ΠΡΟΪΣΤΑΜΕΝΗ ΑΡΧΗ:

ΕΛΛΗΝΙΚΗ ΔΗΜΟΚΡΑΤΙΑ
ΠΕΡΙΦΕΡΕΙΑΚΗ ΕΝΟΤΗΤΑ ΔΡΑΜΑΣ
ΔΗΜΟΣ ΠΡΟΣΟΤΣΑΝΗΣ

ΕΡΓΟ:

ΑΝΑΒΑΘΜΙΣΗΣ ΑΓΡΟΤΙΚΟΥ ΔΡΟΜΟΥ
ΑΓΡΟΚΤΗΜΑΤΩΝ ΠΕΡΙΧΩΡΑΣ ΚΑΛΛΙΘΕΑΣ
ΑΝΘΟΧΩΡΙΟΥ

ΑΡΙΘ. ΣΧΕΔΙΟΥ	ΘΕΜΑ
Τ.2	ΤΕΧΝΙΚΟ ΕΙΣΟΔΟΥ-ΕΞΟΔΟΥ ΟΧΕΤΟΥ 2Χ2
ΚΛΙΜΑΚΑ	
1:50,1:25,1:20	

ΣΥΝΤΑΞΗ	ΥΠΟΓΡΑΦΗ
ΝΟΕΜΒΡΙΟΣ 2024	

ΕΛΕΓΧΟΣ ΥΠΗΡΕΣΙΑΣ

ΕΓΚΡΙΤΙΚΗ ΑΠΟΦΑΣΗ	ΑΡ.

Α. ΠΕΡΙΟΧΗ ΙΣΧΥΟΣ

1. Ο τυπος αυτος εχει υποχρεωτικη εφαρμογη για οχετους υπο επιχωση οι οποιοι περιλαμβανονται στον παραπλευρως πινακα, οι οποιοι σχεδιαζονται και κατασκευαζονται υποχρεωτικα συμφωνα με το παρον σχεδιο.
2. Τροποποιηση των διαστασεων των τυπων αυτων περαν των προβλεπομενων στον πινακα δεν επιτρεπεται.
3. Ο τυπος ισχυει για μερικη η ολικη εκσκαφη σε οποιοδηποτε εδαφος.
4. Ειναι απαραιτητη η τοποθετηση εξομαλυντικης στρωσης στην εδραση του οχετου και η χρησιμοποιηση πλευρικων ξυλοτυπων σε οποιοδηποτε εδαφος.
5. Επιτρεπεται η σπονδυλωτη προκατασκευη με μορφωση των αρμων συμφωνα με το σχεδιο γενικης διαταξης.

Β. ΥΛΙΚΑ ΚΑΤΑΣΚΕΥΗΣ

Σκυροδεμα: Αοπλο σκυροδεμα C8/10 (εξομαλυντικη στρωση)
Οπλισμενο σκυροδεμα C30/37.
Οπλισμος: Χαλαρος οπλισμος Bst 500S - DIN 488.

Γ. ΚΑΝΟΝΙΣΜΟΙ

DIN 1045 : οπλισμενο και αοπλο σκυροδεμα
DIN 1072 : φορτισεις γεφυρων και οδογεφυρων (κλαση 60/30)
DIN 1075 : ολοσωμες γεφυρες, υπολογισμος και κατασκευη
DIN 1055 : φορτια
DIN 1054 : θεμελιωσεις, επιτρεπομενες φορτισεις εδαφων
DIN 4018 : υπολογισμος κατανομης πιεσης εδαφους
DIN 4019 : υπολογισμος καθιζησεων
DIN 4085 : πλευρικες ωθησεις γαιων
DIN 4225 : προκατασκευασμενα στοιχεια σκυροδεματος
ΝΕΑΚ : Νεος Ελληνικος Αντισεισμικος Κανονισμος
Ελληνικος Κανονισμος Τεχνολογιας Σκυροδεματος
Ε39/93 ΥΠΕΧΩΔΕ : οδηγιες για την αντισεισμικη μελετη γεφυρων

Δ. ΠΑΡΑΔΟΧΕΣ

1. Φορτισεις

1.1 Μονιμα φορτια

- Ιδιο βαρος σκυροδεματος γ=25 KN/ μ3
- Ιδιο Βαρος γαιων και επιχωσης γ=20 KN/μ3

Λοιπα χαρακτηριστικα υλικου επιχωσης:
Συνεκτικοτητα C=0
Γωνια εσωτερικης τριβης φ=30 %%Δ
Κλιση πρανους πισω απο τοιχους, υψος/πλατος = 1[illegible]3

- Ωθησεις γαιων
  Ενεργητικη ωθηση γαιων για τα Τεχνικα Εισοδου-Εξοδου
  Ουδετερη ωθηση γαιων (ηρεμιας) για τους Οχετους

1.2 Θερμοκρασιακες μεταβολες

- Συστολη απο πηξη ανω πλακας -15 %T%Δ

1.3 Κινητα φορτια

- Κλαση 60/30
- Κατανομη κινητων καθ υψος με γωνια 30 ως προς την %%Δκατακορυφο

1.4 Σεισμος

- Σεισμικοτητα περιοχης I
- Επιταχυνση εδαφους 0.16γ
- Σπουδαιοτητα 1.0
- Συντελεστης συμπεριφορας q=1.0
- Σεισμικες ωθησεις συμφωνα με την παραγραφο 5.3.2.β ΝΕΑΚ

2. Εδαφος θεμελιωσης

- Τυπος Α: αργιλοι, χαλαρες εως πυκνες αμμοι, λεπτοι χαλαροι αμμοχαλικα.
- Τυπος Β: βραχοι, κροκαλοπαγη, καλα διαβαθμισμενες πολυ πυκνες αμμοι η αμμοχαλικα.

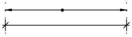
Ε. ΠΑΡΑΤΗΡΗΣΕΙΣ

1. Παχος επικαλυψης οπλισμου 5εκ. συμφωνα με την λεπτομερεια Λ1.
2. Οι αρμοι διακοπης εργασιων σημειωνονται στην τυπικη λεπτομερεια κατασκευης κιβωτοειδων οχετων.
3. Εδαφη που δεν υπαγονται σαφως στην κατηγορια Β θα θεωρουνται κατηγοριας Α.
4. Η μελετη δεν περιλαμβανει εδαφοτεχνικους ελεγχους οι οποιοι πιθανον να απαιτουνται αναλογα με τις συγκεκριμενες εδαφικες συνθηκες που αφορουν το σωμα της οδου.

ΣΤ. ΣΥΜΒΟΛΙΣΜΟΙ

ΟΠΛΙΣΜΟΙ ΣΤΑΘΕΡΟΥ ΜΗΚΟΥΣ

ΟΠΛΙΣΜΟΙ ΜΕΤΑΒΛΗΤΟΥ ΜΗΚΟΥΣ


ΟΡΙΑ ΤΟΠΟΘΕΤΗΣΗΣ ΟΠΛΙΣΜΟΥ

GEORGIOS MARTI
07/01/2025 13:07
ΣΥΝΤΑΖΘΗΚΕ

ΔΙΑΜΕΤΡΟΣ ΤΥΜΠΑΝΩΝ ΚΑΜΨΕΩΣ ΣΙΔΗΡΟΥ ΟΠΛΙΣΜΟΥ

ΔΙΑΜΕΤΡΟΣ ΡΑΒΔΩΝ δ_σ [μμ]	$\delta_\sigma < 20$	$\delta_{B\rho} = 4\delta_\sigma$
	$20 < \delta_\sigma < 28$	$\delta_{B\rho} = 7\delta_\sigma$
ΕΠΙΚΑΛΥΨΗ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑΤΟΣ καθετη στην επιφανεια καμπυλοτητας	ΚΑΜΨΕΙΣ ΡΑΒΔΩΝ: αν καμπτονται στην ιδια θεση ραβδοι περισσοτερων στρωσεων τοτε πρεπει οι παρακατω τιμες, για ραβδους των εσωτερικων στρωσεων να πολλαπλασιαζονται με τον συντελεστη 1.50	
>50 μμ και >3 δ_σ	$\delta_{B\rho} = 15\ \delta_\sigma$	
<=50 μμ η >3 δ_σ	$\delta_{B\rho} = 20\ \delta_\sigma$	

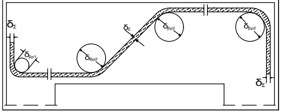
** η διαμετρος καμπυλωσης μπορει να μειωθει σε $\delta=10\delta_\sigma$ αν η επικαλυψη του σκυροδεματος καθετα προς την επιφανεια καμπυλοτητας και η αποσταση αξονων των ραβδων ειναι τουλαχιστον 100 μμ και $7\delta_\sigma$ αντιστοιχως.

ΚΩΔΙΚΟΣ ΡΑΒΔΩΝ ΣΙΔΗΡΟΥ ΟΠΛΙΣΜΟΥ : ○

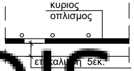
ΚΩΔΙΚΟΣ ΡΑΒΔΩΝ ΣΥΓΚΟΛΛΗΤΩΝ ΟΠΛΙΣΜΩΝ : ☐

ΥΛΙΚΑ: ΟΠΛΙΣΜΕΝΟ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑ: C30/37
ΧΑΛΥΒΑΣ : S500

ΔΙΑΜΕΤΡΟΣ ΤΥΜΠΑΝΟΥ $\delta_{\beta\rho1}$, $\delta_{\beta\rho2}$

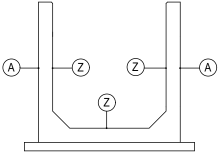

δΣ
δβρ1
δβρ2
δΣ
δβρ2
δβρ2
δΣ

1. ΛΕΠΤΟΜΕΡΕΙΑ Λ1
ΠΑΧΟΣ ΕΠΙΚΑΛΥΨΗΣ


κυριος
οπλισμος
επικαλυψη 5εκ.

ADIS

2. ΠΡΟΔΙΑΓΡΑΦΕΣ ΠΟΙΟΤΗΤΑΣ ΕΠΙΦΑΝΕΙΩΝ ΤΕΧΝΙΚΟΥ ΕΙΣΟΔΟΥ - ΕΞΟΔΟΥ



2.1. ΠΡΟΔΙΑΓΡΑΦΕΣ ΠΟΙΟΤΗΤΑΣ ΕΠΙΦΑΝΕΙΩΝ ΞΥΛΟΤΥΠΟΥ (ΣΥΜΦΩΝΑ ΜΕ ΤΙΣ ΤΕΧΝΙΚΕΣ ΠΡΟΔΙΑΓΡΑΦΕΣ)

2.1.1 Αφανης εξωτερικη επιφανεια τοιχωματων A

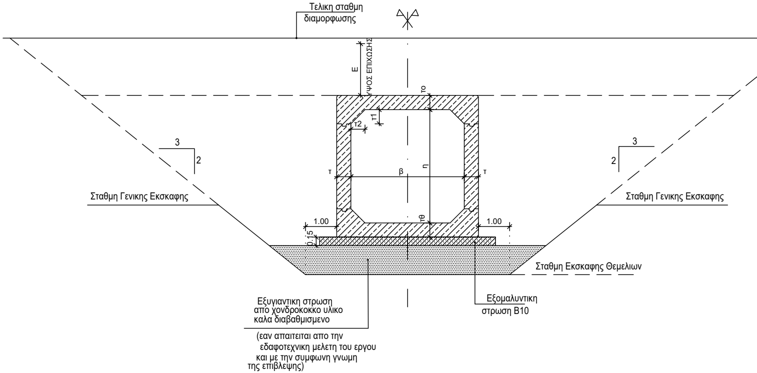
2.1.2 Εσωτερικη ορατη επιφανεια Z

2.2. ΣΤΡΟΓΓΥΛΕΜΑΤΑ ΓΩΝΙΩΝ

2.2.1 25X25 για γωνιες που ειναι ορατες στην μονιμη κατασταση του εργου.

2.2.2 50X50 για γωνιες που προκειται να δεχθουν συστημα στεγανωσης που αποτελειται απο φυλλα μονωσης.

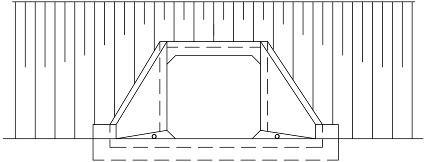
ΛΕΠΤΟΜΕΡΕΙΑ ΣΥΜΒΟΛΙΣΜΟΥ ΔΙΑΣΤΑΣΕΩΝ ΚΙΒΩΤΟΕΙΔΩΝ ΟΧΕΤΩΝ

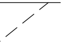

Τελικη σταθμη
διαμορφωσης
E
ΥΨΟΣ ΕΠΙΧΩΣΗΣ
το
τ1
τ2
3
2
3
2
τ
β
η
τ
Σταθμη Γενικης Εκσκαφης
Σταθμη Γενικης Εκσκαφης
1.00
τθ
1.00
0.15
Σταθμη Εκσκαφης Θεμελιων
Εξυγιαντικη στρωση
απο χονδροκοκκο υλικο
καλα διαβαθμισμενο
(εαν απαιτειται απο την
εδαφοτεχνικη μελετη του εργου
και με την συμφωνη γνωμη
της επιβλεψης)
Εξομαλυντικη
στρωση B10

ΥΨΟΣ ΕΠΙΧΩΣΗΣ ΟΧΕΤΟΥ	E (μ)	0.40 ÷ 2.00	3.00 ÷ 6.00	8.00 ÷ 10.00
ΚΑΤΑΚΟΡΥΦΗ ΕΝΙΣΧΥΣΗ	τ1 (μ)	0.25	0.30	0.35
ΟΡΙΖΟΝΤΙΑ ΕΝΙΣΧΥΣΗ	τ2 (μ)	0.25	0.30	0.35

ΠΑΡΑΤΗΡΗΣΗ : ΟΙ ΑΡΧΙΚΕΣ ΤΙΜΕΣ ΕΝΙΣΧΥΣΕΩΝ ΤΩΝ ΤΕΧΝΙΚΩΝ ΕΙΣΟΔΟΥ - ΕΞΟΔΟΥ ΚΑΘΟΡΙΖΟΝΤΑΙ ΑΠΟ ΤΟΝ ΠΑΡΑΠΛΕΥΡΟ ΠΙΝΑΚΑ, ΑΝΑΛΟΓΑ ΜΕ ΤΟ ΥΨΟΣ ΕΠΙΧΩΣΗΣ ΤΟΥ ΑΝΤΙΣΤΟΙΧΟΥ ΟΧΕΤΟΥ, ΚΑΙ ΜΕΙΩΝΟΝΤΑΙ ΣΤΑΔΙΑΚΑ ΣΕ ΜΗΔΕΝΙΚΕΣ ΤΙΜΕΣ ΣΤΟ ΤΕΛΟΣ ΤΩΝ ΤΕΧΝΙΚΩΝ.

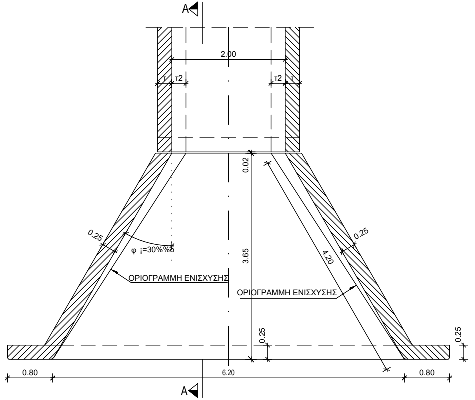
ΟΨΗ





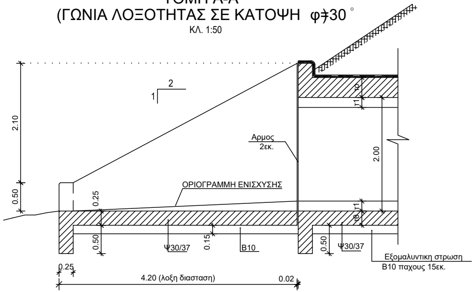
ΚΑΤΟΨΗ
(ΓΩΝΙΑ ΛΟΞΟΤΗΤΑΣ ΣΕ ΚΑΤΟΨΗ φ=30°)

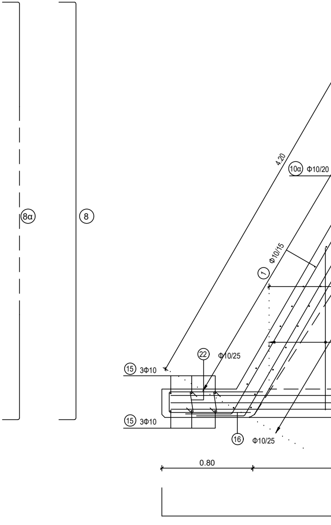
ΚΛ. 1:50


A
2.00
τ
τ2
τ2
τ
0.02
3.65
0.25
φ ¡=30%%d
0.25
4.20
ΟΡΙΟΓΡΑΜΜΗ ΕΝΙΣΧΥΣΗΣ
ΟΡΙΟΓΡΑΜΜΗ ΕΝΙΣΧΥΣΗΣ
0.25
0.25
0.80
6.20
0.80
A

ΤΟΜΗ Α-Α
(ΓΩΝΙΑ ΛΟΞΟΤΗΤΑΣ ΣΕ ΚΑΤΟΨΗ φ=30°)

ΚΛ. 1:50

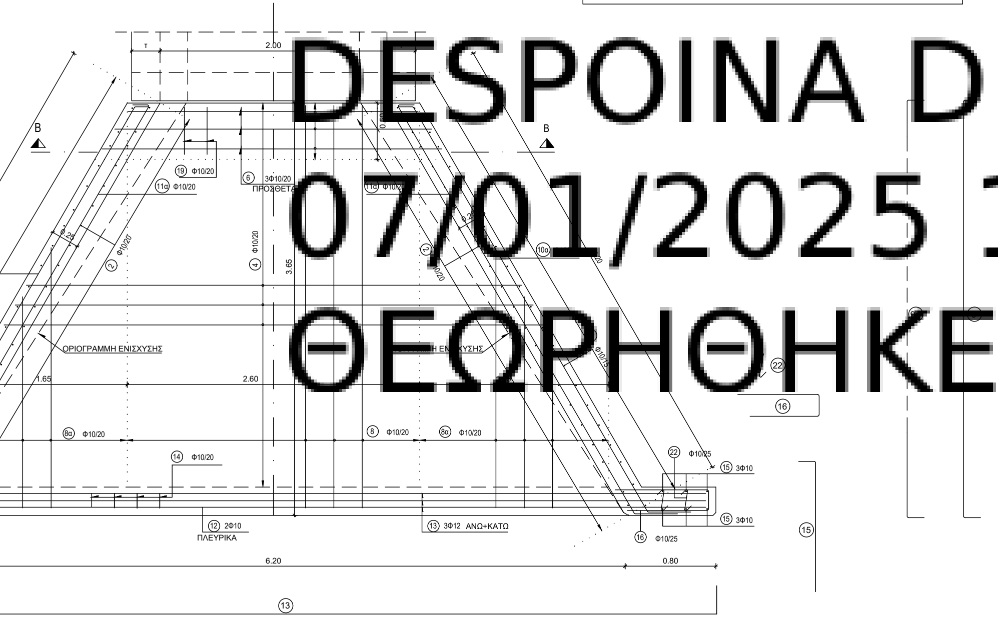

2
1
2.10
0.50
Αρμος
2εκ.
τ0
τ1
2.00
ΟΡΙΟΓΡΑΜΜΗ ΕΝΙΣΧΥΣΗΣ
0.25
τ1
τ0
0.50
Ψ30/37
0.15
B10
0.50
Ψ30/37
Εξομαλυντικη στρωση
B10 παχους 15εκ.
0.25
4.20 (λοξη διασταση)
0.02


8α
8
4.20
10α Φ10/20
1 Φ10/15
22 Φ10/25
15 3Φ10
15 3Φ10
16 Φ10/25
0.80

ΤΟΜΗ Γ-Γ
ΚΑΤΩ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ΠΛΑΚΑΣ ΔΑΠΕΔΟΥ
(ΓΩΝΙΑ ΛΟΞΟΤΗΤΑΣ ΣΕ ΚΑΤΟΨΗ φ=30°)

ΚΛ. 1:25

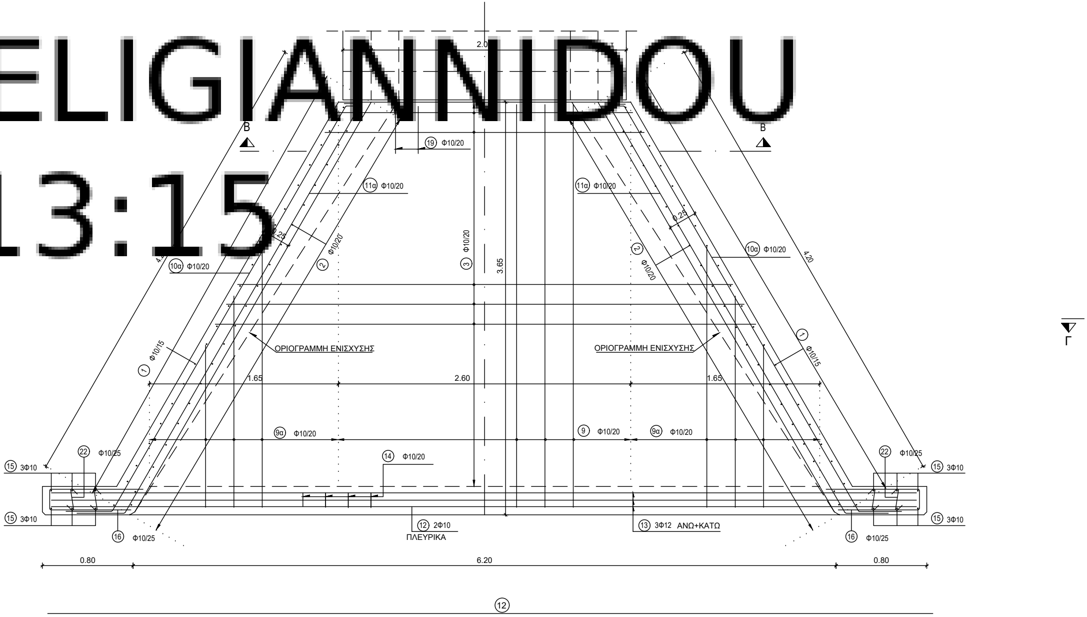
ΠΑΡΑΤΗΡΗΣΗ : ΤΟ ΠΕΛΜΑ ΤΟΥ ΚΑΤΑΚΟΡΥΦΟΥ ΟΠΛΙΣΜΟΥ ΤΩΝ ΤΟΙΧΩΜΑΤΩΝ ΤΟΠΟΘΕΤΕΙΤΑΙ ΠΑΡΑΛΛΗΛΑ ΜΕ ΤΟΝ ΟΡΙΖΟΝΤΙΟ ΟΠΛΙΣΜΟ ΤΗΣ ΠΛΑΚΑΣ ΔΑΠΕΔΟΥ.


τ
2.00
0.50
B
B
⑲ Φ10/20
⑥ 3Φ10/20
ΠΡΟΣΘΕΤΑ
(11α) Φ10/20
(11α) Φ10/20
Φ.25
0.25
② Φ10/20
② Φ10/20
④ Φ10/20
3.65
(10α)
Φ10/15
ΟΡΙΟΓΡΑΜΜΗ ΕΝΙΣΧΥΣΗΣ
ΟΡΙΟΓΡΑΜΜΗ ΕΝΙΣΧΥΣΗΣ
1.65
2.60
㉒
⑯
(8α) Φ10/20
⑧ Φ10/20
(8α) Φ10/20
⑭ Φ10/20
㉒ Φ10/25
⑮ 3Φ10
⑮ 3Φ10
⑫ 2Φ10
ΠΛΕΥΡΙΚΑ
⑬ 3Φ12 ΑΝΩ+ΚΑΤΩ
⑯ Φ10/25
⑮
6.20
0.80
⑬

DESPOINA D
07/01/2025
ΘΕΩΡΗΘΗΚΕ

ΤΟΜΗ Γ-Γ
ΑΝΩ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ΠΛΑΚΑΣ ΔΑΠΕΔΟΥ
(ΓΩΝΙΑ ΛΟΞΟΤΗΤΑΣ ΣΕ ΚΑΤΟΨΗ φ=30 °)

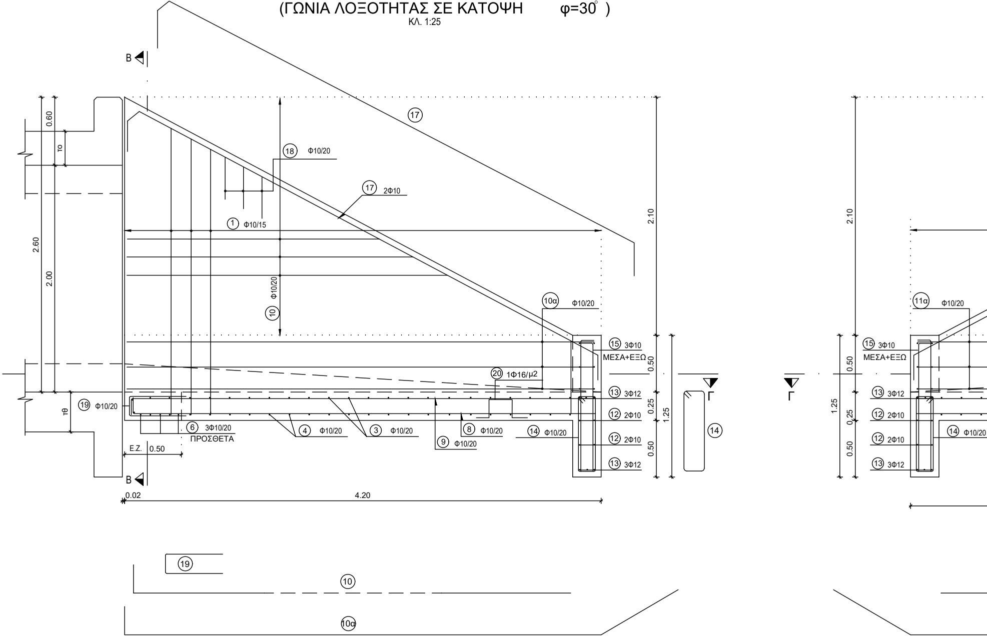
ΚΛ. 1:25


2.0
B
B
⑲ Φ10/20
⑪α Φ10/20
⑪α Φ10/20
0.25
0.25
③ Φ10/20
3.65
② Φ10/20
② Φ10/20
⑩α Φ10/20
⑩α Φ10/20
4.20
4.20
ΟΡΙΟΓΡΑΜΜΗ ΕΝΙΣΧΥΣΗΣ
ΟΡΙΟΓΡΑΜΜΗ ΕΝΙΣΧΥΣΗΣ
① Φ10/15
① Φ10/15
1.65
2.60
1.65
⑨α Φ10/20
⑨ Φ10/20
⑨α Φ10/20
⑭ Φ10/20
㉒ Φ10/25
㉒ Φ10/25
⑮ 3Φ10
⑮ 3Φ10
⑮ 3Φ10
⑮ 3Φ10
⑯ Φ10/25
⑯ Φ10/25
⑫ 2Φ10
ΠΛΕΥΡΙΚΑ
⑬ 3Φ12 ΑΝΩ+ΚΑΤΩ
0.80
6.20
0.80
⑫
Γ

ELIGIANNIDOU
13:15

ΕΣΩΤΕΡΙΚΗ ΟΨΗ ΠΤΕΡΥΓΟΤΟΙΧΟΥ (ΠΡΟΣ ΓΑΙΕΣ)
(ΓΩΝΙΑ ΛΟΞΟΤΗΤΑΣ ΣΕ ΚΑΤΟΨΗ φ=30°)

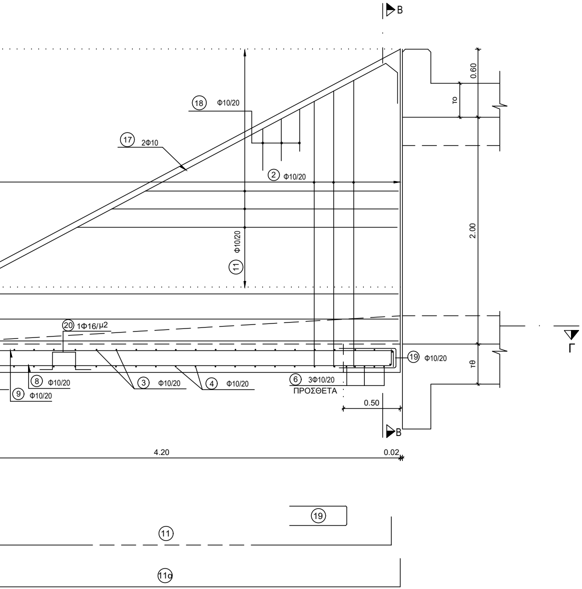
ΚΛ. 1:25



Β
17
18 Φ10/20
17 2Φ10
1 Φ10/15
10 Φ10/20
10α Φ10/20
11α Φ10/20
15 3Φ10
ΜΕΣΑ+ΕΞΩ
20 1Φ16/μ2
13 3Φ12
12 2Φ10
12 2Φ10
13 3Φ12
14 Φ10/20
14
19 Φ10/20
6 3Φ10/20
ΠΡΟΣΘΕΤΑ
4 Φ10/20
3 Φ10/20
8 Φ10/20
9 Φ10/20
Ε.Ζ. 0.50
0.02
4.20
0.60
το
2.60
2.00
τθ
2.10
0.50
0.25
0.50
1.25
Γ
19
10
10α

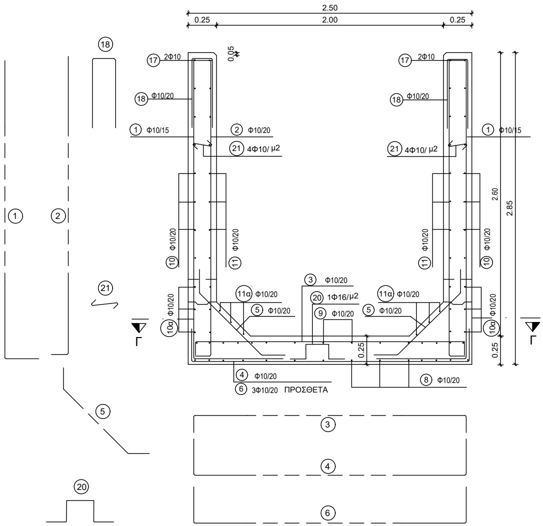
ΕΞΩΤΕΡΙΚΗ ΟΨΗ ΠΤΕΡΥΓΟΤΟΙΧΟΥ (ΟΡΑΤΗ)
(ΓΩΝΙΑ ΛΟΞΟΤΗΤΑΣ ΣΕ ΚΑΤΟΨΗ φ=30°)

ΚΛ. 1:25


B
18 Φ10/20
17 2Φ10
2 Φ10/20
11 Φ10/20
0.60
το
2.00
20 1Φ16/μ2
19 Φ10/20
8 Φ10/20
9 Φ10/20
3 Φ10/20
4 Φ10/20
6 3Φ10/20
ΠΡΟΣΘΕΤΑ
τθ
0.50
B
Γ
4.20
0.02
19
11
11α

ΤΟΜΗ Β-Β
(ΓΩΝΙΑ ΛΟΞΟΤΗΤΑΣ ΣΕ ΚΑΤΟΨΗ φ=30°)

ΚΛ. 1:25


2.50
0.25
2.00
0.25
0.05
18
17 2Φ10
18 Φ10/20
1 Φ10/15
2 Φ10/20
21 4Φ10/ μ2
1
2
10 Φ10/20
11 Φ10/20
2.60
2.85
21
3 Φ10/20
11α Φ10/20
20 1Φ16/μ2
5 Φ10/20
9 Φ10/20
10α Φ10/20
Γ
0.25
4 Φ10/20
6 3Φ10/20 ΠΡΟΣΘΕΤΑ
8 Φ10/20
5
3
4
6
20

ΠΡΟΜΕΤΡΗΣΗ ΤΕΧΝΙΚΟΥ ΕΙΣΟΔΟΥ - ΕΞΟΔΟΥ Ε2-2
ΓΙΑ ΓΩΝΙΑ ΛΟΞΟΤΗΤΑΣ ΣΕ ΚΑΤΟΨΗ φ=30

Α/Α	ΣΨΗΜΑ ΡΑΒΔΟΘ	ΟΠΛΙΣΜΟΣ	ΑΡΙ:Μ. ΤΕΜΑΨ.	ΜΗΚΟΣ ΤΕΜΑΨ.	ΟΛΙΚΟ ΜΗΚΟΣ	ΒΑΡΟΣ ÿñÿ μ	ΟΛΙΚΟ ΒΑΡΟΣ
①	0.65 ÷ 2.75 0.60	Φ10/15	56	2.30	128.80	0.617	79.47
(1α)		-	-	-	-	-	-
(1β)		-	-	-	-	-	-
(1γ)		-	-	-	-	-	-
②	0.65 ÷ 2.75 0.15	Φ10/20	42	1.85	77.70	0.617	47.95
(2α)		-	-	-	-	-	-
(2β)		-	-	-	-	-	-
③	0.15 2.50 ÷ 6.40 0.15	Φ10/20	17	4.75	80.75	0.617	49.82
(3α)		-	-	-	-	-	-
(3β)		-	-	-	-	-	-
④	0.50 2.50 ÷ 6.40 0.50	Φ10/20	17	5.45	92.65	0.617	57.17
(4α)		-	-	-	-	-	-
(4β)		-	-	-	-	-	-
⑤	0.30 0.45 ÷ 1.00 0.30	Φ10/20	40	1.35	54.00	0.617	33.31
⑥	0.50 2.50 ÷ 3.05 0.50	Φ10/20	3	3.75	11.25	0.617	6.95
⑧	0.15 3.55 0.15	Φ10/20	13	3.85	50.05	0.617	30.88
(8α)	0.15 0.30 ÷3.55 0.15	Φ10/20	16	2.20	35.20	0.617	21.72
⑨	0.15 3.55 0.15	Φ10/20	13	3.85	50.05	0.617	30.88
(9α)	0.15 0.30 ÷ 3.55 0.15	Φ10/20	16	2.20	35.20	0.617	21.72
⑩	0.15 0.30 ÷ 3.85	Φ10/20	22	2.20	48.40	0.617	29.86
(10α)	0.15 4.10 0.50	Φ10/20	6	4.75	28.50	0.617	17.58
⑪	0.15 0.30 ÷ 3.85	Φ10/20	22	2.20	48.40	0.617	29.86
(11α)	0.15 4.10 0.50	Φ10/20	12	4.75	57.00	0.617	35.17
⑫	7.70	Φ10	4	7.70	30.80	0.617	19.00

ΠΡΟΜΕΤΡΗΣΗ ΤΕΧΝΙΚΟΥ ΕΙΣΟΔΟΥ - ΕΞΟΔΟΥ Ε2-2
ΓΙΑ ΓΩΝΙΑ ΛΟΞΟΤΗΤΑΣ ΣΕ ΚΑΤΟΨΗ φ=30

Α/Α	ΣΨΗΜΑ ΡΑΒΔΟΘ	ΟΠΛΙΣΜΟΣ	ΑΡΙ:Μ. ΤΕΜΑΨ.	ΜΗΚΟΣ ΤΕΜΑΨ.	ΟΛΙΚΟ ΜΗΚΟΣ	ΒΑΡΟΣ ÿñÿ μ	ΟΛΙΚΟ ΒΑΡΟΣ
⑬	0.60 7.70 0.60	Φ12	6	8.90	53.40	0.888	47.42
(13α)		-	-	-	-	-	-
⑭	0.18 0.67 0.10 0.18 0.67	Φ10/20	39	1.90	74.10	0.617	45.72
⑮	0.15 1.15	Φ10	12	1.30	15.60	0.617	9.63
⑯	0.81 0.71 0.18	Φ10/25	6	1.70	10.20	0.617	6.29
⑰	0.20 0.30 4.50 0.30	Φ10	4	5.30	21.20	0.617	13.10
⑱	0.50 0.50 0.20	Φ10/20	40	1.20	48.00	0.617	29.62
⑲	0.50 0.50 0.20	Φ10/20	13	1.20	15.60	0.617	9.63
⑳	0.29 0.30 0.18 0.18 0.30	1Φ16/ μ2	15	1.25	18.75	1.580	29.63
㉑	0.18 0.11 0.11	4Φ10/ μ2	50	0.40	20.00	0.617	12.34
㉒	0.18 0.11 0.11	Φ10/25	8	0.40	3.20	0.617	1.97

ΟΛΙΚΟ ΒΑΡΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΥ (Κγρ)	716.68
ΑΟΠΛΟ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑ (μ3)	2.49
ΟΠΛΙΣΜΕΝΟ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑ (μ3)	8.68

ΠΑΡΑΤΗΡΗΣΗ : ΟΙ ΠΑΡΑΠΑΝΩ ΠΟΣΟΤΗΤΕΣ ΑΝΑΦΕΡΟΝΤΑΙ ΣΕ ΠΡΟΜΕΤΡΗΣΗ ΕΝΟΣ ΤΕΧΝΙΚΟΥ ΕΙΣΟΔΟΥ ή ΕΞΟΔΟΥ