	X	Y	Z
1	0.9545	0.0390		-10.5243	-2.1275	
2	0.0393	0.4933		2.1349	-7.5658	
3	0.0062	0.4677		-0.8468	7.3667	
Σ	1.0000	1.0000				

ΠΟΛΟΣ ΣΤΡΟΦΗΣ ΔΙΑΦΡΑΓΜΑΤΩΝ ΣΤΙΣ ΔΥΟ ΠΡΩΤΕΣ ΣΗΜΑΝΤΙΚΕΣ ΙΔΙΟΜΟΡΦΕΣ

ΔΙΑΦΡΑΓΜΑ	MODE	X-Po	Y-Po	s-MPo	r	s-MPo/r
1	1	-0.669D+01	-0.606D+02	0.673D+02	4.51	0.149D+02
	2	-0.233D+00	-0.443D+01	0.744D+01		0.165D+01

ΚΡΙΤΗΡΙΟ γ: Κτίριο στρεπτικά ευκαμπτο; ΟΧΙ

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ
Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

date: 29/01/2019 , clock: 10:45:38

PROGRAM N E X T 2 0 1 1 by c o m p u t e c *r-mode* - Eurocodes Edition 1 (JAN 2011) - 100000000

Δ Y N A M I K H A N A Λ Y Σ H - ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΣΥΝΙΣΤΩΣΑ 1 (X1)
****

ΚΥΚΛΙΚΕΣ ΙΔΙΟΣΥΧΝΟΤΗΤΕΣ ΚΑΙ ΙΔΙΟΠΕΡΙΟΔΟΙ

MODE	Ω	T(sec)
1	0.3130E+02	0.201
2	0.3949E+02	0.159
3	0.7644E+02	0.082

*EIGENVALUE PROBLEM SOLUTION COMPLETE

ΠΟΣΟΣΤΑ ΔΡΩΣΩΝ ΙΔΙΟΜΟΡΦΙΚΩΝ ΜΑΖΩΝ------				ΠΑΡΑΓΟΝΤΕΣ ΣΥΜΜΕΤΟΧΗΣ-----		
ΙΔΙΟΜΟΡΦΗ	X	Y	Z	X	Y	Z
1	0.8615			-9.9984		
2	0.1354			3.9641		
3	0.0030			-0.5942		
Σ	1.0000					

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Δ Y N A M I K H A N A Λ Y Σ H - ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΣΥΝΙΣΤΩΣΑ 2 (X2)
****

ΚΥΚΛΙΚΕΣ ΙΔΙΟΣΥΧΝΟΤΗΤΕΣ ΚΑΙ ΙΔΙΟΠΕΡΙΟΔΟΙ

MODE	Ω	T(sec)
1	0.3195E+02	0.197
2	0.3801E+02	0.165
3	0.7780E+02	0.081

*EIGENVALUE PROBLEM SOLUTION COMPLETE

ΠΟΣΟΣΤΑ ΔΡΩΣΩΝ ΙΔΙΟΜΟΡΦΙΚΩΝ ΜΑΖΩΝ------				ΠΑΡΑΓΟΝΤΕΣ ΣΥΜΜΕΤΟΧΗΣ-----		
ΙΔΙΟΜΟΡΦΗ	X	Y	Z	X	Y	Z
1	0.9872			-10.7027		
2	0.0027			-0.5574		
3	0.0101			-1.0848		
Σ	1.0000					

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Δ Y N A M I K H A N A Λ Y Σ H - ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΣΥΝΙΣΤΩΣΑ 3 (Y1)
****

ΚΥΚΛΙΚΕΣ ΙΔΙΟΣΥΧΝΟΤΗΤΕΣ ΚΑΙ ΙΔΙΟΠΕΡΙΟΔΟΙ

MODE	Ω	T(sec)
1	0.3206E+02	0.196
2	0.4032E+02	0.156
3	0.7310E+02	0.086

*EIGENVALUE PROBLEM SOLUTION COMPLETE

ΠΟΣΟΣΤΑ ΔΡΩΣΩΝ ΙΔΙΟΜΟΡΦΙΚΩΝ ΜΑΖΩΝ------				ΠΑΡΑΓΟΝΤΕΣ ΣΥΜΜΕΤΟΧΗΣ-----		
ΙΔΙΟΜΟΡΦΗ	X	Y	Z	X	Y	Z
1		0.0279			-1.7991	
2		0.4532			-7.2514	
3		0.5189			-7.7599	
Σ		1.0000				

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Δ Y N A M I K H A N A Λ Y Σ H - ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΣΥΝΙΣΤΩΣΑ 4 (Y2)
****

ΚΥΚΛΙΚΕΣ ΙΔΙΟΣΥΧΝΟΤΗΤΕΣ ΚΑΙ ΙΔΙΟΠΕΡΙΟΔΟΙ

MODE	Ω	T(sec)
1	0.3195E+02	0.197
2	0.3646E+02	0.172
3	0.8113E+02	0.077

*EIGENVALUE PROBLEM SOLUTION COMPLETE

ΠΟΣΟΣΤΑ ΔΡΩΣΩΝ ΙΔΙΟΜΟΡΦΙΚΩΝ ΜΑΖΩΝ------				ΠΑΡΑΓΟΝΤΕΣ ΣΥΜΜΕΤΟΧΗΣ-----		
ΙΔΙΟΜΟΡΦΗ	X	Y	Z	X	Y	Z
1		0.0634			-2.7114	
2		0.5123			-7.7102	
3		0.4243			7.0169	
Σ		1.0000				

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile
2B7B0E5EBCC92B5

Φ Α Σ Μ Α Α Π Ο Κ Ρ Ι Σ Ε Ω Ν Μ Ε Γ Ι Σ Τ Ω Ν Ε Π Ι Τ Α Χ Υ Ν Σ Ε Ω Ν

ΣΥΝΑΡΤΗΣΗ ΜΕΤΑΒΟΛΗΣ ΤΙΜΩΝ ΦΑΣΜΑΤΟΣ T**(- 2/ 3) ΕΑΚ 2000

ΜΕΓΙΣΤΗ ΕΠΙΤΑΧΥΝΣΗ ΕΔΑΦΟΥΣ-------- A= 0.240*g
ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΕΔΑΦΟΥΣ---------- T2= 0.600 (B)
ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΗΣ ΜΕΓΙΣΤΗΣ ΕΝΙΣΧΥΣΕΩΣ--- βο= 2.500
ΠΟΣΟΣΤΟ ΚΡΙΣΙΜΗΣ ΑΠΟΣΒΕΣΗΣ-------- ζ= 5.0 %
ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΗΣ ΣΠΟΥΔΑΙΟΤΗΤΑΣ -------- γI= 1.000
ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ ΣΥΜΠΕΡΙΦΟΡΑΣ --------- qx= 3.500 qy= 3.500 qz= 1.750
ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΗΣ ΘΕΜΕΛΙΩΣΕΩΣ---------- θ= 1.000

ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ ΓΙΑ ΣΕΙΣΜΟ ΚΑΤΑ X, Y ΚΑΙ Z - ΣΥΝΔΥΑΣΜΟΣ ΜΕ ΤΟΝ ΚΑΝΟΝΑ: 1.00 / 0.30

ΛΑΜΒΑΝΟΜΕΝΕΣ ΥΠΟΨΗ ΙΔΙΟΜΟΡΦΕΣ J = 3
ΣΥΝΔΥΑΣΜΟΣ ΙΔΙΟΜΟΡΦΙΚΩΝ ΑΠΟΚΡΙΣΕΩΝ: SRSS

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Μ Ε Γ Ι Σ Τ Ε Σ Α Δ Ρ Α Ν Ε Ι Α Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Δ Ι Α Φ Ρ Α Γ Μ Α Τ Ω Ν

	ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ ΚΑΤΑ X			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ ΚΑΤΑ Y		
ΔΙΑΦΡ	h	Hx	Vx	h	Hy	Vy
1	3.60	181.42		3.60	144.56	

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Μ Ε Γ Ι Σ Τ Ε Σ Τ Ε Μ Ν Ο Υ Σ Ε Σ Ο Ρ Ο Φ Ω Ν

	ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ ΚΑΤΑ X			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ ΚΑΤΑ Y			
ΣΤΑΘΜΗ	h	Hx	Vx	h	Hy	Vy	V/N
1	3.60		181.42	3.60		144.56	0.164

ΕΛΕΓΧΟΣ ΤΟΥ ΚΤΙΡΙΟΥ ΣΕ ΑΝΑΤΡΟΠΗ ΚΑΙ ΟΛΙΣΘΗΣΗ

N	Vx	Vy	x-GC	y-GC	Mx	My	ex	ey	V/N
1138.3	181.4	144.6	4.88	5.74	653.1	520.4	0.57	0.46	0.166

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Μ Ε Γ Ι Σ Τ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ι Κ Ε Σ Μ Ε Τ Α Κ Ι Ν Η Σ Ε Ι Σ Δ Ι Α Φ Ρ Α Γ Μ Α Τ Ω Ν

	ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ ΚΑΤΑ X			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ ΚΑΤΑ Y		
ΔΙΑΦΡ	DX	DY	W	DX	DY	W
1						
	0.187E-02	0.147E-03	-0.959E-04	0.658E-03	0.353E-03	0.119E-03
	0.137E-02	0.228E-03	0.410E-04	-0.709E-03	0.296E-03	-0.134E-03

Μ Ε Γ Ι Σ Τ Ε Σ Π Α Ρ Α Μ Ο Ρ Φ Ω Σ Ε Ι Σ Ο Ρ Ο Φ Ω Ν Λ Ο Γ Ω Δ Υ Ν Α Μ Ι Κ Ο Υ Σ Ε Ι Σ Μ Ο Υ

ΚΑΤΑΚΟΡΥΦΟ ΕΠΙΠΕΔΟ----			ΔΙΑΦΡ	ΣΧΕΤΙΚΕΣ ΜΕΤΑΚΙΝΗΣΕΙΣ ΔΙΑΦΡΑΓΜΑΤΩΝ		
X	Y	W	K1/K2	δmax	δmax/h [%]	θ
*		ΜΕΣΟΝ	1/ 2	0.00175	0.049	0.011
	*	ΜΕΣΟΝ	1/ 2	0.00090	0.025	0.007

Μ Ε Γ Ι Σ Τ Ε Σ Μ Ε Τ Α Κ Ι Ν Η Σ Ε Ι Σ Ο Ρ Ο Φ Ω Ν Λ Ο Γ Ω Δ Υ Ν Α Μ Ι Κ Ο Υ Σ Ε Ι Σ Μ Ο Υ

ΚΑΤΑΚΟΡΥΦΟ ΕΠΙΠΕΔΟ-------			ΔΙΑΦΡ	ΜΕΤΑΚΙΝΗΣΕΙΣ(m)		ΕΥΡΟΣ ΑΝΤΙΣΕΙΣΜΙΚΟΥ ΑΡΜΟΥ(cm)	
X	Y	W	K	Δx-max	Δy-max	dx-max	dy-max
0.00	0.17	0.00	1	0.00693		1.2	
0.00	14.11	0.00		0.00832			
0.14	0.00	90.00			0.00145		0.8
9.63	0.00	90.00			0.00576		

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Project:

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Δ Ο Κ Ω Ν / Σ Τ Ο Ι Χ Ε Ι Ω Ν Σ Τ Α Θ Μ Η Σ 1
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
b 1	1	1	0.0	0.0	16.7	0.0	46.2	0.0	0.0	0.0	4.3	0.1	12.8	0.0
			0.0	0.0	14.9	0.0	38.2	0.0	0.0	0.0	4.9	0.1	14.6	0.0
		2	0.0	0.0	16.7	0.0	40.0	0.0	0.0	0.0	4.3	0.1	11.9	0.0
			0.0	0.0	14.9	0.0	38.7	0.0	0.0	0.0	4.9	0.1	13.4	0.0
b 2	1	1	0.0	0.0	8.3	0.3	10.5	0.0	0.0	0.0	2.5	0.3	2.9	0.0
			0.0	0.0	6.7	0.1	8.7	0.0	0.0	0.0	2.8	0.3	3.3	0.0
		2	0.0	0.0	8.3	0.3	19.4	0.0	0.0	0.0	2.5	0.3	6.1	0.0
			0.0	0.0	6.7	0.1	15.3	0.0	0.0	0.0	2.8	0.3	6.6	0.0
b 3	1	1	0.0	0.0	12.2	0.0	59.7	0.0	0.0	0.0	6.6	0.2	30.9	0.0
			0.0	0.0	12.5	0.1	59.6	0.0	0.0	0.0	6.6	0.2	30.4	0.0
		2	0.0	0.0	12.2	0.0	4.7	0.0	0.0	0.0	6.6	0.2	2.2	0.0
			0.0	0.0	12.5	0.1	2.8	0.0	0.0	0.0	6.6	0.2	2.3	0.0
b 4	1	1	0.0	0.0	9.2	0.2	11.7	0.0	0.0	0.0	2.0	0.2	2.7	0.0
			0.0	0.0	8.4	0.0	10.5	0.0	0.0	0.0	2.5	0.2	3.3	0.0
		2	0.0	0.0	9.2	0.2	21.4	0.0	0.0	0.0	2.0	0.2	4.5	0.0
			0.0	0.0	8.4	0.0	19.9	0.0	0.0	0.0	2.5	0.2	5.8	0.0
b 5	1	1	0.0	0.0	5.7	0.2	13.5	0.0	0.0	0.0	3.2	0.2	7.9	0.0
			0.0	0.0	8.5	0.0	20.4	0.0	0.0	0.0	4.3	0.2	10.6	0.0
		2	0.0	0.0	5.7	0.2	7.1	0.0	0.0	0.0	3.2	0.2	3.5	0.0
			0.0	0.0	8.5	0.0	10.2	0.0	0.0	0.0	4.3	0.2	4.9	0.0
b 6	1	1	0.0	0.0	7.4	0.1	15.1	0.0	0.0	0.0	8.3	0.1	16.3	0.0
			0.0	0.0	14.1	0.1	28.3	0.0	0.0	0.0	10.2	0.2	20.2	0.0
		2	0.0	0.0	7.4	0.1	14.7	0.0	0.0	0.0	8.3	0.1	16.8	0.0
			0.0	0.0	14.1	0.1	28.1	0.0	0.0	0.0	10.2	0.2	20.9	0.0
b 7	1	1	0.0	0.0	2.3	0.2	4.8	0.0	0.0	0.0	2.5	0.1	4.9	0.0
			0.0	0.0	3.1	0.2	6.6	0.0	0.0	0.0	2.2	0.1	4.3	0.0
		2	0.0	0.0	2.3	0.2	3.1	0.0	0.0	0.0	2.5	0.1	3.4	0.0
			0.0	0.0	3.1	0.2	3.9	0.0	0.0	0.0	2.2	0.1	2.9	0.0
b 8	1	1	0.0	0.0	0.5	0.3	1.1	0.0	0.0	0.0	1.4	0.2	2.8	0.0
			0.0	0.0	0.3	0.4	0.4	0.0	0.0	0.0	1.3	0.2	2.6	0.0
		2	0.0	0.0	0.5	0.3	1.0	0.0	0.0	0.0	1.4	0.2	3.1	0.0
			0.0	0.0	0.3	0.4	0.7	0.0	0.0	0.0	1.3	0.2	2.7	0.0
b 9	1	1	0.0	0.0	12.7	0.0	35.3	0.0	0.0	0.0	60.1	0.2	149.9	0.0
			0.0	0.0	15.6	0.0	40.6	0.0	0.0	0.0	50.9	0.2	127.3	0.0
		2	0.0	0.0	12.7	0.0	4.8	0.0	0.0	0.0	60.1	0.2	4.9	0.0
			0.0	0.0	15.6	0.0	2.9	0.0	0.0	0.0	50.9	0.2	4.7	0.0
b 10	1	1	0.0	0.0	2.7	0.1	7.3	0.0	0.0	0.0	3.8	0.1	10.1	0.0
			0.0	0.0	1.7	0.0	4.4	0.0	0.0	0.0	4.4	0.1	11.7	0.0
		2	0.0	0.0	2.7	0.1	5.9	0.0	0.0	0.0	3.8	0.1	8.4	0.0
			0.0	0.0	1.7	0.0	3.9	0.0	0.0	0.0	4.4	0.1	9.7	0.0
b 11	1	1	0.0	0.0	2.6	0.2	5.3	0.0	0.0	0.0	2.7	0.1	5.8	0.0
			0.0	0.0	0.2	0.4	0.8	0.0	0.0	0.0	3.1	0.2	6.6	0.0
		2	0.0	0.0	2.6	0.2	3.3	0.0	0.0	0.0	2.7	0.1	3.1	0.0
			0.0	0.0	0.2	0.4	0.4	0.0	0.0	0.0	3.1	0.2	3.5	0.0
b 12	1	1	0.0	0.0	5.5	0.1	11.0	0.0	0.0	0.0	8.6	0.1	11.1	0.0
			0.0	0.0	3.8	0.1	1.0	0.0	0.0	0.0	9.8	0.0	12.5	0.0
		2	0.0	0.0	5.5	0.1	10.8	0.0	0.0	0.0	8.6	0.1	19.7	0.0
			0.0	0.0	3.8	0.1	13.8	0.0	0.0	0.0	9.8	0.0	22.7	0.0
b 13	1	1	0.0	0.0	4.3	0.3	6.6	0.0	0.0	0.0	4.2	0.0	6.5	0.0
			0.0	0.0	0.4	0.3	0.7	0.0	0.0	0.0	4.8	0.1	7.5	0.0
		2	0.0	0.0	4.3	0.3	6.6	0.0	0.0	0.0	4.2	0.0	6.2	0.0
			0.0	0.0	0.4	0.3	0.5	0.0	0.0	0.0	4.8	0.1	7.1	0.0

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ
Α/Α Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adelapublic/faces/searchDocFile
2DB79B05ED C652B6

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
b 14	1	1	0.0	0.0	3.0	0.1	5.8	0.0	0.0	0.0	2.7	0.1	5.3	0.0
			0.0	0.0	0.3	0.0	0.5	0.0	0.0	0.0	3.1	0.1	6.0	0.0
		2	0.0	0.0	3.0	0.1	6.4	0.0	0.0	0.0	2.7	0.1	5.8	0.0
			0.0	0.0	0.3	0.0	0.6	0.0	0.0	0.0	3.1	0.1	6.6	0.0

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ
Α/Α Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile
2DB79A05CDC6522B6

Π I Θ A N E Σ K A T A Π O N H Σ E I Σ Δ O K I M Ω N / Σ T O I X E I Ω N Σ T A Θ M H Σ 2
****

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79205FDC65286 ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 1
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 1	1	1	27.4	21.1	17.7	0.0	31.8	37.9	58.3	10.2	4.5	0.0	8.1	18.0
			29.4	16.4	15.4	0.0	27.5	29.5	49.8	9.4	5.3	0.0	9.5	16.8
		2	27.4	21.1	17.7	0.0	32.0	38.0	58.3	10.2	4.5	0.0	8.2	18.5
			29.4	16.4	15.4	0.0	27.8	29.5	49.8	9.4	5.3	0.0	9.7	17.1

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 2
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 2	1	1	7.2	22.9	20.6	0.0	37.1	41.0	9.2	11.4	9.3	0.0	16.7	20.6
			12.0	27.8	12.7	0.0	22.7	49.7	10.8	13.6	10.2	0.0	18.3	24.4
		2	7.2	22.9	20.6	0.0	37.2	41.4	9.2	11.4	9.3	0.0	16.8	20.6
			12.0	27.8	12.7	0.0	22.8	50.4	10.8	13.6	10.2	0.0	18.4	24.5

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 3
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 3	1	1	5.8	6.7	17.1	0.0	18.0	11.8	1.7	3.0	8.9	0.0	8.2	3.5
			6.5	8.7	9.0	0.0	10.9	13.5	2.3	4.0	9.8	0.0	8.8	4.9
		2	5.8	6.7	17.1	0.0	43.7	12.3	1.7	3.0	8.9	0.0	24.1	7.6
			6.5	8.7	9.0	0.0	21.4	17.8	2.3	4.0	9.8	0.0	26.4	9.8

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 4
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 4	1	1	10.8	39.5	22.0	0.0	33.4	70.9	64.9	7.2	98.9	0.0	152.4	12.9
			8.5	40.5	24.7	0.0	37.4	72.6	55.1	11.0	84.1	0.0	129.6	19.7
		2	10.8	39.5	22.0	0.0	45.9	71.4	64.9	7.2	98.9	0.0	203.7	13.0
			8.5	40.5	24.7	0.0	51.6	73.2	55.1	11.0	84.1	0.0	173.2	19.8

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 5
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 5	1	1	4.1	5.2	9.0	0.1	16.1	9.5	4.3	1.0	9.1	0.1	16.3	1.7
			0.7	5.5	0.8	0.0	1.4	9.9	4.2	1.5	10.3	0.1	18.4	2.7
		2	4.1	5.2	9.0	0.1	16.2	9.4	4.3	1.0	9.1	0.1	16.4	1.7
			0.7	5.5	0.8	0.0	1.4	9.8	4.2	1.5	10.3	0.1	18.5	2.7

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 6
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 6	1	1	8.1	22.2	5.6	0.0	8.7	27.1	1.6	10.3	5.7	0.0	8.0	12.1
			8.7	13.3	9.9	0.0	14.8	16.8	2.5	11.3	7.3	0.0	10.2	13.3
		2	8.1	22.2	5.6	0.0	11.4	52.9	1.6	10.3	5.7	0.0	12.7	24.9
			8.7	13.3	9.9	0.0	20.7	31.3	2.5	11.3	7.3	0.0	16.0	27.3

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 7
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 7	1	1	5.0	8.6	10.5	0.0	16.1	10.9	2.1	12.2	3.5	0.0	6.3	17.2
			6.9	16.3	8.7	0.0	12.1	20.5	3.0	15.0	3.8	0.0	6.8	21.0
		2	5.0	8.6	10.5	0.0	21.8	20.3	2.1	12.2	3.5	0.0	6.4	26.7
			6.9	16.3	8.7	0.0	19.2	38.2	3.0	15.0	3.8	0.0	7.2	33.2

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79205FDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 8
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 8	1	1	9.1	4.4	6.7	0.1	7.4	7.9	2.0	1.9	7.2	0.1	8.1	3.5
			8.3	6.1	1.3	0.0	1.6	11.0	2.5	2.6	8.3	0.1	9.3	4.9
		2	9.1	4.4	6.7	0.1	16.9	7.9	2.0	1.9	7.2	0.1	18.0	3.2
			8.3	6.1	1.3	0.0	3.2	10.8	2.5	2.6	8.3	0.1	20.7	4.6

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 9
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 9	1	1	2.0	1.2	2.7	0.1	4.7	0.5	1.3	0.7	4.1	0.1	7.0	0.2
			2.9	1.8	2.7	0.0	5.0	0.7	1.4	0.9	3.5	0.1	6.0	0.3
		2	2.0	1.2	2.7	0.1	5.1	3.9	1.3	0.7	4.1	0.1	7.7	2.2
			2.9	1.8	2.7	0.0	4.8	5.9	1.4	0.9	3.5	0.1	6.7	3.0

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 10
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 10	1	1	5.8	12.0	5.5	0.0	8.5	16.0	7.9	11.6	7.2	0.0	11.2	15.8
			11.0	21.6	10.4	0.0	16.1	29.1	9.7	13.8	9.0	0.0	13.9	18.9
		2	5.8	12.0	5.5	0.0	11.3	27.1	7.9	11.6	7.2	0.0	14.7	26.0
			11.0	21.6	10.4	0.0	21.4	48.8	9.7	13.8	9.0	0.0	18.3	30.8

Π Ι Θ Α Ν Ε Σ Κ Α Τ Α Π Ο Ν Η Σ Ε Ι Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 11
****

			ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ X						ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ Y					
ΡΑΒΔ	ΣΤΑΘ	ΑΚΡ	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3	N	V-2	V-3	T	M-2	M-3
c 11	1	1	7.9	10.3	8.1	0.0	12.2	13.8	5.1	16.8	4.1	0.0	6.5	21.9
			12.4	20.0	11.5	0.0	17.8	27.2	6.4	20.4	5.1	0.0	8.1	26.7
		2	7.9	10.3	8.1	0.0	16.9	23.3	5.1	16.8	4.1	0.0	8.2	38.5
			12.4	20.0	11.5	0.0	23.7	44.8	6.4	20.4	5.1	0.0	10.2	46.7

ΑΥΞΗΤΙΚΟΙ ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ ΛΟΓΩ ΑΝΩΜΑΛΙΩΝ ΣΤΙΣ ΤΟΙΧΟΠΛΗΡΩΣΕΙΣ

ΣΤΑΘΜΗ	ηx	ηy
1	1.00	1.00

TIME LOG FOR DYNAMIC ANALYSIS PHASE

Eigenvalue problem solution..... 0.000 min
Maximum dynamic displacements and internal forces..... 0.000 min

Total time..... 0.000 min

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile
2DB79B05EDC652B6

date: 29/01/2019 , clock: 10:45:39

PROGRAM N E X T 2 0 1 2 by c o m p u t e c *r-mode* - Eurocodes Edition 1 (JAN 2012) - 100000000
Project:

ΠΟΙΟΤΗΣ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑΤΟΣ C25/30 ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΧΑΛΥΒΑ B500C GRK M ΕΚΩΣ 2000
B500C ΣΥΝΔΕΤΗΡΕΣ
ΥΠΟΛΟΓΙΣΤΙΚΗ ΑΝΤΟΧΗ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑΤΟΣ fcd= 14.17 MN/M2
ΥΠΟΛΟΓ ΑΝΤΟΧΗ ΧΑΛΥΒΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΥ fyd= 434.8 MN/M2

ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΤΑΣΕΩΝ ΒΡΑΧΥΝΣΕΩΝ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑΤΟΣ ΠΑΡΑΒΟΛΙΚΟ ΜΕΧΡΙ εc1= -2.0 0/00
ΜΕΓΙΣΤΗ ΒΡΑΧΥΝΣΗ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑΤΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ εcu= -3.5 0/00
ΜΕΓΙΣΤΗ ΒΡΑΧΥΝΣΥ ΣΚΥΡΟΔ. ΣΕ ΚΕΝΤΡΙΚΗ ΘΛΙΨΗ εcu= -2.0 0/00
ΜΕΓΙΣΤΗ ΜΗΚΥΝΣΗ ΟΠΛΙΣΜΟΥ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ εsu= 20.0 0/00

ΜΕΤΡΟ ΕΛΑΣΤΙΚΟΤΗΤΟΣ ΧΑΛΥΒΟΣ Es= 200. GN/M2
ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΗΣ ΑΣΦΑΛΕΙΑΣ ν= 1.00/ 1.00
ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ ΑΣΦΑΛΕΙΑΣ ΥΛΙΚΩΝ γM: γc/γs = 1.50/ 1.15

ΜΟΝΑΔΕΣ: KN ,M

M E T A Λ Λ I K E Σ P A B Δ O I (EC3 / EC4 / EC9)

eldx	eldq	eldx1	eldq1	atd1	atd2	datd	fyb	fu
250.	300.	250.	300.	0.00	0.00	0.00	320.	400.

T O I X O Π O I I A (EC6) - ΟΠΛΙΣΜΕΝΗ / ΑΡΜΟΙ ΠΛΗΡΕΙΣ

fk	fxk	fvko	fvkl	γM	γME	γs	γsE	fb	fm	K	G1	CI	CA	Em
9.73	9.73	0.20	1.50	2.50	1.70	1.10	1.00	30.00	10.00	0.60	0	2	2	9734.

ΣΚΥΡΟΔΕΜΑ ΤΟΙΧΟΠΟΙΙΑΣ

fck	fvck	fy
12.00	0.27	500.

Δ E Δ O M E N A Ξ Y Λ O Y (EC5)

ft0	ft90	fc0	fc90	fmy	fmz	kc90	km	fv	kinst	kdef	Et		
10.50	0.00	11.00	0.00	14.00	14.00	0.00	0.70	1.20	0.00	0.60	0.100E+08	200.	300.

Σ Y N T E Λ E Σ T E Σ Y Π E P A N T O X H Σ I K A N O T I K Ω N E Λ E Γ X Ω N

ΔΟΚΟΙ	ΣΤΥΛΟΙ	ΤΟΙΧΩΜ	ΘΕΜΕΛ	ΚΟΜΒΟΙ	gov
1.20	1.40	1.30	1.20	1.40	0.00

ΕΔΑΦΟΣ: ΒΑΡΟΣ ΥΛΙΚΟΥ ΕΠΙΧΩΣΗΣ = 18.00 KN/M3
ΒΑΡΟΣ ΕΔΑΦΟΥΣ ΘΕΜΕΛΙΩΣΕΩΣ = 18.00 KN/M3
ΓΩΝΙΑ ΕΣΩΤΕΡΙΚΗΣ ΤΡΙΒΗΣ = 0.00 DEG
ΣΥΝΟΧΗ = 0.00 KN/M2

ΕΠΙΤΡΕΠΟΜΕΝΗ ΤΑΣΗ ΕΔΑΦΟΥΣ = 200.00 KN/M2

Σ Y N Δ Y A Σ M O I Φ O P T I Σ E Ω N A Σ T O X I A Σ

ΦΟΡ/ΣΗ	ΤΥΠΟΣ	ΣΥΝΔ. 1	2	3
1 G	1	1.350	1.000	1.000
2 Q	2	1.500	0.300	0.300
3 E	-4	0.000	1.000	0.300
4 E	-4	0.000	1.000	0.300
5 E	-5	0.000	0.300	1.000
6 E	-5	0.000	0.300	1.000

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Δ Ο Κ Ω Ν / Σ Τ Ο Ι Χ Ε Ι Ω Ν Σ Τ Α Θ Μ Η Σ 1

1η Στάθμη

ΔΟΚΟΣ 1 / ΔΙΑΤΟΜΗ 25.0/360.0 - d`= 4.0 , w= 0.0 C25/B500C 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΕΣΩΤΕΡΙΚΩΝ ΔΥΝΑΜΕΩΝ & ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	maxMed	minMed	As+	As-	ρmax%	maxVed	minVed	Asdiag	vEd-x	vRd-x	Asw	cotθ	ζ
1/ 0.00	61.06	-40.20	0.4	0.3	0.00	118.05	9.81	0.0	0.15	2.81	0.34	2.50	0.00
2/ 0.64	84.81	6.66	0.5	0.0	0.01	99.77	-8.14	0.0	0.12	2.81	0.29	2.50	0.00
3/ 1.29	97.60	41.97	0.6	0.0	0.01	81.49	-26.09	0.0	0.10	2.81	0.23	2.50	0.00
4/ 1.93	114.26	65.74	0.7	0.0	0.01	63.21	-44.04	0.0	0.08	2.81	0.18	2.50	-0.31
5/ 2.57	114.26	77.96	0.7	0.0	0.01	45.26	-62.31	0.0	0.08	2.81	0.18	2.50	-0.37
6/ 3.22	97.60	59.34	0.6	0.0	0.01	27.31	-80.60	0.0	0.10	2.81	0.23	2.50	0.00
7/ 3.86	68.88	25.98	0.4	0.0	0.01	9.36	-98.88	0.0	0.12	2.81	0.28	2.50	0.00
8/ 4.50	45.33	-19.72	0.3	0.1	0.00	-8.59	-117.16	0.0	0.15	2.81	0.34	2.50	0.00
9/ 5.15	11.36	-78.31	0.1	0.5	0.01	-26.54	-135.44	0.0	0.17	2.81	0.39	2.50	0.00
*/ 2.25	116.34	0.00	0.8	0.0	0.01								

ΔΟΚΟΣ 2 / ΔΙΑΤΟΜΗ 25.0/ 50.0 - d`= 4.0 , w= 0.0 C25/B500C 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΕΣΩΤΕΡΙΚΩΝ ΔΥΝΑΜΕΩΝ & ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	maxMed	minMed	As+	As-	ρmax%	maxVed	minVed	Asdiag	vEd-x	vRd-x	Asw	cotθ	ζ
1/ 0.00	-0.59	-24.45	0.0	1.3	0.11	44.61	-10.04	0.0	0.43	2.81	0.99	2.50	0.00
2/ 0.45	2.06	-13.11	0.1	0.7	0.06	41.14	-13.28	0.0	0.40	2.81	0.91	2.50	0.00
3/ 0.90	3.25	-3.32	0.2	0.2	0.01	37.68	-16.53	0.0	0.36	2.81	0.84	2.50	0.00
4/ 1.34	6.43	2.98	0.3	0.0	0.03	34.21	-19.78	0.0	0.33	2.81	0.76	2.50	-0.13
5/ 1.79	11.59	1.27	0.6	0.0	0.05	30.75	-23.03	0.0	0.30	2.81	0.68	2.50	-0.41
6/ 2.24	16.72	-1.90	0.8	0.1	0.07	27.28	-26.27	0.0	0.26	2.81	0.61	2.50	-0.90
7/ 2.69	20.30	-6.52	1.0	0.3	0.09	23.96	-29.67	0.0	0.29	2.81	0.66	2.50	-0.53
8/ 3.14	22.32	-12.61	1.1	0.6	0.10	20.71	-33.13	0.0	0.32	2.81	0.74	2.50	-0.20
9/ 3.59	22.78	-20.14	1.2	1.0	0.10	17.47	-36.60	0.0	0.35	2.81	0.81	2.50	0.00

ΔΟΚΟΣ 3 / ΔΙΑΤΟΜΗ 25.0/360.0 - d`= 4.0 , w= 0.0 C25/B500C 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΕΣΩΤΕΡΙΚΩΝ ΔΥΝΑΜΕΩΝ & ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	maxMed	minMed	As+	As-	ρmax%	maxVed	minVed	Asdiag	vEd-x	vRd-x	Asw	cotθ	ζ
1/ 0.00	100.61	-38.18	0.7	0.2	0.01	107.20	21.34	0.0	0.13	2.81	0.31	2.50	0.00
2/ 0.57	123.98	0.37	0.8	0.0	0.01	87.90	2.62	0.0	0.11	2.81	0.25	2.50	0.00
3/ 1.13	136.44	28.34	0.9	0.0	0.01	68.60	-16.11	0.0	0.09	2.81	0.20	2.50	0.00
4/ 1.70	137.98	45.72	0.9	0.0	0.01	49.45	-35.00	0.0	0.06	2.81	0.14	2.50	-0.34
5/ 2.26	130.04	52.51	0.8	0.0	0.01	30.73	-54.31	0.0	0.07	2.81	0.16	2.50	-0.11
6/ 2.83	111.26	48.71	0.7	0.0	0.01	12.00	-73.61	0.0	0.09	2.81	0.21	2.50	0.00
7/ 3.39	77.13	34.32	0.5	0.0	0.01	-6.73	-92.92	0.0	0.12	2.81	0.27	2.50	0.00
8/ 3.96	35.94	8.42	0.2	0.0	0.00	-25.46	-112.22	0.0	0.14	2.81	0.32	2.50	0.00
9/ 4.52	-15.51	-40.61	0.0	0.3	0.00	-44.18	-131.80	0.0	0.16	2.81	0.38	2.50	0.00
*/ 1.51	138.52	0.00	0.9	0.0	0.01								

ΔΟΚΟΣ 4 / ΔΙΑΤΟΜΗ 25.0/ 50.0 - d`= 4.0 , w= 0.0 C25/B500C 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΕΣΩΤΕΡΙΚΩΝ ΔΥΝΑΜΕΩΝ & ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	maxMed	minMed	As+	As-	ρmax%	maxVed	minVed	Asdiag	vEd-x	vRd-x	Asw	cotθ	ζ

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DCTPA5EMOY2B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΕΣΩΤΕΡΙΚΩΝ ΔΥΝΑΜΕΩΝ & ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	maxMed	minMed	As+	As-	ρmax%	maxVed	minVed	Asdiag	vEd-x	vRd-x	Asw	cotθ	ζ
1/ 0.00	-14.43	-48.94	0.0	2.5	0.22	77.67	14.46	0.0	0.75	2.81	1.73	2.50	0.00
2/ 0.45	-1.53	-18.88	0.0	1.0	0.08	65.59	4.68	0.0	0.63	2.81	1.46	2.50	0.00
3/ 0.90	7.17	-0.49	0.4	0.0	0.03	54.97	-5.10	0.0	0.53	2.81	1.22	2.50	0.00
4/ 1.35	20.79	10.86	1.1	0.0	0.09	44.35	-14.88	0.0	0.43	2.81	0.99	2.50	0.00
5/ 1.80	28.33	10.72	1.4	0.0	0.12	33.73	-24.65	0.0	0.33	2.81	0.75	2.50	-0.38
6/ 2.25	28.01	5.99	1.4	0.0	0.12	23.52	-34.84	0.0	0.34	2.81	0.77	2.50	-0.28
7/ 2.71	26.22	-3.16	1.3	0.2	0.12	13.74	-45.46	0.0	0.44	2.81	1.01	2.50	0.00
8/ 3.16	20.87	-16.71	1.1	0.8	0.09	3.97	-56.08	0.0	0.54	2.81	1.25	2.50	0.00
9/ 3.61	11.63	-35.58	0.6	1.8	0.16	-5.81	-66.70	0.0	0.64	2.81	1.48	2.50	0.00
*/ 2.01	29.16	0.00	1.5	0.0	0.13								

ΔΟΚΟΣ 5 / ΔΙΑΤΟΜΗ 25.0/ 50.0 - d`= 4.0 , w= 0.0 C25/B500C 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΕΣΩΤΕΡΙΚΩΝ ΔΥΝΑΜΕΩΝ & ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	maxMed	minMed	As+	As-	ρmax%	maxVed	minVed	Asdiag	vEd-x	vRd-x	Asw	cotθ	ζ
1/ 0.00	13.09	-34.74	0.7	1.8	0.16	47.65	-10.55	0.0	0.46	2.81	1.06	2.50	0.00
2/ 0.45	15.91	-22.60	0.8	1.2	0.10	43.59	-14.34	0.0	0.42	2.81	0.97	2.50	0.00
3/ 0.90	17.16	-12.43	0.9	0.6	0.08	39.53	-18.14	0.0	0.38	2.81	0.88	2.50	0.00
4/ 1.35	16.84	-4.23	0.9	0.2	0.07	35.46	-21.93	0.0	0.34	2.81	0.79	2.50	-0.19
5/ 1.80	14.68	2.26	0.7	0.0	0.06	31.40	-25.72	0.0	0.30	2.81	0.70	2.50	-0.55
6/ 2.25	14.59	7.04	0.7	0.0	0.06	27.40	-29.57	0.0	0.29	2.81	0.66	2.50	-0.80
7/ 2.71	12.34	4.36	0.6	0.0	0.05	23.61	-33.64	0.0	0.32	2.81	0.75	2.50	-0.33
8/ 3.16	11.77	-3.08	0.6	0.2	0.05	19.82	-37.70	0.0	0.36	2.81	0.84	2.50	-0.06
9/ 3.61	11.11	-12.26	0.6	0.6	0.05	16.02	-41.76	0.0	0.40	2.81	0.93	2.50	0.00
*/ 1.03	17.23	0.00	0.9	0.0	0.08								

ΔΟΚΟΣ 6 / ΔΙΑΤΟΜΗ 25.0/ 50.0 - d`= 4.0 , w= 0.0 C25/B500C 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΕΣΩΤΕΡΙΚΩΝ ΔΥΝΑΜΕΩΝ & ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	maxMed	minMed	As+	As-	ρmax%	maxVed	minVed	Asdiag	vEd-x	vRd-x	Asw	cotθ	ζ
1/ 0.00	24.42	-45.01	1.2	2.3	0.20	73.75	-28.03	0.0	0.71	2.81	1.64	2.50	0.00
2/ 0.50	25.49	-26.02	1.3	1.3	0.12	67.92	-33.44	0.0	0.66	2.81	1.51	2.50	-0.02
3/ 1.00	24.39	-10.48	1.2	0.5	0.11	62.08	-38.85	0.0	0.60	2.81	1.38	2.50	-0.20
4/ 1.50	20.38	2.34	1.0	0.0	0.09	56.24	-44.26	0.0	0.54	2.81	1.25	2.50	-0.49
5/ 2.00	21.73	12.06	1.1	0.0	0.10	50.41	-49.68	0.0	0.49	2.81	1.12	2.50	-0.96
6/ 2.50	20.74	2.71	1.0	0.0	0.09	44.97	-55.49	0.0	0.54	2.81	1.23	2.50	-0.53
7/ 3.00	25.13	-9.76	1.3	0.5	0.11	39.56	-61.32	0.0	0.59	2.81	1.36	2.50	-0.23
8/ 3.50	26.60	-24.93	1.3	1.3	0.12	34.14	-67.16	0.0	0.65	2.81	1.49	2.50	-0.04
9/ 4.00	25.82	-43.47	1.3	2.3	0.20	28.73	-72.99	0.0	0.71	2.81	1.62	2.50	0.00
*/ 3.58	26.63	0.00	1.3	0.0	0.12								

ΔΟΚΟΣ 7 / ΔΙΑΤΟΜΗ 25.0/ 50.0 - d`= 4.0 , w= 0.0 C25/B500C 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΕΣΩΤΕΡΙΚΩΝ ΔΥΝΑΜΕΩΝ & ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	maxMed	minMed	As+	As-	ρmax%	maxVed	minVed	Asdiag	vEd-x	vRd-x	Asw	cotθ	ζ
1/ 0.00	2.22	-14.53	0.1	0.7	0.06	42.91	12.82	0.0	0.41	2.81	0.95	2.50	0.00
2/ 0.42	9.43	-3.74	0.5	0.2	0.04	30.26	5.69	0.0	0.29	2.81	0.67	2.50	0.00
3/ 0.84	14.79	3.53	0.7	0.0	0.07	22.04	-1.44	0.0	0.21	2.81	0.49	2.50	0.00
4/ 1.26	19.53	7.80	1.0	0.0	0.09	14.31	-8.57	0.0	0.14	2.81	0.32	2.50	-0.16
5/ 1.68	18.96	9.09	1.0	0.0	0.08	6.93	-16.05	0.0	0.16	2.81	0.36	2.50	0.00
6/ 2.10	13.09	7.02	0.7	0.0	0.06	-0.20	-23.78	0.0	0.23	2.81	0.53	2.50	0.00

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ
Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΔΙΑΤΟΜΗ	maxMed	minMed	As+	As-	ρmax%	maxVed	minVed	Asdiag	vEd-x	vRd-x	Asw	cotθ	ζ
7/ 2.52	2.83	-0.67	0.1	0.0	0.01	-7.32	-32.96	0.0	0.32	2.81	0.73	2.50	0.00
8/ 2.94	-5.00	-14.57	0.0	0.7	0.06	-14.45	-45.61	0.0	0.44	2.81	1.01	2.50	0.00
9/ 3.36	-15.68	-36.36	0.0	1.9	0.16	-21.58	-58.25	0.0	0.56	2.81	1.29	2.50	0.00
*/ 1.42	19.94	0.00	1.0	0.0	0.09								

ΔΟΚΟΣ 8 / ΔΙΑΤΟΜΗ 25.0/ 50.0 - d`= 4.0 , w= 0.0 C25/B500C 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΕΣΩΤΕΡΙΚΩΝ ΔΥΝΑΜΕΩΝ & ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	maxMed	minMed	As+	As-	ρmax%	maxVed	minVed	Asdiag	vEd-x	vRd-x	Asw	cotθ	ζ
1/ 0.00	-17.22	-36.02	0.0	1.9	0.16	52.03	24.82	0.0	0.50	2.81	1.16	2.50	0.00
2/ 0.52	-4.73	-12.52	0.0	0.6	0.06	39.04	17.45	0.0	0.38	2.81	0.87	2.50	0.00
3/ 1.03	4.27	0.94	0.2	0.0	0.02	26.05	10.08	0.0	0.25	2.81	0.58	2.50	0.00
4/ 1.55	14.36	7.47	0.7	0.0	0.06	13.06	2.71	0.0	0.13	2.81	0.29	2.50	0.00
5/ 2.06	17.74	9.85	0.9	0.0	0.08	4.67	-4.65	0.0	0.05	2.81	0.10	2.50	-0.99
6/ 2.58	14.43	7.17	0.7	0.0	0.06	-2.71	-12.93	0.0	0.12	2.81	0.29	2.50	0.00
7/ 3.10	4.46	0.66	0.2	0.0	0.02	-10.08	-25.92	0.0	0.25	2.81	0.58	2.50	0.00
8/ 3.61	-4.44	-12.32	0.0	0.6	0.05	-17.44	-38.91	0.0	0.38	2.81	0.86	2.50	0.00
9/ 4.13	-16.92	-35.75	0.0	1.8	0.16	-24.81	-51.90	0.0	0.50	2.81	1.15	2.50	0.00
*/ 2.07	17.74	0.00	0.9	0.0	0.08								

ΔΟΚΟΣ 9 / ΔΙΑΤΟΜΗ 25.0/360.0 - d`= 4.0 , w= 0.0 C25/B500C 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΕΣΩΤΕΡΙΚΩΝ ΔΥΝΑΜΕΩΝ & ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	maxMed	minMed	As+	As-	ρmax%	maxVed	minVed	Asdiag	vEd-x	vRd-x	Asw	cotθ	ζ
1/ 0.00	101.31	-226.45	0.7	1.5	0.02	246.92	-131.42	0.0	0.31	2.81	0.71	2.50	-0.06
2/ 0.30	97.69	-190.43	0.6	1.2	0.01	238.34	-139.85	0.0	0.30	2.81	0.68	2.50	-0.14
3/ 0.61	91.51	-157.01	0.6	1.0	0.01	229.76	-148.27	0.0	0.29	2.81	0.66	2.50	-0.23
4/ 0.91	82.79	-126.19	0.5	0.8	0.01	221.18	-156.70	0.0	0.28	2.81	0.64	2.50	-0.34
5/ 1.21	71.51	-97.96	0.5	0.6	0.01	212.60	-165.12	0.0	0.27	2.81	0.61	2.50	-0.47
6/ 1.51	57.68	-72.33	0.4	0.5	0.01	204.02	-173.55	0.0	0.25	2.81	0.59	2.50	-0.62
7/ 1.82	41.34	-49.34	0.3	0.3	0.00	195.44	-181.97	0.0	0.24	2.81	0.56	2.50	-0.81
8/ 2.12	22.68	-29.18	0.1	0.2	0.00	186.86	-190.40	0.0	0.24	2.81	0.55	2.50	-0.95
9/ 2.42	1.47	-11.61	0.0	0.1	0.00	178.28	-198.82	0.0	0.25	2.81	0.57	2.50	-0.73

ΔΟΚΟΣ 10 / ΔΙΑΤΟΜΗ 25.0/ 50.0 - d`= 4.0 , w= 0.0 C25/B500C 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΕΣΩΤΕΡΙΚΩΝ ΔΥΝΑΜΕΩΝ & ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	maxMed	minMed	As+	As-	ρmax%	maxVed	minVed	Asdiag	vEd-x	vRd-x	Asw	cotθ	ζ
1/ 0.00	-3.75	-33.13	0.0	1.7	0.15	63.03	20.31	0.0	0.61	2.81	1.40	2.50	0.00
2/ 0.61	11.75	-9.82	0.6	0.5	0.05	45.51	10.42	0.0	0.44	2.81	1.01	2.50	0.00
3/ 1.22	23.94	5.96	1.2	0.0	0.11	32.35	0.53	0.0	0.31	2.81	0.72	2.50	0.00
4/ 1.83	35.64	15.73	1.8	0.0	0.16	21.62	-9.36	0.0	0.21	2.81	0.48	2.50	0.00
5/ 2.43	36.67	19.47	1.9	0.0	0.16	11.23	-19.58	0.0	0.19	2.81	0.44	2.50	-0.13
6/ 3.04	27.05	13.27	1.4	0.0	0.12	1.33	-30.31	0.0	0.29	2.81	0.67	2.50	0.00
7/ 3.65	9.24	-1.38	0.5	0.1	0.04	-8.56	-42.10	0.0	0.41	2.81	0.94	2.50	0.00
8/ 4.26	-5.40	-24.19	0.0	1.2	0.11	-18.45	-59.62	0.0	0.58	2.81	1.32	2.50	0.00
9/ 4.87	-25.73	-65.80	0.0	3.5	0.30	-28.34	-77.15	0.0	0.75	2.81	1.71	2.50	0.00
*/ 2.19	37.54	0.00	1.9	0.0	0.17								

ΔΟΚΟΣ 11 / ΔΙΑΤΟΜΗ 25.0/ 50.0 - d`= 4.0 , w= 0.0 C25/B500C 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2D0T7A0E0W2B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΕΣΩΤΕΡΙΚΩΝ ΔΥΝΑΜΕΩΝ & ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	maxMed	minMed	As+	As-	ρmax%	maxVed	minVed	Asdiag	vEd-x	vRd-x	Asw	cotθ	ζ
1/ 0.00	-21.18	-51.71	0.0	2.7	0.23	72.75	29.77	0.0	0.70	2.81	1.62	2.50	0.00
2/ 0.41	-7.75	-25.11	0.0	1.3	0.11	56.93	20.90	0.0	0.55	2.81	1.27	2.50	0.00
3/ 0.82	2.05	-8.26	0.1	0.4	0.04	41.12	12.04	0.0	0.40	2.81	0.91	2.50	0.00
4/ 1.23	8.66	1.26	0.4	0.0	0.04	26.90	3.17	0.0	0.26	2.81	0.60	2.50	0.00
5/ 1.64	15.76	6.96	0.8	0.0	0.07	17.27	-5.69	0.0	0.17	2.81	0.38	2.50	0.00
6/ 2.05	16.41	9.00	0.8	0.0	0.07	8.02	-14.94	0.0	0.14	2.81	0.33	2.50	-0.08
7/ 2.46	10.57	4.76	0.5	0.0	0.05	-0.85	-24.57	0.0	0.24	2.81	0.55	2.50	0.00
8/ 2.87	2.24	-3.68	0.1	0.2	0.02	-9.71	-37.96	0.0	0.37	2.81	0.84	2.50	0.00
9/ 3.28	-6.60	-20.57	0.0	1.0	0.09	-18.58	-53.77	0.0	0.52	2.81	1.19	2.50	0.00
*/ 1.89	16.93	0.00	0.9	0.0	0.07								

ΔΟΚΟΣ 12 / ΔΙΑΤΟΜΗ 25.0/360.0 - d`= 4.0 , w= 0.0 C25/B500C 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΕΣΩΤΕΡΙΚΩΝ ΔΥΝΑΜΕΩΝ & ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	maxMed	minMed	As+	As-	ρmax%	maxVed	minVed	Asdiag	vEd-x	vRd-x	Asw	cotθ	ζ
1/ 0.00	34.34	2.59	0.2	0.0	0.00	110.04	36.50	0.0	0.14	2.81	0.32	2.50	0.00
2/ 0.45	68.28	35.41	0.4	0.0	0.00	89.78	19.31	0.0	0.11	2.81	0.26	2.50	0.00
3/ 0.89	99.58	59.48	0.6	0.0	0.01	71.89	2.11	0.0	0.09	2.81	0.21	2.50	0.00
4/ 1.34	118.98	72.50	0.8	0.0	0.01	54.01	-15.09	0.0	0.07	2.81	0.16	2.50	0.00
5/ 1.79	126.47	74.24	0.8	0.0	0.01	36.13	-32.29	0.0	0.05	2.81	0.10	2.50	-0.72
6/ 2.23	122.06	67.95	0.8	0.0	0.01	18.73	-49.97	0.0	0.06	2.81	0.14	2.50	0.00
7/ 2.68	105.75	52.35	0.7	0.0	0.01	1.53	-67.86	0.0	0.08	2.81	0.19	2.50	0.00
8/ 3.13	77.53	29.07	0.5	0.0	0.01	-15.67	-85.74	0.0	0.11	2.81	0.25	2.50	0.00
9/ 3.57	52.54	-1.90	0.3	0.0	0.00	-32.87	-103.63	0.0	0.13	2.81	0.30	2.50	0.00
*/ 1.84	126.57	0.00	0.8	0.0	0.01								

ΔΟΚΟΣ 13 / ΔΙΑΤΟΜΗ 50.0/ 25.0 - d`= 4.0 , w= 0.0 C25/B500C 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΕΣΩΤΕΡΙΚΩΝ ΔΥΝΑΜΕΩΝ & ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	maxMed	minMed	As+	As-	ρmax%	maxVed	minVed	Asdiag	vEd-x	vRd-x	Asw	cotθ	ζ
1/ 0.00	6.24	-12.89	0.7	1.4	0.14	27.47	-8.88	0.0	0.29	2.81	1.34	2.50	0.00
2/ 0.38	6.84	-7.43	0.8	0.8	0.08	24.75	-11.40	0.0	0.26	2.81	1.20	2.50	0.00
3/ 0.76	6.61	-3.14	0.7	0.3	0.07	22.04	-13.92	0.0	0.23	2.81	1.07	2.50	-0.21
4/ 1.14	5.37	0.18	0.6	0.0	0.06	19.32	-16.44	0.0	0.20	2.81	0.94	2.50	-0.62
5/ 1.52	4.74	2.52	0.5	0.0	0.05	16.69	-19.05	0.0	0.20	2.81	0.93	2.50	-0.68
6/ 1.89	4.10	-0.33	0.5	0.0	0.04	14.18	-21.77	0.0	0.23	2.81	1.06	2.50	-0.24
7/ 2.27	4.41	-4.51	0.5	0.5	0.05	11.66	-24.48	0.0	0.26	2.81	1.19	2.50	0.00
8/ 2.65	3.91	-9.86	0.4	1.1	0.11	9.14	-27.20	0.0	0.29	2.81	1.32	2.50	0.00
9/ 3.03	2.46	-16.24	0.3	1.8	0.17	6.62	-29.91	0.0	0.32	2.81	1.46	2.50	0.00
*/ 0.46	6.86	0.00	0.8	0.0	0.07								

ΔΟΚΟΣ 14 / ΔΙΑΤΟΜΗ 50.0/ 25.0 - d`= 4.0 , w= 0.0 C25/B500C 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΕΣΩΤΕΡΙΚΩΝ ΔΥΝΑΜΕΩΝ & ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	maxMed	minMed	As+	As-	ρmax%	maxVed	minVed	Asdiag	vEd-x	vRd-x	Asw	cotθ	ζ
1/ 0.00	-1.70	-17.84	0.0	2.0	0.19	25.86	1.74	0.0	0.27	2.81	1.26	2.50	0.00
2/ 0.51	2.26	-9.38	0.2	1.1	0.10	22.47	-1.41	0.0	0.24	2.81	1.09	2.50	0.00
3/ 1.02	4.69	-2.72	0.5	0.3	0.05	19.08	-4.55	0.0	0.20	2.81	0.93	2.50	0.00
4/ 1.53	6.45	2.07	0.7	0.0	0.07	15.70	-7.70	0.0	0.17	2.81	0.76	2.50	-0.01
5/ 2.04	8.45	4.49	0.9	0.0	0.09	12.31	-10.85	0.0	0.13	2.81	0.60	2.50	-0.69
6/ 2.55	7.67	2.04	0.9	0.0	0.08	9.11	-14.19	0.0	0.15	2.81	0.69	2.50	-0.23

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adelapublic/faces/searchDocFile
2DB79B05EDC652B6

ΔΙΑΤΟΜΗ	maxMed	minMed	As+	As-	ρmax%	maxVed	minVed	Asdiag	vEd-x	vRd-x	Asw	cotθ	ζ
7/ 3.06	6.98	-2.03	0.8	0.2	0.07	5.97	-17.57	0.0	0.19	2.81	0.86	2.50	0.00
8/ 3.57	5.17	-7.81	0.6	0.9	0.08	2.82	-20.96	0.0	0.22	2.81	1.02	2.50	0.00
9/ 4.08	1.93	-15.50	0.2	1.8	0.17	-0.33	-24.35	0.0	0.26	2.81	1.19	2.50	0.00
*/ 2.15	8.52	0.00	0.9	0.0	0.09								

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 1
****

ΣΤΥΛΟΣ 1 / ΔΙΑΤΟΜΗ 50.0/ 50.0/ 25.0/ 25.0 - d`= 4.0 , w=-144.9 C25/B500C 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΔΙΑΤΟΜΗ	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3
1/ 0.00								
		1	-74.06	1.53	1.51	0.00	-2.96	-3.21
		2	-0.92	0.38	0.39	0.00	-0.74	-0.70
		3	27.36	-21.09	-17.72	0.00	31.75	37.91
		4	29.43	-16.39	-15.38	0.00	27.53	29.48
		5	58.28	10.15	-4.52	0.00	8.06	-18.04
		6	49.76	9.40	-5.34	0.00	9.53	-16.75
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-27.15				31.65	29.68
2/ 3.60								
		1	-90.94	1.53	1.51	0.00	2.49	2.31
		2	-0.92	0.38	0.39	0.00	0.65	0.68
		3	27.36	-21.09	-17.72	0.00	-32.05	-38.02
		4	29.43	-16.39	-15.38	0.00	-27.84	-29.54
		5	58.28	10.15	-4.52	0.00	-8.23	18.50
		6	49.76	9.40	-5.34	0.00	-9.69	17.09
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-101.09				32.27	46.09

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	νd	ρ%	As-tot	Cap	Asdiag	vEd-x	vRd-x	Asw	cotθ	ζ
1/ 0.00	0.06	1.00	18.75	3.62	0.00	0.65	2.81	1.50	2.50	-0.01
						0.82	2.81	1.88	2.50	-0.24
2/ 3.60	0.06	1.00	18.75	3.56	0.00	0.65	2.81	1.50	2.50	-0.01
						0.82	2.81	1.88	2.50	-0.24

ΛΥΓΙΣΜΟΣ lo/l = 0.69/ 0.69
Λυγηροτης λ = 22.7/ 15.5
as = 3.61

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 2
****

ΣΤΥΛΟΣ 2 / ΔΙΑΤΟΜΗ 50.0/ 50.0/-25.0/ 25.0 - d`= 4.0 , w=-141.0 C25/B500C 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΔΙΑΤΟΜΗ	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3
1/ 0.00								
		1	-163.84	-1.09	2.13	0.00	-4.24	2.91
		2	-17.91	0.01	0.59	0.00	-1.16	0.13
		3	-7.24	-22.89	-20.65	0.00	37.08	41.01
		4	-12.01	-27.80	-12.66	0.00	22.73	49.74
		5	9.15	11.44	-9.29	0.00	16.68	-20.60
		6	10.75	13.57	10.19	0.00	-18.30	-24.35
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-158.75				-47.16	-45.36
2/ 3.60								
		1	-181.61	-1.09	2.13	0.00	3.43	-1.00
		2	-17.91	0.01	0.59	0.00	0.95	0.17
		3	-7.24	-22.89	-20.65	0.00	-37.25	-41.41
		4	-12.01	-27.80	-12.66	0.00	-22.85	-50.36
		5	9.15	11.44	-9.29	0.00	-16.76	20.57
		6	10.75	13.57	10.19	0.00	18.39	24.49
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-176.52				46.48	47.81

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	νd	ρ%	As-tot	Cap	Asdiag	vEd-x	vRd-x	Asw	cotθ	ζ
1/ 0.00	0.07	1.00	19.75	3.61	0.00	0.80	2.81	1.84	2.50	-0.04
						1.08	2.81	2.48	2.50	-0.23
2/ 3.60	0.07	1.00	19.75	3.31	0.00	0.80	2.81	1.84	2.50	-0.04
						1.08	2.81	2.48	2.50	-0.23

ΛΥΓΙΣΜΟΣ lo/l = 0.69/ 0.69
Λυγηροτης λ = 23.6/ 13.9
as = 3.63

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 3
****

ΣΤΥΛΟΣ 3 / ΔΙΑΤΟΜΗ 50.0/ 50.0/-25.0/ 25.0 - d`= 4.0 , w= 40.0 C25/B500C 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΔΙΑΤΟΜΗ	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3
1/ 0.00								
		1	-21.16	5.67	-2.91	0.00	5.30	-13.64
		2	-5.00	1.32	-0.87	0.00	1.60	-3.19
		3	-5.76	6.71	17.15	0.00	-18.03	-11.83
		4	-6.54	8.70	8.97	0.00	-10.94	-13.53
		5	-1.65	-3.09	8.96	0.00	-8.16	3.54
		6	-2.29	4.08	-9.80	0.00	8.85	-4.85
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-27.92				-9.80	-29.58
2/ 3.60								
		1	-36.96	5.67	-2.91	0.00	-5.18	6.77
		2	-5.00	1.32	-0.87	0.00	-1.53	1.55
		3	-5.76	6.71	17.15	0.00	43.72	12.34
		4	-6.54	8.70	8.97	0.00	21.36	17.78
		5	-1.65	-3.09	8.96	0.00	24.10	-7.57
		6	-2.29	4.08	-9.80	0.00	-26.44	9.84
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-33.39				-57.29	-2.15

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	νd	ρ%	As-tot	Cap	Asdiag	vEd-x	vRd-x	Asw	cotθ	ζ
1/ 0.00	0.02	1.00	17.56	4.48	0.00	0.68	2.81	1.56	2.50	-0.13
						0.34	2.81	0.77	2.50	-0.23
2/ 3.60	0.02	1.00	17.56	2.86	0.00	0.68	2.81	1.56	2.50	-0.13
						0.34	2.81	0.77	2.50	-0.23

ΛΥΓΙΣΜΟΣ lo/l = 0.87/ 0.94
Λυγηροτης λ = 22.0/ 29.7
as = 3.64

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 4
****

ΣΤΥΛΟΣ 4 / ΔΙΑΤΟΜΗ 160.0/ 50.0/-25.0/ 25.0 - d`=12.5 , w= -85.3 C25/B500C 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΔΙΑΤΟΜΗ ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3
1/ 0.00							
	1	-149.73	4.28	3.68	0.00	-2.16	-9.10
	2	-19.85	0.97	1.54	0.00	-3.76	-1.97
	3	-10.75	-39.52	-22.05	0.00	33.44	70.86
	4	8.52	-40.50	-24.72	0.00	37.38	72.63
	5	-64.89	-7.20	-98.93	0.00	152.42	12.90
	6	-55.13	-10.97	-84.09	0.00	129.57	19.67

acd-w= 3.50 3.50
acd-j= 1.00 1.00

ΔΙΑΣΤΑΣΙΟΛΟΓΗΣΗ ΑΚΡΩΝ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ ΚΑΙ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΕΩΣ

cl1	cl2	As+	As-	vEd-x	ash	asv
0.38	0.25	9.38	12.50			
					3.75	3.75

2/ 3.60							
	1	-191.33	4.28	3.68	0.00	11.07	6.30
	2	-19.85	0.97	1.54	0.00	1.80	1.52
	3	-10.75	-39.52	-22.05	0.00	-45.94	-71.43
	4	8.52	-40.50	-24.72	0.00	-51.59	-73.16
	5	-64.89	-7.20	-98.93	0.00	-203.72	-13.03
	6	-55.13	-10.97	-84.09	0.00	-173.16	-19.84

acd-w= 1.00 1.00
acd-j= 1.00 1.00

ΔΙΑΣΤΑΣΙΟΛΟΓΗΣΗ ΑΚΡΩΝ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ ΚΑΙ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΕΩΣ

cl1	cl2	As+	As-	vEd-x	ash	asv
0.38	0.25	9.38	12.50			
					3.75	3.75

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	As+	As-	vd	Cap	vEd-x	vRd-x	cotθ	ζ
1/ 0.00	0.95	0.00	0.04	2.86	1.17	2.81	2.50	
2/ 3.60	0.95	0.00	0.04	2.86	1.17	2.81	2.50	

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 5
****

ΣΤΥΛΟΣ 5 / ΔΙΑΤΟΜΗ 50.0/ 25.0 - d`= 4.0 , w= 90.0 C25/B500C 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΔΙΑΤΟΜΗ	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3
1/ 0.00								
		1	-230.24	-0.41	-1.46	0.01	2.93	0.83
		2	-41.63	-0.12	-0.38	0.00	0.78	0.24
		3	-4.07	5.25	8.98	0.06	-16.15	-9.46
		4	-0.68	5.47	0.78	-0.03	-1.40	-9.85
		5	4.34	0.97	9.06	-0.07	-16.28	-1.75
		6	4.18	1.50	10.26	0.08	-18.43	-2.71
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-373.27				5.13	9.33
2/ 3.60								
		1	-241.49	-0.41	-1.46	0.01	-2.32	-0.64
		2	-41.63	-0.12	-0.38	0.00	-0.59	-0.19
		3	-4.07	5.25	8.98	0.06	16.20	9.43
		4	-0.68	5.47	0.78	-0.03	1.40	9.82
		5	4.34	0.97	9.06	-0.07	16.35	1.74
		6	4.18	1.50	10.26	0.08	18.52	2.70
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-388.46				-4.86	-9.71

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	νd	ρ%	As-tot	Cap	Asdiag	vEd-x	vRd-x	Asw	cotθ	ζ
1/ 0.00	0.15	1.00	12.50	4.75	0.00	0.44	2.81	1.01	2.50	-0.25
						0.22	2.81	1.01	2.50	-0.27
2/ 3.60	0.15	1.00	12.50	4.57	0.00	0.44	2.81	1.01	2.50	-0.25
						0.22	2.81	1.01	2.50	-0.27

ΛΥΓΙΣΜΟΣ lo/l = 0.69/ 0.69
Λυγηροτης λ = 17.3/ 34.7
as = 3.64

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 6
****

ΣΤΥΛΟΣ 6 / ΔΙΑΤΟΜΗ 50.0/ 50.0/ 25.0/ 25.0 - d`= 4.0 , w= -45.0 C25/B500C 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΔΙΑΤΟΜΗ	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3
1/ 0.00								
		1	-59.29	-7.23	3.73	0.00	-8.86	19.59
		2	-16.09	-1.93	1.01	0.00	-2.41	5.25
		3	-8.09	-22.21	5.58	0.00	-8.68	27.09
		4	-8.71	-13.35	9.86	0.00	-14.84	16.77
		5	-1.60	-10.27	-5.73	0.00	7.96	12.10
		6	-2.50	11.29	7.26	0.00	-10.19	-13.29
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-71.73				-27.48	44.62
2/ 3.60								
		1	-76.17	-7.23	3.73	0.00	4.58	-6.43
		2	-16.09	-1.93	1.01	0.00	1.22	-1.69
		3	-8.09	-22.21	5.58	0.00	11.40	-52.87
		4	-8.71	-13.35	9.86	0.00	20.66	-31.29
		5	-1.60	-10.27	-5.73	0.00	-12.68	-24.86
		6	-2.50	11.29	7.26	0.00	15.96	27.34
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-90.18				21.80	-68.01

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	νd	ρ%	As-tot	Cap	Asdiag	vEd-x	vRd-x	Asw	cotθ	ζ
1/ 0.00	0.03	1.00	18.75	4.44	0.00	0.41	2.81	0.94	2.50	-0.19
						0.87	2.81	1.99	2.50	-0.01
2/ 3.60	0.03	1.00	18.75	2.74	0.00	0.41	2.81	0.94	2.50	-0.19
						0.87	2.81	1.99	2.50	-0.01

ΛΥΓΙΣΜΟΣ lo/l = 0.82/ 0.94
Λυγηροτης λ = 26.8/ 20.9
as = 3.78

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 7
****

ΣΤΥΛΟΣ 7 / ΔΙΑΤΟΜΗ 50.0/ 50.0/ 25.0/ 25.0 - d`= 4.0 , w=-135.0 C25/B500C 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΔΙΑΤΟΜΗ	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3
1/ 0.00								
		1	-102.54	-0.71	3.23	0.00	-7.20	1.40
		2	-28.06	-0.40	0.82	0.00	-1.84	0.93
		3	5.02	-8.68	-10.50	0.00	16.05	10.93
		4	6.89	-16.31	-8.71	0.00	12.14	20.52
		5	2.09	12.20	-3.54	0.00	6.31	-17.16
		6	2.96	-15.04	-3.88	0.00	6.81	20.96
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-116.87				-25.85	-15.55
2/ 3.60								
		1	-119.41	-0.71	3.23	0.00	4.41	-1.17
		2	-28.06	-0.40	0.82	0.00	1.13	-0.53
		3	5.02	-8.68	-10.50	0.00	-21.76	-20.32
		4	6.89	-16.31	-8.71	0.00	-19.22	-38.22
		5	2.09	12.20	-3.54	0.00	-6.42	26.74
		6	2.96	-15.04	-3.88	0.00	-7.17	-33.19
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-127.19				25.78	47.00

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	νd	ρ%	As-tot	Cap	Asdiag	vEd-x	vRd-x	Asw	cotθ	ζ
1/ 0.00	0.05	1.00	18.75	7.07	0.00	0.39	2.81	0.91	2.50	0.00
						0.70	2.81	1.62	2.50	-0.22
2/ 3.60	0.05	1.00	18.75	4.20	0.00	0.39	2.81	0.91	2.50	0.00
						0.70	2.81	1.62	2.50	-0.22

ΛΥΓΙΣΜΟΣ lo/l = 0.69/ 0.69
Λυγηροτης λ = 22.7/ 15.5
as = 3.69

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 8
****

ΣΤΥΛΟΣ 8 / ΔΙΑΤΟΜΗ 50.0/ 25.0 - d`= 4.0 , w= 90.0 C25/B500C 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΔΙΑΤΟΜΗ	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3
1/ 0.00								
		1	-21.38	1.32	1.18	0.01	-3.76	-3.27
		2	-5.22	0.30	0.32	0.00	-1.01	-0.76
		3	-9.07	4.38	6.74	0.06	-7.40	-7.87
		4	-8.34	6.06	1.33	-0.03	-1.65	-10.98
		5	-2.03	1.87	7.25	-0.07	-8.10	-3.47
		6	-2.54	2.63	-8.33	0.08	9.31	-4.86
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ	*	-32.62				-13.89	-15.93
2/ 3.60								
		1	-32.63	1.32	1.18	0.01	0.51	1.48
		2	-5.22	0.30	0.32	0.00	0.14	0.34
		3	-9.07	4.38	6.74	0.06	16.86	7.91
		4	-8.34	6.06	1.33	-0.03	3.15	10.82
		5	-2.03	1.87	7.25	-0.07	18.00	3.25
		6	-2.54	2.63	-8.33	0.08	-20.68	4.60
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-43.87				22.81	13.79

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	νd	ρ%	As-tot	Cap	Asdiag	vEd-x	vRd-x	Asw	cotθ	ζ
1/ 0.00	0.02	1.00	12.50	3.71	0.00	0.35	2.81	0.81	2.50	-0.25
						0.25	2.81	1.17	2.50	-0.23
2/ 3.60	0.02	1.00	12.50	3.76	0.00	0.35	2.81	0.81	2.50	-0.25
						0.25	2.81	1.17	2.50	-0.23

ΛΥΓΙΣΜΟΣ lo/l = 0.69/ 0.69
Λυγηροτης λ = 17.3/ 34.7
as = 4.49

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 9
****

ΣΤΥΛΟΣ 9 / ΔΙΑΤΟΜΗ 50.0/ 25.0 - d`= 4.0 , w= 90.0 C25/B500C 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΔΙΑΤΟΜΗ	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3
1/ 0.00								
		1	-62.37	-0.11	-0.56	0.01	1.08	0.20
		2	-17.39	-0.03	-0.14	0.00	0.29	0.05
		3	2.00	1.23	2.73	0.06	-4.73	-0.48
		4	2.93	1.84	2.74	-0.03	-5.01	-0.68
		5	1.34	0.67	4.08	-0.07	-7.02	-0.22
		6	1.42	0.91	3.53	0.08	-6.03	-0.30
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-110.28				1.90	2.76
2/ 3.60								
		1	-73.62	-0.11	-0.56	0.01	-0.93	-0.19
		2	-17.39	-0.03	-0.14	0.00	-0.20	-0.05
		3	2.00	1.23	2.73	0.06	5.08	3.95
		4	2.93	1.84	2.74	-0.03	4.84	5.93
		5	1.34	0.67	4.08	-0.07	7.68	2.21
		6	1.42	0.91	3.53	0.08	6.67	2.97
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-81.24				-8.37	-7.03

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	νd	ρ%	As-tot	Cap	Asdiag	vEd-x	vRd-x	Asw	cotθ	ζ
1/ 0.00	0.05	1.00	12.50	16.04	0.00	0.17	2.81	0.38	2.50	-0.25
						0.08	2.81	0.36	2.50	-0.27
2/ 3.60	0.05	1.00	12.50	10.42	0.00	0.17	2.81	0.38	2.50	-0.25
						0.08	2.81	0.36	2.50	-0.27

ΛΥΓΙΣΜΟΣ lo/l = 0.69/ 1.00
Λυγηροτης λ = 17.3/ 49.9
as = 3.63

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 10
****

ΣΤΥΛΟΣ 10 / ΔΙΑΤΟΜΗ 50.0/ 50.0/ 25.0/ 25.0 - d`= 4.0 , w= 135.0 C25/B500C 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΔΙΑΤΟΜΗ	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3
1/ 0.00								
		1	-46.13	-0.99	6.22	0.00	-15.23	2.06
		2	-12.63	-0.09	1.71	0.00	-4.17	0.19
		3	5.77	11.97	-5.50	0.00	8.47	-15.97
		4	10.96	21.65	-10.41	0.00	16.06	-29.15
		5	-7.87	11.60	7.21	0.00	-11.21	-15.80
		6	9.74	13.81	-8.95	0.00	13.91	-18.87
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-63.80				-36.71	36.92
2/ 3.60								
		1	-63.01	-0.99	6.22	0.00	7.17	-1.49
		2	-12.63	-0.09	1.71	0.00	1.99	-0.14
		3	5.77	11.97	-5.50	0.00	-11.34	27.11
		4	10.96	21.65	-10.41	0.00	-21.42	48.79
		5	-7.87	11.60	7.21	0.00	14.74	25.95
		6	9.74	13.81	-8.95	0.00	-18.32	30.84
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-80.68				34.69	-59.57

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	νd	ρ%	As-tot	Cap	Asdiag	vEd-x	vRd-x	Asw	cotθ	ζ
1/ 0.00	0.03	1.00	18.75	3.76	0.00	0.44	2.81	1.02	2.50	-0.25
						0.87	2.81	2.01	2.50	-0.05
2/ 3.60	0.03	1.00	18.75	2.65	0.00	0.44	2.81	1.02	2.50	-0.25
						0.87	2.81	2.01	2.50	-0.05

ΛΥΓΙΣΜΟΣ lo/l = 0.69/ 0.69
Λυγηροτης λ = 22.7/ 15.5
as = 3.70

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Κ Α Ι Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ω Ν - Σ Τ Υ Λ Ο Σ 11
****

ΣΤΥΛΟΣ 11 / ΔΙΑΤΟΜΗ 50.0/ 50.0/ 25.0/ 25.0 - d`= 4.0 , w= 45.0 C25/B500C 1η Στάθμη /ΣΤΑΘΜΗ 1

ΔΙΑΤΟΜΗ	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3
1/ 0.00								
		1	-56.85	-3.90	9.50	0.00	-23.31	10.31
		2	-15.59	-1.23	2.63	0.00	-6.44	3.20
		3	-7.92	10.31	8.08	0.00	-12.21	-13.83
		4	-12.39	19.99	11.51	0.00	-17.75	-27.19
		5	-5.12	-16.77	4.10	0.00	-6.53	21.89
		6	-6.36	20.39	5.06	0.00	-8.06	-26.69
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-75.82				-45.42	-23.92
2/ 3.60								
		1	-73.72	-3.90	9.50	0.00	10.88	-3.72
		2	-15.59	-1.23	2.63	0.00	3.04	-1.22
		3	-7.92	10.31	8.08	0.00	16.88	23.30
		4	-12.39	19.99	11.51	0.00	23.70	44.79
		5	-5.12	-16.77	4.10	0.00	8.24	-38.47
		6	-6.36	20.39	5.06	0.00	10.17	46.73
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-88.02				37.63	55.09

ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΥΣΕΣ ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΤΟΜΗ	νd	ρ%	As-tot	Cap	Asdiag	vEd-x	vRd-x	Asw	cotθ	ζ
1/ 0.00	0.03	1.00	18.75	3.33	0.00	0.44	2.81	1.01	2.50	0.00
						0.89	2.81	2.05	2.50	-0.22
2/ 3.60	0.03	1.00	18.75	2.78	0.00	0.44	2.81	1.01	2.50	0.00
						0.89	2.81	2.05	2.50	-0.22

ΛΥΓΙΣΜΟΣ lo/l = 0.69/ 0.69
Λυγηροτης λ = 22.7/ 15.5
as = 3.89

Restar txx= 1.90972 91.2043

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Σ Υ Ν Θ Η Κ Ε Σ Γ Ι Α Τ Ο Ν Ι Κ Α Ν Ο Τ Ι Κ Ο Ε Λ Ε Γ Χ Ο Κ Ο Μ Β Ω Ν

Τ Ε Μ Ν Ο Υ Σ Α Τ Ο Ι Χ Ω Μ Α Τ Ω Ν Σ Τ Η Β Α Σ Η

VX-walls = 1.91 VX-tot = 181.40 ην-x = 0.011 Τυπος Φορεα X: F
VY-walls = 91.20 VY-tot = 144.60 ην-y = 0.631 Τυπος Φορεα Y: Weq

ΚΤΙΡΙΟ ΣΤΡΕΠΤΙΚΑ ΕΥΚΑΜΠΤΟ; ΟΧΙ - ΚΡΙΤΗΡΙΟ γ

LEV	Ai/Ab	0.6/ην		Awi/Awb	
1	1.000	56.993	X	0.000	ΔΕΝ ΑΠΑΙΤΕΙΤΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΚΟΜΒΩΝ
		0.951	Y	1.000	ΔΕΝ ΑΠΑΙΤΕΙΤΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΚΟΜΒΩΝ

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Α Ν Τ Ι Δ Ρ Α Σ Ε Ι Σ Σ Τ Η Ρ Ι Ξ Ε Ω Ν xxxxxxxxxxxxxxxxxxxxxxxx

ΣΤΑΘΜΗ	ΚΟΜΒΟΣ	Δ/ΣΗ	LC	ΣΥΝΔ	R	R_max	R_min
2	1	3					
			1		-90.939		
			2		-0.922		
			3		27.363		
			4		29.426		
			5		58.282		
			6		49.761		
2	1	4					
			1		-0.460		
			2		-0.181		
			3		12.717		
			4		8.295		
			5		-13.979		
			6		-11.818		
2	1	5					
			1		-3.367		
			2		-0.922		
			3		48.074		
			4		39.737		
			5		14.650		
			6		-15.696		
2	2	3					
			1		-181.610		
			2		-17.905		
			3		-7.239		
			4		-12.014		
			5		9.154		
			6		10.751		
2	2	4					
			1		0.209		
			2		0.196		
			3		14.468		
			4		24.698		
			5		-22.038		
			6		-25.647		
2	2	5					
			1		-47.446		
			2		-5.329		
			3		52.438		
			4		46.391		
			5		14.351		
			6		-16.002		
2	3	3					
			1		-36.963		
			2		-4.999		
			3		-5.759		
			4		-6.541		
			5		-1.653		
			6		-2.291		
2	3	4					
			1		17.759		
			2		3.425		
			3		-20.095		
			4		-2.306		
			5		-20.166		
			6		23.073		
2	3	5					
			1		9.481		
			2		1.055		
			3		41.530		
			4		29.352		
			5		15.447		
			6		-16.651		

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Α Ν Τ Ι Δ Ρ Α Σ Ε Ι Σ Σ Τ Η Ρ Ι Ξ Ε Ω Ν xxxxxxxxxxxxxxxxxxxxxxxx

ΣΤΑΘΜΗ	ΚΟΜΒΟΣ	Δ/ΣΗ	LC	ΣΥΝΔ	R	R_max	R_min
2	4	3					
			1		-191.328		
			2		-19.849		
			3		-10.751		
			4		8.523		
			5		-64.888		
			6		-55.134		
2	4	4					
			1		151.794		
			2		16.469		
			3		-47.742		
			4		-53.463		
			5		-155.477		
			6		-132.248		
2	4	5					
			1		-77.698		
			2		-8.868		
			3		70.316		
			4		69.230		
			5		-44.227		
			6		-41.690		
2	5	3					
			1		-241.486		
			2		-41.635		
			3		-4.073		
			4		-0.678		
			5		4.336		
			6		4.182		
2	5	4					
			1		2.318		
			2		0.590		
			3		-16.197		
			4		-1.404		
			5		-16.354		
			6		-18.520		
2	5	5					
			1		-0.641		
			2		-0.187		
			3		9.432		
			4		9.824		
			5		1.745		
			6		2.702		
2	6	3					
			1		-76.166		
			2		-16.088		
			3		-8.093		
			4		-8.709		
			5		-1.601		
			6		-2.505		
2	6	4					
			1		-1.309		
			2		-0.327		
			3		-33.277		
			4		-7.797		
			5		-25.755		
			6		29.007		
2	6	5					
			1		7.787		
			2		2.058		
			3		42.632		
			4		36.677		
			5		10.757		
			6		12.690		

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Α Ν Τ Ι Δ Ρ Α Σ Ε Ι Σ Σ Τ Η Ρ Ι Ξ Ε Ω Ν xxxxxxxxxxxxxxxxxxxxxxxx

ΣΤΑΘΜΗ	ΚΟΜΒΟΣ	Δ/ΣΗ	LC	ΣΥΝΔ	R	R_max	R_min
2	7	3					
			1		-119.414		
			2		-28.057		
			3		5.023		
			4		6.888		
			5		2.090		
			6		2.956		
2	7	4					
			1		3.948		
			2		1.173		
			3		13.878		
			4		13.525		
			5		-22.008		
			6		25.861		
2	7	5					
			1		-2.289		
			2		-0.424		
			3		26.337		
			4		40.583		
			5		16.490		
			6		22.004		
2	8	3					
			1		-32.628		
			2		-5.224		
			3		-9.068		
			4		-8.338		
			5		-2.032		
			6		-2.542		
2	8	4					
			1		-0.506		
			2		-0.139		
			3		-16.863		
			4		-3.150		
			5		-18.002		
			6		20.680		
2	8	5					
			1		1.484		
			2		0.337		
			3		7.914		
			4		10.822		
			5		3.250		
			6		4.601		
2	9	3					
			1		-73.616		
			2		-17.394		
			3		2.001		
			4		2.927		
			5		1.335		
			6		1.420		
2	9	4					
			1		0.927		
			2		0.197		
			3		-5.078		
			4		-4.844		
			5		-7.683		
			6		-6.667		
2	9	5					
			1		-0.191		
			2		-0.051		
			3		3.948		
			4		5.933		
			5		2.212		
			6		2.968		

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Α Ν Τ Ι Δ Ρ Α Σ Ε Ι Σ Σ Τ Η Ρ Ι Ξ Ε Ω Ν xxxxxxxxxxxxxxxxxxxxxxxx

ΣΤΑΘΜΗ	ΚΟΜΒΟΣ	Δ/ΣΗ	LC	ΣΥΝΔ	R	R_max	R_min
2	10	3					
			1		-63.005		
			2		-12.628		
			3		5.772		
			4		10.960		
			5		-7.867		
			6		9.741		
2	10	4					
			1		-4.021		
			2		-1.308		
			3		-12.085		
			4		-19.382		
			5		-11.259		
			6		-11.212		
2	10	5					
			1		-6.125		
			2		-1.503		
			3		26.781		
			4		49.639		
			5		27.641		
			6		34.073		
2	11	3					
			1		-73.721		
			2		-15.590		
			3		-7.918		
			4		-12.393		
			5		-5.119		
			6		-6.358		
2	11	4					
			1		-10.327		
			2		-3.010		
			3		14.693		
			4		14.971		
			5		-23.234		
			6		27.414		
2	11	5					
			1		5.066		
			2		1.289		
			3		24.739		
			4		48.414		
			5		31.751		
			6		39.187		

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Υ Π Ο Λ Ο Γ Ι Σ Μ Ο Σ Μ Ε Μ Ο Ν Ω Μ Ε Ν Ω Ν Π Ε Δ Ι Λ Ω Ν
****

Σ Τ Υ Λ Ο Σ 1 Π Ε Δ Ι Λ Ο 1
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ ΣΤΥΛΟΥ: CX = 0.500 M L acd = 3.50 3.50 3.50 3.50
CY = 0.500 M w= -99.9
ΠΕΔΙΛΟ ΣΕ ΒΑΘΟΣ: H_TOP = 0.30 M σ-επιτρ=200.00 KN/M2 γf= 1.50

COMB	N.Ed	Mx.Ed	My.Ed	bx	by	h	h1	A1	exy	qEd-x	qRd-x	Asx	Asy	V/N
1	123.	-3.	4.	0.95	0.95	0.30	0.30	0.81	0.029	165.	267.	3.56	3.56	0.024
2	124.	-4.	5.	0.95	0.95	0.30	0.30	0.79	0.037	172.	267.	3.56	3.56	0.030
3	103.	24.	-155.	2.55	2.55	0.30	0.30	2.05	0.325	91.	400.	9.56	9.56	0.840
4	79.	-28.	161.	2.75	2.75	0.30	0.30	2.26	0.331	78.	400.	10.31	10.31	1.154
5	-62.	114.	-31.	3.55	3.55	0.30	0.30	3.80	0.317	27.	400.	13.31	13.31	-0.806
6	244.	-118.	37.	3.55	3.55	0.30	0.30	10.00	0.082	41.	400.	13.31	13.31	0.212
7	81.	17.	-40.	3.55	3.55	0.30	0.30	10.99	0.046	22.	400.	13.31	13.31	0.334
8	101.	-21.	46.	3.55	3.55	0.30	0.30	10.86	0.049	24.	400.	13.31	13.31	0.311
9	132.	8.	-30.	3.55	3.55	0.30	0.30	11.70	0.028	25.	400.	13.31	13.31	0.108
10	50.	-12.	35.	3.55	3.55	0.30	0.30	11.04	0.047	19.	400.	13.31	13.31	0.351
11	24.	25.	-8.	3.55	3.55	0.30	0.30	11.38	0.038	16.	400.	13.31	13.31	0.428
12	158.	-29.	14.	3.55	3.55	0.30	0.30	11.67	0.026	27.	400.	13.31	13.31	0.072
13	141.	-15.	-10.	3.55	3.55	0.30	0.30	12.04	0.014	25.	400.	13.31	13.31	0.106
14	41.	11.	15.	3.55	3.55	0.30	0.30	11.72	0.021	17.	400.	13.31	13.31	0.444

ΜΕΓΙΣΤΗ ΤΑΣΗ ΔΙΑΤΡΗΣΕΩΣ: vEd-x= 0.307 vRd-x= 0.540

Δ Ι Α Σ Τ Α Σ Ε Ι Σ Π Ε Δ Ι Λ Ο Υ: bx= 3.55 M by= 3.55 M h= 0.30 M h1= 0.30 M
Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Σ : Διευθυνση X 23Φ12 Διευθυνση Y 23Φ12

Σ Τ Υ Λ Ο Σ 2 Π Ε Δ Ι Λ Ο 2
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ ΣΤΥΛΟΥ: CX = 0.493 M < acd = 3.50 3.50 3.50 3.50
CY = 0.500 M w=-101.0
ΠΕΔΙΛΟ ΣΕ ΒΑΘΟΣ: H_TOP = 0.30 M σ-επιτρ=200.00 KN/M2 γf= 1.50

COMB	N.Ed	Mx.Ed	My.Ed	bx	by	h	h1	A1	exy	qEd-x	qRd-x	Asx	Asy	V/N
1	245.	-49.	41.	1.35	1.35	0.30	0.30	1.03	0.136	261.	267.	5.06	5.06	0.013
2	272.	-56.	46.	1.40	1.40	0.30	0.30	1.12	0.133	265.	267.	5.25	5.25	0.015
3	218.	100.	-23.	1.40	1.40	0.30	0.30	0.70	0.293	349.	400.	5.25	5.25	0.322
4	150.	-174.	85.	2.40	2.40	0.30	0.30	1.39	0.323	161.	400.	9.00	9.00	0.445
5	204.	-55.	232.	2.50	2.50	0.30	0.30	1.84	0.326	155.	400.	9.37	9.37	0.562
6	164.	-19.	-171.	2.50	2.50	0.30	0.30	2.59	0.279	95.	400.	9.37	9.37	0.695
7	195.	-31.	-13.	2.50	2.50	0.30	0.30	5.46	0.046	50.	400.	9.37	9.37	0.133
8	174.	-43.	75.	2.50	2.50	0.30	0.30	4.14	0.117	61.	400.	9.37	9.37	0.155
9	167.	-38.	75.	2.50	2.50	0.30	0.30	4.16	0.121	60.	400.	9.37	9.37	0.157
10	201.	-36.	-13.	2.50	2.50	0.30	0.30	5.40	0.051	52.	400.	9.37	9.37	0.128

ΜΕΓΙΣΤΗ ΤΑΣΗ ΔΙΑΤΡΗΣΕΩΣ: vEd-x= 0.234 vRd-x= 0.540

Δ Ι Α Σ Τ Α Σ Ε Ι Σ Π Ε Δ Ι Λ Ο Υ: bx= 2.50 M by= 2.50 M h= 0.30 M h1= 0.30 M
Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Σ : Διευθυνση X 16Φ12 Διευθυνση Y 16Φ12

Σ Τ Υ Λ Ο Σ 3 Π Ε Δ Ι Λ Ο 3
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ ΣΤΥΛΟΥ: CX = 0.493 M < acd = 3.50 3.50 3.50 3.50
CY = 0.500 M w= 0.0
ΠΕΔΙΛΟ ΣΕ ΒΑΘΟΣ: H_TOP = 0.30 M σ-επιτρ=200.00 KN/M2 γf= 1.50

COMB	N.Ed	Mx.Ed	My.Ed	bx	by	h	h1	A1	exy	qEd-x	qRd-x	Asx	Asy	V/N
1	57.	30.	-13.	1.20	1.20	0.30	0.30	0.36	0.326	213.	267.	4.50	4.50	0.191
2	50.	25.	-10.	1.20	1.20	0.30	0.30	0.42	0.307	163.	267.	4.50	4.50	0.172

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

COMB	N.Ed	Mx.Ed	My.Ed	bx	by	h	h1	A1	exy	qEd-x	qRd-x	Asx	Asy	V/N
3	44.	38.	43.	1.65	1.65	0.30	0.30	0.39	0.328	201.	400.	6.19	6.19	0.471
4	32.	0.	-58.	2.05	2.05	0.30	0.30	1.43	0.329	60.	400.	7.69	7.69	0.721
5	42.	-132.	-20.	2.80	2.80	0.30	0.30	2.43	0.328	59.	400.	10.50	10.50	1.410
6	33.	170.	4.	3.20	3.20	0.30	0.30	3.58	0.322	46.	400.	12.00	12.00	1.925
7	51.	1.	-111.	3.20	3.20	0.30	0.30	6.36	0.188	29.	400.	12.00	12.00	0.385
8	24.	37.	95.	3.20	3.20	0.30	0.30	5.41	0.190	29.	400.	12.00	12.00	1.259
9	38.	23.	33.	3.20	3.20	0.30	0.30	8.23	0.061	21.	400.	12.00	12.00	0.328
10	38.	15.	-49.	3.20	3.20	0.30	0.30	7.94	0.089	21.	400.	12.00	12.00	0.519
11	33.	10.	15.	3.20	3.20	0.30	0.30	9.29	0.028	18.	400.	12.00	12.00	0.132
12	43.	28.	-30.	3.20	3.20	0.30	0.30	8.22	0.054	21.	400.	12.00	12.00	0.384
13	39.	16.	-49.	3.20	3.20	0.30	0.30	7.91	0.090	22.	400.	12.00	12.00	0.509
14	36.	22.	34.	3.20	3.20	0.30	0.30	8.23	0.062	20.	400.	12.00	12.00	0.345

ΜΕΓΙΣΤΗ ΤΑΣΗ ΔΙΑΤΡΗΣΕΩΣ: vEd-x= 0.066 vRd-x= 0.540

Δ Ι Α Σ Τ Α Σ Ε Ι Σ Π Ε Δ Ι Λ Ο Υ: bx= 3.20 M by= 3.20 M h= 0.30 M h1= 0.30 M
Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Σ : Διευθυνση X 21Φ12 Διευθυνση Y 21Φ12

Σ Τ Υ Λ Ο Σ 4 Π Ε Δ Ι Λ Ο 4
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ ΣΤΥΛΟΥ: CX = 1.600 M < acd = 1.00 1.00 3.50 3.50
CY = 0.500 M w= -90.0
ΠΕΔΙΛΟ ΣΕ ΒΑΘΟΣ: H_TOP = 0.30 M σ-επιτρ=200.00 KN/M2 γf= 1.50

COMB	N.Ed	Mx.Ed	My.Ed	bx	by	h	h1	A1	exy	qEd-x	qRd-x	Asx	Asy	V/N
1	258.	-88.	-213.	3.05	1.95	0.30	0.30	1.72	0.326	195.	267.	7.31	11.44	0.029
2	288.	-99.	-239.	3.10	2.00	0.30	0.30	1.80	0.324	204.	267.	7.50	11.62	0.036
3	183.	18.	-150.	3.10	2.00	0.30	0.30	2.55	0.285	103.	400.	7.50	11.62	0.191
4	206.	-151.	-171.	3.10	2.00	0.30	0.30	1.65	0.298	173.	400.	7.50	11.62	0.204
5	161.	-114.	-256.	3.80	2.70	0.30	0.30	2.88	0.324	102.	400.	10.12	14.25	0.447
6	228.	-18.	-64.	3.80	2.70	0.30	0.30	8.67	0.066	42.	400.	10.12	14.25	0.265
7	186.	-115.	-267.	3.80	2.70	0.30	0.30	3.15	0.310	101.	400.	10.12	14.25	0.404
8	202.	-17.	-53.	3.80	2.70	0.30	0.30	8.80	0.059	38.	400.	10.12	14.25	0.314
9	130.	12.	-293.	4.15	3.05	0.30	0.30	4.27	0.328	69.	400.	11.44	15.56	0.740
10	259.	-144.	-27.	4.15	3.05	0.30	0.30	10.13	0.082	42.	400.	11.44	15.56	0.342
11	123.	-28.	-325.	4.35	3.25	0.30	0.30	4.68	0.327	65.	400.	12.19	16.31	0.906
12	265.	-104.	5.	4.35	3.25	0.30	0.30	12.55	0.054	36.	400.	12.19	16.31	0.386
13	115.	-30.	-530.	5.00	4.20	0.30	0.30	7.05	0.327	55.	400.	15.75	18.75	1.277
14	274.	-102.	209.	5.00	4.20	0.30	0.30	15.87	0.091	34.	400.	15.75	18.75	0.533

ΜΕΓΙΣΤΗ ΤΑΣΗ ΔΙΑΤΡΗΣΕΩΣ: vEd-x= 0.264 vRd-x= 0.540

Δ Ι Α Σ Τ Α Σ Ε Ι Σ Π Ε Δ Ι Λ Ο Υ: bx= 5.00 M by= 4.20 M h= 0.30 M h1= 0.30 M
Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Σ : Διευθυνση X 28Φ12 Διευθυνση Y 33Φ12

Σ Τ Υ Λ Ο Σ 5 Π Ε Δ Ι Λ Ο 5
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ ΣΤΥΛΟΥ: CX = 0.500 M ΟΡΘΟΓΩΝΙΚΟΣ acd = 3.50 3.50 3.50 3.50
CY = 0.250 M w= 90.0
ΠΕΔΙΛΟ ΣΕ ΒΑΘΟΣ: H_TOP = 0.30 M σ-επιτρ=200.00 KN/M2 γf= 1.50

COMB	N.Ed	Mx.Ed	My.Ed	bx	by	h	h1	A1	exy	qEd-x	qRd-x	Asx	Asy	V/N
1	326.	-1.	-3.	1.30	1.05	0.30	0.30	1.34	0.009	257.	267.	3.94	4.87	0.006
2	388.	-1.	-4.	1.40	1.15	0.30	0.30	1.58	0.009	260.	267.	4.31	5.25	0.007
3	248.	68.	5.	1.40	1.15	0.30	0.30	0.99	0.182	271.	400.	4.31	5.25	0.142
4	247.	-70.	-9.	1.40	1.15	0.30	0.30	0.95	0.186	282.	400.	4.31	5.25	0.155
5	236.	-10.	-14.	1.40	1.15	0.30	0.30	1.38	0.046	186.	400.	4.31	5.25	0.040
6	259.	8.	9.	1.40	1.15	0.30	0.30	1.46	0.027	192.	400.	4.31	5.25	0.025
7	251.	-11.	-24.	1.40	1.15	0.30	0.30	1.28	0.078	212.	400.	4.31	5.25	0.060
8	244.	10.	19.	1.40	1.15	0.30	0.30	1.33	0.064	199.	400.	4.31	5.25	0.049
9	238.	5.	17.	1.40	1.15	0.30	0.30	1.39	0.056	186.	400.	4.31	5.25	0.040
10	258.	-6.	-21.	1.40	1.15	0.30	0.30	1.35	0.067	207.	400.	4.31	5.25	0.049
11	236.	-2.	9.	1.40	1.15	0.30	0.30	1.50	0.031	172.	400.	4.31	5.25	0.021
12	260.	0.	-14.	1.40	1.15	0.30	0.30	1.47	0.043	191.	400.	4.31	5.25	0.031
13	255.	-6.	-52.	1.40	1.15	0.30	0.30	1.04	0.165	265.	400.	4.31	5.25	0.091
14	240.	5.	48.	1.40	1.15	0.30	0.30	1.07	0.159	244.	400.	4.31	5.25	0.087

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adelapublic/faces/searchDocFile

ΜΕΓΙΣΤΗ ΤΑΣΗ ΔΙΑΤΡΗΣΕΩΣ: vEd-x= 0.278 vRd-x= 0.540

Δ Ι Α Σ Τ Α Σ Ε Ι Σ Π Ε Δ Ι Λ Ο Υ: bx= 1.40 M by= 1.15 M h= 0.30 M h1= 0.30 M
Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Σ : Διευθυνση X 7Φ12 Διευθυνση Y 9Φ12

Σ Τ Υ Λ Ο Σ 6 Π Ε Δ Ι Λ Ο 6
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ ΣΤΥΛΟΥ: CX = 0.500 M L acd = 3.50 3.50 3.11 3.50
CY = 0.500 M w= 0.0
ΠΕΔΙΛΟ ΣΕ ΒΑΘΟΣ: H_TOP = 0.30 M σ-επιτρ=200.00 KN/M2 γf= 1.50

COMB	N.Ed	Mx.Ed	My.Ed	bx	by	h	h1	A1	exy	qEd-x	qRd-x	Asx	Asy	V/N
1	127.	11.	-8.	0.95	0.95	0.30	0.30	0.66	0.085	211.	267.	3.56	3.56	0.112
2	103.	9.	-6.	0.95	0.95	0.30	0.30	0.67	0.080	170.	267.	3.56	3.56	0.107
3	90.	57.	-20.	1.50	1.50	0.30	0.30	0.62	0.321	191.	400.	5.62	5.62	0.324
4	67.	-44.	11.	1.50	1.50	0.30	0.30	0.75	0.303	128.	400.	5.62	5.62	0.182
5	67.	-22.	25.	1.50	1.50	0.30	0.30	1.03	0.172	93.	400.	5.62	5.62	0.131
6	90.	35.	-34.	1.50	1.50	0.30	0.30	0.85	0.195	141.	400.	5.62	5.62	0.265
7	92.	-114.	-7.	2.25	2.25	0.30	0.30	1.73	0.322	91.	400.	8.44	8.44	0.485
8	65.	128.	-3.	2.60	2.60	0.30	0.30	2.36	0.323	64.	400.	9.75	9.75	0.955
9	86.	12.	-36.	2.60	2.60	0.30	0.30	5.38	0.081	32.	400.	9.75	9.75	0.155
10	71.	2.	27.	2.60	2.60	0.30	0.30	5.82	0.065	27.	400.	9.75	9.75	0.182
11	89.	9.	184.	2.85	2.85	0.30	0.30	2.65	0.332	73.	400.	10.69	10.69	0.553
12	71.	5.	-170.	2.90	2.90	0.30	0.30	2.87	0.326	62.	400.	10.87	10.87	0.645
13	76.	-21.	-32.	2.90	2.90	0.30	0.30	6.82	0.060	27.	400.	10.87	10.87	0.186
14	81.	35.	23.	2.90	2.90	0.30	0.30	6.75	0.063	28.	400.	10.87	10.87	0.319

ΜΕΓΙΣΤΗ ΤΑΣΗ ΔΙΑΤΡΗΣΕΩΣ: vEd-x= 0.108 vRd-x= 0.540

Δ Ι Α Σ Τ Α Σ Ε Ι Σ Π Ε Δ Ι Λ Ο Υ: bx= 2.90 M by= 2.90 M h= 0.30 M h1= 0.30 M
Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Σ : Διευθυνση X 19Φ12 Διευθυνση Y 19Φ12

Σ Τ Υ Λ Ο Σ 7 Π Ε Δ Ι Λ Ο 7
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ ΣΤΥΛΟΥ: CX = 0.500 M L acd = 3.50 3.50 3.50 3.50
CY = 0.500 M w= -90.0
ΠΕΔΙΛΟ ΣΕ ΒΑΘΟΣ: H_TOP = 0.30 M σ-επιτρ=200.00 KN/M2 γf= 1.50

COMB	N.Ed	Mx.Ed	My.Ed	bx	by	h	h1	A1	exy	qEd-x	qRd-x	Asx	Asy	V/N
1	161.	-6.	-2.	0.95	0.95	0.30	0.30	0.82	0.036	211.	267.	3.56	3.56	0.028
2	203.	-8.	-2.	0.95	0.95	0.30	0.30	0.82	0.037	264.	267.	3.56	3.56	0.029
3	116.	74.	-170.	2.55	2.55	0.30	0.30	1.54	0.333	130.	400.	9.56	9.56	0.707
4	131.	-83.	168.	2.55	2.55	0.30	0.30	1.76	0.306	122.	400.	9.56	9.56	0.633
5	122.	3.	-40.	2.55	2.55	0.30	0.30	5.45	0.076	38.	400.	9.56	9.56	0.133
6	125.	-12.	37.	2.55	2.55	0.30	0.30	5.33	0.070	39.	400.	9.56	9.56	0.155
7	114.	-1.	-46.	2.55	2.55	0.30	0.30	5.28	0.092	38.	400.	9.56	9.56	0.183
8	133.	-8.	44.	2.55	2.55	0.30	0.30	5.31	0.080	41.	400.	9.56	9.56	0.162
9	123.	-5.	-44.	2.55	2.55	0.30	0.30	5.33	0.083	39.	400.	9.56	9.56	0.153
10	124.	-4.	41.	2.55	2.55	0.30	0.30	5.40	0.078	38.	400.	9.56	9.56	0.160

ΜΕΓΙΣΤΗ ΤΑΣΗ ΔΙΑΤΡΗΣΕΩΣ: vEd-x= 0.157 vRd-x= 0.540

Δ Ι Α Σ Τ Α Σ Ε Ι Σ Π Ε Δ Ι Λ Ο Υ: bx= 2.55 M by= 2.55 M h= 0.30 M h1= 0.30 M
Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Σ : Διευθυνση X 17Φ12 Διευθυνση Y 17Φ12

Σ Τ Υ Λ Ο Σ 8 Π Ε Δ Ι Λ Ο 8
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ ΣΤΥΛΟΥ: CX = 0.500 M ΟΡΘΟΓΩΝΙΚΟΣ acd = 3.50 3.50 3.50 3.50
CY = 0.250 M w= 90.0
ΠΕΔΙΛΟ ΣΕ ΒΑΘΟΣ: H_TOP = 0.30 M σ-επιτρ=200.00 KN/M2 γf= 1.50

COMB	N.Ed	Mx.Ed	My.Ed	bx	by	h	h1	A1	exy	qEd-x	qRd-x	Asx	Asy	V/N
1	52.	3.	1.	0.95	0.70	0.30	0.30	0.58	0.044	104.	267.	2.63	3.56	0.059
2	44.	2.	1.	0.95	0.70	0.30	0.30	0.59	0.040	89.	267.	2.63	3.56	0.054

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

COMB	N.Ed	Mx.Ed	My.Ed	bx	by	h	h1	A1	exy	qEd-x	qRd-x	Asx	Asy	V/N
3	43.	78.	-3.	2.30	2.05	0.30	0.30	1.59	0.328	65.	400.	7.69	8.62	0.637
4	24.	-75.	4.	2.45	2.20	0.30	0.30	1.79	0.328	52.	400.	8.25	9.19	1.008
5	23.	-8.	-10.	2.45	2.20	0.30	0.30	4.52	0.050	20.	400.	8.25	9.19	0.216
6	44.	11.	11.	2.45	2.20	0.30	0.30	4.52	0.045	25.	400.	8.25	9.19	0.195
7	24.	-5.	-23.	2.45	2.20	0.30	0.30	4.03	0.109	23.	400.	8.25	9.19	0.344
8	43.	8.	24.	2.45	2.20	0.30	0.30	4.10	0.096	27.	400.	8.25	9.19	0.274
9	39.	9.	-19.	2.45	2.20	0.30	0.30	4.21	0.080	26.	400.	8.25	9.19	0.226
10	28.	-6.	20.	2.45	2.20	0.30	0.30	4.13	0.095	23.	400.	8.25	9.19	0.349
11	27.	-5.	16.	2.45	2.20	0.30	0.30	4.36	0.076	22.	400.	8.25	9.19	0.290
12	39.	9.	-15.	2.45	2.20	0.30	0.30	4.41	0.063	25.	400.	8.25	9.19	0.186
13	55.	4.	-56.	2.45	2.20	0.30	0.30	3.12	0.203	40.	400.	8.25	9.19	0.310
14	12.	-1.	57.	2.45	2.20	0.30	0.30	1.95	0.318	42.	400.	8.25	9.19	1.787

ΜΕΓΙΣΤΗ ΤΑΣΗ ΔΙΑΤΡΗΣΕΩΣ: vEd-x= 0.059 vRd-x= 0.540

Δ Ι Α Σ Τ Α Σ Ε Ι Σ Π Ε Δ Ι Λ Ο Υ: bx= 2.45 M by= 2.20 M h= 0.30 M h1= 0.30 M
Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Σ : Διευθυνση X 14Φ12 Διευθυνση Y 16Φ12

Σ Τ Υ Λ Ο Σ 9 Π Ε Δ Ι Λ Ο 9
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ ΣΤΥΛΟΥ: CX = 0.500 M ΟΡΘΟΓΩΝΙΚΟΣ acd = 3.50 3.50 3.50 3.50
CY = 0.250 M w= 90.0
ΠΕΔΙΛΟ ΣΕ ΒΑΘΟΣ: H_TOP = 0.30 M σ-επιτρ=200.00 KN/M2 γf= 1.50

COMB	N.Ed	Mx.Ed	My.Ed	bx	by	h	h1	A1	exy	qEd-x	qRd-x	Asx	Asy	V/N
1	99.	0.	-1.	0.95	0.70	0.30	0.30	0.64	0.017	169.	267.	2.63	3.56	0.008
2	125.	0.	-2.	0.95	0.70	0.30	0.30	0.64	0.016	210.	267.	2.63	3.56	0.008
3	75.	30.	6.	1.05	0.80	0.30	0.30	0.24	0.329	360.	400.	3.00	3.94	0.208
4	77.	-30.	-8.	1.05	0.80	0.30	0.30	0.23	0.324	384.	400.	3.00	3.94	0.217
5	81.	-5.	-8.	1.05	0.80	0.30	0.30	0.58	0.114	158.	400.	3.00	3.94	0.059
6	71.	4.	6.	1.05	0.80	0.30	0.30	0.61	0.098	135.	400.	3.00	3.94	0.051
7	71.	5.	7.	1.05	0.80	0.30	0.30	0.59	0.109	140.	400.	3.00	3.94	0.056
8	81.	-5.	-9.	1.05	0.80	0.30	0.30	0.57	0.124	162.	400.	3.00	3.94	0.064
9	72.	-4.	-27.	1.20	0.95	0.30	0.30	0.36	0.329	240.	400.	3.56	4.50	0.117
10	80.	3.	25.	1.20	0.95	0.30	0.30	0.47	0.281	202.	400.	3.56	4.50	0.095

ΜΕΓΙΣΤΗ ΤΑΣΗ ΔΙΑΤΡΗΣΕΩΣ: vEd-x= 0.041 vRd-x= 0.540

Δ Ι Α Σ Τ Α Σ Ε Ι Σ Π Ε Δ Ι Λ Ο Υ: bx= 1.20 M by= 0.95 M h= 0.30 M h1= 0.30 M
Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Σ : Διευθυνση X 6Φ12 Διευθυνση Y 8Φ12

Σ Τ Υ Λ Ο Σ 10 Π Ε Δ Ι Λ Ο 10
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ ΣΤΥΛΟΥ: CX = 0.500 M L acd = 3.50 3.50 3.20 3.50
CY = 0.500 M w= 180.0
ΠΕΔΙΛΟ ΣΕ ΒΑΘΟΣ: H_TOP = 0.30 M σ-επιτρ=200.00 KN/M2 γf= 1.50

COMB	N.Ed	Mx.Ed	My.Ed	bx	by	h	h1	A1	exy	qEd-x	qRd-x	Asx	Asy	V/N
1	85.	-2.	10.	0.95	0.95	0.30	0.30	0.68	0.105	142.	267.	3.56	3.56	0.100
2	104.	-2.	13.	0.95	0.95	0.30	0.30	0.67	0.115	174.	267.	3.56	3.56	0.106
3	-16.	124.	-147.											
4	150.	-127.	179.	2.40	2.40	0.30	0.30	1.02	0.333	221.	400.	9.00	9.00	0.397
5	72.	-59.	32.	2.40	2.40	0.30	0.30	3.13	0.167	47.	400.	9.00	9.00	0.417
6	58.	56.	-17.	2.40	2.40	0.30	0.30	3.35	0.175	40.	400.	9.00	9.00	0.415
7	50.	45.	-15.	2.40	2.40	0.30	0.30	3.60	0.151	35.	400.	9.00	9.00	0.404
8	80.	-48.	30.	2.40	2.40	0.30	0.30	3.56	0.130	43.	400.	9.00	9.00	0.356
9	58.	-44.	25.	2.40	2.40	0.30	0.30	3.52	0.137	38.	400.	9.00	9.00	0.329
10	71.	41.	-10.	2.40	2.40	0.30	0.30	4.16	0.116	35.	400.	9.00	9.00	0.283

ΜΕΓΙΣΤΗ ΤΑΣΗ ΔΙΑΤΡΗΣΕΩΣ: vEd-x= 0.174 vRd-x= 0.540

Δ Ι Α Σ Τ Α Σ Ε Ι Σ Π Ε Δ Ι Λ Ο Υ: bx= 2.40 M by= 2.40 M h= 0.30 M h1= 0.30 M
Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Σ : Διευθυνση X 16Φ12 Διευθυνση Y 16Φ12

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Σ Τ Υ Λ Ο Σ 11 Π Ε Δ Ι Λ Ο 11

ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ ΣΤΥΛΟΥ: CX = 0.500 M L acd = 3.50 3.50 3.21 3.50
CY = 0.500 M w= 90.0

ΠΕΔΙΛΟ ΣΕ ΒΑΘΟΣ: H_TOP = 0.30 M σ-επιτρ=200.00 KN/M2 γf= 1.50

COMB	N.Ed	Mx.Ed	My.Ed	bx	by	h	h1	A1	exy	qEd-x	qRd-x	Asx	Asy	V/N
1	123.	19.	7.	0.95	0.95	0.30	0.30	0.56	0.151	239.	267.	3.56	3.56	0.148
2	100.	15.	5.	0.95	0.95	0.30	0.30	0.59	0.139	189.	267.	3.56	3.56	0.139
3	57.	105.	-55.	2.40	2.40	0.30	0.30	1.26	0.333	105.	400.	9.00	9.00	0.814
4	95.	-82.	63.	2.40	2.40	0.30	0.30	2.38	0.202	71.	400.	9.00	9.00	0.289
5	88.	37.	-55.	2.40	2.40	0.30	0.30	3.34	0.142	49.	400.	9.00	9.00	0.359
6	64.	-14.	63.	2.40	2.40	0.30	0.30	3.27	0.190	42.	400.	9.00	9.00	0.476
7	88.	27.	-56.	2.40	2.40	0.30	0.30	3.52	0.145	46.	400.	9.00	9.00	0.328
8	64.	-5.	64.	2.40	2.40	0.30	0.30	3.43	0.194	40.	400.	9.00	9.00	0.476
9	106.	26.	-190.	2.80	2.80	0.30	0.30	2.46	0.327	84.	400.	10.50	10.50	0.281
10	43.	-4.	215.	3.40	3.40	0.30	0.30	3.91	0.329	49.	400.	12.75	12.75	1.182

ΜΕΓΙΣΤΗ ΤΑΣΗ ΔΙΑΤΡΗΣΕΩΣ: vEd-x= 0.128 vRd-x= 0.540

Δ Ι Α Σ Τ Α Σ Ε Ι Σ Π Ε Δ Ι Λ Ο Υ: bx= 3.40 M by= 3.40 M h= 0.30 M h1= 0.30 M
Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Σ : Διευθυνση X 22Φ12 Διευθυνση Y 22Φ12

ΣΥΝΟΛΙΚΕΣ ΠΟΣΟΤΗΤΕΣ ΠΕΔΙΛΩΝ

ΒΑΡΟΣ ΣΙΔΗΡΟΥ ΟΠΛΙΣΜΟΥ 1293. Kgs

Φ10	Φ12	Φ14	Φ16	Φ18	Φ20	Φ25
0.	1293.	0.	0.	0.	0.	0.

ΣΚΥΡΟΔΕΜΑ 27.14 M3 ΞΥΛΟΤΥΠΟΣ 35.73 M2

TIME LOG FOR INTERNAL FORCES AND DESIGN PHASE

Internal forces,envelopes & reinforcement..... 0.019 min
Design of spread footings..... 0.000 min

Total time..... 0.019 min

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

date: 29/01/2019 , clock: 10:45:41

PROGRAM N E X T 2 0 1 2 by c o m p u t e c *r-mode* - Edition 1 (JAN 2012) - 100000000
Project:

ΠΟΙΟΤΗΣ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑΤΟΣ C25/30 ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΧΑΛΥΒΑ B500C GRK M ΕΚΩΣ 2000
B500C ΣΥΝΔΕΤΗΡΕΣ
ΥΠΟΛΟΓΙΣΤΙΚΗ ΑΝΤΟΧΗ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑΤΟΣ fcd= 14.17 MN/M2
ΥΠΟΛΟΓ ΑΝΤΟΧΗ ΧΑΛΥΒΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΥ fyd= 434.8 MN/M2

ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΤΑΣΕΩΝ ΒΡΑΧΥΝΣΕΩΝ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑΤΟΣ ΠΑΡΑΒΟΛΙΚΟ ΜΕΧΡΙ εc1= -2.0 0/00
ΜΕΓΙΣΤΗ ΒΡΑΧΥΝΣΗ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑΤΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ εcu= -3.5 0/00
ΜΕΓΙΣΤΗ ΒΡΑΧΥΝΣΥ ΣΚΥΡΟΔ. ΣΕ ΚΕΝΤΡΙΚΗ ΘΛΙΨΗ εcu= -2.0 0/00
ΜΕΓΙΣΤΗ ΜΗΚΥΝΣΗ ΟΠΛΙΣΜΟΥ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ εsu= 20.0 0/00

ΜΕΤΡΟ ΕΛΑΣΤΙΚΟΤΗΤΟΣ ΧΑΛΥΒΟΣ Es= 200. GN/M2
ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΗΣ ΑΣΦΑΛΕΙΑΣ ν= 1.00/ 1.00
ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ ΑΣΦΑΛΕΙΑΣ ΥΛΙΚΩΝ γM: γc/γs = 1.50/ 1.15

ΜΟΝΑΔΕΣ: KN ,M

Σ Υ Ν Τ Ε Λ Ε Σ Τ Ε Σ Υ Π Ε Ρ Α Ν Τ Ο Χ Η Σ Ι Κ Α Ν Ο Τ Ι Κ Ω Ν Ε Λ Ε Γ Χ Ω Ν

ΔΟΚΟΙ	ΣΤΥΛΟΙ	ΤΟΙΧΩΜ	ΘΕΜΕΛ	ΚΟΜΒΟΙ	gov
1.20	1.40	1.30	1.20	1.40	0.00

ΕΔΑΦΟΣ: ΒΑΡΟΣ ΥΛΙΚΟΥ ΕΠΙΧΩΣΗΣ = 18.00 KN/M3
ΒΑΡΟΣ ΕΔΑΦΟΥΣ ΘΕΜΕΛΙΩΣΕΩΣ = 18.00 KN/M3
ΓΩΝΙΑ ΕΣΩΤΕΡΙΚΗΣ ΤΡΙΒΗΣ = 0.00 DEG
ΣΥΝΟΧΗ = 0.00 KN/M2

ΕΠΙΤΡΕΠΟΜΕΝΗ ΤΑΣΗ ΕΔΑΦΟΥΣ = 200.00 KN/M2

ΕΚΤΕΛΕΙΤΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ ΚΟΜΒΩΝ

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Κ Λ Ο Γ Η Δ Ι Α Μ Ε Τ Ρ Ω Ν Ρ Α Β Δ Ω Ν Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Υ Δ Ο Κ Ω Ν Σ Τ Α Θ Μ Η Σ 1
****

Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Σ Ζ Υ Γ Ω Μ Α Τ Ο Σ C* 1 - 2 - .... (Δ 1) / ΣΤΑΘΜΗ 1

ΑΝΟΙΓΜΑ C1 - C2	ΜΕΣΟΝ ΑΝΟΙΓΜΑΤΟΣ ΚΑΤΩ	ΑΝΩ	ΠΡΟΣΘ. ΣΤΗΡΙΞΕΩΝ ΑΡΙΣΤΕΡΑ	ΔΕΞΙΑ	ΑΝΩ *ΚΑΤΩ	Σ Υ Ν Δ Ε Τ Η Ρ Ε Σ ΑΚΡΟ 1	ΜΕΣΟΝ	ΑΚΡΟ 2	ΔΙΑΤΟΜΗ
1- 2	9Φ20	9Φ20					1Φ10/20		25/360
2- 3	3Φ14	3Φ14				1Φ10/14	1Φ10/25	1Φ10/14	25/ 50

Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Σ Ζ Υ Γ Ω Μ Α Τ Ο Σ C* 4 - 5 - .... (Δ 3) / ΣΤΑΘΜΗ 1

ΑΝΟΙΓΜΑ C1 - C2	ΜΕΣΟΝ ΑΝΟΙΓΜΑΤΟΣ ΚΑΤΩ	ΑΝΩ	ΠΡΟΣΘ. ΣΤΗΡΙΞΕΩΝ ΑΡΙΣΤΕΡΑ	ΔΕΞΙΑ	ΑΝΩ *ΚΑΤΩ	Σ Υ Ν Δ Ε Τ Η Ρ Ε Σ ΑΚΡΟ 1	ΜΕΣΟΝ	ΑΚΡΟ 2	ΔΙΑΤΟΜΗ
4- 5	9Φ20	9Φ20					1Φ10/20		25/360
5- 6	3Φ14	3Φ14				1Φ10/14	1Φ10/25	1Φ10/14	25/ 50

Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Σ Ζ Υ Γ Ω Μ Α Τ Ο Σ C* 7 - 8 - .... (Δ 5) / ΣΤΑΘΜΗ 1

ΑΝΟΙΓΜΑ C1 - C2	ΜΕΣΟΝ ΑΝΟΙΓΜΑΤΟΣ ΚΑΤΩ	ΑΝΩ	ΠΡΟΣΘ. ΣΤΗΡΙΞΕΩΝ ΑΡΙΣΤΕΡΑ	ΔΕΞΙΑ	ΑΝΩ *ΚΑΤΩ	Σ Υ Ν Δ Ε Τ Η Ρ Ε Σ ΑΚΡΟ 1	ΜΕΣΟΝ	ΑΚΡΟ 2	ΔΙΑΤΟΜΗ
7- 8	3Φ14	3Φ14				1Φ10/14	1Φ10/25	1Φ10/14	25/ 50

Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Σ Ζ Υ Γ Ω Μ Α Τ Ο Σ C* 10 - 11 - .... (Δ 6) / ΣΤΑΘΜΗ 1

ΑΝΟΙΓΜΑ C1 - C2	ΜΕΣΟΝ ΑΝΟΙΓΜΑΤΟΣ ΚΑΤΩ	ΑΝΩ	ΠΡΟΣΘ. ΣΤΗΡΙΞΕΩΝ ΑΡΙΣΤΕΡΑ	ΔΕΞΙΑ	ΑΝΩ *ΚΑΤΩ	Σ Υ Ν Δ Ε Τ Η Ρ Ε Σ ΑΚΡΟ 1	ΜΕΣΟΝ	ΑΚΡΟ 2	ΔΙΑΤΟΜΗ
10- 11	3Φ14	3Φ14				1Φ10/14	1Φ10/25	1Φ10/14	25/ 50

Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Σ Ζ Υ Γ Ω Μ Α Τ Ο Σ C* 10 - 9 - .... (Δ 7) / ΣΤΑΘΜΗ 1

ΑΝΟΙΓΜΑ C1 - C2	ΜΕΣΟΝ ΑΝΟΙΓΜΑΤΟΣ ΚΑΤΩ	ΑΝΩ	ΠΡΟΣΘ. ΣΤΗΡΙΞΕΩΝ ΑΡΙΣΤΕΡΑ	ΔΕΞΙΑ	ΑΝΩ *ΚΑΤΩ	Σ Υ Ν Δ Ε Τ Η Ρ Ε Σ ΑΚΡΟ 1	ΜΕΣΟΝ	ΑΚΡΟ 2	ΔΙΑΤΟΜΗ
10- 9	3Φ14	3Φ14				1Φ10/14	1Φ10/25	1Φ10/14	25/ 50
9- 4	3Φ14	3Φ14				1Φ10/14	1Φ10/25	1Φ10/14	25/ 50
4- 1	9Φ20	9Φ20					1Φ10/20		25/360

Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Σ Ζ Υ Γ Ω Μ Α Τ Ο Σ C* 11 - 7 - .... (Δ 10) / ΣΤΑΘΜΗ 1

ΑΝΟΙΓΜΑ C1 - C2	ΜΕΣΟΝ ΑΝΟΙΓΜΑΤΟΣ ΚΑΤΩ	ΑΝΩ	ΠΡΟΣΘ. ΣΤΗΡΙΞΕΩΝ ΑΡΙΣΤΕΡΑ	ΔΕΞΙΑ	ΑΝΩ *ΚΑΤΩ	Σ Υ Ν Δ Ε Τ Η Ρ Ε Σ ΑΚΡΟ 1	ΜΕΣΟΝ	ΑΚΡΟ 2	ΔΙΑΤΟΜΗ
11- 7	3Φ14	3Φ14				1Φ10/14	1Φ10/25	1Φ10/14	25/ 50
7- 5	3Φ14	3Φ14				1Φ10/14	1Φ10/25	1Φ10/14	25/ 50
5- 2	9Φ20	9Φ20					1Φ10/20		25/360

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Σ Ζ Υ Γ Ω Μ Α Τ Ο Σ C* 8 - 6 - .... (Δ 13) / ΣΤΑΘΜΗ 1

ΑΝΟΙΓΜΑ C1 - C2	ΜΕΣΟΝ ΑΝΟΙΓΜΑΤΟΣ ΚΑΤΩ	ΑΝΩ	ΠΡΟΣΘ. ΣΤΗΡΙΞΕΩΝ ΑΡΙΣΤΕΡΑ	ΔΕΞΙΑ	ΑΝΩ *ΚΑΤΩ	Σ Υ Ν Δ Ε Τ Η Ρ Ε Σ ΑΚΡΟ 1	ΜΕΣΟΝ	ΑΚΡΟ 2	ΔΙΑΤΟΜΗ
8- 6	4Φ14	2Φ14				2Φ10/ 8	2Φ10/17	2Φ10/ 8	50/ 25
6- 3	4Φ14	2Φ14				2Φ10/ 8	2Φ10/17	2Φ10/ 8	50/ 25

ΠΟΣΟΤΗΤΕΣ ΥΛΙΚΩΝ ΣΤΑΘΜΗΣ 1

ΒΑΡΟΣ ΣΙΔΗΡΟΥ ΟΠΛΙΣΜΟΥ 2534. Kgs

Φ10	Φ12	Φ14	Φ16	Φ18	Φ20	Φ25
1063.	0.	389.	0.	0.	1082.	0.

ΣΚΥΡΟΔΕΜΑ 16.98 M3 ΞΥΛΟΤΥΠΟΣ 134.41M2

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Κ Λ Ο Γ Η Δ Ι Α Μ Ε Τ Ρ Ω Ν Ρ Α Β Δ Ω Ν Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Υ Σ Τ Υ Λ Ω Ν
****

Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ο Υ 1

ΣΤΑΘΜΗ L	ΔΙΑΜΗΚΗΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ΓΩΝΙΕΣ	ΠΛΕΥΡΕΣ	Σ Υ Ν Δ Ε Τ Η Ρ Ε Σ X	Y	Δ Ι Α Τ Ο Μ Η h	b	bo	do	w
1	5Φ18 +	3Φ16(3 0 0 0 0)	2Φ10/15.0	2Φ10/15.0	0.50 /	0.50	0.25 /	0.25	Γ-144.9
			2Φ10/10.0	2Φ10/10.0	Lcr=0.72	ω =0.100			
2	5Φ18 +	3Φ16(3 0 0 0 0)							

Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ο Υ 2

ΣΤΑΘΜΗ L	ΔΙΑΜΗΚΗΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ΓΩΝΙΕΣ	ΠΛΕΥΡΕΣ	Σ Υ Ν Δ Ε Τ Η Ρ Ε Σ X	Y	Δ Ι Α Τ Ο Μ Η h	b	bo	do	w
2	5Φ18 +	3Φ18(3 0 0 0 0)	2Φ10/20.0	2Φ10/20.0	0.50 /	0.50	0.25 /	0.25	<-141.0
			2Φ10/10.0	2Φ10/10.0	Lcr=0.72	ω =0.100			
2	5Φ18 +	3Φ18(3 0 0 0 0)							

Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ο Υ 3

ΣΤΑΘΜΗ L	ΔΙΑΜΗΚΗΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ΓΩΝΙΕΣ	ΠΛΕΥΡΕΣ	Σ Υ Ν Δ Ε Τ Η Ρ Ε Σ X	Y	Δ Ι Α Τ Ο Μ Η h	b	bo	do	w
1	5Φ18 +	3Φ14(3 0 0 0 0)	2Φ10/15.0	2Φ10/15.0	0.50 /	0.50	0.25 /	0.25	< 40.0
			2Φ10/10.0	2Φ10/10.0	Lcr=0.72	ω =0.100			
2	5Φ18 +	3Φ14(3 0 0 0 0)							

Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Σ Τ Ο Ι Χ Ω Μ Α Τ Ο Σ 4

ΣΤΑΘΜΗ L	ΟΠΛΙΣΜΟΣ ΣΤΑ ΑΚΡΑ ΓΩΝΙΕΣ	ΠΛΕΥΡΕΣ	Σ Υ Ν Δ Ε Τ Η Ρ Ε Σ X	Y	Δ Ι Α Τ Ο Μ Η lw/c	b	ΟΠΛΙΣΜΟΣ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ ΚΑΤΑΚΟΡ	ΟΡΙΖΟΝΤ
1					1.600 /	0.250	2Φ10/20	2Φ10/20
As+	4Φ16 +	2Φ14	2Φ10/10.0	3Φ10/10.0	0.375 /	0.250		
As-	4Φ18 +	2Φ14	3Φ10/10.0	2Φ10/10.0	0.250 /	0.500		
2					1.600 /	0.250	2Φ10/20	2Φ10/20
2	4Φ16 +	2Φ14						
2	4Φ18 +	2Φ14						

Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ο Υ 5

ΣΤΑΘΜΗ L	ΔΙΑΜΗΚΗΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ΓΩΝΙΕΣ	ΠΛΕΥΡΕΣ	Σ Υ Ν Δ Ε Τ Η Ρ Ε Σ X	Y	Δ Ι Α Τ Ο Μ Η h	b	bo	do	w
2	4Φ16 +	6Φ14(4 2)	3Φ10/15.0	4Φ10/15.0	0.50 /	0.25			90.0
			3Φ10/10.0	4Φ10/10.0	Lcr=0.72	ω =0.158			
2	4Φ16 +	6Φ14(4 2)							

Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ο Υ 6

ΣΤΑΘΜΗ L	ΔΙΑΜΗΚΗΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ΓΩΝΙΕΣ	ΠΛΕΥΡΕΣ	Σ Υ Ν Δ Ε Τ Η Ρ Ε Σ X	Y	Δ Ι Α Τ Ο Μ Η h	b	bo	do	w
1	5Φ18 +	3Φ16(3 0 0 0 0)	2Φ10/15.0	2Φ10/15.0	0.50 /	0.50	0.25 /	0.25	Γ -45.0
			2Φ10/10.0	2Φ10/10.0	Lcr=0.72	ω =0.100			
2	5Φ18 +	3Φ16(3 0 0 0 0)							

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ο Υ 7

```
ΣΤΑΘΜΗ  ΔΙΑΜΗΚΗΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ                    Σ Υ Ν Δ Ε Τ Η Ρ Ε Σ        Δ Ι Α Τ Ο Μ Η
   L    ΓΩΝΙΕΣ    ΠΛΕΥΡΕΣ                          X            Y            h       b     bo      do      w
   2     5Φ18  +    3Φ16(  3  0  0  0  0 )  2Φ10/15.0    2Φ10/15.0     0.50 /  0.50  0.25 /  0.25  Γ-135.0
                                             2Φ10/10.0    2Φ10/10.0 Lcr=0.72  ω =0.100
   2     5Φ18  +    3Φ16(  3  0  0  0  0 )
```

Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ο Υ 8

```
ΣΤΑΘΜΗ  ΔΙΑΜΗΚΗΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ                    Σ Υ Ν Δ Ε Τ Η Ρ Ε Σ        Δ Ι Α Τ Ο Μ Η
   L    ΓΩΝΙΕΣ    ΠΛΕΥΡΕΣ                          X            Y            h       b     bo      do      w
   1     4Φ16  +    6Φ14(  4  2 )           3Φ10/15.0    4Φ10/15.0     0.50 /  0.25                     90.0
                                             3Φ10/10.0    4Φ10/10.0 Lcr=0.72  ω =0.100
   2     4Φ16  +    6Φ14(  4  2 )
```

Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ο Υ 9

```
ΣΤΑΘΜΗ  ΔΙΑΜΗΚΗΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ                    Σ Υ Ν Δ Ε Τ Η Ρ Ε Σ        Δ Ι Α Τ Ο Μ Η
   L    ΓΩΝΙΕΣ    ΠΛΕΥΡΕΣ                          X            Y            h       b     bo      do      w
   1     4Φ16  +    6Φ14(  4  2 )           3Φ10/15.0    4Φ10/15.0     0.50 /  0.25                     90.0
                                             3Φ10/10.0    4Φ10/10.0 Lcr=0.72  ω =0.100
   2     4Φ16  +    6Φ14(  4  2 )
```

Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ο Υ 10

```
ΣΤΑΘΜΗ  ΔΙΑΜΗΚΗΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ                    Σ Υ Ν Δ Ε Τ Η Ρ Ε Σ        Δ Ι Α Τ Ο Μ Η
   L    ΓΩΝΙΕΣ    ΠΛΕΥΡΕΣ                          X            Y            h       b     bo      do      w
   1     5Φ18  +    3Φ16(  3  0  0  0  0 )  2Φ10/15.0    2Φ10/15.0     0.50 /  0.50  0.25 /  0.25  Γ 135.0
                                             2Φ10/10.0    2Φ10/10.0 Lcr=0.72  ω =0.100
   2     5Φ18  +    3Φ16(  3  0  0  0  0 )
```

Ο Π Λ Ι Σ Μ Ο Σ Σ Τ Υ Λ Ο Υ 11

```
ΣΤΑΘΜΗ  ΔΙΑΜΗΚΗΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ                    Σ Υ Ν Δ Ε Τ Η Ρ Ε Σ        Δ Ι Α Τ Ο Μ Η
   L    ΓΩΝΙΕΣ    ΠΛΕΥΡΕΣ                          X            Y            h       b     bo      do      w
   2     5Φ18  +    3Φ16(  3  0  0  0  0 )  2Φ10/15.0    2Φ10/15.0     0.50 /  0.50  0.25 /  0.25  Γ  45.0
                                             2Φ10/10.0    2Φ10/10.0 Lcr=0.72  ω =0.100
   2     5Φ18  +    3Φ16(  3  0  0  0  0 )
```

ΣΥΝΟΛΙΚΕΣ ΠΟΣΟΤΗΤΕΣ ΓΙΑ ΟΛΟΥΣ ΤΟΥΣ ΣΤΥΛΟΥΣ

```
ΒΑΡΟΣ ΣΙΔΗΡΟΥ ΟΠΛΙΣΜΟΥ      1563.  Kgs
    Φ10       Φ12       Φ14       Φ16       Φ18       Φ20       Φ25
    763.        0.      142.      238.      420.        0.        0.
ΣΚΥΡΟΔΕΜΑ       7.73 M3     ΞΥΛΟΤΥΠΟΣ      81.72 M2
```

ΣΥΝΟΛΙΚΕΣ ΠΟΣΟΤΗΤΕΣ - ΔΟΚΟΙ + ΣΤΥΛΟΙ

```
ΒΑΡΟΣ ΣΙΔΗΡΟΥ ΟΠΛΙΣΜΟΥ      4096.  Kgs
    Φ10       Φ12       Φ14       Φ16       Φ18       Φ20       Φ25
   1826.        0.      531.      238.      420.     1082.        0.
ΣΚΥΡΟΔΕΜΑ      24.71 M3     ΞΥΛΟΤΥΠΟΣ     216.13 M2
```

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Σ Υ Ν Ο Λ Ι Κ Ε Σ Π Ο Σ Ο Τ Η Τ Ε Σ Υ Λ Ι Κ Ω Ν

ΣΤΑΘΜΗ		ΣΚΥΡΟΔΕΜΑ	ΞΥΛΟΤΥΠΟΣ	ΧΑΛΥΒΑΣ
1	ΠΛΑΚΕΣ	13.13	87.54	763.00
	ΔΟΚΟΙ	16.98	134.41	2533.00
2	ΠΛΑΚΕΣ	0.00	0.00	0.00
	ΔΟΚΟΙ	0.00	0.00	0.00
ΣΥΝΟΛΟ ΣΤΑΘΜΩΝ		30.11	221.95	3296.00
	ΣΤΥΛΟΙ	7.70	81.72	1560.00
	ΠΕΔΙΛΑ	27.14	35.73	1292.00
ΓΕΝΙΚΟ ΣΥΝΟΛΟ		64.95	339.40	6148.00

TIME LOG FOR DETAILING OF REINFORCEMENT PHASE

Detailing of reinforcement..... 0.000 min

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Project:

Π Ι Ν Α Ξ Π Ε Ρ Ι Ε Χ Ο Μ Ε Ν Ω Ν

Παραδοχές-Σκίτσα..... 1

Επίλυση Πλακών..... 1

Δεδομένα Χωρικού Πλαισίου..... 3

Δυναμική Αντισεισμική Ανάλυση..... 7

Εσωτερικές Δυνάμεις και Ελεγχος Δοκών..... 18

Εσωτερικές Δυνάμεις και Ελεγχος Στύλων & Τοιχωμάτων.. 24

Διαστασιολόγηση Πεδίλων..... 40

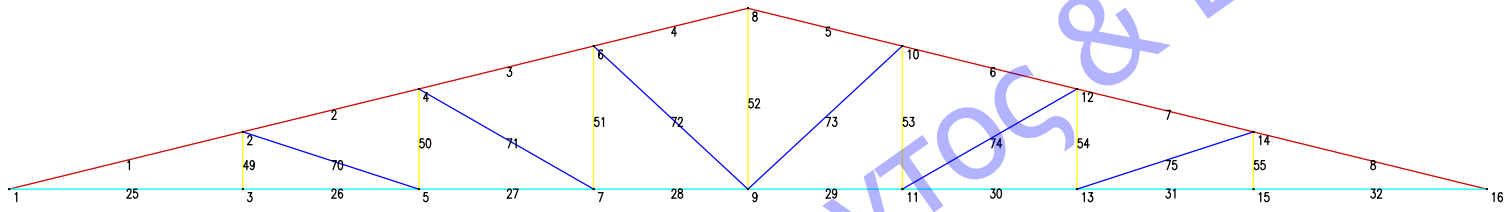
Εκλογή Διαμέτρων Οπλισμού Δοκών..... 45

Εκλογή Διαμέτρων Οπλισμού Στύλων & Τοιχωμάτων..... 48

Προμέτρηση Υλικών..... 50

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ
2DB79B05EDC652B6
Α/Α Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile



Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

MEGALO ZEFKTO

K 1 :50

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ
Α/Α Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile
4DB79B05EDC652B6

date: 28/01/2019 , clock: 16:26:24

PROGRAM N E X T 2 0 1 2 by c o m p u t e c *s-mode* - Eurocodes Edition 1 (JAN 2012) - 200000000

Project:

Σ Τ Α Θ Ε Ρ Ε Σ Υ Λ Ι Κ Ο Υ Ρ Α Β Δ Ω Ν

ΜΕΤΡΟΝ ΕΛΑΣΤΙΚΟΤΗΤΟΣ E= 0.2900E+08

ΜΕΤΡΟΝ ΔΙΑΤΜΗΣΕΩΣ G= 0.1208E+08 ΠΑΡΑΜΟΡΦΩΣΕΙΣ ΕΚ ΤΕΜΝΟΥΣΩΝ

ΕΛΑΣΤΙΚΕΣ ΣΤΑΘΕΡΕΣ ΕΔΑΦΟΥΣ ko= 0.2000E+05

to= 0.0000E+00

Π Ι Ν Α Ξ Σ Τ Α Θ Ε Ρ Ω Ν Υ Λ Ι Κ Ο Υ

Α/Α	ΣΤΑΘΕΡΕΣ ΥΛΙΚΟΥ ΣΤΟΙΧΕΙΩΝ ΣΥΣΤΗΜΑΤΟΣ				
	E1	N1	E2	G	ΟΡΘΟΤΡΟΠΙΑ
1	0.2900E+08	0.2000E+00	0.2900E+08	0.1208E+08	0

Ε Λ Ε Υ Θ Ε Ρ Ι Ε Σ Κ Ι Ν Η Σ Ε Ω Σ Κ Ο Μ Β Ω Ν

D1	D2	D3	D4	D5	D6
0	0	0	0	0	0

ΜΕΤΑΒΟΛΕΣ ΤΩΝ ΑΝΩΤΕΡΩ ΣΕ ΜΕΡΙΚΟΥΣ ΚΟΜΒΟΥΣ

K	D1	D2	D3	D4	D5	D6
1	-2	-2	-2	-1	0	0
16	-2	-2	-2	-1	0	0

Π Ι Ν Α Ξ Δ Ε Δ Ο Μ Ε Ν Ω Ν Δ Ι Α Τ Ο Μ Ω Ν Ρ Α Β Δ Ω Ν

ΔΙΑΤ.	X	A	I-2	I-3	I-T	A2	A3	BA	D2	D3	h1	Aw
1		0.100E+01	0.833E-01	0.833E-01	0.140E-01	0.833E+00	0.833E+00	1.00	1.00	1.00	0.040	1.000
2		0.900E-01	0.675E-03	0.675E-03	0.113E-03	0.750E-01	0.750E-01	0.30	0.30	0.30	0.040	0.090

Δ Ε Δ Ο Μ Ε Ν Α Σ Τ Ο Ι Χ Ε Ι Ω Ν / Ρ Α Β Δ Ω Ν Σ Υ Σ Τ Η Μ Α Τ Ο Σ

ΤΟΠΟΛΟΓΙΑ					ΤΥΠΟΣ	ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ ΣΤΟΙΧΕΙΩΝ			ΠΡΟΒΟΛΕΣ ΡΑΒΔΩΝ----			ΔΙΑΤ	Ε/ΕΟ	Κ/ΚΟ ΣΥΝΘ.ΑΚΡΩΝ
I	K1	K2	K3	K4		H	A	B	W	X	Y	Z		GRUP	ΔΙΑΤΥ ΥΛΙΚ
1	1	2			ΡΑΒΔ				0.	1.550	0.000	-0.417	2	7.24	
2	2	4			ΡΑΒΔ				0.	1.170	0.000	-0.315	2	7.24	
3	4	6			ΡΑΒΔ				0.	1.160	0.000	-0.312	2	7.24	
4	6	8			ΡΑΒΔ				0.	1.025	0.000	-0.276	2	7.24	
5	8	10			ΡΑΒΔ				0.	1.025	0.000	0.276	2	7.24	
6	10	12			ΡΑΒΔ				0.	1.160	0.000	0.312	2	7.24	
7	12	14			ΡΑΒΔ				0.	1.170	0.000	0.315	2	7.24	
8	14	16			ΡΑΒΔ				0.	1.550	0.000	0.417	2	7.24	
25	1	3			ΡΑΒΔ				0.	1.550	0.000	0.000	2	7.24	
26	3	5			ΡΑΒΔ				0.	1.170	0.000	0.000	2	7.24	
27	5	7			ΡΑΒΔ				0.	1.160	0.000	0.000	2	7.24	
28	7	9			ΡΑΒΔ				0.	1.025	0.000	0.000	2	7.24	
29	9	11			ΡΑΒΔ				0.	1.025	0.000	0.000	2	7.24	
30	11	13			ΡΑΒΔ				0.	1.160	0.000	0.000	2	7.24	
31	13	15			ΡΑΒΔ				0.	1.170	0.000	0.000	2	7.24	
32	15	16			ΡΑΒΔ				0.	1.550	0.000	0.000	2	7.24	
49	2	3			ΡΑΒΔ				0.	0.000	0.000	0.417	2	7.24	
50	4	5			ΡΑΒΔ				0.	0.000	0.000	0.732	2	7.24	
51	6	7			ΡΑΒΔ				0.	0.000	0.000	1.044	2	7.24	
52	8	9			ΡΑΒΔ				0.	0.000	0.000	1.320	2	7.24	
53	10	11			ΡΑΒΔ				0.	0.000	0.000	1.044	2	7.24	
54	12	13			ΡΑΒΔ				0.	0.000	0.000	0.732	2	7.24	
55	14	15			ΡΑΒΔ				0.	0.000	0.000	0.417	2	7.24	
70	2	5			ΡΑΒΔ				0.	1.170	0.000	0.417	2	7.24	
71	4	7			ΡΑΒΔ				0.	1.160	0.000	0.732	2	7.24	
72	6	9			ΡΑΒΔ				0.	1.025	0.000	1.044	2	7.24	
73	10	9			ΡΑΒΔ				0.	-1.025	0.000	1.044	2	7.24	
74	12	11			ΡΑΒΔ				0.	-1.160	0.000	0.732	2	7.24	
75	14	13			ΡΑΒΔ				0.	-1.170	0.000	0.417	2	7.24	

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ
Α/Α Πράξης: 138605
2DB7A0E5-EDC652B9
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

NEQ= 94 NB= 24 JJ= 2 NOS= 94 NOF= 94 NOX= 16

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Υ Π Ο Μ Ν Η Μ Α Φ Ο Ρ Τ Ι Σ Ε Ω Ν

1 Μόνιμα
2 Κινητά

Φ Ο Ρ Τ Ι Α Σ Τ Ο Ι Χ Ε Ι Ω Ν / Ρ Α Β Δ Ω Ν Φ Ο Ρ Ε Α

ΣΤΟΙΧ./ ΡΑΒΔΟΣ	ΦΟΡ/ΣΗ L	ΑΠΟ/ΣΗ X/L1	ΦΟΡΤΙΩΝ Y/L2	Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ P1	P2	P3	Ρ Ο Π Ε Σ M1	M2	M3	Θ Ε Ρ Μ Ο Κ Ρ Α Σ Ι Α T1	DT2	DT3
1- 8	1	1ΑΥΤΟΜΑΤΗ ΓΕΝΕΣΗ ΦΟΡΤΙΟΥ		0.000	0.000	78.500*GLO						
25- 32	1	1ΑΥΤΟΜΑΤΗ ΓΕΝΕΣΗ ΦΟΡΤΙΟΥ		0.000	0.000	78.500*GLO						
49- 55	1	1ΑΥΤΟΜΑΤΗ ΓΕΝΕΣΗ ΦΟΡΤΙΟΥ		0.000	0.000	78.500*GLO						
70- 75	1	1ΑΥΤΟΜΑΤΗ ΓΕΝΕΣΗ ΦΟΡΤΙΟΥ		0.000	0.000	78.500*GLO						
25- 32	1	1		0.000	0.000	0.630 GLO						
1- 8	1	2		0.000	0.000	4.970*GLO						
1- 8	1	1		0.000	0.000	1.580*GLO						

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ
Α/Α Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile
4DB09B5FDC152B6

Σ Υ Ν Ε Ι Σ Φ Ε Ρ Ο Υ Σ Ε Σ Σ Τ Ο Ι Χ Ε Ι Α Σ Σ Τ Ι Σ Σ Ε Ι Σ Μ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ

ΦΟΡΤΙΣΗ	ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΗΣ
1	1.00
2	0.50

*EQUATIONS SOLUTION
NEQ= 94 NB= 24 JJ= 2 Nbl= 2 Neb= 47

TIME LOG FOR BASIC ANALYSIS PHASE

Reading and checking input & data generation.. 0.000 min
Element stiffness & assembly of equations..... 0.000 min
Equations solution ..... 0.000 min

Total time ..... 0.001 min

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ
Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

date: 28/01/2019 , clock: 16:26:24

PROGRAM N E X T 2 0 1 2 by c o m p u t e c *s-mode* - Eurocodes Edition 1 (JAN 2012) - 100000000
Project:

ΠΟΙΟΤΗΣ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑΤΟΣ C20/25 ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΧΑΛΥΒΑ B400C GRK M ΕΚΩΣ 2000
B400C ΣΥΝΔΕΤΗΡΕΣ
ΥΠΟΛΟΓΙΣΤΙΚΗ ΑΝΤΟΧΗ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑΤΟΣ fcd= 11.33 MN/M2
ΥΠΟΛΟΓ ΑΝΤΟΧΗ ΧΑΛΥΒΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΥ fyd= 347.8 MN/M2

ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΤΑΣΕΩΝ ΒΡΑΧΥΝΣΕΩΝ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑΤΟΣ ΠΑΡΑΒΟΛΙΚΟ ΜΕΧΡΙ εc1= -2.0 0/00
ΜΕΓΙΣΤΗ ΒΡΑΧΥΝΣΗ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑΤΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ εcu= -3.5 0/00
ΜΕΓΙΣΤΗ ΒΡΑΧΥΝΣΥ ΣΚΥΡΟΔ. ΣΕ ΚΕΝΤΡΙΚΗ ΘΛΙΨΗ εcu= -2.0 0/00
ΜΕΓΙΣΤΗ ΜΗΚΥΝΣΗ ΟΠΛΙΣΜΟΥ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ εsu= 20.0 0/00

ΜΕΤΡΟ ΕΛΑΣΤΙΚΟΤΗΤΟΣ ΧΑΛΥΒΟΣ Es= 200. GN/M2
ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΗΣ ΑΣΦΑΛΕΙΑΣ ν= 1.00/ 1.00
ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ ΑΣΦΑΛΕΙΑΣ ΥΛΙΚΩΝ γM: γc/γs = 1.50/ 1.15

ΜΟΝΑΔΕΣ: KN ,M

M E T A Λ Λ I K E Σ P A B Δ O I (EC3 / EC4 / EC9)

eldx	eldq	eldx1	eldq1	atd1	atd2	datd	fyb	fu
250.	300.	250.	300.	0.00	0.00	0.00	320.	400.

ΕΔΑΦΟΣ: ΒΑΡΟΣ ΥΛΙΚΟΥ ΕΠΙΧΩΣΗΣ = 18.00 KN/M3
ΒΑΡΟΣ ΕΔΑΦΟΥΣ ΘΕΜΕΛΙΩΣΕΩΣ = 18.00 KN/M3
ΓΩΝΙΑ ΕΣΩΤΕΡΙΚΗΣ ΤΡΙΒΗΣ = 0.00 DEG
ΣΥΝΟΧΗ = 0.00 KN/M2

ΕΠΙΤΡΕΠΟΜΕΝΗ ΤΑΣΗ ΕΔΑΦΟΥΣ = 200.00 KN/M2

Σ Y N Δ Y A Σ M O I Φ O P T I Σ E Ω N A Σ T O X I A Σ

ΦΟΡ/ΣΗ	ΤΥΠΟΣ	ΣΥΝΔ. 1
1 G	1	1.350
2 Q	2	1.500

M E T A K I N H Σ E I Σ K O M B Ω N Φ O P E A

ΚΟΜΒΟΣ	ΣΥΝΔ	LC	Dx	Dy	Dz	φx	φy	φz
1								
		1	-0.39516E-08	0.00000E+00	0.13760E-08	0.00000E+00	-0.10324E-02	0.00000E+00
		2	-0.71585E-08	0.00000E+00	0.25245E-08	0.00000E+00	-0.18948E-02	0.00000E+00
2								
		1	0.14926E-03	0.00000E+00	0.11162E-02	0.00000E+00	-0.32821E-03	0.00000E+00
		2	0.26931E-03	0.00000E+00	0.20224E-02	0.00000E+00	-0.55749E-03	0.00000E+00
3								
		1	0.11323E-04	0.00000E+00	0.11175E-02	0.00000E+00	-0.37189E-03	0.00000E+00
		2	0.21545E-04	0.00000E+00	0.20220E-02	0.00000E+00	-0.68824E-03	0.00000E+00
4								
		1	0.12562E-03	0.00000E+00	0.13991E-02	0.00000E+00	-0.13808E-03	0.00000E+00
		2	0.22456E-03	0.00000E+00	0.25251E-02	0.00000E+00	-0.24520E-03	0.00000E+00
5								
		1	0.20592E-04	0.00000E+00	0.14064E-02	0.00000E+00	-0.15681E-03	0.00000E+00
		2	0.38883E-04	0.00000E+00	0.25342E-02	0.00000E+00	-0.27673E-03	0.00000E+00
6								
		1	0.68974E-04	0.00000E+00	0.14975E-02	0.00000E+00	0.16655E-05	0.00000E+00
		2	0.12252E-03	0.00000E+00	0.27011E-02	0.00000E+00	0.12654E-04	0.00000E+00
7								
		1	0.16493E-04	0.00000E+00	0.15132E-02	0.00000E+00	-0.41847E-04	0.00000E+00
		2	0.30786E-04	0.00000E+00	0.27239E-02	0.00000E+00	-0.85412E-04	0.00000E+00
8								
		1	0.45964E-10	0.00000E+00	0.14681E-02	0.00000E+00	-0.58706E-10	0.00000E+00
		2	0.81024E-10	0.00000E+00	0.26531E-02	0.00000E+00	-0.64764E-10	0.00000E+00
9								
		1	-0.21627E-10	0.00000E+00	0.15173E-02	0.00000E+00	-0.52589E-10	0.00000E+00
		2	-0.36387E-10	0.00000E+00	0.27344E-02	0.00000E+00	-0.10935E-09	0.00000E+00

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ
Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΚΟΜΒΟΣ	ΣΥΝΔ	LC	Dx	Dy	Dz	φx	φy	φz
10								
		1	-0.68974E-04	0.00000E+00	0.14975E-02	0.00000E+00	-0.16656E-05	0.00000E+00
		2	-0.12252E-03	0.00000E+00	0.27011E-02	0.00000E+00	-0.12654E-04	0.00000E+00
11								
		1	-0.16494E-04	0.00000E+00	0.15132E-02	0.00000E+00	0.41847E-04	0.00000E+00
		2	-0.30786E-04	0.00000E+00	0.27239E-02	0.00000E+00	0.85412E-04	0.00000E+00
12								
		1	-0.12562E-03	0.00000E+00	0.13991E-02	0.00000E+00	0.13808E-03	0.00000E+00
		2	-0.22456E-03	0.00000E+00	0.25251E-02	0.00000E+00	0.24520E-03	0.00000E+00
13								
		1	-0.20592E-04	0.00000E+00	0.14064E-02	0.00000E+00	0.15681E-03	0.00000E+00
		2	-0.38883E-04	0.00000E+00	0.25342E-02	0.00000E+00	0.27673E-03	0.00000E+00
14								
		1	-0.14926E-03	0.00000E+00	0.11162E-02	0.00000E+00	0.32821E-03	0.00000E+00
		2	-0.26931E-03	0.00000E+00	0.20224E-02	0.00000E+00	0.55749E-03	0.00000E+00
15								
		1	-0.11324E-04	0.00000E+00	0.11175E-02	0.00000E+00	0.37189E-03	0.00000E+00
		2	-0.21545E-04	0.00000E+00	0.20220E-02	0.00000E+00	0.68824E-03	0.00000E+00
16								
		1	0.39516E-08	0.00000E+00	0.13760E-08	0.00000E+00	0.10324E-02	0.00000E+00
		2	0.71585E-08	0.00000E+00	0.25245E-08	0.00000E+00	0.18948E-02	0.00000E+00

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Σ Τ Ο Ι Χ Ε Ι Ω Ν / Ρ Α Β Δ Ω Ν - Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Δ Ι Α Τ Ο Μ Ω Ν

ΡΑΒΔΟΣ 1 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 100x6.3 S235 FF 0 ΡΑΒΔΟΣ 1

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-45.02	0.00	1.42	0.00	-0.09	0.00			
		2	-82.27	0.00	3.96	0.00	-0.52	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-184.19	0.00	7.86	0.00	-0.91	0.00	2.48	SHS 100x6.3	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.404 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.404 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.049 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.449/ 0.449 χy/χz= 0.940/ 0.940
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.097 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.857
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7742 kyz= 0.4645 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 550. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 159./ 159.

2/ 0.80											
		1	-44.65	0.00	0.05	0.00	0.50	0.00			
		2	-81.24	0.00	0.11	0.00	1.11	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-182.14	0.00	0.23	0.00	2.34	0.00	2.11	SHS 100x6.3	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.474 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.474 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.449/ 0.449 χy/χz= 0.940/ 0.940
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.097 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.857
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7734 kyz= 0.4640 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 550. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 159./ 159.

3/ 1.61											
		1	-44.29	0.00	-1.32	0.00	-0.01	0.00			
		2	-80.20	0.00	-3.74	0.00	-0.35	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-180.09	0.00	-7.39	0.00	-0.53	0.00	2.66	SHS 100x6.3	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.376 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.376 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.047 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.449/ 0.449 χy/χz= 0.940/ 0.940
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.097 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.857
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7725 kyz= 0.4635 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 550. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 159./ 159.

ΡΑΒΔΟΣ 2 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 100x6.3 S235 FF 0 ΡΑΒΔΟΣ 2

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2D29B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-39.36	0.00	0.96	0.00	-0.05	0.00			
		2	-71.30	0.00	2.85	0.00	-0.37	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-160.09	0.00	5.57	0.00	-0.62	0.00	3.00	SHS 100x6.3	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.333 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.333 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.035 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.339/ 0.339 χy/χz= 0.968/ 0.968
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.086 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.772
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7163 kyz= 0.4298 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 550. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 159./ 159.

2/ 0.61											
		1	-39.08	0.00	-0.07	0.00	0.22	0.00			
		2	-70.52	0.00	-0.06	0.00	0.48	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-158.54	0.00	-0.18	0.00	1.01	0.00	2.86	SHS 100x6.3	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.350 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.350 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.339/ 0.339 χy/χz= 0.968/ 0.968
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.086 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.772
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7162 kyz= 0.4297 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 550. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 159./ 159.

3/ 1.21											
		1	-38.80	0.00	-1.10	0.00	-0.14	0.00			
		2	-69.74	0.00	-2.97	0.00	-0.44	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-156.99	0.00	-5.94	0.00	-0.84	0.00	2.95	SHS 100x6.3	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.339 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.339 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.037 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.339/ 0.339 χy/χz= 0.968/ 0.968
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.086 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.772
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7160 kyz= 0.4296 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 550. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 159./ 159.

ΡΑΒΔΟΣ 3 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 100x6.3 S235 FF 0 ΡΑΒΔΟΣ 3

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-33.10	0.00	1.01	0.00	-0.12	0.00			
		2	-59.79	0.00	2.90	0.00	-0.43	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-134.37	0.00	5.72	0.00	-0.81	0.00	3.40	SHS 100x6.3	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.294 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.294 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.036 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.336/ 0.336 χy/χz= 0.969/ 0.969
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.090 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.613
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7126 kyz= 0.4276 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 550. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 159./ 159.

2/ 0.60

	1	-32.83	0.00	-0.01	0.00	0.19	0.00		
	2	-59.01	0.00	0.02	0.00	0.44	0.00		
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-132.84	0.00	0.02	0.00	0.91	0.00	3.37	SHS 100x6.3 1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.297 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.297 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.336/ 0.336 χy/χz= 0.969/ 0.969
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.090 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.613
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7125 kyz= 0.4275 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 550. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 159./ 159.

3/ 1.20

	1	-32.55	0.00	-1.03	0.00	-0.13	0.00		
	2	-58.24	0.00	-2.86	0.00	-0.41	0.00		
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-131.30	0.00	-5.69	0.00	-0.79	0.00	3.48	SHS 100x6.3 1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.287 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.287 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.036 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.336/ 0.336 χy/χz= 0.969/ 0.969
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.090 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.613
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7123 kyz= 0.4274 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 550. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 159./ 159.

ΡΑΒΔΟΣ 4 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 100x6.3 S235 FF 0 ΡΑΒΔΟΣ 4

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-27.55	0.00	0.60	0.00	0.00	0.00			
		2	-49.67	0.00	2.07	0.00	-0.20	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-111.70	0.00	3.91	0.00	-0.31	0.00	4.47	SHS 100x6.3	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.223 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.223 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.025 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.297/ 0.297 χy/χz= 0.978/ 0.978
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.078 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.880
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.6991 kyz= 0.4195 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 550. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 159./ 159.

2/ 0.53

	1	-27.30	0.00	-0.30	0.00	0.08	0.00		
	2	-48.99	0.00	-0.48	0.00	0.22	0.00		
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-110.34	0.00	-1.13	0.00	0.43	0.00	4.40	SHS 100x6.3 1

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.228 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.228 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.297/ 0.297 χy/χz= 0.978/ 0.978
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.078 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.880
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.6991 kyz= 0.4195 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 550. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 159./ 159.

3/ 1.06

1	-27.06	0.00	-1.21	0.00	-0.32	0.00			
2	-48.30	0.00	-3.03	0.00	-0.71	0.00			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ	-108.98	0.00	-6.17	0.00	-1.51	0.00	3.56	SHS 100x6.3	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.281 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.281 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.039 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.297/ 0.297 χy/χz= 0.978/ 0.978
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.078 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.880
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.6991 kyz= 0.4195 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 550. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 159./ 159.

ΡΑΒΔΟΣ 5 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 100x6.3 S235 FF 0 ΡΑΒΔΟΣ 5

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-27.06	0.00	1.21	0.00	-0.32	0.00			
		2	-48.30	0.00	3.03	0.00	-0.71	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-108.98	0.00	6.17	0.00	-1.51	0.00	3.56	SHS 100x6.3	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.281 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.281 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.039 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.297/ 0.297 χy/χz= 0.978/ 0.978
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.078 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.880
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.6991 kyz= 0.4195 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 550. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 159./ 159.

2/ 0.53

1	-27.30	0.00	0.30	0.00	0.08	0.00			
2	-48.99	0.00	0.48	0.00	0.22	0.00			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ	-110.34	0.00	1.13	0.00	0.43	0.00	4.40	SHS 100x6.3	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.228 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.228 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.297/ 0.297 χy/χz= 0.978/ 0.978
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.078 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.880
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.6991 kyz= 0.4195 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 550. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 159./ 159.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2D29B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
3/ 1.06											
		1	-27.55	0.00	-0.60	0.00	0.00	0.00			
		2	-49.67	0.00	-2.07	0.00	-0.20	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-111.70	0.00	-3.91	0.00	-0.31	0.00	4.47	SHS 100x6.3	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.223 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.223 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.025 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.297/ 0.297 χy/χz= 0.978/ 0.978
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.078 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.880
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.6991 kyz= 0.4195 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 550. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 159./ 159.

ΡΑΒΔΟΣ 6 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 100x6.3 S235 FF 0 ΡΑΒΔΟΣ 6

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-32.55	0.00	1.03	0.00	-0.13	0.00			
		2	-58.24	0.00	2.86	0.00	-0.41	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-131.30	0.00	5.69	0.00	-0.79	0.00	3.48	SHS 100x6.3	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.287 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.287 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.036 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.336/ 0.336 χy/χz= 0.969/ 0.969
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.090 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.613
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7123 kyz= 0.4274 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 550. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 159./ 159.

2/ 0.60											
		1	-32.83	0.00	0.01	0.00	0.19	0.00			
		2	-59.01	0.00	-0.02	0.00	0.44	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-132.84	0.00	-0.02	0.00	0.91	0.00	3.37	SHS 100x6.3	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.297 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.297 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.336/ 0.336 χy/χz= 0.969/ 0.969
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.090 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.613
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7125 kyz= 0.4275 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 550. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 159./ 159.

3/ 1.20											
		1	-33.10	0.00	-1.01	0.00	-0.12	0.00			
		2	-59.79	0.00	-2.90	0.00	-0.43	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-134.37	0.00	-5.72	0.00	-0.81	0.00	3.40	SHS 100x6.3	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.294 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.294 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.036 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.336/ 0.336 χy/χz= 0.969/ 0.969
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.090 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.613
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7126 kyz= 0.4276 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 550. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 159./ 159.

ΡΑΒΔΟΣ 7 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 100x6.3 S235 FF 0 ΡΑΒΔΟΣ 7

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-38.80	0.00	1.10	0.00	-0.14	0.00			
		2	-69.74	0.00	2.97	0.00	-0.44	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-156.99	0.00	5.94	0.00	-0.84	0.00	2.95	SHS 100x6.3	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.339 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.339 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.037 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.339/ 0.339 χy/χz= 0.968/ 0.968
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.086 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.772
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7160 kyz= 0.4296 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 550. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 159./ 159.

2/ 0.61											
		1	-39.08	0.00	0.07	0.00	0.22	0.00			
		2	-70.52	0.00	0.06	0.00	0.48	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-158.54	0.00	0.18	0.00	1.01	0.00	2.86	SHS 100x6.3	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.350 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.350 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.339/ 0.339 χy/χz= 0.968/ 0.968
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.086 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.772
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7162 kyz= 0.4297 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 550. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 159./ 159.

3/ 1.21											
		1	-39.36	0.00	-0.96	0.00	-0.05	0.00			
		2	-71.30	0.00	-2.85	0.00	-0.37	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-160.09	0.00	-5.57	0.00	-0.62	0.00	3.00	SHS 100x6.3	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.333 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.333 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.035 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.339/ 0.339 χy/χz= 0.968/ 0.968
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.086 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.772
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7163 kyz= 0.4298 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 550. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 159./ 159.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΡΑΒΔΟΣ 8 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 100x6.3 S235 FF 0 ΡΑΒΔΟΣ 8

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-44.29	0.00	1.32	0.00	-0.01	0.00			
		2	-80.20	0.00	3.74	0.00	-0.35	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-180.09	0.00	7.39	0.00	-0.53	0.00	2.66	SHS 100x6.3	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.376 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.376 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.047 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.449/ 0.449 χy/χz= 0.940/ 0.940
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.097 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.857
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7725 kyz= 0.4635 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 550. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 159./ 159.

2/ 0.80											
		1	-44.65	0.00	-0.05	0.00	0.50	0.00			
		2	-81.24	0.00	-0.11	0.00	1.11	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-182.14	0.00	-0.23	0.00	2.34	0.00	2.11	SHS 100x6.3	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.474 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.474 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.449/ 0.449 χy/χz= 0.940/ 0.940
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.097 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.857
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7734 kyz= 0.4640 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 550. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 159./ 159.

3/ 1.61											
		1	-45.02	0.00	-1.42	0.00	-0.09	0.00			
		2	-82.27	0.00	-3.96	0.00	-0.52	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-184.19	0.00	-7.86	0.00	-0.91	0.00	2.48	SHS 100x6.3	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.404 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.404 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.049 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.449/ 0.449 χy/χz= 0.940/ 0.940
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.097 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.857
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7742 kyz= 0.4645 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 550. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 159./ 159.

ΡΑΒΔΟΣ 25 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 100x6.3 S235 FF 0 ΡΑΒΔΟΣ 25

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	3.59	0.00	0.70	0.00	0.09	0.00			
		2	6.83	0.00	0.05	0.00	0.52	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		15.10	0.00	1.01	0.00	0.91	0.00	34.69	SHS 100x6.3	1

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

```
N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.404 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.404 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1                    Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
                                           T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα      ε= 1.0000   γM0= 1.00   γM1= 1.00   γM2= 1.25
Λυγισμος    R a a  lo/l= 1.00/ 1.00  λy/λz= 0.449/ 0.449  χy/χz= 0.940/ 0.940
FT-buckl.   R a    χLT= 1.000  λLT= 0.097  k=1.00  kw=1.00  C1= 1.857
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000  kzz= 0.7742  kyz= 0.4645  kzy= 1.0000
Διατμηση    avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες   N.Rd=  550. My.Rd/Mz.Rd=   19.3/   19.3 Vy.Rd/Vz.Rd=  159./  159.

2/ 0.77
                1       3.59      0.00      0.07      0.00      0.39      0.00
                2       6.83      0.00      0.05      0.00      0.56      0.00
        ΚΡΙΣΙΜΟΣ       15.10      0.00      0.16      0.00      1.36      0.00  19.15   SHS 100x6.3      1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.404 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.404 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1                    Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
                                           T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα      ε= 1.0000   γM0= 1.00   γM1= 1.00   γM2= 1.25
Λυγισμος    R a a  lo/l= 1.00/ 1.00  λy/λz= 0.449/ 0.449  χy/χz= 0.940/ 0.940
FT-buckl.   R a    χLT= 1.000  λLT= 0.097  k=1.00  kw=1.00  C1= 1.857
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000  kzz= 0.7742  kyz= 0.4645  kzy= 1.0000
Διατμηση    avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες   N.Rd=  550. My.Rd/Mz.Rd=   19.3/   19.3 Vy.Rd/Vz.Rd=  159./  159.

3/ 1.55
                1       3.59      0.00     -0.57      0.00      0.19      0.00
                2       6.83      0.00      0.05      0.00      0.59      0.00
        ΚΡΙΣΙΜΟΣ       15.10      0.00     -0.70      0.00      1.15      0.00  24.18   SHS 100x6.3      1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.404 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.404 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1                    Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
                                           T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα      ε= 1.0000   γM0= 1.00   γM1= 1.00   γM2= 1.25
Λυγισμος    R a a  lo/l= 1.00/ 1.00  λy/λz= 0.449/ 0.449  χy/χz= 0.940/ 0.940
FT-buckl.   R a    χLT= 1.000  λLT= 0.097  k=1.00  kw=1.00  C1= 1.857
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000  kzz= 0.7742  kyz= 0.4645  kzy= 1.0000
Διατμηση    avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες   N.Rd=  550. My.Rd/Mz.Rd=   19.3/   19.3 Vy.Rd/Vz.Rd=  159./  159.
```

ΡΑΒΔΟΣ 26 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 100x6.3 S235 FF 0 ΡΑΒΔΟΣ 26

```
Θ Ε Σ Η  ΣΥΝΔ.  LC        N        V2        V3         T        M2        M3      cap   ΔΙΑΤΟΜΗ      Class
1/ 0.00
                1       3.89      0.00      0.37      0.00      0.10      0.00
                2       7.28      0.00     -0.27      0.00      0.41      0.00
        ΚΡΙΣΙΜΟΣ       16.18      0.00      0.10      0.00      0.74      0.00  33.99   SHS 100x6.3      1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.404 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.404 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1                    Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
                                           T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα      ε= 1.0000   γM0= 1.00   γM1= 1.00   γM2= 1.25
Λυγισμος    R a a  lo/l= 1.00/ 1.00  λy/λz= 0.449/ 0.449  χy/χz= 0.940/ 0.940
FT-buckl.   R a    χLT= 1.000  λLT= 0.097  k=1.00  kw=1.00  C1= 1.857
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000  kzz= 0.7742  kyz= 0.4645  kzy= 1.0000
Διατμηση    avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες   N.Rd=  550. My.Rd/Mz.Rd=   19.3/   19.3 Vy.Rd/Vz.Rd=  159./  159.
```

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2D29B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
2/ 0.59											
		1	3.89	0.00	-0.10	0.00	0.18	0.00			
		2	7.28	0.00	-0.27	0.00	0.25	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		16.18	0.00	-0.54	0.00	0.62	0.00	33.99	SHS 100x6.3	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.404 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.404 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.449/ 0.449 χy/χz= 0.940/ 0.940
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.097 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.857
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7742 kyz= 0.4645 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 550. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 159./ 159.

3/ 1.17											
		1	3.89	0.00	-0.58	0.00	-0.02	0.00			
		2	7.28	0.00	-0.27	0.00	0.10	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		16.18	0.00	-1.18	0.00	0.12	0.00	33.99	SHS 100x6.3	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.404 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.404 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.449/ 0.449 χy/χz= 0.940/ 0.940
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.097 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.857
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7742 kyz= 0.4645 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 550. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 159./ 159.

ΡΑΒΔΟΣ 27 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 100x6.3 S235 FF 0 ΡΑΒΔΟΣ 27

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-1.74	0.00	0.43	0.00	0.01	0.00			
		2	-3.43	0.00	-0.11	0.00	0.18	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-7.49	0.00	0.42	0.00	0.28	0.00	35.29	SHS 100x6.3	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.324/ 0.324 χy/χz= 0.972/ 0.972
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.090 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.527
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7005 kyz= 0.4203 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 550. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 159./ 159.

2/ 0.58											
		1	-1.74	0.00	-0.04	0.00	0.12	0.00			
		2	-3.43	0.00	-0.11	0.00	0.12	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-7.49	0.00	-0.22	0.00	0.33	0.00	31.87	SHS 100x6.3	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.031 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.031 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.324/ 0.324 χy/χz= 0.972/ 0.972
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.090 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.527
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7005 kyz= 0.4203 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 550. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 159./ 159.

3/ 1.16

	1	-1.74	0.00	-0.52	0.00	-0.05	0.00		
	2	-3.43	0.00	-0.11	0.00	0.06	0.00		
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-7.49	0.00	-0.85	0.00	0.02	0.00	65.62	SHS 100x6.3 1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.015 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.015 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.324/ 0.324 χy/χz= 0.972/ 0.972
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.090 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.527
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7005 kyz= 0.4203 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 550. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 159./ 159.

ΡΑΒΔΟΣ 28 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 100x6.3 S235 FF 0 ΡΑΒΔΟΣ 28

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-7.91	0.00	0.29	0.00	0.02	0.00			
		2	-14.76	0.00	-0.25	0.00	0.19	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-32.81	0.00	0.02	0.00	0.31	0.00	12.98	SHS 100x6.3	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.077 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.077 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.287/ 0.287 χy/χz= 0.981/ 0.981
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.070 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.237
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.6989 kyz= 0.4193 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 550. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 159./ 159.

2/ 0.51

	1	-7.91	0.00	-0.13	0.00	0.06	0.00		
	2	-14.76	0.00	-0.25	0.00	0.06	0.00		
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-32.81	0.00	-0.55	0.00	0.18	0.00	14.28	SHS 100x6.3 1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.070 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.070 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.287/ 0.287 χy/χz= 0.981/ 0.981
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.070 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.237
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.6989 kyz= 0.4193 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 550. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 159./ 159.

3/ 1.03

	1	-7.91	0.00	-0.55	0.00	-0.11	0.00		
	2	-14.76	0.00	-0.25	0.00	-0.07	0.00		
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-32.81	0.00	-1.11	0.00	-0.25	0.00	13.58	SHS 100x6.3 1

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.074 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.074 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.287/ 0.287 χy/χz= 0.981/ 0.981
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.070 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.237
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.6989 kyz= 0.4193 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 550. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 159./ 159.

ΡΑΒΔΟΣ 29 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 100x6.3 S235 FF 0 ΡΑΒΔΟΣ 29

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-7.91	0.00	0.55	0.00	-0.11	0.00			
		2	-14.76	0.00	0.25	0.00	-0.07	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-32.81	0.00	1.11	0.00	-0.25	0.00	13.58	SHS 100x6.3	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.074 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.074 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.287/ 0.287 χy/χz= 0.981/ 0.981
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.070 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.237
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.6989 kyz= 0.4193 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 550. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 159./ 159.

2/ 0.51											
		1	-7.91	0.00	0.13	0.00	0.06	0.00			
		2	-14.76	0.00	0.25	0.00	0.06	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-32.81	0.00	0.55	0.00	0.18	0.00	14.28	SHS 100x6.3	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.070 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.070 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.287/ 0.287 χy/χz= 0.981/ 0.981
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.070 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.237
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.6989 kyz= 0.4193 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 550. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 159./ 159.

3/ 1.02											
		1	-7.91	0.00	-0.29	0.00	0.02	0.00			
		2	-14.76	0.00	0.25	0.00	0.19	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-32.81	0.00	-0.02	0.00	0.31	0.00	12.98	SHS 100x6.3	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.077 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.077 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.287/ 0.287 χy/χz= 0.981/ 0.981
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.070 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.237
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.6989 kyz= 0.4193 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 550. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 159./ 159.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΡΑΒΔΟΣ 30 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 100x6.3 S235 FF 0 ΡΑΒΔΟΣ 30

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-1.74	0.00	0.52	0.00	-0.05	0.00			
		2	-3.43	0.00	0.11	0.00	0.06	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-7.49	0.00	0.85	0.00	0.02	0.00	65.62	SHS 100x6.3	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.015 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.015 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.324/ 0.324 χy/χz= 0.972/ 0.972
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.090 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.527
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7005 kyz= 0.4203 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 550. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 159./ 159.

2/ 0.58											
		1	-1.74	0.00	0.04	0.00	0.12	0.00			
		2	-3.43	0.00	0.11	0.00	0.12	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-7.49	0.00	0.22	0.00	0.33	0.00	31.87	SHS 100x6.3	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.031 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.031 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.324/ 0.324 χy/χz= 0.972/ 0.972
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.090 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.527
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7005 kyz= 0.4203 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 550. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 159./ 159.

3/ 1.16											
		1	-1.74	0.00	-0.43	0.00	0.01	0.00			
		2	-3.43	0.00	0.11	0.00	0.18	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-7.49	0.00	-0.42	0.00	0.28	0.00	35.29	SHS 100x6.3	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.324/ 0.324 χy/χz= 0.972/ 0.972
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.090 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.527
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7005 kyz= 0.4203 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 550. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 159./ 159.

ΡΑΒΔΟΣ 31 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 100x6.3 S235 FF 0 ΡΑΒΔΟΣ 31

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	3.89	0.00	0.58	0.00	-0.02	0.00			
		2	7.28	0.00	0.27	0.00	0.10	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		16.18	0.00	1.18	0.00	0.12	0.00	33.99	SHS 100x6.3	1

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

```
N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1                    Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
                                           T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα      ε= 1.0000   γM0= 1.00   γM1= 1.00   γM2= 1.25
Λυγισμος    R a a  lo/l= 1.00/ 1.00  λy/λz= 0.324/ 0.324  χy/χz= 0.972/ 0.972
FT-buckl.   R a    χLT= 1.000  λLT= 0.090  k=1.00  kw=1.00  C1= 1.527
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000  kzz= 0.7005  kyz= 0.4203  kzy= 1.0000
Διατμηση    avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες   N.Rd=  550. My.Rd/Mz.Rd=   19.3/   19.3 Vy.Rd/Vz.Rd=  159./  159.

2/ 0.59
                1       3.89      0.00      0.10      0.00      0.18      0.00
                2       7.28      0.00      0.27      0.00      0.25      0.00
        ΚΡΙΣΙΜΟΣ       16.18      0.00      0.54      0.00      0.62      0.00  33.99   SHS 100x6.3      1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1                    Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
                                           T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα      ε= 1.0000   γM0= 1.00   γM1= 1.00   γM2= 1.25
Λυγισμος    R a a  lo/l= 1.00/ 1.00  λy/λz= 0.324/ 0.324  χy/χz= 0.972/ 0.972
FT-buckl.   R a    χLT= 1.000  λLT= 0.090  k=1.00  kw=1.00  C1= 1.527
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000  kzz= 0.7005  kyz= 0.4203  kzy= 1.0000
Διατμηση    avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες   N.Rd=  550. My.Rd/Mz.Rd=   19.3/   19.3 Vy.Rd/Vz.Rd=  159./  159.

3/ 1.17
                1       3.89      0.00     -0.37      0.00      0.10      0.00
                2       7.28      0.00      0.27      0.00      0.41      0.00
        ΚΡΙΣΙΜΟΣ       16.18      0.00     -0.10      0.00      0.74      0.00  33.99   SHS 100x6.3      1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1                    Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
                                           T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα      ε= 1.0000   γM0= 1.00   γM1= 1.00   γM2= 1.25
Λυγισμος    R a a  lo/l= 1.00/ 1.00  λy/λz= 0.324/ 0.324  χy/χz= 0.972/ 0.972
FT-buckl.   R a    χLT= 1.000  λLT= 0.090  k=1.00  kw=1.00  C1= 1.527
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000  kzz= 0.7005  kyz= 0.4203  kzy= 1.0000
Διατμηση    avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες   N.Rd=  550. My.Rd/Mz.Rd=   19.3/   19.3 Vy.Rd/Vz.Rd=  159./  159.
```

ΡΑΒΔΟΣ 32 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 100x6.3 S235 FF 0 ΡΑΒΔΟΣ 32

```
Θ Ε Σ Η  ΣΥΝΔ.  LC        N        V2        V3         T        M2        M3      cap   ΔΙΑΤΟΜΗ      Class
1/ 0.00
                1       3.59      0.00      0.57      0.00      0.19      0.00
                2       6.83      0.00     -0.05      0.00      0.59      0.00
        ΚΡΙΣΙΜΟΣ       15.10      0.00      0.70      0.00      1.15      0.00  24.18   SHS 100x6.3      1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1                    Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
                                           T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα      ε= 1.0000   γM0= 1.00   γM1= 1.00   γM2= 1.25
Λυγισμος    R a a  lo/l= 1.00/ 1.00  λy/λz= 0.324/ 0.324  χy/χz= 0.972/ 0.972
FT-buckl.   R a    χLT= 1.000  λLT= 0.090  k=1.00  kw=1.00  C1= 1.527
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000  kzz= 0.7005  kyz= 0.4203  kzy= 1.0000
Διατμηση    avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες   N.Rd=  550. My.Rd/Mz.Rd=   19.3/   19.3 Vy.Rd/Vz.Rd=  159./  159.
```

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2D29B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
2/ 0.78											
		1	3.59	0.00	-0.07	0.00	0.39	0.00			
		2	6.83	0.00	-0.05	0.00	0.56	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		15.10	0.00	-0.16	0.00	1.36	0.00	19.15	SHS 100x6.3	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.324/ 0.324 χy/χz= 0.972/ 0.972
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.090 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.527
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7005 kyz= 0.4203 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 550. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 159./ 159.

3/ 1.55											
		1	3.59	0.00	-0.70	0.00	0.09	0.00			
		2	6.83	0.00	-0.05	0.00	0.52	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		15.10	0.00	-1.01	0.00	0.91	0.00	34.69	SHS 100x6.3	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.324/ 0.324 χy/χz= 0.972/ 0.972
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.090 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.527
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7005 kyz= 0.4203 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 550. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 159./ 159.

ΡΑΒΔΟΣ 49 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 80x5 S235 FF 0 ΡΑΒΔΟΣ 49

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.99	0.00	-0.30	0.00	0.03	0.00			
		2	-0.31	0.00	-0.45	0.00	0.00	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.87	0.00	-1.08	0.00	0.05	0.00	93.52	SHS 80x5	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.011 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.324/ 0.324 χy/χz= 0.972/ 0.972
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.090 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.527
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7005 kyz= 0.4203 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 350. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 101./ 101.

2/ 0.21											
		1	0.96	0.00	-0.30	0.00	-0.03	0.00			
		2	-0.31	0.00	-0.45	0.00	-0.09	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.83	0.00	-1.08	0.00	-0.18	0.00	60.10	SHS 80x5	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.011 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.324/ 0.324 χy/χz= 0.972/ 0.972
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.090 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.527
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7005 kyz= 0.4203 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 350. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 101./ 101.

3/ 0.42

	1	0.94	0.00	-0.30	0.00	-0.09	0.00		
	2	-0.31	0.00	-0.45	0.00	-0.19	0.00		
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.80	0.00	-1.08	0.00	-0.40	0.00	25.19	SHS 80x5 1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.011 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.324/ 0.324 χy/χz= 0.972/ 0.972
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.090 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.527
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7005 kyz= 0.4203 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 350. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 101./ 101.

ΡΑΒΔΟΣ 50 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 80x5 S235 FF 0 ΡΑΒΔΟΣ 50

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	3.15	0.00	-0.02	0.00	0.00	0.00			
		2	3.92	0.00	-0.04	0.00	0.00	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		10.13	0.00	-0.10	0.00	0.01	0.00	34.57	SHS 80x5	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.324/ 0.324 χy/χz= 0.972/ 0.972
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.090 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.527
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7005 kyz= 0.4203 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 350. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 101./ 101.

2/ 0.37

	1	3.11	0.00	-0.02	0.00	-0.01	0.00		
	2	3.92	0.00	-0.04	0.00	-0.01	0.00		
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		10.07	0.00	-0.10	0.00	-0.03	0.00	34.77	SHS 80x5 1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.324/ 0.324 χy/χz= 0.972/ 0.972
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.090 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.527
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7005 kyz= 0.4203 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 350. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 101./ 101.

3/ 0.73

	1	3.07	0.00	-0.02	0.00	-0.02	0.00		
	2	3.92	0.00	-0.04	0.00	-0.03	0.00		
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		10.01	0.00	-0.10	0.00	-0.06	0.00	34.97	SHS 80x5 1

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.324/ 0.324 χy/χz= 0.972/ 0.972
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.090 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.527
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7005 kyz= 0.4203 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 350. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 101./ 101.

ΡΑΒΔΟΣ 51 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 80x5 S235 FF 0 ΡΑΒΔΟΣ 51

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	4.79	0.00	0.09	0.00	-0.06	0.00			
		2	6.84	0.00	0.16	0.00	-0.11	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		16.73	0.00	0.36	0.00	-0.25	0.00	20.93	SHS 80x5	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.324/ 0.324 χy/χz= 0.972/ 0.972
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.090 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.527
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7005 kyz= 0.4203 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 350. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 101./ 101.

2/ 0.52											
		1	4.73	0.00	0.09	0.00	-0.01	0.00			
		2	6.84	0.00	0.16	0.00	-0.03	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		16.64	0.00	0.36	0.00	-0.06	0.00	21.04	SHS 80x5	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.324/ 0.324 χy/χz= 0.972/ 0.972
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.090 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.527
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7005 kyz= 0.4203 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 350. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 101./ 101.

3/ 1.04											
		1	4.67	0.00	0.09	0.00	0.04	0.00			
		2	6.84	0.00	0.16	0.00	0.06	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		16.56	0.00	0.36	0.00	0.13	0.00	21.14	SHS 80x5	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.324/ 0.324 χy/χz= 0.972/ 0.972
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.090 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.527
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7005 kyz= 0.4203 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 350. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 101./ 101.

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΡΑΒΔΟΣ 52 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 80x5 S235 FF 0 ΡΑΒΔΟΣ 52

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	11.74	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		2	19.27	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		44.75	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	7.82	SHS 80x5	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.324/ 0.324 χy/χz= 0.972/ 0.972
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.090 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.527
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7005 kyz= 0.4203 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 350. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 101./ 101.

2/ 0.66

	1	11.66	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
	2	19.27	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		44.65	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	7.84	SHS 80x5	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.324/ 0.324 χy/χz= 0.972/ 0.972
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.090 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.527
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7005 kyz= 0.4203 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 350. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 101./ 101.

3/ 1.32

	1	11.58	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
	2	19.27	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		44.54	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	7.86	SHS 80x5	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.324/ 0.324 χy/χz= 0.972/ 0.972
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.090 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.527
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7005 kyz= 0.4203 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 350. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 101./ 101.

ΡΑΒΔΟΣ 53 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 80x5 S235 FF 0 ΡΑΒΔΟΣ 53

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	4.79	0.00	-0.09	0.00	0.06	0.00			
		2	6.84	0.00	-0.16	0.00	0.11	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		16.73	0.00	-0.36	0.00	0.25	0.00	20.93	SHS 80x5	1

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

```
N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1                    Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
                                           T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα      ε= 1.0000   γM0= 1.00   γM1= 1.00   γM2= 1.25
Λυγισμος    R a a  lo/l= 1.00/ 1.00  λy/λz= 0.324/ 0.324  χy/χz= 0.972/ 0.972
FT-buckl.   R a    χLT= 1.000  λLT= 0.090  k=1.00  kw=1.00  C1= 1.527
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000  kzz= 0.7005  kyz= 0.4203  kzy= 1.0000
Διατμηση    avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες   N.Rd=  350. My.Rd/Mz.Rd=   19.3/   19.3 Vy.Rd/Vz.Rd=  101./  101.

2/ 0.52
                1       4.73      0.00     -0.09      0.00      0.01      0.00
                2       6.84      0.00     -0.16      0.00      0.03      0.00
        ΚΡΙΣΙΜΟΣ       16.64      0.00     -0.36      0.00      0.06      0.00   21.04   SHS 80x5        1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1                    Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
                                           T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα      ε= 1.0000   γM0= 1.00   γM1= 1.00   γM2= 1.25
Λυγισμος    R a a  lo/l= 1.00/ 1.00  λy/λz= 0.324/ 0.324  χy/χz= 0.972/ 0.972
FT-buckl.   R a    χLT= 1.000  λLT= 0.090  k=1.00  kw=1.00  C1= 1.527
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000  kzz= 0.7005  kyz= 0.4203  kzy= 1.0000
Διατμηση    avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες   N.Rd=  350. My.Rd/Mz.Rd=   19.3/   19.3 Vy.Rd/Vz.Rd=  101./  101.

3/ 1.04
                1       4.67      0.00     -0.09      0.00     -0.04      0.00
                2       6.84      0.00     -0.16      0.00     -0.06      0.00
        ΚΡΙΣΙΜΟΣ       16.56      0.00     -0.36      0.00     -0.13      0.00   21.14   SHS 80x5        1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1                    Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
                                           T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα      ε= 1.0000   γM0= 1.00   γM1= 1.00   γM2= 1.25
Λυγισμος    R a a  lo/l= 1.00/ 1.00  λy/λz= 0.324/ 0.324  χy/χz= 0.972/ 0.972
FT-buckl.   R a    χLT= 1.000  λLT= 0.090  k=1.00  kw=1.00  C1= 1.527
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000  kzz= 0.7005  kyz= 0.4203  kzy= 1.0000
Διατμηση    avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες   N.Rd=  350. My.Rd/Mz.Rd=   19.3/   19.3 Vy.Rd/Vz.Rd=  101./  101.
```

ΡΑΒΔΟΣ 54 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 80x5 S235 FF 0 ΡΑΒΔΟΣ 54

```
Θ Ε Σ Η  ΣΥΝΔ.  LC        N        V2        V3         T        M2        M3      cap   ΔΙΑΤΟΜΗ      Class
1/ 0.00
                1       3.15      0.00      0.02      0.00      0.00      0.00
                2       3.92      0.00      0.04      0.00      0.00      0.00
        ΚΡΙΣΙΜΟΣ       10.13      0.00      0.10      0.00     -0.01      0.00   34.57   SHS 80x5        1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1                    Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
                                           T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα      ε= 1.0000   γM0= 1.00   γM1= 1.00   γM2= 1.25
Λυγισμος    R a a  lo/l= 1.00/ 1.00  λy/λz= 0.324/ 0.324  χy/χz= 0.972/ 0.972
FT-buckl.   R a    χLT= 1.000  λLT= 0.090  k=1.00  kw=1.00  C1= 1.527
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000  kzz= 0.7005  kyz= 0.4203  kzy= 1.0000
Διατμηση    avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες   N.Rd=  350. My.Rd/Mz.Rd=   19.3/   19.3 Vy.Rd/Vz.Rd=  101./  101.
```

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2D29B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
2/ 0.37											
		1	3.11	0.00	0.02	0.00	0.01	0.00			
		2	3.92	0.00	0.04	0.00	0.01	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		10.07	0.00	0.10	0.00	0.03	0.00	34.77	SHS 80x5	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.324/ 0.324 χy/χz= 0.972/ 0.972
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.090 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.527
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7005 kyz= 0.4203 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 350. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 101./ 101.

3/ 0.73											
		1	3.07	0.00	0.02	0.00	0.02	0.00			
		2	3.92	0.00	0.04	0.00	0.03	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		10.01	0.00	0.10	0.00	0.06	0.00	34.97	SHS 80x5	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.324/ 0.324 χy/χz= 0.972/ 0.972
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.090 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.527
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7005 kyz= 0.4203 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 350. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 101./ 101.

ΡΑΒΔΟΣ 55 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 80x5 S235 FF 0 ΡΑΒΔΟΣ 55

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.99	0.00	0.30	0.00	-0.03	0.00			
		2	-0.31	0.00	0.45	0.00	0.00	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.87	0.00	1.08	0.00	-0.05	0.00	93.52	SHS 80x5	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.011 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.324/ 0.324 χy/χz= 0.972/ 0.972
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.090 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.527
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7005 kyz= 0.4203 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 350. My.Rd/Mz.Rd= 19.3/ 19.3 Vy.Rd/Vz.Rd= 101./ 101.

2/ 0.21											
		1	0.96	0.00	0.30	0.00	0.03	0.00			
		2	-0.31	0.00	0.45	0.00	0.09	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.83	0.00	1.08	0.00	0.18	0.00	60.10	SHS 80x5	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.011 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

```
ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα      ε= 1.0000    γM0= 1.00    γM1= 1.00    γM2= 1.25
Λυγισμος    R a a  lo/l= 1.00/ 1.00  λy/λz= 0.324/ 0.324  χy/χz= 0.972/ 0.972
FT-buckl.   R a    χLT= 1.000  λLT= 0.090  k=1.00  kw=1.00  C1= 1.527
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000  kzz= 0.7005  kyz= 0.4203  kzy= 1.0000
Διατμηση    avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες   N.Rd=  350. My.Rd/Mz.Rd=   19.3/   19.3 Vy.Rd/Vz.Rd=  101./  101.

3/ 0.42
                1       0.94      0.00      0.30      0.00      0.09      0.00
                2      -0.31      0.00      0.45      0.00      0.19      0.00
        ΚΡΙΣΙΜΟΣ        0.80      0.00      1.08      0.00      0.40      0.00  25.19   SHS 80x5         1

    N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
    N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.028 < 1
    Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1                     Vz.Ed/Vz.Rd = 0.011 < 1
                                                T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

    ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
    Γενικα      ε= 1.0000    γM0= 1.00    γM1= 1.00    γM2= 1.25
    Λυγισμος    R a a  lo/l= 1.00/ 1.00  λy/λz= 0.324/ 0.324  χy/χz= 0.972/ 0.972
    FT-buckl.   R a    χLT= 1.000  λLT= 0.090  k=1.00  kw=1.00  C1= 1.527
    Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000  kzz= 0.7005  kyz= 0.4203  kzy= 1.0000
    Διατμηση    avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
    Αντοχες   N.Rd=  350. My.Rd/Mz.Rd=   19.3/   19.3 Vy.Rd/Vz.Rd=  101./  101.
```

ΡΑΒΔΟΣ 70 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 80x5 S235 FF 0 ΡΑΒΔΟΣ 70

```
Θ Ε Σ Η  ΣΥΝΔ.  LC        N        V2        V3         T        M2        M3      cap   ΔΙΑΤΟΜΗ      Class
1/ 0.00
                1      -5.97      0.00      0.10      0.00      0.01      0.00
                2     -11.39      0.00      0.07      0.00      0.02      0.00
        ΚΡΙΣΙΜΟΣ      -25.14      0.00      0.24      0.00      0.04      0.00  12.42   SHS 80x5         1

    N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.081 < 1
    N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.081 < 1
    Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1                     Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
                                                T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

    ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
    Γενικα      ε= 1.0000    γM0= 1.00    γM1= 1.00    γM2= 1.25
    Λυγισμος    R a a  lo/l= 1.00/ 1.00  λy/λz= 0.434/ 0.434  χy/χz= 0.944/ 0.944
    FT-buckl.   R a    χLT= 1.000  λLT= 0.122  k=1.00  kw=1.00  C1= 1.143
    Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000  kzz= 0.7142  kyz= 0.4285  kzy= 1.0000
    Διατμηση    avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
    Αντοχες   N.Rd=  350. My.Rd/Mz.Rd=    9.8/    9.8 Vy.Rd/Vz.Rd=  101./  101.

2/ 0.62
                1      -5.99      0.00      0.03      0.00      0.05      0.00
                2     -11.39      0.00      0.07      0.00      0.07      0.00
        ΚΡΙΣΙΜΟΣ      -25.18      0.00      0.15      0.00      0.16      0.00  10.77   SHS 80x5         1

    N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.093 < 1
    N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.093 < 1
    Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1                     Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
                                                T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

    ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
    Γενικα      ε= 1.0000    γM0= 1.00    γM1= 1.00    γM2= 1.25
    Λυγισμος    R a a  lo/l= 1.00/ 1.00  λy/λz= 0.434/ 0.434  χy/χz= 0.944/ 0.944
    FT-buckl.   R a    χLT= 1.000  λLT= 0.122  k=1.00  kw=1.00  C1= 1.143
    Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000  kzz= 0.7143  kyz= 0.4286  kzy= 1.0000
    Διατμηση    avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
    Αντοχες   N.Rd=  350. My.Rd/Mz.Rd=    9.8/    9.8 Vy.Rd/Vz.Rd=  101./  101.

3/ 1.24
                1      -6.02      0.00     -0.04      0.00      0.04      0.00
                2     -11.39      0.00      0.07      0.00      0.11      0.00
        ΚΡΙΣΙΜΟΣ      -25.21      0.00      0.05      0.00      0.23      0.00  10.07   SHS 80x5         1
```

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

```
N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.099 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.099 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1                    Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
                                           T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα      ε= 1.0000   γM0= 1.00   γM1= 1.00   γM2= 1.25
Λυγισμος    R a a  lo/l= 1.00/ 1.00  λy/λz= 0.434/ 0.434  χy/χz= 0.944/ 0.944
FT-buckl.   R a    χLT= 1.000  λLT= 0.122  k=1.00  kw=1.00  C1= 1.143
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000  kzz= 0.7143  kyz= 0.4286  kzy= 1.0000
Διατμηση    avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες   N.Rd=  350. My.Rd/Mz.Rd=    9.8/    9.8 Vy.Rd/Vz.Rd=  101./  101.
```

ΡΑΒΔΟΣ 71 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 80x5 S235 FF 0 ΡΑΒΔΟΣ 71

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-7.12	0.00	0.11	0.00	-0.02	0.00			
		2	-13.17	0.00	0.06	0.00	-0.01	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-29.37	0.00	0.24	0.00	-0.04	0.00	10.60	SHS 80x5	1

```
N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.094 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.094 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1                    Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
                                           T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα      ε= 1.0000   γM0= 1.00   γM1= 1.00   γM2= 1.25
Λυγισμος    R a a  lo/l= 1.00/ 1.00  λy/λz= 0.479/ 0.479  χy/χz= 0.931/ 0.931
FT-buckl.   R a    χLT= 1.000  λLT= 0.083  k=1.00  kw=1.00  C1= 2.724
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000  kzz= 0.7226  kyz= 0.4336  kzy= 1.0000
Διατμηση    avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες   N.Rd=  350. My.Rd/Mz.Rd=    9.8/    9.8 Vy.Rd/Vz.Rd=  101./  101.
```

2/ 0.69											
		1	-7.16	0.00	0.04	0.00	0.03	0.00			
		2	-13.17	0.00	0.06	0.00	0.03	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-29.42	0.00	0.14	0.00	0.09	0.00	10.06	SHS 80x5	1

```
N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.099 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.099 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1                    Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
                                           T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα      ε= 1.0000   γM0= 1.00   γM1= 1.00   γM2= 1.25
Λυγισμος    R a a  lo/l= 1.00/ 1.00  λy/λz= 0.479/ 0.479  χy/χz= 0.931/ 0.931
FT-buckl.   R a    χLT= 1.000  λLT= 0.083  k=1.00  kw=1.00  C1= 2.724
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000  kzz= 0.7226  kyz= 0.4336  kzy= 1.0000
Διατμηση    avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες   N.Rd=  350. My.Rd/Mz.Rd=    9.8/    9.8 Vy.Rd/Vz.Rd=  101./  101.
```

3/ 1.37											
		1	-7.20	0.00	-0.03	0.00	0.03	0.00			
		2	-13.17	0.00	0.06	0.00	0.07	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-29.48	0.00	0.05	0.00	0.16	0.00	9.39	SHS 80x5	1

```
N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.107 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.107 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1                    Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
                                           T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα      ε= 1.0000   γM0= 1.00   γM1= 1.00   γM2= 1.25
Λυγισμος    R a a  lo/l= 1.00/ 1.00  λy/λz= 0.479/ 0.479  χy/χz= 0.931/ 0.931
FT-buckl.   R a    χLT= 1.000  λLT= 0.083  k=1.00  kw=1.00  C1= 2.724
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000  kzz= 0.7227  kyz= 0.4336  kzy= 1.0000
Διατμηση    avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες   N.Rd=  350. My.Rd/Mz.Rd=    9.8/    9.8 Vy.Rd/Vz.Rd=  101./  101.
```

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΡΑΒΔΟΣ 72 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 80x5 S235 FF 0 ΡΑΒΔΟΣ 72

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-7.24	0.00	0.13	0.00	-0.07	0.00			
		2	-13.28	0.00	0.13	0.00	-0.10	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-29.70	0.00	0.37	0.00	-0.24	0.00	8.60	SHS 80x5	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.116 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.116 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.511/ 0.511 χy/χz= 0.921/ 0.921
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.085 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.733
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7272 kyz= 0.4363 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 350. My.Rd/Mz.Rd= 9.8/ 9.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 101./ 101.

2/ 0.73											
		1	-7.30	0.00	0.07	0.00	0.01	0.00			
		2	-13.28	0.00	0.13	0.00	0.00	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-29.78	0.00	0.29	0.00	0.01	0.00	10.76	SHS 80x5	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.093 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.093 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.511/ 0.511 χy/χz= 0.921/ 0.921
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.085 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.733
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7273 kyz= 0.4364 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 350. My.Rd/Mz.Rd= 9.8/ 9.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 101./ 101.

3/ 1.46											
		1	-7.36	0.00	0.01	0.00	0.04	0.00			
		2	-13.28	0.00	0.13	0.00	0.09	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-29.86	0.00	0.21	0.00	0.19	0.00	8.93	SHS 80x5	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.112 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.112 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.511/ 0.511 χy/χz= 0.921/ 0.921
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.085 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.733
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7273 kyz= 0.4364 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 350. My.Rd/Mz.Rd= 9.8/ 9.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 101./ 101.

ΡΑΒΔΟΣ 73 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 80x5 S235 FF 0 ΡΑΒΔΟΣ 73

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-7.24	0.00	0.13	0.00	-0.07	0.00			
		2	-13.28	0.00	0.13	0.00	-0.10	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-29.70	0.00	0.37	0.00	-0.24	0.00	8.60	SHS 80x5	1

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ A/A Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

```
N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.116 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.116 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1                    Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
                                           T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα      ε= 1.0000   γM0= 1.00   γM1= 1.00   γM2= 1.25
Λυγισμος    R a a  lo/l= 1.00/ 1.00  λy/λz= 0.511/ 0.511  χy/χz= 0.921/ 0.921
FT-buckl.   R a    χLT= 1.000  λLT= 0.085  k=1.00  kw=1.00  C1= 2.733
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000  kzz= 0.7272  kyz= 0.4363  kzy= 1.0000
Διατμηση    avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες   N.Rd=  350. My.Rd/Mz.Rd=    9.8/    9.8 Vy.Rd/Vz.Rd=  101./  101.

2/ 0.73
                1      -7.30      0.00      0.07      0.00      0.01      0.00
                2     -13.28      0.00      0.13      0.00      0.00      0.00
        ΚΡΙΣΙΜΟΣ      -29.78      0.00      0.29      0.00      0.01      0.00   10.76   SHS 80x5        1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.093 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.093 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1                    Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
                                           T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα      ε= 1.0000   γM0= 1.00   γM1= 1.00   γM2= 1.25
Λυγισμος    R a a  lo/l= 1.00/ 1.00  λy/λz= 0.511/ 0.511  χy/χz= 0.921/ 0.921
FT-buckl.   R a    χLT= 1.000  λLT= 0.085  k=1.00  kw=1.00  C1= 2.733
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000  kzz= 0.7273  kyz= 0.4364  kzy= 1.0000
Διατμηση    avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες   N.Rd=  350. My.Rd/Mz.Rd=    9.8/    9.8 Vy.Rd/Vz.Rd=  101./  101.

3/ 1.46
                1      -7.36      0.00      0.01      0.00      0.04      0.00
                2     -13.28      0.00      0.13      0.00      0.09      0.00
        ΚΡΙΣΙΜΟΣ      -29.86      0.00      0.21      0.00      0.19      0.00    8.93   SHS 80x5        1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.112 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.112 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1                    Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
                                           T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα      ε= 1.0000   γM0= 1.00   γM1= 1.00   γM2= 1.25
Λυγισμος    R a a  lo/l= 1.00/ 1.00  λy/λz= 0.511/ 0.511  χy/χz= 0.921/ 0.921
FT-buckl.   R a    χLT= 1.000  λLT= 0.085  k=1.00  kw=1.00  C1= 2.733
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000  kzz= 0.7273  kyz= 0.4364  kzy= 1.0000
Διατμηση    avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες   N.Rd=  350. My.Rd/Mz.Rd=    9.8/    9.8 Vy.Rd/Vz.Rd=  101./  101.
```

ΡΑΒΔΟΣ 74 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 80x5 S235 FF 0 ΡΑΒΔΟΣ 74

```
Θ Ε Σ Η  ΣΥΝΔ.  LC        N        V2        V3         T        M2        M3      cap   ΔΙΑΤΟΜΗ      Class
1/ 0.00
                1      -7.12      0.00      0.11      0.00     -0.02      0.00
                2     -13.17      0.00      0.06      0.00     -0.01      0.00
        ΚΡΙΣΙΜΟΣ      -29.37      0.00      0.24      0.00     -0.04      0.00   10.60   SHS 80x5        1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.094 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.094 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1                    Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
                                           T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα      ε= 1.0000   γM0= 1.00   γM1= 1.00   γM2= 1.25
Λυγισμος    R a a  lo/l= 1.00/ 1.00  λy/λz= 0.479/ 0.479  χy/χz= 0.931/ 0.931
FT-buckl.   R a    χLT= 1.000  λLT= 0.083  k=1.00  kw=1.00  C1= 2.724
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000  kzz= 0.7226  kyz= 0.4336  kzy= 1.0000
Διατμηση    avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες   N.Rd=  350. My.Rd/Mz.Rd=    9.8/    9.8 Vy.Rd/Vz.Rd=  101./  101.
```

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ A/A Πράξης: 138605
2D29B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
2/ 0.69											
		1	-7.16	0.00	0.04	0.00	0.03	0.00			
		2	-13.17	0.00	0.06	0.00	0.03	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-29.42	0.00	0.14	0.00	0.09	0.00	10.06	SHS 80x5	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.099 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.099 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.479/ 0.479 χy/χz= 0.931/ 0.931
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.083 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.724
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7226 kyz= 0.4336 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 350. My.Rd/Mz.Rd= 9.8/ 9.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 101./ 101.

3/ 1.37											
		1	-7.20	0.00	-0.03	0.00	0.03	0.00			
		2	-13.17	0.00	0.06	0.00	0.07	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-29.48	0.00	0.05	0.00	0.16	0.00	9.39	SHS 80x5	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.107 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.107 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.479/ 0.479 χy/χz= 0.931/ 0.931
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.083 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.724
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7227 kyz= 0.4336 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 350. My.Rd/Mz.Rd= 9.8/ 9.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 101./ 101.

ΡΑΒΔΟΣ 75 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 80x5 S235 FF 0 ΡΑΒΔΟΣ 75

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-5.97	0.00	0.10	0.00	0.01	0.00			
		2	-11.39	0.00	0.07	0.00	0.02	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-25.14	0.00	0.24	0.00	0.04	0.00	12.42	SHS 80x5	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.081 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.081 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.434/ 0.434 χy/χz= 0.944/ 0.944
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.122 k=1.00 kw=1.00 C1= 1.143
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7142 kyz= 0.4285 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 350. My.Rd/Mz.Rd= 9.8/ 9.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 101./ 101.

2/ 0.62											
		1	-5.99	0.00	0.03	0.00	0.05	0.00			
		2	-11.39	0.00	0.07	0.00	0.07	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-25.18	0.00	0.15	0.00	0.16	0.00	10.77	SHS 80x5	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.093 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.093 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

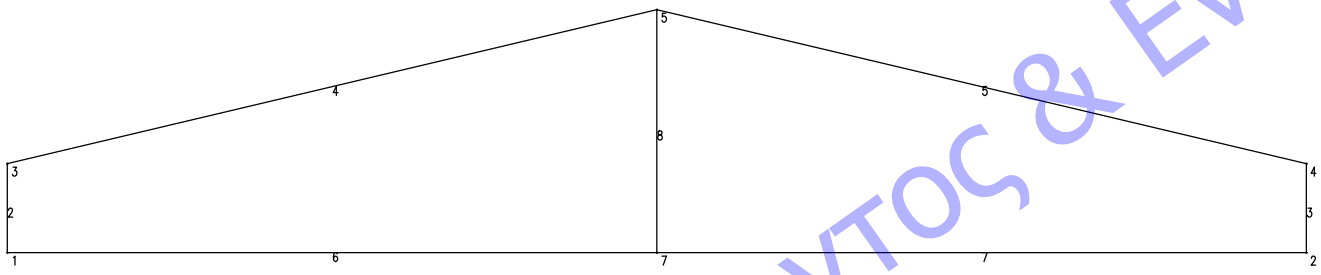
Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

```
ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα      ε= 1.0000    γM0= 1.00    γM1= 1.00    γM2= 1.25
Λυγισμος    R a a  lo/l= 1.00/ 1.00  λy/λz= 0.434/ 0.434  χy/χz= 0.944/ 0.944
FT-buckl.   R a    χLT= 1.000  λLT= 0.122  k=1.00  kw=1.00  C1= 1.143
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000  kzz= 0.7143  kyz= 0.4286  kzy= 1.0000
Διατμηση    avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες    N.Rd=  350. My.Rd/Mz.Rd=    9.8/    9.8 Vy.Rd/Vz.Rd=  101./  101.

 3/ 1.24
                 1      -6.02      0.00     -0.04      0.00      0.04      0.00
                 2     -11.39      0.00      0.07      0.00      0.11      0.00
        ΚΡΙΣΙΜΟΣ       -25.21      0.00      0.05      0.00      0.23      0.00  10.07   SHS 80x5          1

     N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.099 < 1
     N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.099 < 1
     Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1                      Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
                                                  T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

     ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
     Γενικα      ε= 1.0000    γM0= 1.00    γM1= 1.00    γM2= 1.25
     Λυγισμος    R a a  lo/l= 1.00/ 1.00  λy/λz= 0.434/ 0.434  χy/χz= 0.944/ 0.944
     FT-buckl.   R a    χLT= 1.000  λLT= 0.122  k=1.00  kw=1.00  C1= 1.143
     Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000  kzz= 0.7143  kyz= 0.4286  kzy= 1.0000
     Διατμηση    avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
     Αντοχες    N.Rd=  350. My.Rd/Mz.Rd=    9.8/    9.8 Vy.Rd/Vz.Rd=  101./  101.


ΣΥΝΟΛΙΚΟ ΒΑΡΟΣ ΔΟΜΙΚΟΥ ΧΑΛΥΒΑ ( Kgs )

                          S235        S275        S355        S420        S460
HOLLOW SECTIONS           529.          0.          0.          0.          0.


  Α Ν Τ Ι Δ Ρ Α Σ Ε Ι Σ   Σ Τ Η Ρ Ι Ξ Ε Ω Ν xxxxxxxxxxxxxxxxxxxxxxx
  ΚΟΜΒΟΣ ΔΙΕΥΘΥΝΣΗ  LC  ΣΥΝΔ          R          R_max       R_min
      1       1
                      1             39.516
                      2             71.585
      1       2
                      1              0.000
                      2              0.000
      1       3
                      1            -13.760
                      2            -25.245
     16       1
                      1            -39.516
                      2            -71.585
     16       2
                      1              0.000
                      2              0.000
     16       3
                      1            -13.760
                      2            -25.245

TIME LOG FOR DESIGN PHASE

Internal forces,envelopes & reinforcement.....  0.000 min

Total time ..................................  0.000 min
```

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ
2DB79B05EDC652B6
Α/Α Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile



Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

MIKRO ZEFKTO

K 1 :20

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ
Α/Α Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile
DB79B05EDC652B6

date: 28/01/2019 , clock: 16:27:12

PROGRAM N E X T 2 0 1 2 by c o m p u t e c *s-mode* - Eurocodes Edition 1 (JAN 2012) - 200000000

Project:

Σ Τ Α Θ Ε Ρ Ε Σ Υ Λ Ι Κ Ο Υ Ρ Α Β Δ Ω Ν

ΜΕΤΡΟΝ ΕΛΑΣΤΙΚΟΤΗΤΟΣ E= 0.2900E+08

ΜΕΤΡΟΝ ΔΙΑΤΜΗΣΕΩΣ G= 0.1208E+08 ΠΑΡΑΜΟΡΦΩΣΕΙΣ ΕΚ ΤΕΜΝΟΥΣΩΝ

ΕΛΑΣΤΙΚΕΣ ΣΤΑΘΕΡΕΣ ΕΔΑΦΟΥΣ ko= 0.2000E+05
to= 0.0000E+00

Π Ι Ν Α Ξ Σ Τ Α Θ Ε Ρ Ω Ν Υ Λ Ι Κ Ο Υ

Α/Α	ΣΤΑΘΕΡΕΣ ΥΛΙΚΟΥ ΣΤΟΙΧΕΙΩΝ ΣΥΣΤΗΜΑΤΟΣ				
	E1	N1	E2	G	ΟΡΘΟΤΡΟΠΙΑ
1	0.2900E+08	0.2000E+00	0.2900E+08	0.1208E+08	0

Ε Λ Ε Υ Θ Ε Ρ Ι Ε Σ Κ Ι Ν Η Σ Ε Ω Σ Κ Ο Μ Β Ω Ν

D1	D2	D3	D4	D5	D6
0	0	0	0	0	0

ΜΕΤΑΒΟΛΕΣ ΤΩΝ ΑΝΩΤΕΡΩ ΣΕ ΜΕΡΙΚΟΥΣ ΚΟΜΒΟΥΣ

K	D1	D2	D3	D4	D5	D6
1	-1	-1	-2	-1	0	0
2	-1	-1	-2	-1	0	0

Π Ι Ν Α Ξ Δ Ε Δ Ο Μ Ε Ν Ω Ν Δ Ι Α Τ Ο Μ Ω Ν Ρ Α Β Δ Ω Ν

ΔΙΑΤ.	X	A	I-2	I-3	I-T	A2	A3	BA	D2	D3	h1	Aw
1		0.100E+01	0.833E-01	0.833E-01	0.140E-01	0.833E+00	0.833E+00	1.00	1.00	1.00	0.040	1.000
2		0.900E-01	0.675E-03	0.675E-03	0.113E-03	0.750E-01	0.750E-01	0.30	0.30	0.30	0.040	0.090

Δ Ε Δ Ο Μ Ε Ν Α Σ Τ Ο Ι Χ Ε Ι Ω Ν / Ρ Α Β Δ Ω Ν Σ Υ Σ Τ Η Μ Α Τ Ο Σ

ΤΟΠΟΛΟΓΙΑ--------					ΤΥΠΟΣ	ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ ΣΤΟΙΧΕΙΩΝ			ΠΡΟΒΟΛΕΣ ΡΑΒΔΩΝ----			ΔΙΑΤ	Ε/ΕΟ	Κ/ΚΟ ΣΥΝΘ.ΑΚΡΩΝ
I	K1	K2	K3	K4		H	A	B	W	X	Y	Z	GRUP	ΔΙΑΤΥ ΥΛΙΚ
2	3	1			ΡΑΒΔ				0.	0.000	0.000	0.260	2	7.24
3	4	2			ΡΑΒΔ				0.	0.000	0.000	0.260	2	7.24
4	3	5			ΡΑΒΔ				0.	1.725	0.000	-0.450	2	7.24
5	5	4			ΡΑΒΔ				0.	1.725	0.000	0.450	2	7.24
6	1	7			ΡΑΒΔ				0.	1.725	0.000	0.000	2	7.24
7	7	2			ΡΑΒΔ				0.	1.725	0.000	0.000	2	7.24
8	5	7			ΡΑΒΔ				0.	0.000	0.000	0.710	2	7.24

NEQ= 30 NB= 30 JJ= 3 NO= 30 NOF= 30 NOX= 7

Υ Π Ο Μ Ν Η Μ Α Φ Ο Ρ Τ Ι Σ Ε Ω Ν

1 Μόνιμα
2 Κινητά
3 'Ανεμος

Φ Ο Ρ Τ Ι Α Σ Τ Ο Ι Χ Ε Ι Ω Ν / Ρ Α Β Δ Ω Ν Φ Ο Ρ Ε Α

ΣΤΟΙΧ./ ΡΑΒΔΟΣ	ΦΟΡ/ΣΗ L	ΑΠΟ/ΣΗ X/L1	ΦΟΡΤΙΩΝ Y/L2	Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ------ P1	P2	P3	Ρ Ο Π Ε Σ---------- M1	M2	M3	Θ Ε Ρ Μ Ο Κ Ρ Α Σ Ι Α T1	DT2	DT3
2-	7	1	1ΑΥΤΟΜΑΤΗ ΓΕΝΕΣΗ ΦΟΡΤΙΟΥ	0.000	0.000	78.500*GLO						
4-	5	1	1	0.000	0.000	1.470*GLO						
6-	7	1	1	0.000	0.000	0.210 GLO						

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ
Α/Α Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adelapublic/faces/searchDocFile
2DB79B05EDC312B6

ΣΤΟΙΧ./ ΡΑΒΔΟΣ	ΦΟΡ/ΣΗ L	ΑΠΟ/ΣΗ X/L1	ΦΟΡΤΙΩΝ Y/L2	Α Χ Ν Α Μ Ε Ι Ε Ρ Ο Υ Π Ρ Ο Σ Ο Ν Τ Ο Ε Ρ Μ Ο Κ Ρ Α Σ Ι Α								
				P1	P2	P3	M1	M2	M3	T1	DT2	DT3
4- 5	1	2		0.000	0.000	1.700	GLO					
4- 5	1	3		0.000	0.000	2.310	GLO					

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile
4DB09B5FDC152B6

Σ Υ Ν Ε Ι Σ Φ Ε Ρ Ο Υ Σ Ε Σ Σ Τ Ο Ι Χ Ε Ι Ω Ν Σ Τ Ι Σ Σ Ε Ι Σ Μ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ

ΦΟΡΤΙΣΗ	ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΗΣ
1	1.00
2	0.50
3	0.50

*EQUATIONS SOLUTION
NEQ= 30 NB= 30 JJ= 3 Nbl= 2 Neb= 15

TIME LOG FOR BASIC ANALYSIS PHASE

Reading and checking input & data generation.. 0.000 min
Element stiffness & assembly of equations..... 0.000 min
Equations solution ..... 0.000 min

Total time ..... 0.000 min

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ
Α/Α Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile
2DB79B05EDC652B6

date: 28/01/2019 , clock: 16:27:11

PROGRAM N E X T 2 0 1 2 by c o m p u t e c *s-mode* - Eurocodes Edition 1 (JAN 2012) - 100000000
Project:

ΠΟΙΟΤΗΣ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑΤΟΣ C20/25 ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΧΑΛΥΒΑ B400C GRK M ΕΚΩΣ 2000
B400C ΣΥΝΔΕΤΗΡΕΣ
ΥΠΟΛΟΓΙΣΤΙΚΗ ΑΝΤΟΧΗ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑΤΟΣ fcd= 11.33 MN/M2
ΥΠΟΛΟΓ ΑΝΤΟΧΗ ΧΑΛΥΒΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΥ fyd= 347.8 MN/M2

ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΤΑΣΕΩΝ ΒΡΑΧΥΝΣΕΩΝ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑΤΟΣ ΠΑΡΑΒΟΛΙΚΟ ΜΕΧΡΙ εc1= -2.0 0/00
ΜΕΓΙΣΤΗ ΒΡΑΧΥΝΣΗ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑΤΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ εcu= -3.5 0/00
ΜΕΓΙΣΤΗ ΒΡΑΧΥΝΣΥ ΣΚΥΡΟΔ. ΣΕ ΚΕΝΤΡΙΚΗ ΘΛΙΨΗ εcu= -2.0 0/00
ΜΕΓΙΣΤΗ ΜΗΚΥΝΣΗ ΟΠΛΙΣΜΟΥ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ εsu= 20.0 0/00

ΜΕΤΡΟ ΕΛΑΣΤΙΚΟΤΗΤΟΣ ΧΑΛΥΒΟΣ Es= 200. GN/M2
ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΗΣ ΑΣΦΑΛΕΙΑΣ ν= 1.00/ 1.00
ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ ΑΣΦΑΛΕΙΑΣ ΥΛΙΚΩΝ γM: γc/γs = 1.50/ 1.15

ΜΟΝΑΔΕΣ: KN ,M

M E T A Λ Λ I K E Σ P A B Δ O I (EC3 / EC4 / EC9)

eldx	eldq	eldx1	eldq1	atd1	atd2	datd	fyb	fu
250.	300.	250.	300.	0.00	0.00	0.00	320.	400.

ΕΔΑΦΟΣ: ΒΑΡΟΣ ΥΛΙΚΟΥ ΕΠΙΧΩΣΗΣ = 18.00 KN/M3
ΒΑΡΟΣ ΕΔΑΦΟΥΣ ΘΕΜΕΛΙΩΣΕΩΣ = 18.00 KN/M3
ΓΩΝΙΑ ΕΣΩΤΕΡΙΚΗΣ ΤΡΙΒΗΣ = 0.00 DEG
ΣΥΝΟΧΗ = 0.00 KN/M2

ΕΠΙΤΡΕΠΟΜΕΝΗ ΤΑΣΗ ΕΔΑΦΟΥΣ = 200.00 KN/M2

Σ Y N Δ Y A Σ M O I Φ O P T I Σ E Ω N A Σ T O X I A Σ

ΦΟΡ/ΣΗ	ΤΥΠΟΣ	ΣΥΝΔ. 1
1 G	1	1.350
2 Q	2	1.500
3 W	2	1.350

M E T A K I N H Σ E I Σ K O M B Ω N Φ O P E A

ΚΟΜΒΟΣ	ΣΥΝΔ	LC	Dx	Dy	Dz	φx	φy	φz
1								
		1	0.00000E+00	0.00000E+00	0.35419E-09	0.00000E+00	0.69022E-04	0.00000E+00
		2	0.00000E+00	0.00000E+00	0.29325E-09	0.00000E+00	0.70595E-04	0.00000E+00
		3	0.00000E+00	0.00000E+00	0.39848E-09	0.00000E+00	0.95926E-04	0.00000E+00
2								
		1	0.00000E+00	0.00000E+00	0.35419E-09	0.00000E+00	-0.69022E-04	0.00000E+00
		2	0.00000E+00	0.00000E+00	0.29325E-09	0.00000E+00	-0.70595E-04	0.00000E+00
		3	0.00000E+00	0.00000E+00	0.39848E-09	0.00000E+00	-0.95926E-04	0.00000E+00
3								
		1	-0.34046E-04	0.00000E+00	0.18658E-05	0.00000E+00	0.16667E-04	0.00000E+00
		2	-0.28536E-04	0.00000E+00	0.17116E-05	0.00000E+00	0.13963E-05	0.00000E+00
		3	-0.38775E-04	0.00000E+00	0.23258E-05	0.00000E+00	0.18973E-05	0.00000E+00
4								
		1	0.34046E-04	0.00000E+00	0.18658E-05	0.00000E+00	-0.16667E-04	0.00000E+00
		2	0.28536E-04	0.00000E+00	0.17116E-05	0.00000E+00	-0.13963E-05	0.00000E+00
		3	0.38775E-04	0.00000E+00	0.23258E-05	0.00000E+00	-0.18974E-05	0.00000E+00
5								
		1	-0.84369E-11	0.00000E+00	0.21115E-03	0.00000E+00	0.33322E-10	0.00000E+00
		2	0.13003E-11	0.00000E+00	0.17699E-03	0.00000E+00	-0.56181E-11	0.00000E+00
		3	0.10402E-10	0.00000E+00	0.24049E-03	0.00000E+00	-0.44945E-10	0.00000E+00
6								
		1	0.00000E+00	0.00000E+00	0.00000E+00	0.00000E+00	0.00000E+00	0.00000E+00
		2	0.00000E+00	0.00000E+00	0.00000E+00	0.00000E+00	0.00000E+00	0.00000E+00
		3	0.00000E+00	0.00000E+00	0.00000E+00	0.00000E+00	0.00000E+00	0.00000E+00
7								
		1	0.95663E-13	0.00000E+00	0.21095E-03	0.00000E+00	-0.20573E-11	0.00000E+00
		2	-0.14753E-13	0.00000E+00	0.17584E-03	0.00000E+00	0.79897E-12	0.00000E+00
		3	-0.11802E-12	0.00000E+00	0.23894E-03	0.00000E+00	0.63917E-11	0.00000E+00

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ
Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΚΟΜΒΟΣ ΣΥΝΔ LC Dx Dy Dz φx φy φz

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Ε Σ Ω Τ Ε Ρ Ι Κ Ε Σ Δ Υ Ν Α Μ Ε Ι Σ Σ Τ Ο Ι Χ Ε Ι Ω Ν / Ρ Α Β Δ Ω Ν - Ε Λ Ε Γ Χ Ο Σ Δ Ι Α Τ Ο Μ Ω Ν

ΡΑΒΔΟΣ 2 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 100x5 S235 FF 0 ΡΑΒΔΟΣ 2

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-2.83	0.00	-4.21	0.00	0.67	0.00			
		2	-2.61	0.00	-3.53	0.00	0.62	0.00			
		3	-3.55	0.00	-4.79	0.00	0.84	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-12.53	0.00	-17.45	0.00	2.96	0.00	4.63	SHS 100x5	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.216 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.216 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.136 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.072/ 0.072 χy/χz= 1.000/ 1.000
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.027 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.718
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.6910 kyz= 0.4146 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 444. My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

2/ 0.13											
		1	-2.85	0.00	-4.21	0.00	0.12	0.00			
		2	-2.61	0.00	-3.53	0.00	0.16	0.00			
		3	-3.55	0.00	-4.79	0.00	0.21	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-12.56	0.00	-17.45	0.00	0.69	0.00	7.35	SHS 100x5	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.072 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.072 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.136 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.072/ 0.072 χy/χz= 1.000/ 1.000
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.027 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.718
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.6910 kyz= 0.4146 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 444. My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

3/ 0.26											
		1	-2.87	0.00	-4.21	0.00	-0.43	0.00			
		2	-2.61	0.00	-3.53	0.00	-0.30	0.00			
		3	-3.55	0.00	-4.79	0.00	-0.41	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-12.58	0.00	-17.45	0.00	-1.58	0.00	7.35	SHS 100x5	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.129 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.129 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.136 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.072/ 0.072 χy/χz= 1.000/ 1.000
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.027 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.718
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.6909 kyz= 0.4146 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 444. My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

ΡΑΒΔΟΣ 3 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 100x5 S235 FF 0 ΡΑΒΔΟΣ 3

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2D29B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-2.83	0.00	4.21	0.00	-0.67	0.00			
		2	-2.61	0.00	3.53	0.00	-0.62	0.00			
		3	-3.55	0.00	4.79	0.00	-0.84	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-12.53	0.00	17.45	0.00	-2.96	0.00	4.63	SHS 100x5	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.216 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.216 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.136 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.072/ 0.072 χy/χz= 1.000/ 1.000
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.027 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.707
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.6910 kyz= 0.4146 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 444. My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

2/ 0.13											
		1	-2.85	0.00	4.21	0.00	-0.12	0.00			
		2	-2.61	0.00	3.53	0.00	-0.16	0.00			
		3	-3.55	0.00	4.79	0.00	-0.21	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-12.56	0.00	17.45	0.00	-0.69	0.00	7.35	SHS 100x5	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.072 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.072 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.136 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.072/ 0.072 χy/χz= 1.000/ 1.000
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.027 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.707
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.6910 kyz= 0.4146 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 444. My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

3/ 0.26											
		1	-2.87	0.00	4.21	0.00	0.43	0.00			
		2	-2.61	0.00	3.53	0.00	0.30	0.00			
		3	-3.55	0.00	4.79	0.00	0.41	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-12.58	0.00	17.45	0.00	1.58	0.00	7.35	SHS 100x5	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.129 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.129 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.136 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.072/ 0.072 χy/χz= 1.000/ 1.000
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.027 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.707
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.6909 kyz= 0.4146 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 444. My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

ΡΑΒΔΟΣ 4 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 100x5 S235 FF 0 ΡΑΒΔΟΣ 4

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-4.79	0.00	1.67	0.00	-0.67	0.00			
		2	-4.07	0.00	1.64	0.00	-0.62	0.00			
		3	-5.53	0.00	2.22	0.00	-0.84	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		-20.05	0.00	7.72	0.00	-2.96	0.00	4.23	SHS 100x5	1

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

```
N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.236 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.236 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1                      Vz.Ed/Vz.Rd = 0.060 < 1
                                             T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα      ε= 1.0000   γM0= 1.00   γM1= 1.00   γM2= 1.25
Λυγισμος    R a a  lo/l= 1.00/ 1.00  λy/λz= 0.491/ 0.491  χy/χz= 0.927/ 0.927
FT-buckl.   R a    χLT= 1.000  λLT= 0.104  k=1.00  kw=1.00  C1= 1.779
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000  kzz= 0.7130  kyz= 0.4278  kzy= 1.0000
Διατμηση    avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες   N.Rd=  444. My.Rd/Mz.Rd=   15.8/   15.8 Vy.Rd/Vz.Rd=  128./  128.

2/ 0.89
                1      -4.43      0.00      0.28      0.00      0.20      0.00
                2      -3.70      0.00      0.22      0.00      0.21      0.00
                3      -5.03      0.00      0.30      0.00      0.29      0.00
        ΚΡΙΣΙΜΟΣ      -18.32      0.00      1.10      0.00      0.97      0.00    9.41   SHS 100x5        1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.106 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.106 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1                      Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
                                             T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα      ε= 1.0000   γM0= 1.00   γM1= 1.00   γM2= 1.25
Λυγισμος    R a a  lo/l= 1.00/ 1.00  λy/λz= 0.491/ 0.491  χy/χz= 0.927/ 0.927
FT-buckl.   R a    χLT= 1.000  λLT= 0.104  k=1.00  kw=1.00  C1= 1.779
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000  kzz= 0.7119  kyz= 0.4271  kzy= 1.0000
Διατμηση    avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες   N.Rd=  444. My.Rd/Mz.Rd=   15.8/   15.8 Vy.Rd/Vz.Rd=  128./  128.

3/ 1.78
                1      -4.06      0.00     -1.12      0.00     -0.17      0.00
                2      -3.33      0.00     -1.20      0.00     -0.23      0.00
                3      -4.53      0.00     -1.63      0.00     -0.31      0.00
        ΚΡΙΣΙΜΟΣ      -16.60      0.00     -5.51      0.00     -0.99      0.00    9.69   SHS 100x5        1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.103 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.103 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1                      Vz.Ed/Vz.Rd = 0.043 < 1
                                             T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα      ε= 1.0000   γM0= 1.00   γM1= 1.00   γM2= 1.25
Λυγισμος    R a a  lo/l= 1.00/ 1.00  λy/λz= 0.491/ 0.491  χy/χz= 0.927/ 0.927
FT-buckl.   R a    χLT= 1.000  λLT= 0.104  k=1.00  kw=1.00  C1= 1.779
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000  kzz= 0.7108  kyz= 0.4265  kzy= 1.0000
Διατμηση    avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες   N.Rd=  444. My.Rd/Mz.Rd=   15.8/   15.8 Vy.Rd/Vz.Rd=  128./  128.
```

ΡΑΒΔΟΣ 5 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 100x5 S235 FF 0 ΡΑΒΔΟΣ 5

```
Θ Ε Σ Η  ΣΥΝΔ.  LC        N        V2        V3         T        M2        M3      cap   ΔΙΑΤΟΜΗ      Class
1/ 0.00
                1      -4.06      0.00      1.12      0.00     -0.17      0.00
                2      -3.33      0.00      1.20      0.00     -0.23      0.00
                3      -4.53      0.00      1.63      0.00     -0.31      0.00
        ΚΡΙΣΙΜΟΣ      -16.60      0.00      5.51      0.00     -0.99      0.00    9.69   SHS 100x5        1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.103 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.103 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1                      Vz.Ed/Vz.Rd = 0.043 < 1
                                             T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1
```

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

```
ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα      ε= 1.0000   γM0= 1.00   γM1= 1.00   γM2= 1.25
Λυγισμος    R a a  lo/l= 1.00/ 1.00  λy/λz= 0.491/ 0.491  χy/χz= 0.927/ 0.927
FT-buckl.   R a    χLT= 1.000  λLT= 0.104  k=1.00  kw=1.00  C1= 1.779
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000  kzz= 0.7108  kyz= 0.4265  kzy= 1.0000
Διατμηση    avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες   N.Rd=  444. My.Rd/Mz.Rd=   15.8/   15.8 Vy.Rd/Vz.Rd=  128./  128.

2/ 0.89
                1      -4.43      0.00      -0.28      0.00      0.20      0.00
                2      -3.70      0.00      -0.22      0.00      0.21      0.00
                3      -5.03      0.00      -0.30      0.00      0.29      0.00
     ΚΡΙΣΙΜΟΣ         -18.32      0.00      -1.10      0.00      0.97      0.00   9.41   SHS 100x5        1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.106 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.106 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1                      Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
                                             T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα      ε= 1.0000   γM0= 1.00   γM1= 1.00   γM2= 1.25
Λυγισμος    R a a  lo/l= 1.00/ 1.00  λy/λz= 0.491/ 0.491  χy/χz= 0.927/ 0.927
FT-buckl.   R a    χLT= 1.000  λLT= 0.104  k=1.00  kw=1.00  C1= 1.779
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000  kzz= 0.7119  kyz= 0.4271  kzy= 1.0000
Διατμηση    avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες   N.Rd=  444. My.Rd/Mz.Rd=   15.8/   15.8 Vy.Rd/Vz.Rd=  128./  128.

3/ 1.78
                1      -4.79      0.00      -1.67      0.00     -0.67      0.00
                2      -4.07      0.00      -1.64      0.00     -0.62      0.00
                3      -5.53      0.00      -2.22      0.00     -0.84      0.00
     ΚΡΙΣΙΜΟΣ         -20.05      0.00      -7.72      0.00     -2.96      0.00   4.23   SHS 100x5        1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.236 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.236 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1                      Vz.Ed/Vz.Rd = 0.060 < 1
                                             T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα      ε= 1.0000   γM0= 1.00   γM1= 1.00   γM2= 1.25
Λυγισμος    R a a  lo/l= 1.00/ 1.00  λy/λz= 0.491/ 0.491  χy/χz= 0.927/ 0.927
FT-buckl.   R a    χLT= 1.000  λLT= 0.104  k=1.00  kw=1.00  C1= 1.779
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000  kzz= 0.7130  kyz= 0.4278  kzy= 1.0000
Διατμηση    avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες   N.Rd=  444. My.Rd/Mz.Rd=   15.8/   15.8 Vy.Rd/Vz.Rd=  128./  128.
```

ΡΑΒΔΟΣ 6 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 100x5 S235 FF 0 ΡΑΒΔΟΣ 6

```
Θ Ε Σ Η  ΣΥΝΔ.  LC        N        V2        V3        T        M2        M3      cap   ΔΙΑΤΟΜΗ      Class
1/ 0.00
                1       0.00      0.00      0.67      0.00     -0.43      0.00
                2       0.00      0.00      0.32      0.00     -0.30      0.00
                3       0.00      0.00      0.44      0.00     -0.41      0.00
     ΚΡΙΣΙΜΟΣ           0.00      0.00      1.98      0.00     -1.58      0.00   9.98   SHS 100x5        1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.100 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.100 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1                      Vz.Ed/Vz.Rd = 0.015 < 1
                                             T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα      ε= 1.0000   γM0= 1.00   γM1= 1.00   γM2= 1.25
Λυγισμος    R a a  lo/l= 1.00/ 1.00  λy/λz= 0.475/ 0.475  χy/χz= 0.932/ 0.932
FT-buckl.   R a    χLT= 1.000  λLT= 0.083  k=1.00  kw=1.00  C1= 2.724
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000  kzz= 0.7000  kyz= 0.4200  kzy= 1.0000
Διατμηση    avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες   N.Rd=  444. My.Rd/Mz.Rd=   15.8/   15.8 Vy.Rd/Vz.Rd=  128./  128.

2/ 0.86
                1       0.00      0.00      0.37      0.00      0.02      0.00
```

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2D29B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
		2	0.00	0.00	0.32	0.00	-0.02	0.00			
		3	0.00	0.00	0.44	0.00	-0.03	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	99.00	SHS 100x5	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.100 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.100 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.475/ 0.475 χy/χz= 0.932/ 0.932
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.083 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.724
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7000 kyz= 0.4200 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 444. My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

3/ 1.73

	1	0.00	0.00	0.06	0.00	0.20	0.00			
	2	0.00	0.00	0.32	0.00	0.25	0.00			
	3	0.00	0.00	0.44	0.00	0.34	0.00			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	1.14	0.00	1.11	0.00	14.16	SHS 100x5	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.071 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.071 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.475/ 0.475 χy/χz= 0.932/ 0.932
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.083 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.724
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7000 kyz= 0.4200 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 444. My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

ΡΑΒΔΟΣ 7 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 100x5 S235 FF 0 ΡΑΒΔΟΣ 7

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	0.00	0.00	-0.06	0.00	0.20	0.00			
		2	0.00	0.00	-0.32	0.00	0.25	0.00			
		3	0.00	0.00	-0.44	0.00	0.34	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-1.14	0.00	1.11	0.00	14.16	SHS 100x5	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.071 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.071 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.475/ 0.475 χy/χz= 0.932/ 0.932
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.083 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.724
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7000 kyz= 0.4200 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 444. My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

2/ 0.86

	1	0.00	0.00	-0.37	0.00	0.02	0.00			
	2	0.00	0.00	-0.32	0.00	-0.02	0.00			
	3	0.00	0.00	-0.44	0.00	-0.03	0.00			
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	99.00	SHS 100x5	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.071 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.071 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2DB79B05EDC652B6
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.475/ 0.475 χy/χz= 0.932/ 0.932
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.083 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.724
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7000 kyz= 0.4200 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 444. My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

3/ 1.73

	1	0.00	0.00	-0.67	0.00	-0.43	0.00		
	2	0.00	0.00	-0.32	0.00	-0.30	0.00		
	3	0.00	0.00	-0.44	0.00	-0.41	0.00		
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	-1.98	0.00	-1.58	0.00	9.98	SHS 100x5 1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.071 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.071 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.015 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.475/ 0.475 χy/χz= 0.932/ 0.932
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.083 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.724
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7000 kyz= 0.4200 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 444. My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

ΡΑΒΔΟΣ 8 / ΔΙΑΤΟΜΗ SHS 100x5 S235 FF 0 ΡΑΒΔΟΣ 8

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
1/ 0.00											
		1	-0.11	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		2	-0.64	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		3	-0.87	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	99.00	SHS 100x5	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.071 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.071 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.475/ 0.475 χy/χz= 0.932/ 0.932
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.083 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.724
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7000 kyz= 0.4200 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 444. My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

2/ 0.35

	1	-0.11	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
	2	-0.64	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
	3	-0.87	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		
ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	99.00	SHS 100x5 1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.071 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.071 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.475/ 0.475 χy/χz= 0.932/ 0.932
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.083 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.724
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7000 kyz= 0.4200 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 444. My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

3/ 0.71

	1	-0.11	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ Α/Α Πράξης: 138605
2D29B05EDC652B6 ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ
https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Θ Ε Σ Η	ΣΥΝΔ.	LC	N	V2	V3	T	M2	M3	cap	ΔΙΑΤΟΜΗ	Class
		2	-0.64	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
		3	-0.87	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00			
	ΚΡΙΣΙΜΟΣ		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	99.00	SHS 100x5	1

N.Ed/(χy*N.Rd) + kyy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kyz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.071 < 1
N.Ed/(χz*N.Rd) + kzy*My.Ed/(χLT*My.Rd) + kzz*Mz.Ed/Mz.Rd = 0.071 < 1
Vy.Ed/Vy.Rd = 0.000 < 1 Vz.Ed/Vz.Rd = 0.000 < 1
T.Ed =/T.Rd = 0.000 < 1

ΕΝΔΙΑΜΕΣΑ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ
Γενικα ε= 1.0000 γM0= 1.00 γM1= 1.00 γM2= 1.25
Λυγισμος R a a lo/l= 1.00/ 1.00 λy/λz= 0.475/ 0.475 χy/χz= 0.932/ 0.932
FT-buckl. R a χLT= 1.000 λLT= 0.083 k=1.00 kw=1.00 C1= 2.724
Αλληλεπιδρ kyy= 1.0000 kzz= 0.7000 kyz= 0.4200 kzy= 1.0000
Διατμηση avy/avz= 0.001/ 0.001 rvy/rvz= 0.000/ 0.000 cvy/cvz= 0.000/ 0.000
Αντοχες N.Rd= 444. My.Rd/Mz.Rd= 15.8/ 15.8 Vy.Rd/Vz.Rd= 128./ 128.

ΣΥΝΟΛΙΚΟ ΒΑΡΟΣ ΔΟΜΙΚΟΥ ΧΑΛΥΒΑ (Kgs)

	S235	S275	S355	S420	S460
HOLLOW SECTIONS	122.	0.	0.	0.	0.

A N T I Δ P A Σ E I Σ Σ T H P I Ξ E Ω N xxxxxxxxxxxxxxxxxxxxxxx

ΚΟΜΒΟΣ	ΔΙΕΥΘΥΝΣΗ	LC	ΣΥΝΔ	R	R_max	R_min
1	3					
		1		-3.542		
		2		-2.933		
		3		-3.985		
2	3					
		1		-3.542		
		2		-2.933		
		3		-3.985		

TIME LOG FOR DESIGN PHASE

Internal forces,envelopes & reinforcement..... 0.000 min

Total time ..... 0.000 min

Υπουργείο Περιβάλλοντος & Ενέργειας