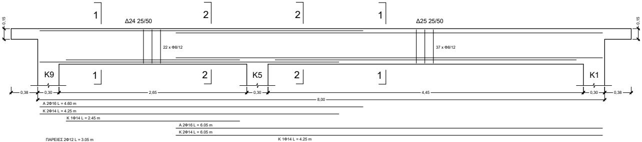
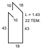


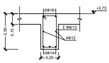
1
2
2
1
Δ24 25/50
Δ25 25/50
0,15
0,15
22 x Φ8/12
37 x Φ8/12
1
2
2
1
K9
K5
K1
0,38
0,30
2,65
0,30
4,45
0,30
0,38
8,00
Α 2Φ16 L = 4.60 m
Κ 2Φ14 L = 4.25 m
Κ 1Φ14 L = 2.45 m
Α 2Φ16 L = 6.05 m
Κ 2Φ14 L = 6.05 m
Κ 1Φ14 L = 4.25 m
ΠΑΡΕΙΕΣ 2Φ12 L = 3.05 m
ΠΑΡΕΙΕΣ 2Φ12 L = 4.85 m



10
18
L = 1.43
22 ΤΕΜ.
10
43
43
18

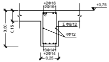
ΑΝΑΠΤΥΓΜΑΤΑ ΔΟΚΩΝ Δ24 - D25

10
18
L = 1.43
37 ΤΕΜ.
10
43
43
18



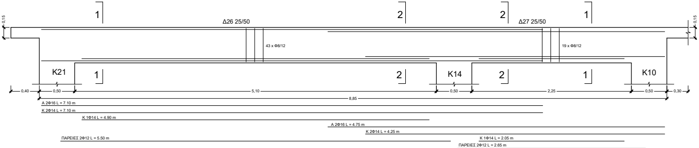
2Φ16
+3,75
Σ Φ8/12
4Φ12
3Φ14
0,25
0,50
0,15

ΤΟΜΗ 1-1



+2Φ16
2Φ16
+3,75
Σ Φ8/12
4Φ12
3Φ14
+2Φ14
0,25
0,50
0,15

ΤΟΜΗ 2-2

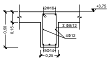


1
2
2
1
Δ26 25/50
Δ27 25/50
0,15
0,15
43 x Φ8/12
19 x Φ8/12
K21
1
2
K14
2
1
K10
0,40
0,50
5,10
0,50
2,25
0,50
0,30
8,85
Α 2Φ16 L = 7.10 m
Κ 2Φ14 L = 7.10 m
Κ 1Φ14 L = 4.90 m
Α 2Φ16 L = 4.75 m
Κ 2Φ14 L = 4.25 m
ΠΑΡΕΙΕΣ 2Φ12 L = 5.50 m
Κ 1Φ14 L = 2.05 m
ΠΑΡΕΙΕΣ 2Φ12 L = 2.65 m

10
18
L = 1.43
43 ΤΕΜ.
10
43
43
18

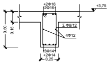
ΑΝΑΠΤΥΓΜΑΤΑ ΔΟΚΩΝ Δ26 - Δ27

10
18
L = 1.43
19 ΤΕΜ.
10
43
43
18



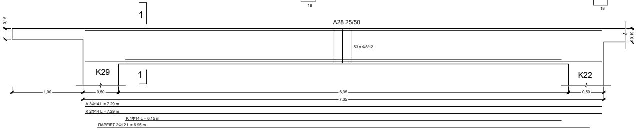
2Φ16
+3,75
Σ Φ8/12
4Φ12
3Φ14
0,25
0,50
0,15

ΤΟΜΗ 1-1

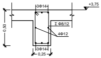


+2Φ16
2Φ16
+3,75
Σ Φ8/12
4Φ12
3Φ14
+2Φ14
0,25
0,50
0,15

ΤΟΜΗ 2-2



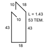
1
Δ28 25/50
0,15
0,19
53 x Φ8/12
K29
1
K22
1,00
0,50
6,35
0,50
7,35
Α 3Φ14 L = 7.29 m
Κ 2Φ14 L = 7.29 m
Κ 1Φ14 L = 6.15 m
ΠΑΡΕΙΕΣ 2Φ12 L = 6.95 m



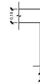
3Φ14
+3,75
Σ Φ8/12
4Φ12
3Φ14
0,25
0,50

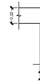
ΤΟΜΗ 1-1

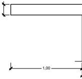
ΑΝΑΠΤΥΓΜΑΤΑ ΔΟΚΩΝ Δ28

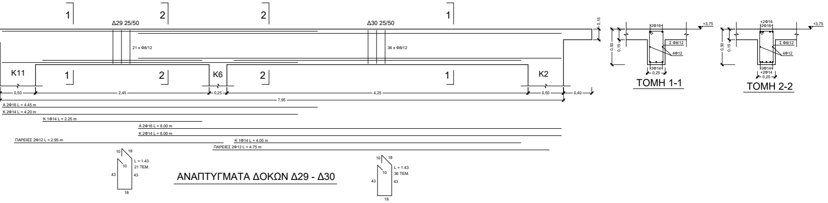


10
18
L = 1.43
53 ΤΕΜ.
10
43
43
18

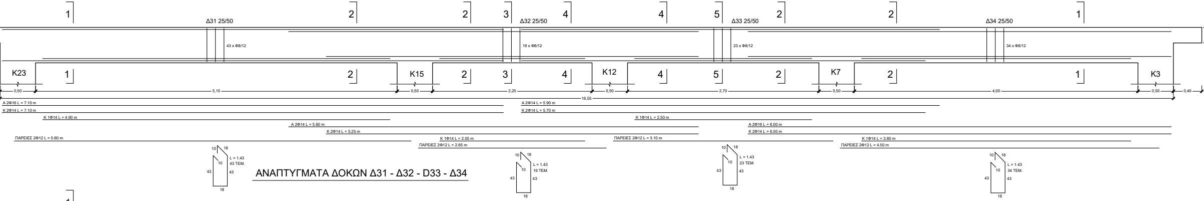




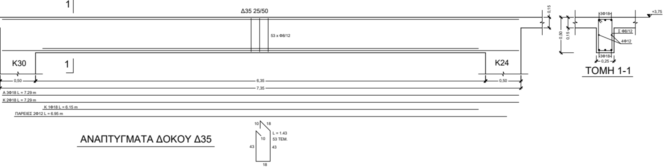



1
2
2
1
Δ29 25/50
Δ30 25/50
21 x Φ8/12
36 x Φ8/12
0,15
K11
1
2
K6
2
1
K2
0,50
2,45
0,25
4,25
0,50
0,40
7,95
Α 2Φ16 L = 4.45 m
Κ 2Φ14 L = 4.20 m
Κ 1Φ14 L = 2.25 m
Α 2Φ16 L = 6.00 m
Κ 2Φ14 L = 6.00 m
ΠΑΡΕΙΕΣ 2Φ12 L = 2.95 m
Κ 1Φ14 L = 4.05 m
ΠΑΡΕΙΕΣ 2Φ12 L = 4.75 m
10
18
10
L = 1.43
21 ΤΕΜ.
43
43
18
10
18
10
L = 1.43
36 ΤΕΜ.
43
43
18
2Φ16
+3,75
0,50
0,15
Σ Φ8/12
4Φ12
3Φ14
0,25
ΤΟΜΗ 1-1
+2Φ16
2Φ16
+3,75
0,50
0,15
Σ Φ8/12
4Φ12
3Φ14
+2Φ14
0,25
ΤΟΜΗ 2-2

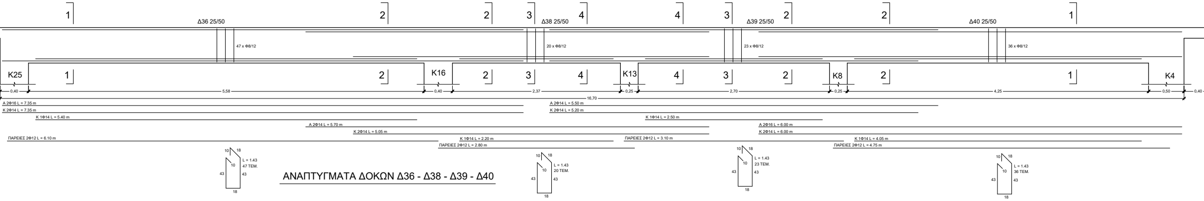
ΑΝΑΠΤΥΓΜΑΤΑ ΔΟΚΩΝ Δ29 - Δ30


1
2
2
3
4
4
5
2
2
1
Δ31 25/50
Δ32 25/50
Δ33 25/50
Δ34 25/50
43 x Φ8/12
19 x Φ8/12
23 x Φ8/12
34 x Φ8/12
K23
1
2
K15
2
3
4
K12
4
5
2
K7
2
1
K3
0,50
5,10
0,50
2,25
0,50
2,70
0,50
4,00
0,50
0,40
16,55
Α 2Φ16 L = 7.10 m
Κ 2Φ14 L = 7.10 m
Κ 1Φ14 L = 4.90 m
Α 2Φ14 L = 5.80 m
Κ 2Φ14 L = 5.25 m
ΠΑΡΕΙΕΣ 2Φ12 L = 5.60 m
Α 2Φ14 L = 5.90 m
Κ 2Φ14 L = 5.70 m
Κ 1Φ14 L = 2.05 m
ΠΑΡΕΙΕΣ 2Φ12 L = 2.65 m
Κ 1Φ14 L = 2.50 m
ΠΑΡΕΙΕΣ 2Φ12 L = 3.10 m
Α 2Φ16 L = 6.00 m
Κ 2Φ14 L = 6.00 m
Κ 1Φ14 L = 3.80 m
ΠΑΡΕΙΕΣ 2Φ12 L = 4.50 m
10
18
10
L = 1.43
43 ΤΕΜ.
43
43
18
10
18
10
L = 1.43
19 ΤΕΜ.
43
43
18
10
18
10
L = 1.43
23 ΤΕΜ.
43
43
18
10
18
10
L = 1.43
34 ΤΕΜ.
43
43
18

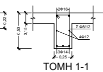
ΑΝΑΠΤΥΓΜΑΤΑ ΔΟΚΩΝ Δ31 - Δ32 - D33 - Δ34


1
Δ35 25/50
53 x Φ8/12
0,15
K30
1
K24
0,50
6,35
0,50
7,35
Α 3Φ18 L = 7.29 m
Κ 2Φ18 L = 7.29 m
Κ 1Φ18 L = 6.15 m
ΠΑΡΕΙΕΣ 2Φ12 L = 6.95 m
10
18
10
L = 1.43
53 ΤΕΜ.
43
43
18
3Φ18
+3,75
0,50
0,15
Σ Φ8/12
4Φ12
3Φ18
0,25
ΤΟΜΗ 1-1

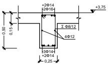
ΑΝΑΠΤΥΓΜΑΤΑ ΔΟΚΟΥ Δ35


1
2
2
3
4
4
3
2
2
1
Δ36 25/50
Δ38 25/50
Δ39 25/50
Δ40 25/50
47 x Φ8/12
20 x Φ8/12
23 x Φ8/12
36 x Φ8/12
K25
1
2
K16
2
3
4
K13
4
3
2
K8
2
1
K4
0,40
5,58
0,40
2,37
0,25
2,70
0,25
4,25
0,50
0,40
16,70
Α 2Φ16 L = 7.35 m
Κ 2Φ14 L = 7.35 m
Κ 1Φ14 L = 5.40 m
Α 2Φ14 L = 5.70 m
Κ 2Φ14 L = 5.05 m
ΠΑΡΕΙΕΣ 2Φ12 L = 6.10 m
Α 2Φ14 L = 5.50 m
Κ 2Φ14 L = 5.20 m
Κ 1Φ14 L = 2.20 m
ΠΑΡΕΙΕΣ 2Φ12 L = 2.80 m
Κ 1Φ14 L = 2.50 m
ΠΑΡΕΙΕΣ 2Φ12 L = 3.10 m
Α 2Φ16 L = 6.00 m
Κ 2Φ14 L = 6.00 m
Κ 1Φ14 L = 4.05 m
ΠΑΡΕΙΕΣ 2Φ12 L = 4.75 m
10
18
10
L = 1.43
47 ΤΕΜ.
43
43
18
10
18
10
L = 1.43
20 ΤΕΜ.
43
43
18
10
18
10
L = 1.43
23 ΤΕΜ.
43
43
18
10
18
10
L = 1.43
36 ΤΕΜ.
43
43
18

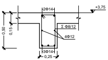
ΑΝΑΠΤΥΓΜΑΤΑ ΔΟΚΩΝ Δ36 - Δ38 - Δ39 - Δ40


0,22
2Φ16
+3,75
0,50
0,15
Σ Φ8/12
4Φ12
3Φ14
0,25

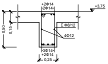
ΤΟΜΗ 1-1


+2Φ14
2Φ16
+3,75
0,50
0,15
Σ Φ8/12
4Φ12
3Φ14
+2Φ14
0,25

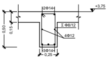
ΤΟΜΗ 2-2


2Φ14
+3,75
0,50
0,15
Σ Φ8/12
4Φ12
3Φ14
0,25

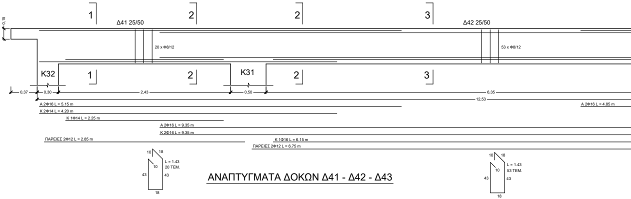
ΤΟΜΗ 3-3


+2Φ14
2Φ14
+3,75
0,50
0,15
Σ Φ8/12
4Φ12
3Φ14
+2Φ14
0,25

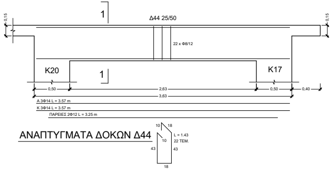
ΤΟΜΗ 4-4


2Φ14
+3,75
0,50
0,15
Σ Φ8/12
4Φ12
3Φ14
0,25

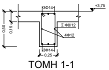
ΤΟΜΗ 5-5


1
2
2
3
Δ41 25/50
Δ42 25/50
0,15
20 x Φ8/12
53 x Φ8/12
K32
K31
1
2
2
3
0,37
0,30
2,43
0,50
6,35
12,53
A 2Φ16 L = 5.15 m
K 2Φ14 L = 4.20 m
K 1Φ14 L = 2.25 m
A 2Φ16 L = 9.35 m
K 2Φ16 L = 9.35 m
ΠΑΡΕΙΕΣ 2Φ12 L = 2.85 m
K 1Φ16 L = 6.15 m
ΠΑΡΕΙΕΣ 2Φ12 L = 6.75 m
A 2Φ16 L = 4.85 m
10
18
10
L = 1.43
20 TEM.
43
43
18
10
18
10
L = 1.43
53 TEM.
43
43
18

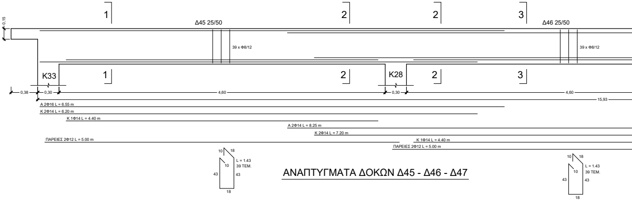
ΑΝΑΠΤΥΓΜΑΤΑ ΔΟΚΩΝ Δ41 - Δ42 - Δ43


1
Δ44 25/50
0,15
0,15
22 x Φ8/12
K20
K17
1
0,50
2,63
0,50
0,40
3,63
A 3Φ14 L = 3.57 m
K 3Φ14 L = 3.57 m
ΠΑΡΕΙΕΣ 2Φ12 L = 3.25 m
10
18
10
L = 1.43
22 TEM.
43
43
18

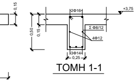
ΑΝΑΠΤΥΓΜΑΤΑ ΔΟΚΩΝ Δ44


3Φ14
+3,75
0,50
0,15
Σ Φ8/12
4Φ12
3Φ14
0,25

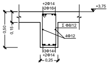
ΤΟΜΗ 1-1


1
2
2
3
Δ45 25/50
Δ46 25/50
0,15
39 x Φ8/12
39 x Φ8/12
K33
K28
1
2
2
3
0,38
0,30
4,60
0,30
4,60
15,93
A 2Φ16 L = 6.55 m
K 2Φ14 L = 6.20 m
K 1Φ14 L = 4.40 m
A 2Φ14 L = 8.25 m
K 2Φ14 L = 7.20 m
ΠΑΡΕΙΕΣ 2Φ12 L = 5.00 m
K 1Φ14 L = 4.40 m
ΠΑΡΕΙΕΣ 2Φ12 L = 5.00 m
10
18
10
L = 1.43
39 TEM.
43
43
18
10
18
10
L = 1.43
39 TEM.
43
43
18

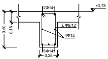
ΑΝΑΠΤΥΓΜΑΤΑ ΔΟΚΩΝ Δ45 - Δ46 - Δ47


0,15
2Φ16
+3,75
0,50
0,15
Σ Φ8/12
4Φ12
3Φ14
0,25

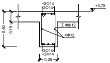
ΤΟΜΗ 1-1


+2Φ14
2Φ16
+3,75
0,50
0,15
Σ Φ8/12
4Φ12
3Φ14
+2Φ14
0,25

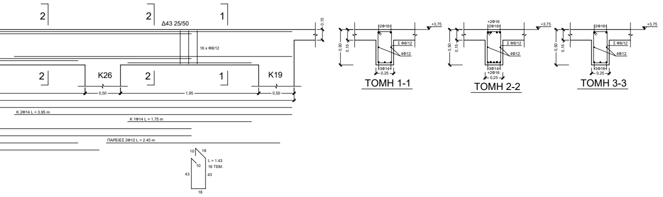
ΤΟΜΗ 2-2


2Φ14
+3,75
0,50
0,15
Σ Φ8/12
4Φ12
3Φ14
0,25

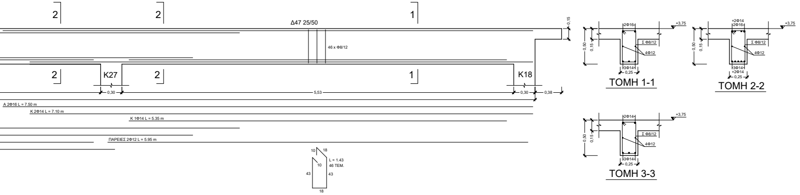
ΤΟΜΗ 3-3


+2Φ14
2Φ14
+3,75
0,50
0,15
Σ Φ8/12
4Φ12
3Φ14
+2Φ14
0,25

ΤΟΜΗ 4-4


2
2
1
Δ43 25/50
16 x Φ8/12
0,15
2
K26
2
1
K19
0,50
1,95
0,50
K 2Φ14 L = 3.95 m
K 1Φ14 L = 1.75 m
ΠΑΡΕΙΕΣ 2Φ12 L = 2.45 m
L = 1.43
16 TEM.
+3,75
2Φ16
Σ Φ8/12
4Φ12
3Φ14
0,25
0,50
ΤΟΜΗ 1-1
+2Φ16
+2Φ16
ΤΟΜΗ 2-2
ΤΟΜΗ 3-3

DESPOINA STAMATI
18/12/2025 14:50


2
2
1
Δ47 25/50
46 x Φ8/12
2
K27
2
1
K18
0,30
5,53
0,30
0,38
A 2Φ16 L = 7.50 m
K 2Φ14 L = 7.10 m
K 1Φ14 L = 5.35 m
ΠΑΡΕΙΕΣ 2Φ12 L = 5.95 m
L = 1.43
46 TEM.
+3,75
2Φ16
+2Φ14
Σ Φ8/12
4Φ12
3Φ14
0,25
ΤΟΜΗ 1-1
ΤΟΜΗ 2-2
ΤΟΜΗ 3-3

DIMITRIOS BOUSIOS
19/12/2025 13:10

ΠΑΡΑΔΟΧΕΣ ΜΕΛΕΤΗΣ

1. Φορτία

Οπλισμένο σκυρόδεμα	25.OO kN/m^3
Τοίχοι περιμετρικοί και εσωτερικοί	18.OO kN/m^3

Επικάλυψη δαπέδων: 2,0 KN/m2
Επικάλυψη δώματος - φορτίο κεραμοσκεπής: 1,40 KN/m2

Κινητό φορτίο εσωτερικών χώρων

Αίθουσες διδασκαλίας: 3,00 KN/m2
Αποθήκες: 6,0 KN/m2
Γραφεία: 2,0 KN/m2
Διάδρομοι: 3,0 KN/m2
Τραπεζαρία: 3,0 KN/m2
Χώροι υποδοχής: 3,0 KN/m2

Κινητό φορτίο εξωστών	5.OO kN/m^2

2. Υλικά

Οπλισμένο σκυρόδεμα	C25/30
Σκυρόδεμα καθαριότητος	C10/12
Χάλυβας οπλισμού	B5OOC
Χάλυβας συνδετήρων	B5OOC

3. Συντελεστές ασφαλείας φορτίων

Μόνιμα: γg = 1.35
Κινητά: γq =1.50

4. Σεισμός

Ζώνη Σεισμικής Επικινδυνότητας	I
Σεισμική επιτάχυνση εδάφους: A=a*g	0.16*g
Συντελεστής Σπουδαιότητας Κατασκευής	γ1 = 1.15
Συντελεστής Σεισμικής Συμπεριφοράς	q = 3.50
Συντελεστής ψ2	ψ2 = 0.30
Κατηγορία εδάφους	B
Τιμές Χαρακτηριστικών Περιόδων	T1 = 0.15, T2=0.60
Συντελεστής θεμελίωσης θ	θ = 1.00
Σεισμικός αρμός (Ε.Α.Κ. παρ. 4.1.7.2)	5 cm

5. Έδαφος θεμελίωσης

Επιτρ. τάση εδάφους	150.00 KN/m2
Μέτρο Ελαστικότητας Εδάφους	100.000 KN/m3

6. Συνθήκες περιβάλλοντος και επικαλύψεις

Κατηγορία περιβάλλοντος: 2 (Μέτρια διαβρωτικό)
Επικαλύψεις οπλισμών:
Πλακών c = 25 mm
Δοκών c = 30 mm
Υποστυλωμάτων c= 30 mm
Θεμελίωσης c = 40 mm

7. Κανονισμοί

α. ΣΚΥΡΟΔΕΜΑΤΟΣ: ΦΕΚ 1329 Β'/6-11-2000
β. ΤΕΧΝΟΛΟΓΙΑΣ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑΤΟΣ: ΦΕΚ1.561Β'/2016
γ. ΑΝΤΙΣΕΙΣΜΙΚΟΣ: ΦΕΚ2184/Β/20-12-1999, ΦΕΚ781Β 18-6-2003, ΦΕΚ1153 Α /Β 12-8-2003
δ. ΦΟΡΤΙΣΕΩΝ: ΦΕΚ325Α'/45 - ΦΕΚ171Α'/46
ε. ΕΥΡΩΚΩΔΙΚΑΣ 1: ΚΑΝΟΝΙΣΜΟΣ ΦΟΡΤΙΣΕΩΝ

ΚΥΡΙΟΣ ΤΟΥ ΕΡΓΟΥ:	ΕΛΛΗΝΙΚΗ ΔΗΜΟΚΡΑΤΙΑ ΠΕΡΙΦΕΡΕΙΑ ΚΕΝΤΡΙΚΗΣ ΜΑΚΕΔΟΝΙΑΣ Π.Ε. ΣΕΡΡΩΝ ΔΗΜΟΣ ΗΡΑΚΛΕΙΑΣ
ΕΡΓΟ:	ΑΝΕΓΕΡΣΗ ΜΟΝΟΘΕΣΙΟΥ ΝΗΠΙΑΓΩΓΕΙΟΥ ΣΤΟΝ ΟΙΚΙΣΜΟ ΚΟΙΜΗΣΗ
ΘΕΣΗ:	ΓΕΩΤΕΜΑΧΙΟ ΥΠ' ΑΡ. 792, ΣΤΟ Ο.Π. 90 ΟΙΚΙΣΜΟΥ ΚΟΙΜΗΣΗ
ΟΡΙΣΤΙΚΗ ΜΕΛΕΤΗ	
ΕΚΠΟΝΗΣΗ ΜΕΛΕΤΗΣ:	1) ΑΝΑΠΤΥΞΙΑΚΗ ΕΤΑΙΡΕΙΑ ΣΕΡΡΩΝ (ΑΝ.Ε.ΣΕΡ. Α.Ε.)
ΑΡΙΘΜΟΣ ΣΧΕΔΙΟΥ	ΘΕΜΑ ΣΧΕΔΙΟΥ
Σ.4.2.2	ΣΤΑΤΙΚΗ ΜΕΛΕΤΗ ΑΝΑΠΤΥΓΜΑΤΑ ΟΠΛΙΣΜΟΥ ΔΟΚΩΝ ΣΤΑΘΜΗ: 3,75 m, ΟΡΟΦΗ ΙΣΟΓΕΙΟΥ (ΚΑΘΕΤΕΣ ΔΟΚΟΙ)
ΚΛΙΜΑΚΑ: 1:20	ΔΕΚΕΜΒΡΙΟΣ 2025
Ο Συντάξας Ηράκλεια ... / ... / 2025 STEFANOS TAPASKOS Digitally signed by STEFANOS TAPASKOS Date: 2025.12.09 18:57:25 +02'00' Ταπάσκος Στέφανος Διπλ. Πολιτικός Μηχανικός Προϊστάμενος Τ.Υ. ΑΝΕΣΕΡ Α.Ε.	Η Επιβλέπουσα της Στατικής Μελέτης Ηράκλεια ... / ... / 2025 Σταμάτη Δέσποινα Πολιτικός Μηχανικός Π.Ε. Δήμου Ηράκλειας
ΘΕΩΡΗΘΗΚΕ	
Ο Προϊστάμενος της Τ.Υ. του Δήμου Ηράκλειας Ηράκλεια ... / ... / 2025 Μπούσιος Δημήτρης Τοπογράφος Μηχανικός	
Εγκριτική Απόφαση:	