

NASLOVNA STRAN NAČRTA

NOSILNA KONSTRUKCIJA

PODATKI O GRADNJI

naziv gradnje

GRADNJA MRLIŠKE VEŽICE, RAZŠIRITEV POKOPALIŠČA IN
UREDITEV PARKIRNIH POVRŠIN NA PUČAH, NA PARCELAH ŠT.:
1279, 1280/1, 1280/2 K.O. KOŠTABONA

kratek opis gradnje

Na parcelah št. 1279, 1280/1 in 1280/2 k.o. Koštabona stoji obstoječe pokopališče. Investitor želi na navedenih parcelah zgraditi dva nova objekta - pokopališko stavbo mrliške vežice in spremljevalni objekt z jvnimi sanitarijami in shranjevalnim prostorom. Poseg predvideva tudi razširitev obstoječega pokopališča jugozahodno od obstoječega ter ureditev novih parkirnih prostorov.

VRSTE GRADNJE

označiti vse ustrezne vrste gradnje



NOVOGRADNJA - NOVOZGRAJEN OBJEKT



NOVOGRADNJA - PRIZIDAVA



REKONSTRUKCIJA



SPREMEMBA NAMEMBOSTI



ODSTRANITEV CELOTNEGA OBJEKTA



LEGALIZACIJA



MANJŠA REKONSTRUKCIJA

PODATKI O PROJEKTNI DOKUMENTACIJI

vrsta dokumentacije

PZI (projektna dokumentacija za izvedbo gradnje)

številka projekta

012-25-MM

PODATKI O NAČRTU

strokovno področje načrta

2 Načrt s področja gradbeništva

naziv načrta

NOSILNA KONSTRUKCIJA

številka načrta

24-2025

datum izdelave

september 2025

datum spremembe

PODATKI O PROJEKTANTU NAČRTA

projektant načrta (naziv družbe)

STAVBAR d.o.o.

naslov

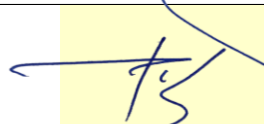
Ferrarska ulica 16, 6000 Koper

odgovorna oseba projektanta načrta

Peter Kocjančič

podpis odgovorne osebe

projektanta načrta

 **STAVBAR**
GRADBENIŠTVO
STAVBAR d.o.o., Ferrarska ulica 16, 6000 Koper
ID za DDV: SI17420539

PODATKI O IZDELOVALCU NAČRTA

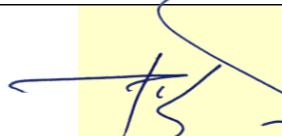
ime in priimek pooblaščenega arhitekta, pooblaščenega inženirja

Peter Kocjančič, univ.dipl.inž.grad.

identifikacijska številka

IZS G-2046

podpis pooblaščenega arhitekta, pooblaščenega inženirja

 **PETER KOCJANČIČ**
univ. dipl. inž. grad.
IZS G-2046

PRILOGA 2C

**IZJAVA PROJEKTANTA NAČRTA
IN POOBLAŠČENEGA STOKOVNJAKA,
KI JE IZDELAL NAČRT V PZI IN PID**

PROJEKTANT NAČRTA

projektant načrta (naziv družbe) STAVBAR d.o.o.

naslov Ferrarska ulica 16, 6000 Koper

odgovorna oseba projektanta načrta Peter Kocjančič

IN POOBLAŠČENI STROKOVNJAK, KI JE IZDELAL NAČRT

pooblaščen strokovnjak Peter Kocjančič, univ.dipl.inž.grad.

IZJAVLJAVA:

da načrt

vrsta dokumentacije PZI (projektna dokumentacija za izvedbo gradnje)

strokovno področje načrta 2 Načrt s področja gradbeništva

naziv načrta NOSILNA KONSTRUKCIJA

številka načrta 24-2025

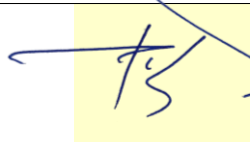
datum izdelave september 2025

upošteva relevantne predpise in druge normativne dokumente ter da so upoštewane ustrezne bistvene in druge zahteve.

pooblaščen strokovnjak Peter Kocjančič, univ.dipl.inž.grad.

identifikacijska številka IZS G-2046

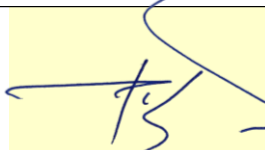
podpis pooblaščenega strokovnjaka

 **PETER KOCJANČIČ**
univ. dipl. inž. grad.
IZS G-2046

odgovorna oseba projektanta načrta Peter Kocjančič

podpis odgovorne osebe projektanta načrta

Peter Kocjančič

 **STAVBAR**
GRADBENIŠTVO
STAVBAR d.o.o., Ferrarska ulica 16, 6000 Koper
ID za DDV: SI17420539

2. KAZALO VSEBINE NAČRTA GRADBENIH KONSTRUKCIJ ŠT.:

24-2025

PZI

- 0. NASLOVNA STRAN
- 1. IZJAVA PROJEKTANTA NAČRTA IN POOBLAŠČENEGA STROKOVNJAKA
- 2. KAZALO VSEBINE NAČRTA
- 3. TEHNIČNO POROČILO
- 4. IZVLEČEK ARMATURE
- 5. TEHNIČNI PRIKAZI
 - 01: TEMELJNA PLOŠČA
 - 02: STENE
 - 03: KROVNA PLOŠČA

3. TEHNIČNO POROČILO

Načrt gradbeništva obravnava nosilno konstrukcijo pri gradnji nove mrliške vežice na pokopališču v Pučah.

3.1 OPIS KONSTRUKCIJE

Predvidena mrliška vežica je sestavljena iz dveh pritličnih objektov in skupnega dvorišča, ki je omejen s podpornimi zidovi. Objekt vežice je tlorskih dimenzij cca 5x11m, s koto slemena +3,47m. Objekt s pomožnimi prostori pa je tlorskih dimenzij cca 3x8m, s koto slemena +3,17m. Oba objekta imata dvokapno streho in kap na koti +2,65m. Pred vhodom v mrliško vežico je nadkriti prostor, za objektom pa se nahaja ograjeni atrij.

Nosilna konstrukcija je v celoti armiranobetonska. Stene so debeline 20cm, razen vhoda v mrliško vežico, kjer je zaradi instalacij stena debela 30cm. Zunanje stene na robu dvorišča so podporne in so prav tako debele 20cm.

Strešni plošči sta armiranobetonski, debeline 15cm.

Temeljna plošča je debeline 25cm in je po obodu sten razširjena za 20cm. V območju atrija se temeljna plošča prekine, pod zunanjimi stenami atrija pa se izvede pasovni temelj prereza 60x25cm.

Geomehanske raziskave za obravnavano lokacijo niso bile opravljene. Na podlagi podatkov iz bližnje okolice predpostavim, da bo objekt postavljen na nosilno podlago iz prepererelega do raščenega fliša z računsko odpornostjo 300kPa. Po izvedenem izkopu si mora teren ogledati geomehanik, ki preveri predpostavke iz statičnega računa in poda navodila za pripravo podlage pod temelji.

3.2. OBTEŽBA

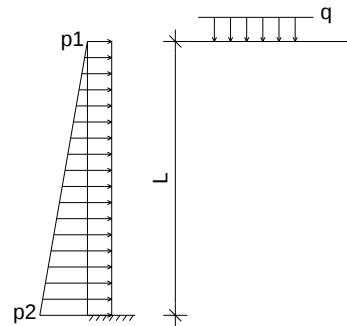
V statični analizi konstrukcije in njenih elementov so upoštevane sledeče obtežbe in kombinacije teh obtežb:

3.2.1 STREHA

STALNA:	korci	0,65 kN/m ²
	letve 2x	0,05
	termotop 10cm	0,15
	omet	0,30
	fotovoltaika (rezerva)	0,15
	skupaj	g=1,30 kN/m²
OBČASNA:	sneg+veter	0,80
	skupaj	p=0,80 kN/m²

3.2.2 VKOPANE IN PODPORNE STENE

ZEM. PRITISK:



$$q=5,00\text{kN/m}^2$$

$$\gamma=20\text{kN/m}^3$$

$$\varphi=30^\circ$$

$$c=0$$

$$k_a=0,333$$

3.2.3 POTRES

PARAMETRI:

projektni pospešek $a_g/g=0,1$,
srednja stopnja duktilnosti (DCM),
vrsta tal A,
II. kategorija pomembnosti.

Potresni vpliv je zanemarljiv, ker je objekt pritličen, delno vkopan in stoji na področju z nizkim projektnim pospeškom.

3.3 UPORABLJENI MATERIALI

V izračunih so upoštevane sledeče karakteristike uporabljenih materialov:

- betoni razreda C25/30,
- rebrasta in mrežna armatura razreda S500.

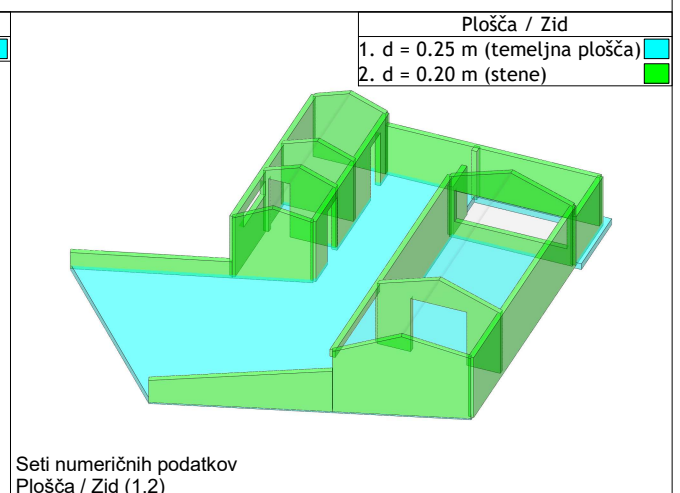
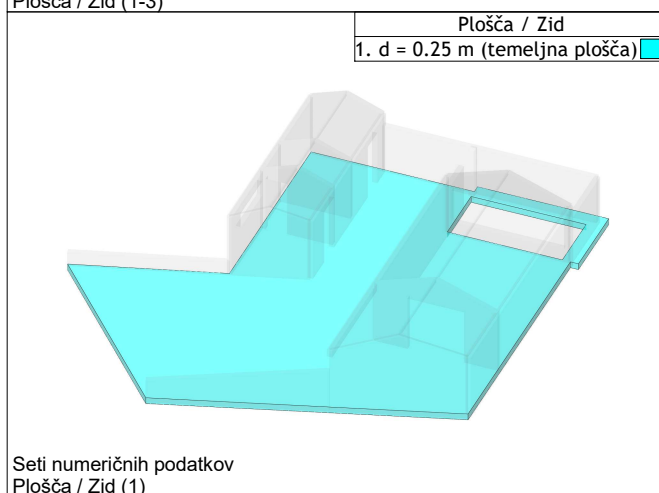
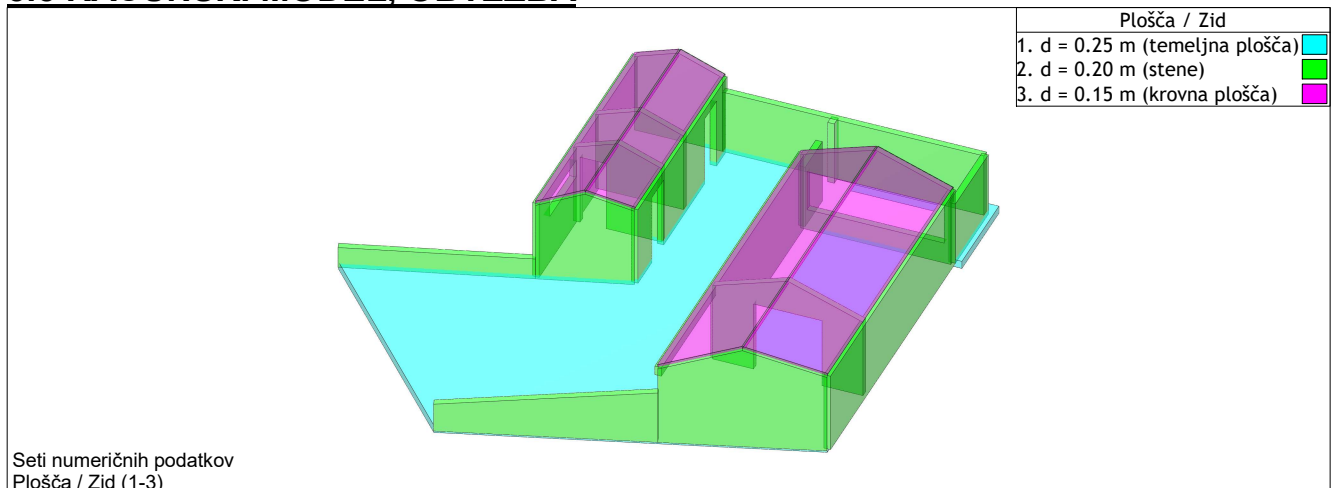
Vsi materiali in montažni elementi morajo imeti ustrezne CE certifikate oz. morajo biti skladni z ustreznimi slovenskimi standardi.

3.4 UPORABLJENI STANDARDI

Konstrukcija je dimenzionirana v skladu s standardi oz. skupinami standardov:

- SIST EN 1990: Osnove projektiranja,
- SIST EN 1991: Vplivi na konstrukcije,
- SIST EN 1992: Projektiranje betonskih konstrukcij,
- SIST EN 1997: Geotehnično projektiranje,
- SIST EN 1998: Projektiranje potresnoodpornih konstrukcij.

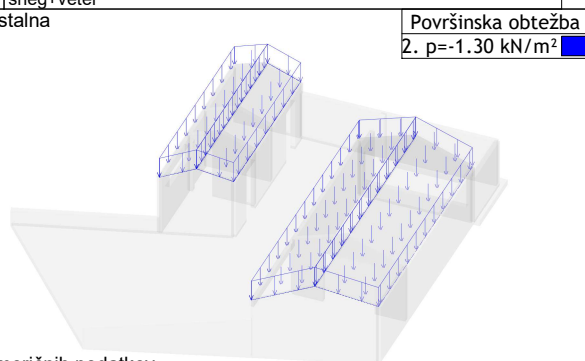
3.5 RAČUNSKI MODEL, OBTEŽBA



Lista obtežnih primerov

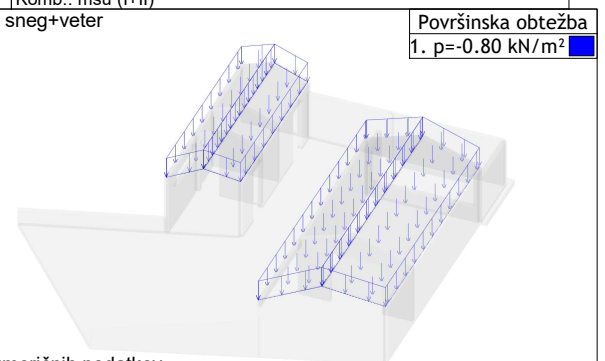
LC	Naziv
1	lastna (g)
2	stalna
3	sneg+veter

Obt. 2: stalna

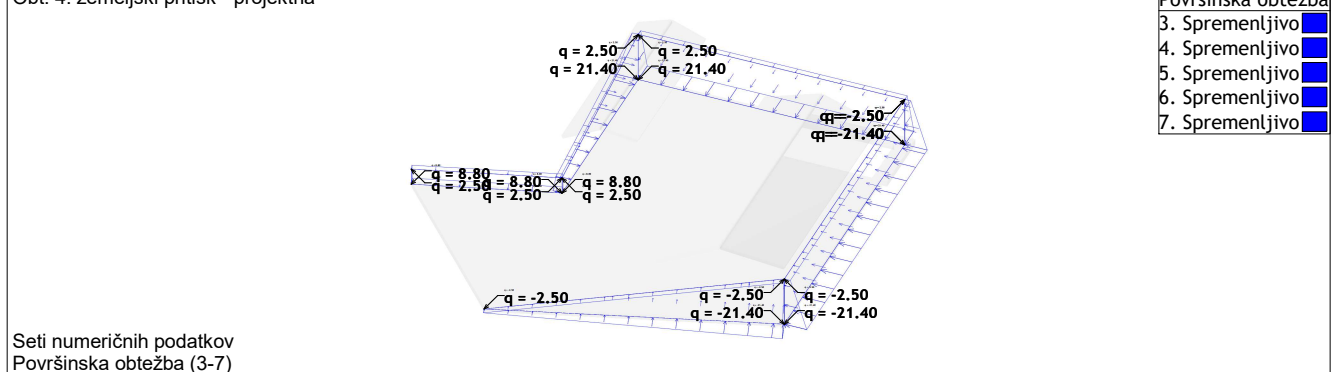


LC	Naziv
4	zemeljski pritisak - projektna
5	Komb.: msn (1.35xI+1.35xII+1.5xIII+IV)
6	Komb.: msu (I+II)

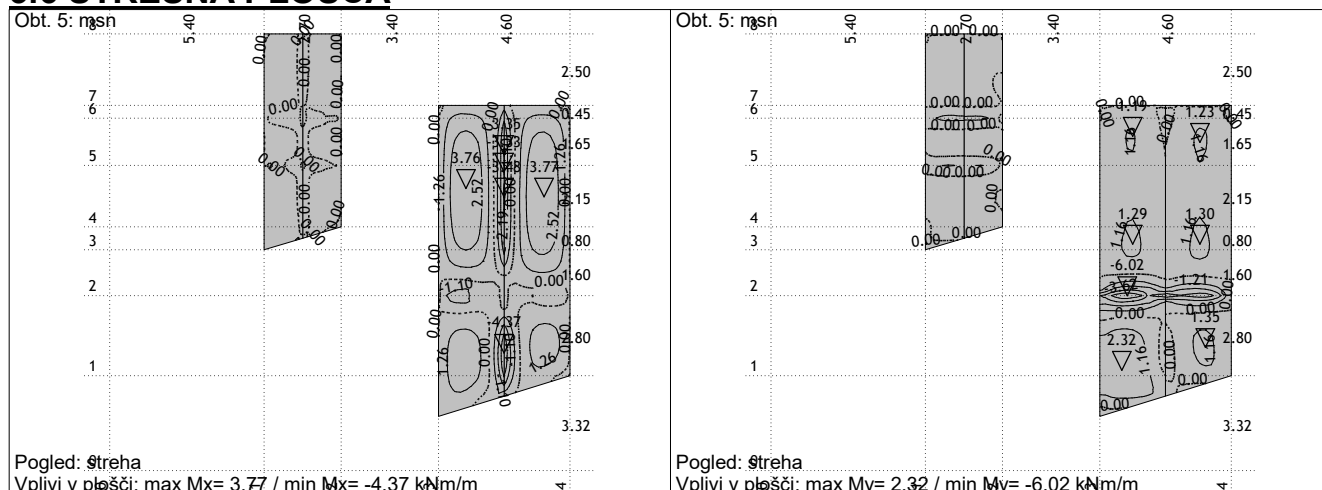
Obt. 3: sneg+veter



Obt. 4: zemeljski pritisak - projektna



3.6 STREŠNA PLOŠČA



Pogled: s3

EC2 (EN 1992-1-1:2004)
 $d_{pl}=15.0$ cm
 C 25/30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
 Zgornja cona: S500N ($a=2.0$ cm)
 Spodnja cona: S500N ($a=2.0$ cm)
 Dimenzioniranje enega obtežnega
 primera: 1.35xI+1.35xII+1.50xIII
 +1.00xIV

Točka 1

$X=6.87$ m; $Y=6.12$ m; $Z=2.87$ m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Med = -1.51 kNm
 Ned = 41.47 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.127/25.000$ ‰
 $Az_1 = 0.79$ cm²/m
 $As_1 = 0.18$ cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Med = -5.21 kNm
 Ned = -0.37 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -1.099/25.000$ ‰
 $Az_2 = 0.93$ cm²/m
 $As_2 = 0.00$ cm²/m

Točka 2

$X=8.40$ m; $Y=6.12$ m; $Z=3.40$ m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Med = 0.91 kNm
 Ned = 63.36 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.102/25.000$ ‰
 $Az_1 = 0.54$ cm²/m
 $As_1 = 0.93$ cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Med = -3.32 kNm
 Ned = 147.72 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.410/25.000$ ‰
 $Az_2 = 2.57$ cm²/m
 $As_2 = 0.98$ cm²/m

Točka 3

$X=8.40$ m; $Y=6.39$ m; $Z=3.40$ m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Med = 0.60 kNm
 Ned = 39.15 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.067/25.000$ ‰
 $Az_1 = 0.33$ cm²/m
 $As_1 = 0.57$ cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Med = -0.80 kNm
 Ned = 119.73 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.254/25.000$ ‰
 $Az_2 = 1.53$ cm²/m
 $As_2 = 1.28$ cm²/m

Pogled: s1

EC2 (EN 1992-1-1:2004)
 $d_{pl}=15.0$ cm
 C 25/30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
 Zgornja cona: S500N ($a=2.0$ cm)
 Spodnja cona: S500N ($a=2.0$ cm)
 Dimenzioniranje enega obtežnega
 primera: 1.35xI+1.35xII+1.50xIII
 +1.00xIV

Točka 4

$X=1.35$ m; $Y=15.27$ m; $Z=3.10$ m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Med = 0.13 kNm
 Ned = 22.41 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.066/25.000$ ‰
 $Az_1 = 0.24$ cm²/m
 $As_1 = 0.28$ cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Med = 0.01 kNm
 Ned = 8.45 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.103/25.000$ ‰
 $Az_2 = 0.09$ cm²/m
 $As_2 = 0.11$ cm²/m

Točka 5

$X=1.35$ m; $Y=12.32$ m; $Z=3.10$ m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Med = 0.03 kNm
 Ned = 20.06 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.149/25.000$ ‰
 $Az_1 = 0.22$ cm²/m
 $As_1 = 0.26$ cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Med = -1.39 kNm
 Ned = 36.72 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.160/25.000$ ‰
 $Az_2 = 0.71$ cm²/m
 $As_2 = 0.16$ cm²/m

Točka 6

$X=1.35$ m; $Y=8.32$ m; $Z=3.10$ m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Med = -0.04 kNm
 Ned = 13.24 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.095/25.000$ ‰
 $Az_1 = 0.17$ cm²/m
 $As_1 = 0.14$ cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Med = 0.21 kNm
 Ned = 34.32 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.115/25.000$ ‰
 $Az_2 = 0.36$ cm²/m
 $As_2 = 0.44$ cm²/m

Pogled: s2

EC2 (EN 1992-1-1:2004)
 $d_{pl}=15.0$ cm
 C 25/30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
 Zgornja cona: S500N ($a=2.0$ cm)
 Spodnja cona: S500N ($a=2.0$ cm)
 Dimenzioniranje enega obtežnega
 primera: 1.35xI+1.35xII+1.50xIII
 +1.00xIV

Točka 7

$X=1.35$ m; $Y=15.27$ m; $Z=3.10$ m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Med = 0.20 kNm
 Ned = 23.13 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.156/25.000$ ‰
 $Az_1 = 0.25$ cm²/m
 $As_1 = 0.30$ cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Med = 0.12 kNm
 Ned = 7.78 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.039/25.000$ ‰
 $Az_2 = 0.07$ cm²/m
 $As_2 = 0.11$ cm²/m

Točka 8

$X=1.35$ m; $Y=12.32$ m; $Z=3.10$ m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Med = 0.36 kNm
 Ned = 22.33 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.090/25.000$ ‰
 $Az_1 = 0.19$ cm²/m
 $As_1 = 0.33$ cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Med = -1.15 kNm
 Ned = 33.74 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.112/25.000$ ‰
 $Az_2 = 0.64$ cm²/m
 $As_2 = 0.15$ cm²/m

Točka 9

$X=1.35$ m; $Y=12.08$ m; $Z=3.10$ m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Med = 0.01 kNm
 Ned = 7.10 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.085/25.000$ ‰
 $Az_1 = 0.08$ cm²/m
 $As_1 = 0.09$ cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Med = -0.17 kNm
 Ned = 21.83 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.135/25.000$ ‰
 $Az_2 = 0.28$ cm²/m
 $As_2 = 0.24$ cm²/m

Pogled: s4

EC2 (EN 1992-1-1:2004)
 $d_{pl}=15.0$ cm
 C 25/30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]
 Zgornja cona: S500N ($a=2.0$ cm)
 Spodnja cona: S500N ($a=2.0$ cm)
 Dimenzioniranje enega obtežnega
 primera: 1.35xI+1.35xII+1.50xIII
 +1.00xIV

Točka 10

$X=8.40$ m; $Y=6.12$ m; $Z=3.40$ m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Med = 0.57 kNm
 Ned = 58.79 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.296/25.000$ ‰
 $Az_1 = 0.65$ cm²/m
 $As_1 = 0.78$ cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Med = -3.44 kNm
 Ned = 149.11 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.356/25.000$ ‰
 $Az_2 = 2.57$ cm²/m
 $As_2 = 0.98$ cm²/m

Točka 11

X=8.40 m; Y=6.39 m; Z=3.40 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Med = 0.56 kNm

Ned = 39.32 kN

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.092/25.000 \%$

Az1 = 0.33 cm²/m

As1 = 0.58 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Med = -0.76 kNm

Ned = 114.58 kN

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.242/25.000 \%$

Az2 = 1.47 cm²/m

As2 = 1.22 cm²/m

Osvojena armatura
EC2 (EN 1992-1-1:2004), C 25/30, S500N, $\bar{s}=2.00$ cm

Pogled: streha
Aa - sp.cona

Osvojena armatura
EC2 (EN 1992-1-1:2004), C 25/30, S500N, $\bar{s}=2.00$ cm

Pogled: streha
Aa - zg.cona

Aa - sp.cona [cm²/m]
0.00
1.54

Aa - zg.cona [cm²/m]
-2.83
-2.83
-2.57
-1.96
-0.00

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
 Med = 3.56 kNm
 Ned = 69.67 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.072/25.000\%$
 Az2 = 0.30 cm²/m
 As2 = 1.31 cm²/m

Točka 5

X=2.90 m; Y=15.27 m; Z=2.10 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
 Med = 8.13 kNm
 Ned = 155.31 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.186/25.000\%$
 Az1 = 0.67 cm²/m
 As1 = 2.95 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
 Med = 0.99 kNm
 Ned = 12.93 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.125/25.000\%$
 Az2 = 0.00 cm²/m
 As2 = 0.29 cm²/m

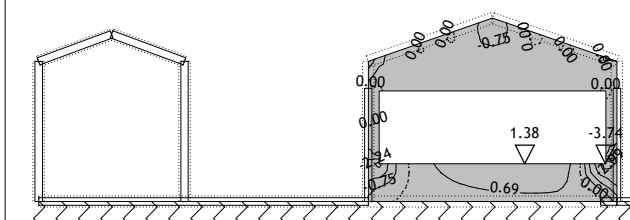
Točka 6

X=5.90 m; Y=15.27 m; Z=0.00 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)
 Med = 1.54 kNm
 Ned = 18.84 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.067/25.000\%$
 Az1 = 0.00 cm²/m
 As1 = 0.44 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)
 Med = 7.91 kNm
 Ned = 58.87 kN
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.588/25.000\%$
 Az2 = 0.00 cm²/m
 As2 = 1.77 cm²/m

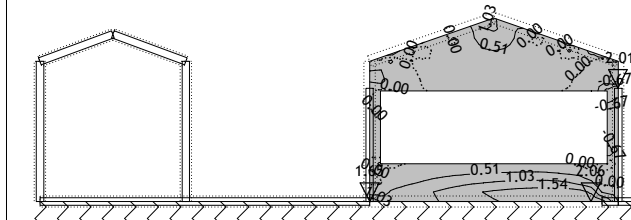
Obt. 5: msn



Okvir: H_2

Vplivi v plošči: max Mx= 1.38 / min Mx= -3.74 kNm/m

Obt. 5: msn



Okvir: H_2

Vplivi v plošči: max My= 2.06 / min My= -2.01 kNm/m

Okvir: H_2

EC2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 25/30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500N (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500N (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje enega obtežnega

primera: 1.35xI+1.35xII+1.50xIII

+1.00xIV

Točka 1

X=7.25 m; Y=12.77 m; Z=2.05 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Med = -0.30 kNm

Ned = 178.37 kN

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.241/25.000\%$

Az1 = 2.08 cm²/m

As1 = 2.09 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Med = 0.00 kNm

Ned = 8.03 kN

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.004/25.000\%$

Az2 = 0.09 cm²/m

As2 = 0.09 cm²/m

Točka 2

X=10.70 m; Y=12.77 m; Z=2.60 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Med = -0.70 kNm

Ned = 57.56 kN

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.359/25.000\%$

Az1 = 0.74 cm²/m

As1 = 0.75 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Med = 0.20 kNm

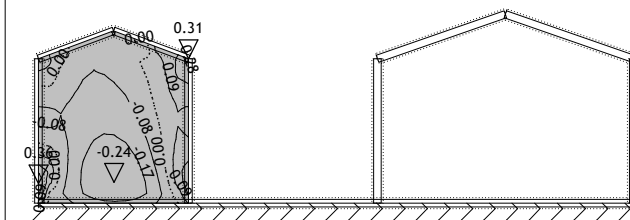
Ned = 39.24 kN

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.182/25.000\%$

Az2 = 0.47 cm²/m

As2 = 0.47 cm²/m

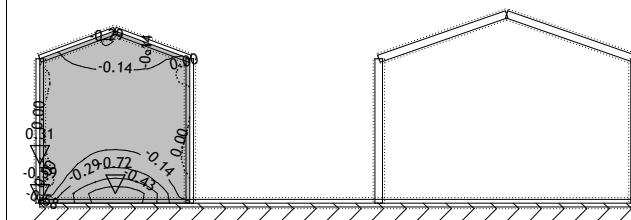
Obt. 5: msn



Okvir: H_3

Vplivi v plošči: max Mx= 0.36 / min Mx= -0.24 kNm/m

Obt. 5: msn



Okvir: H_3

Vplivi v plošči: max My= 0.31 / min My= -0.72 kNm/m

Okvir: H_3

EC2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 25/30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500N (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500N (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje enega obtežnega

primera: 1.35xI+1.35xII+1.50xIII

+1.00xIV

Točka 1

X=2.70 m; Y=12.32 m; Z=2.60 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Med = 0.31 kNm

Ned = 25.18 kN

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.232/25.000\%$

Az1 = 0.32 cm²/m

As1 = 0.33 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Med = -0.04 kNm

Ned = 14.23 kN

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.087/25.000\%$

Az2 = 0.17 cm²/m

As2 = 0.17 cm²/m

Točka 2

X=-0.00 m; Y=12.32 m; Z=0.00 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Med = 0.15 kNm

Ned = 12.56 kN

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.161/25.000\%$

Az1 = 0.16 cm²/m

As1 = 0.16 cm²/m

Smer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Med = -0.59 kNm

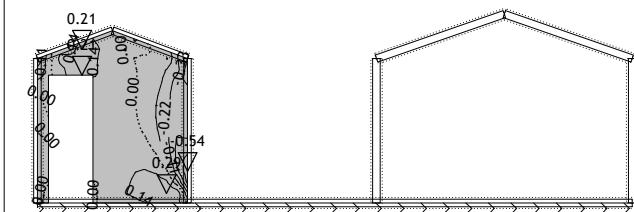
Ned = 17.55 kN

$\epsilon_b/\epsilon_a = -0.327/25.000\%$

Az2 = 0.27 cm²/m

As2 = 0.27 cm²/m

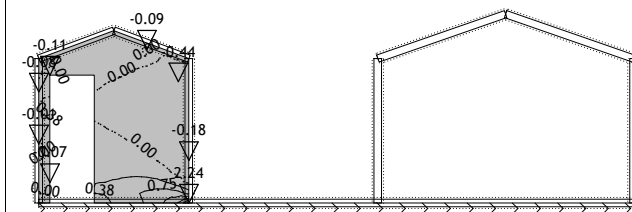
Obt. 5: msn



Okvir: H_4

Vplivi v plošči: max $M_x = 0.29$ / min $M_x = -0.54$ kNm/m

Obt. 5: msn



Okvir: H_4

Vplivi v plošči: max $M_y = 2.24$ / min $M_y = -0.44$ kNm/m**Okvir: H_4**

EC2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 25/30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500N (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500N (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje enega obtežnega

primera: 1.35xI+1.35xII+1.50xIII

+1.00xIV

Točka 1 $X=0.60$ m; $Y=10.67$ m; $Z=2.30$ mSmer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Med = 0.19 kNm

Ned = 44.85 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.176/25.000$ ‰Az1 = 0.54 cm²/mAs1 = 0.54 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Med = 0.05 kNm

Ned = 5.38 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.089/25.000$ ‰Az2 = 0.07 cm²/mAs2 = 0.07 cm²/m**Točka 2** $X=2.51$ m; $Y=10.67$ m; $Z=0.00$ mSmer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Med = 0.21 kNm

Ned = 17.42 kN

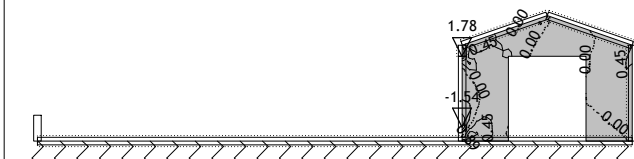
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.191/25.000$ ‰Az1 = 0.22 cm²/mAs1 = 0.23 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Med = 1.54 kNm

Ned = 6.82 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.540/25.000$ ‰Az2 = 0.26 cm²/mAs2 = 0.26 cm²/m

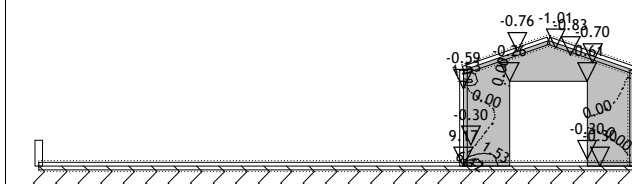
Obt. 5: msn



Okvir: H_5

Vplivi v plošči: max $M_x = 1.78$ / min $M_x = -1.54$ kNm/m

Obt. 5: msn



Okvir: H_5

Vplivi v plošči: max $M_y = 9.17$ / min $M_y = -1.01$ kNm/m**Okvir: H_5**

EC2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 25/30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500N (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500N (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje enega obtežnega

primera: 1.35xI+1.35xII+1.50xIII

+1.00xIV

Točka 1 $X=9.20$ m; $Y=6.12$ m; $Z=2.30$ mSmer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Med = -0.30 kNm

Ned = 240.96 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.247/25.000$ ‰Az1 = 2.80 cm²/mAs1 = 2.82 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Med = -0.17 kNm

Ned = 17.59 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.174/25.000$ ‰Az2 = 0.22 cm²/mAs2 = 0.22 cm²/m**Točka 2** $X=6.49$ m; $Y=6.12$ m; $Z=0.00$ mSmer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Med = 0.58 kNm

Ned = 21.40 kN

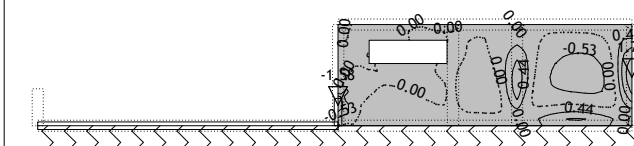
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.322/25.000$ ‰Az1 = 0.31 cm²/mAs1 = 0.31 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Med = 3.74 kNm

Ned = -4.76 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.865/25.000$ ‰Az2 = 0.39 cm²/mAs2 = 0.39 cm²/m

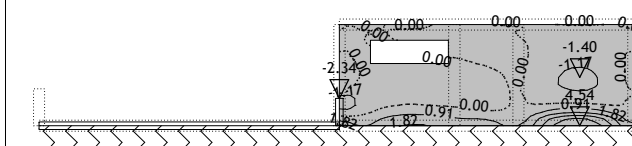
Obt. 5: msn



Okvir: V_1

Vplivi v plošči: max $M_x = 1.78$ / min $M_x = -1.58$ kNm/m

Obt. 5: msn



Okvir: V_1

Vplivi v plošči: max $M_y = 4.54$ / min $M_y = -2.34$ kNm/m

EC2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 25/30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500N (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500N (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje enega obtežnega

primeri: 1.35xI+1.35xII+1.50xIII

+1.00xIV

Točka 4

X=6.10 m; Y=15.27 m; Z=0.00 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Med = 3.61 kNm

Ned = 154.40 kN

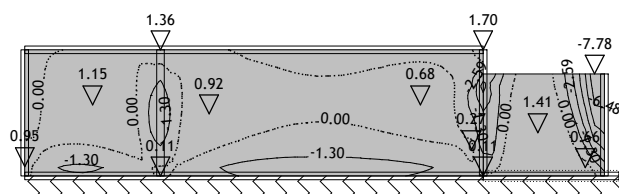
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.803/25.000$ ‰Az1 = 2.20 cm²/mAs1 = 2.21 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Med = -2.48 kNm

Ned = 175.56 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.696/25.000$ ‰Az2 = 2.31 cm²/mAs2 = 2.32 cm²/m

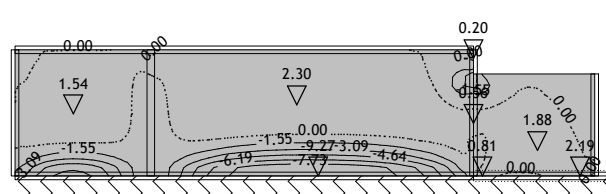
Obt. 5: msn



Okvir: V_4

Vplivi v plošči: max Mx= 1.70 / min Mx= -7.78 kNm/m

Obt. 5: msn



Okvir: V_4

Vplivi v plošči: max My= 2.30 / min My= -9.27 kNm/m

Okvir: V_4

EC2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 25/30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500N (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500N (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje enega obtežnega

primeri: 1.35xI+1.35xII+1.50xIII

+1.00xIV

Točka 1

X=10.70 m; Y=15.27 m; Z=1.67 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Med = -7.06 kNm

Ned = -17.53 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.996/25.000$ ‰Az1 = 0.69 cm²/mAs1 = 0.00 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Med = -0.95 kNm

Ned = 0.08 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.307/25.000$ ‰Az2 = 0.12 cm²/mAs2 = 0.00 cm²/m**Točka 2**

X=10.70 m; Y=14.97 m; Z=0.00 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Med = 0.45 kNm

Ned = 28.48 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.193/25.000$ ‰Az1 = 0.26 cm²/mAs1 = 0.45 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Med = 2.19 kNm

Ned = 33.33 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.056/25.000$ ‰Az2 = 0.07 cm²/mAs2 = 0.70 cm²/m

EC2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 25/30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500N (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500N (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje enega obtežnega

primeri: 1.35xI+1.35xII+1.50xIII

+1.00xIV

Točka 3

X=10.70 m; Y=9.57 m; Z=2.60 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Med = -0.26 kNm

Ned = 47.98 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.216/25.000$ ‰Az1 = 0.58 cm²/mAs1 = 0.58 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Med = 0.04 kNm

Ned = -9.75 kN

Ni potrebna armatura.

Točka 4

X=10.70 m; Y=3.32 m; Z=0.00 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Med = 0.59 kNm

Ned = 5.69 kN

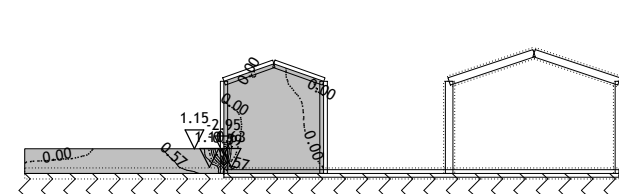
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.324/25.000$ ‰Az1 = 0.13 cm²/mAs1 = 0.13 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Med = -2.00 kNm

Ned = 51.86 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.624/25.000$ ‰Az2 = 0.83 cm²/mAs2 = 0.83 cm²/m

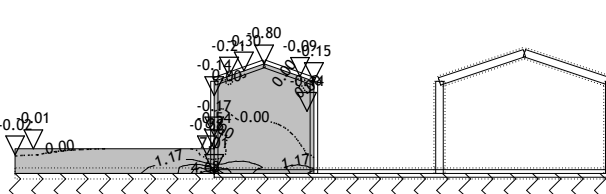
Obt. 5: msn



Okvir: K_1

Vplivi v plošči: max Mx= 1.15 / min Mx= -2.95 kNm/m

Obt. 5: msn



Okvir: K_1

Vplivi v plošči: max My= 7.01 / min My= -0.80 kNm/m

Okvir: K_1

EC2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 25/30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500N (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500N (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje enega obtežnega

primeri: 1.35xI+1.35xII+1.50xIII

+1.00xIV

Točka 1

X=-0.00 m; Y=7.72 m; Z=0.00 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Med = 0.13 kNm

Ned = 12.12 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.080/25.000$ ‰Az1 = 0.13 cm²/mAs1 = 0.16 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Med = 7.01 kNm

Ned = -39.34 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -1.107/25.000$ ‰Az2 = 0.00 cm²/mAs2 = 0.41 cm²/m**Točka 2**

X=-0.20 m; Y=7.66 m; Z=0.00 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Med = 0.88 kNm

Ned = 13.35 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.045/25.000$ ‰Az1 = 0.00 cm²/mAs1 = 0.28 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Med = 5.85 kNm

Ned = -16.45 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.906/25.000$ ‰Az2 = 0.00 cm²/mAs2 = 0.55 cm²/m

EC2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 25/30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500N (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500N (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje enega obtežnega

primera: 1.35xI+1.35xII+1.50xIII

+1.00xIV

Točka 3

X=1.57 m; Y=8.18 m; Z=3.02 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Med = 0.20 kNm

Ned = 26.93 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.186/25.000 \text{ ‰}$ Az1 = 0.33 cm²/mAs1 = 0.33 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Med = -0.36 kNm

Ned = 1.12 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.253/25.000 \text{ ‰}$ Az2 = 0.05 cm²/mAs2 = 0.05 cm²/m**Točka 1**

X=-0.00 m; Y=7.72 m; Z=0.00 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Med = 0.13 kNm

Ned = 12.12 kN

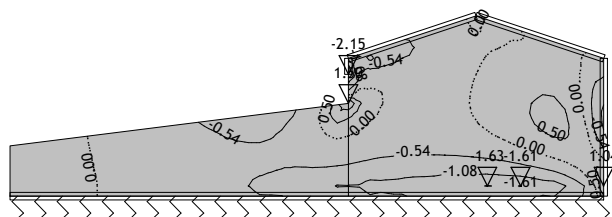
 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.147/25.000 \text{ ‰}$ Az1 = 0.15 cm²/mAs1 = 0.15 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Med = 7.01 kNm

Ned = -39.34 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -1.234/25.000 \text{ ‰}$ Az2 = 0.39 cm²/mAs2 = 0.39 cm²/m

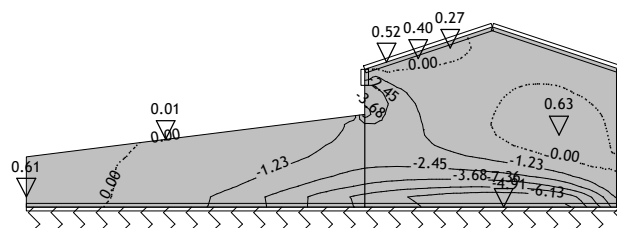
Obt. 5: msn



Okvir: K_2

Vplivi v plošči: max Mx= 1.50 / min Mx= -2.15 kNm/m

Obt. 5: msn



Okvir: K_2

Vplivi v plošči: max My= 0.63 / min My= -7.36 kNm/m

Okvir: K_2

EC2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 25/30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500N (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500N (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje enega obtežnega

primera: 1.35xI+1.35xII+1.50xIII

+1.00xIV

Točka 1

X=10.70 m; Y=3.32 m; Z=0.19 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Med = 1.04 kNm

Ned = 23.07 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.437/25.000 \text{ ‰}$ Az1 = 0.38 cm²/mAs1 = 0.39 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Med = -0.89 kNm

Ned = 41.12 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.407/25.000 \text{ ‰}$ Az2 = 0.58 cm²/mAs2 = 0.58 cm²/m**Točka 2**

X=10.70 m; Y=3.32 m; Z=0.00 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Med = 0.47 kNm

Ned = 8.30 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.289/25.000 \text{ ‰}$ Az1 = 0.15 cm²/mAs1 = 0.15 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Med = -1.81 kNm

Ned = 49.52 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.592/25.000 \text{ ‰}$ Az2 = 0.78 cm²/mAs2 = 0.78 cm²/m

EC2 (EN 1992-1-1:2004)

d,pl=20.0 cm

C 25/30 ($\gamma_C = 1.50$, $\gamma_S = 1.15$) [SP]

Zgornja cona: S500N (a=2.0 cm)

Spodnja cona: S500N (a=2.0 cm)

Dimenzioniranje enega obtežnega

primera: 1.35xI+1.35xII+1.50xIII

+1.00xIV

Točka 3

X=3.90 m; Y=1.21 m; Z=1.46 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Med = -0.66 kNm

Ned = 12.52 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.061/25.000 \text{ ‰}$ Az1 = 0.24 cm²/mAs1 = 0.05 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Med = -0.12 kNm

Ned = 0.34 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.094/25.000 \text{ ‰}$

Ni potrebna armatura.

Točka 4

X=6.10 m; Y=1.89 m; Z=0.19 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Med = -1.09 kNm

Ned = -3.87 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.376/25.000 \text{ ‰}$ Az1 = 0.09 cm²/mAs1 = 0.00 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Med = -5.29 kNm

Ned = -20.71 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.891/25.000 \text{ ‰}$ Az2 = 0.42 cm²/mAs2 = 0.00 cm²/m**Točka 5**

X=2.51 m; Y=0.78 m; Z=1.28 m

Smer 1: ($\alpha=0^\circ$)

Med = -0.30 kNm

Ned = 10.67 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.098/25.000 \text{ ‰}$ Az1 = 0.16 cm²/mAs1 = 0.09 cm²/mSmer 2: ($\alpha=90^\circ$)

Med = 0.01 kNm

Ned = 0.21 kN

 $\epsilon_b/\epsilon_a = -0.009/25.000 \text{ ‰}$

Ni potrebna armatura.

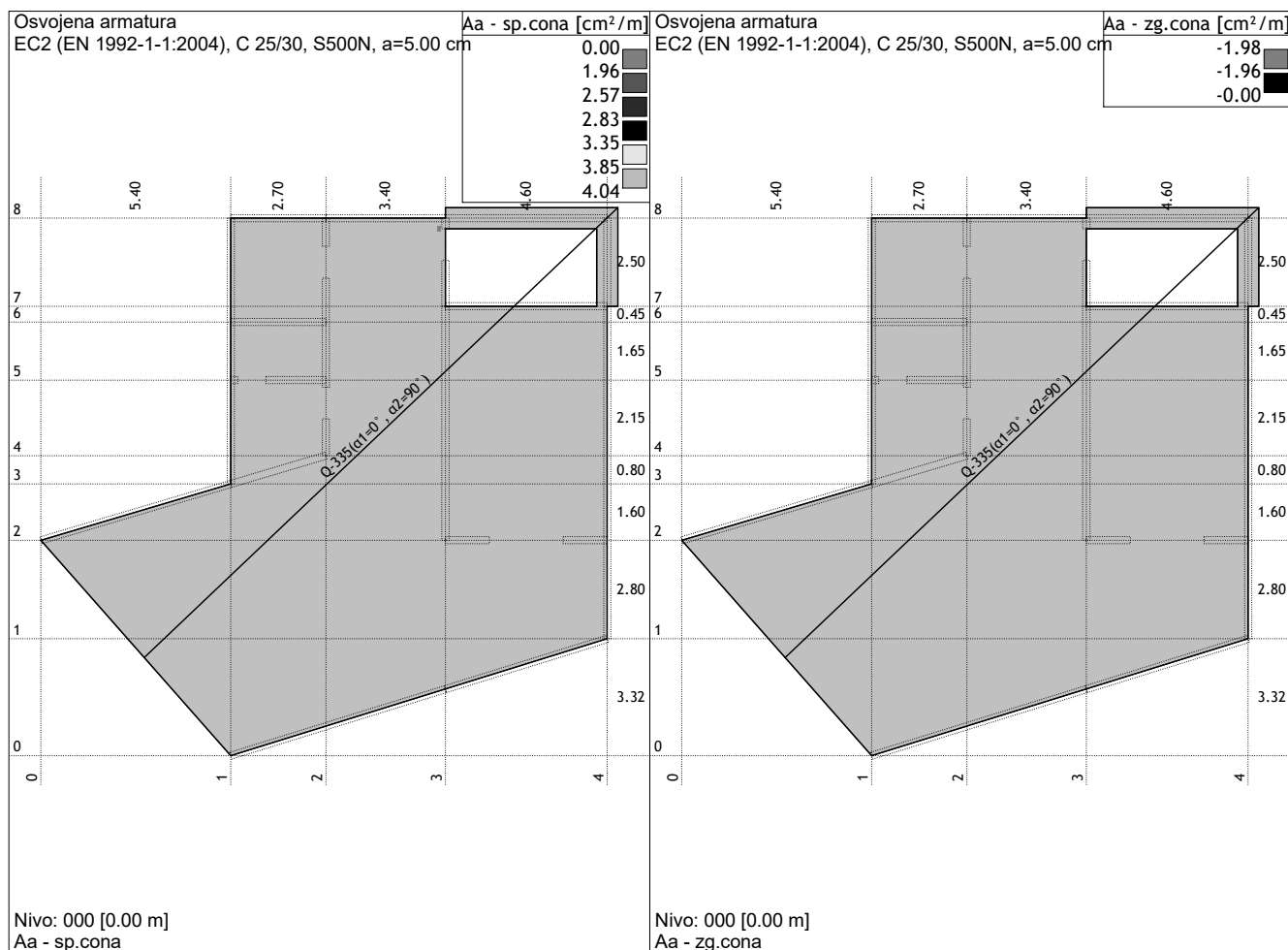
IZBEREM ARMATURO STEN:

mreže +/-Q335

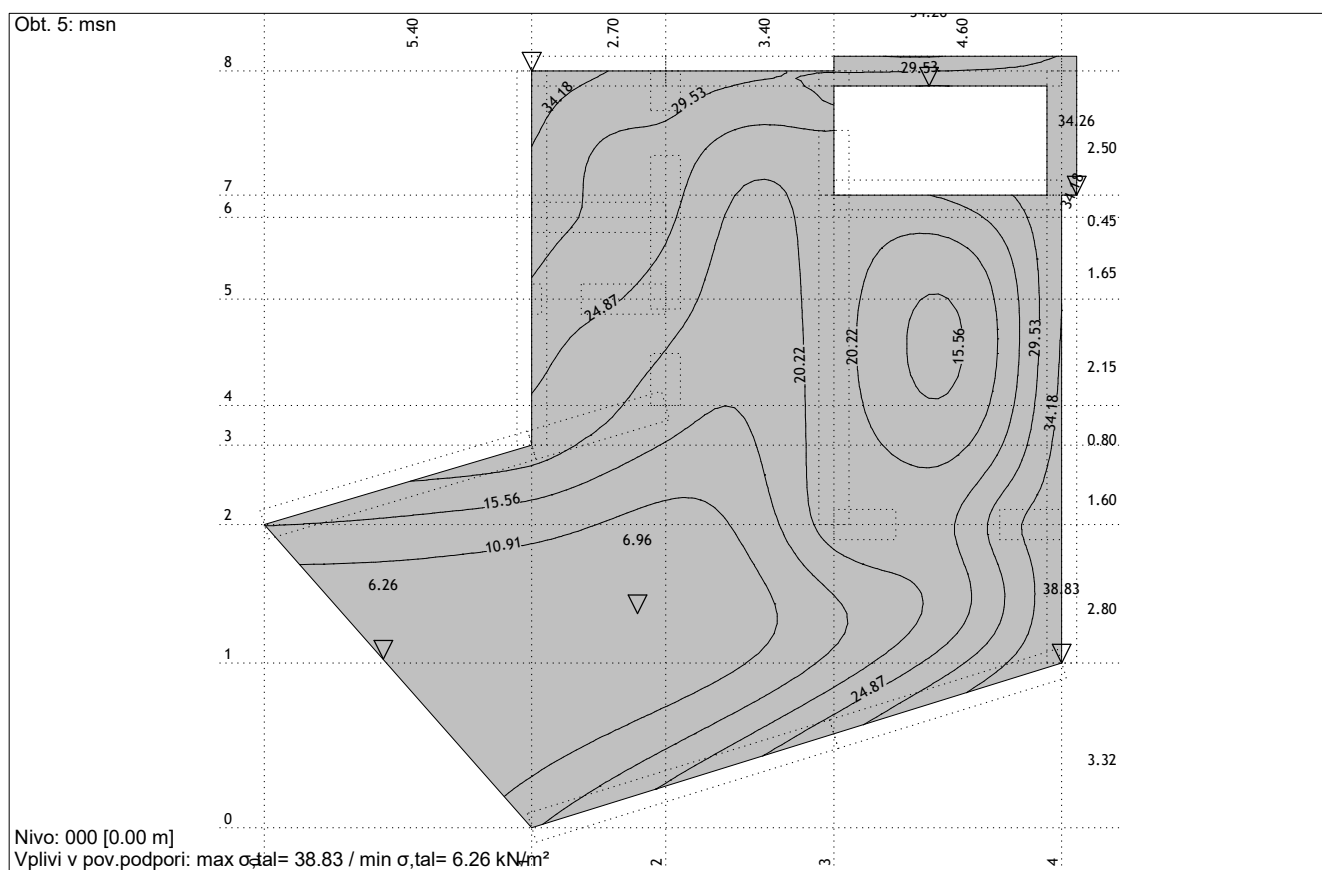
robne palice 2fi12

vogalne palice 4fi12

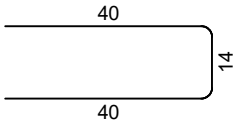
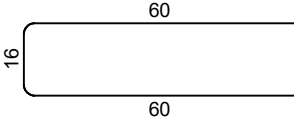
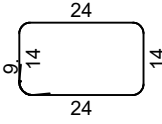
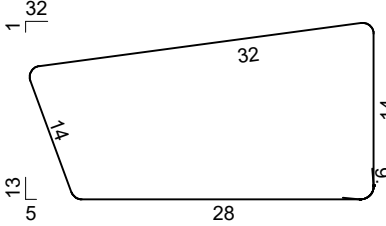
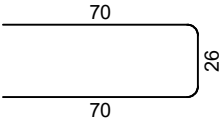
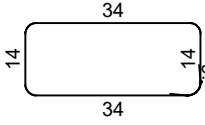
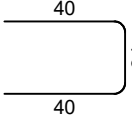
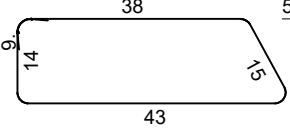
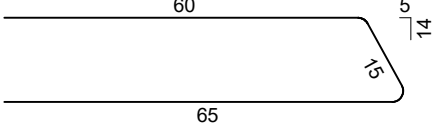
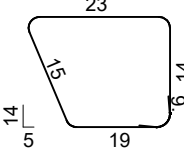
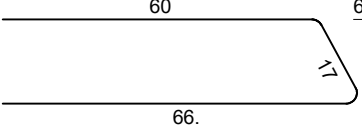
robni U fi8/15

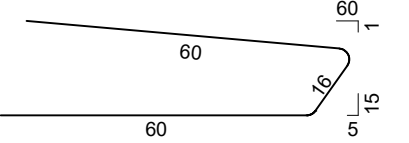
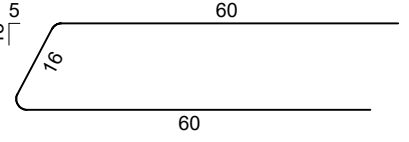
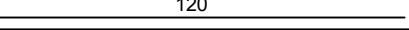
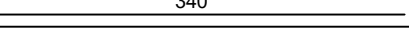
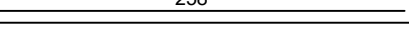
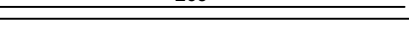
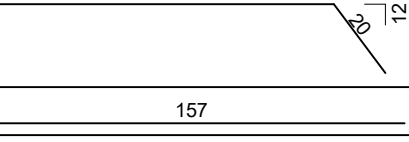
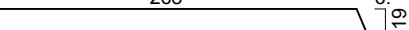
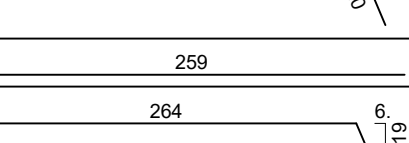
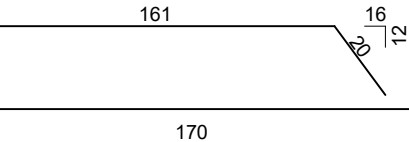
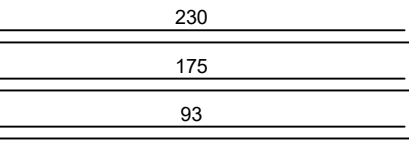
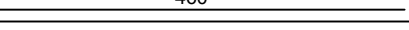
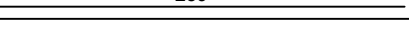
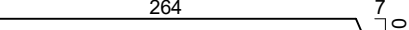
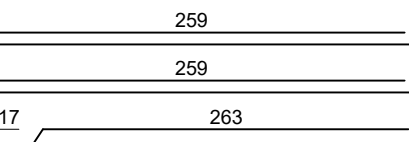
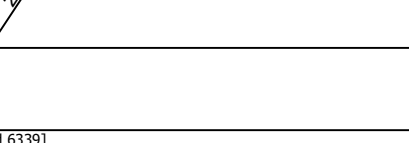


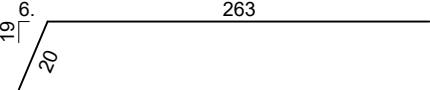
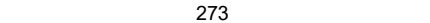
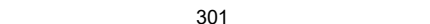
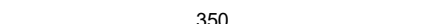
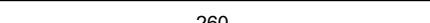
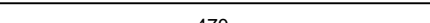
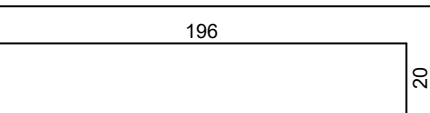
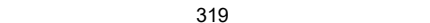
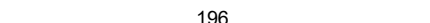
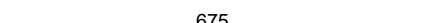
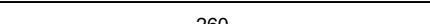
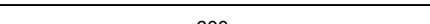
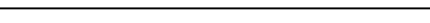
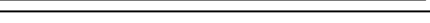
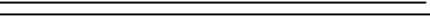
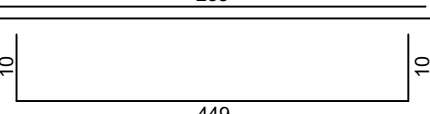
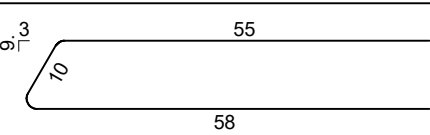
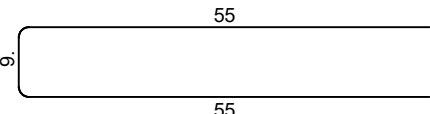
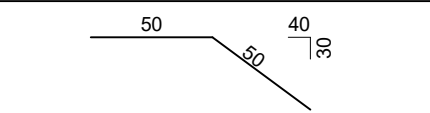
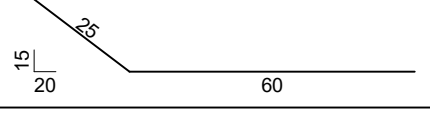
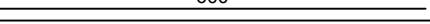
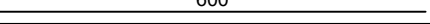
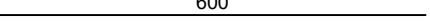
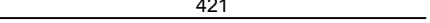
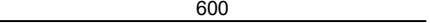
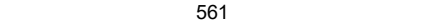
KONTROLA NAPETOSTI

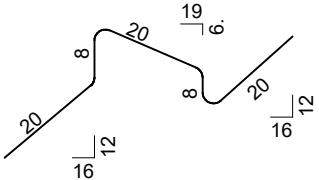


Palice - specifikacija						
ozn	oblika in mere [cm]	Ø	lg [m]	n [kos]	lg _n [m]	Opomba
1 - Temelji in talna plošča (1 kos)						
1		8	1.45	375	543.75	
2		8	1.56	44	68.64	
3		8	1.60	430	688.00	
4		8	1.70	14	23.80	
5		12	1.10	92	101.20	
6		12	6.00	48	288.00	
7		12	5.93	6	35.58	
8		12	3.05	6	18.30	
9		12	2.74	4	10.96	
10		12	4.01	4	16.04	
11		12	1.79	6	10.74	
12		12	2.54	4	10.16	
13		12	7.76	4	31.04	
14		12	5.35	4	21.40	
15		12	3.14	4	12.56	
16		12	4.54	2	9.08	
17		12	3.78	8	30.24	
18		12	4.95	4	19.80	
19		12	5.65	8	45.20	
20		12	1.37	2	2.74	
21		12	0.88	178	156.64	
2 - Puče - stene (1 kos)						
1		8	1.34	147	196.98	

Palice - specifikacija						
ozn	oblika in mere [cm]	Ø	lg [m]	n [kos]	lg _n [m]	Opomba
2		8	0.94	194	182.36	
3		8	1.36	331	450.16	
4		8	0.94	38	35.72	
5		8	1.06	14	14.84	
6		8	1.66	90	149.40	
7		8	1.14	14	15.96	
8		8	1.04	47	48.88	
9		8	1.28	14	17.92	
10		8	1.40	181	253.40	
11		8	0.89	21	18.69	
12		8	1.43	36	51.48	

Palice - specifikacija						
ozn	oblika in mere [cm]	Ø	lg [m]	n [kos]	lg _n [m]	Opomba
13		8	1.36	26	35.36	
14		8	1.36	36	48.96	
15		12	1.20	4	4.80	
16		12	3.40	4	13.60	
17		12	2.58	12	30.96	
18		12	2.63	12	31.56	
19		12	1.71	12	20.52	
20		12	1.57	12	18.84	
21		12	2.88	12	34.56	
22		12	2.59	4	10.36	
23		12	2.84	4	11.36	
24		12	1.81	4	7.24	
25		12	1.70	4	6.80	
26		12	2.30	4	9.20	
27		12	1.75	2	3.50	
28		12	0.93	2	1.86	
29		12	4.60	2	9.20	
30		12	2.59	8	20.72	
31		12	2.69	8	21.52	
32		12	2.85	8	22.80	
33		12	2.59	8	20.72	
34		12	2.59	4	10.36	
35		12	2.83	4	11.32	

Palice - specifikacija						
ozn	oblika in mere [cm]	Ø	lg [m]	n [kos]	lgn [m]	Opomba
36		12	2.83	4	11.32	
37		12	2.73	4	10.92	
38		12	3.01	4	12.04	
39		12	3.50	2	7.00	
40		12	2.60	4	10.40	
41		12	4.70	4	18.80	
42		12	2.16	4	8.64	
43		12	3.19	2	6.38	
44		12	1.96	8	15.68	
45		12	6.75	2	13.50	
46		12	2.60	2	5.20	
47		12	6.00	2	12.00	
48		12	1.79	2	3.58	
49		12	1.06	2	2.12	
50		12	2.88	2	5.76	
52		12	4.69	4	18.76	
3 - Krovna plošča (1 kos)						
1		8	1.23	234	287.82	
2		8	1.19	91	108.29	
3		12	6.00	3	18.00	
4		8	1.00	125	125.00	
5		8	0.85	88	74.80	
6		12	6.00	4	24.00	
7		12	6.00	6	36.00	
8		12	6.00	4	24.00	
9		12	4.21	4	16.84	
10		12	6.00	4	24.00	
11		12	5.61	4	22.44	

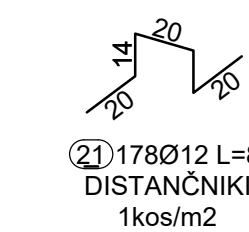
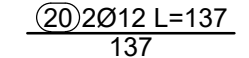
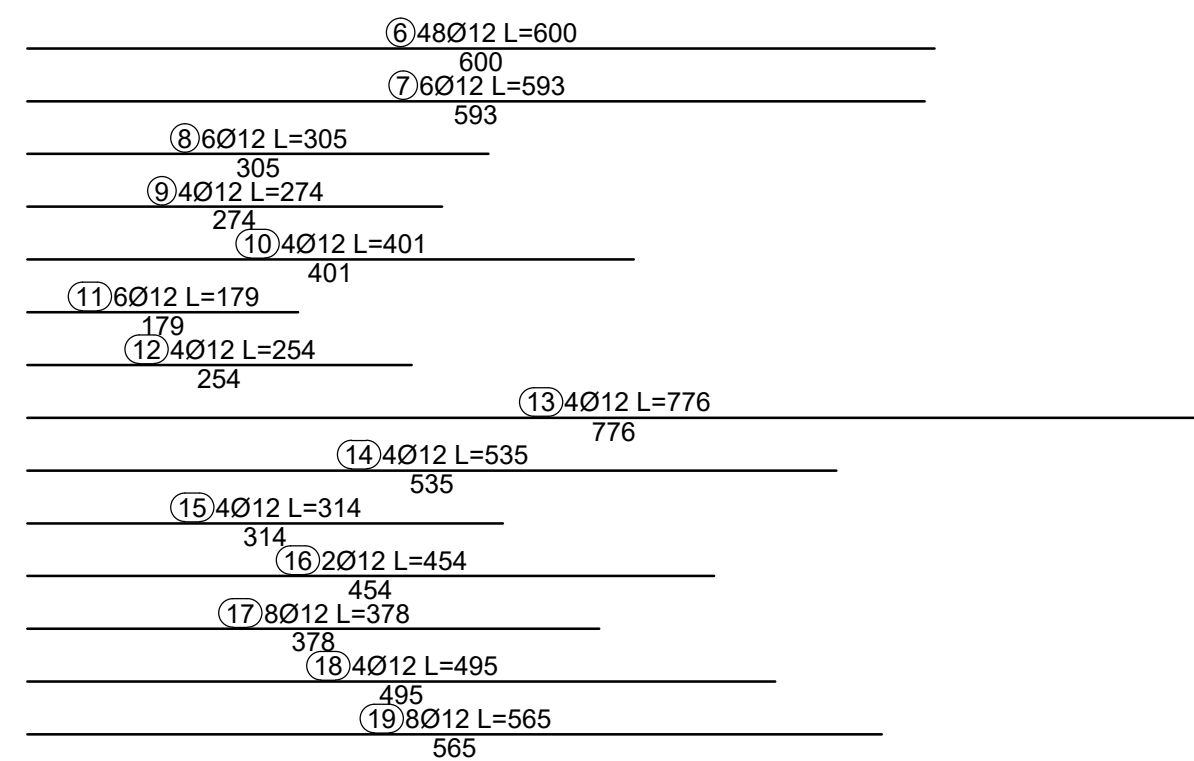
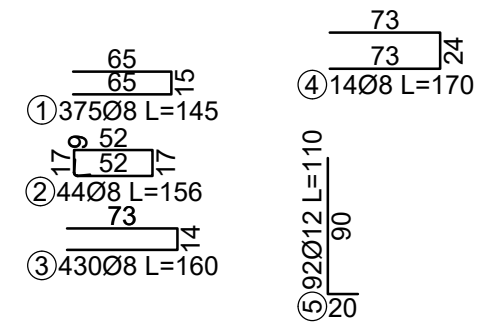
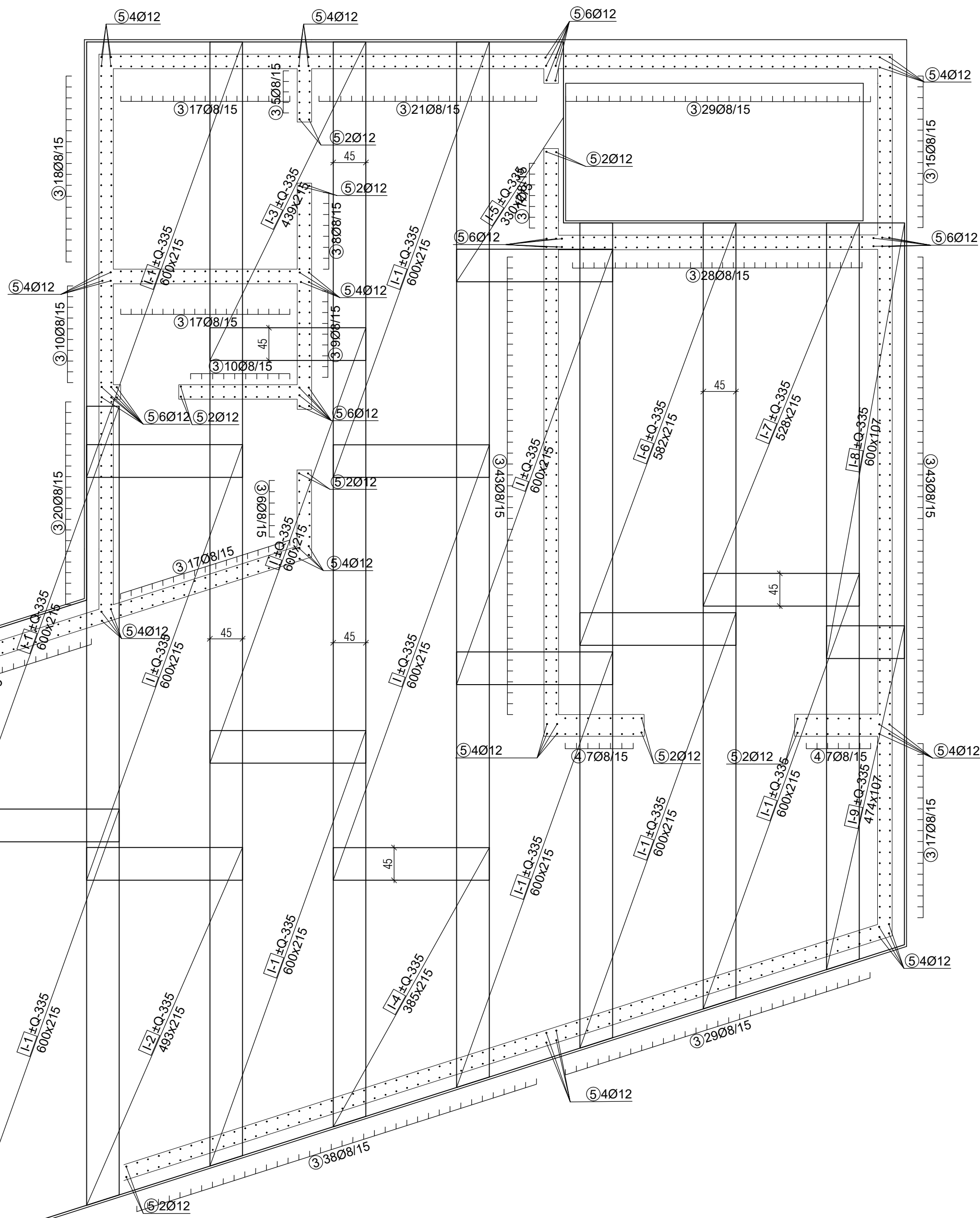
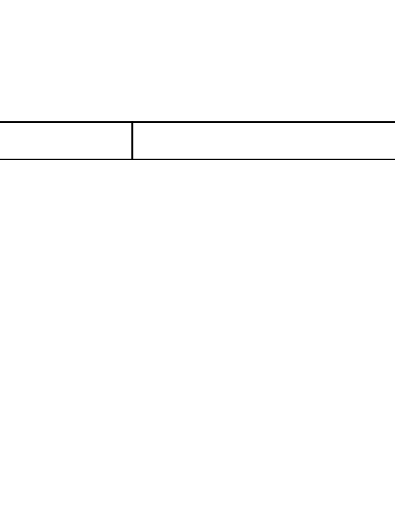
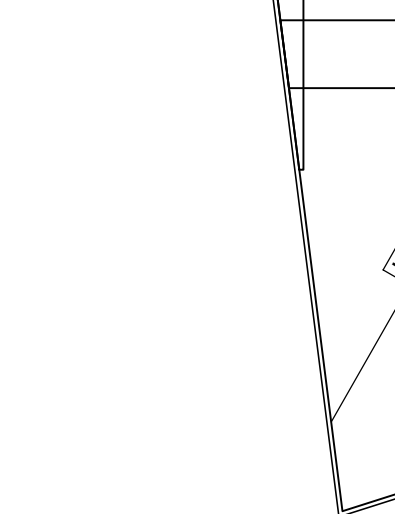
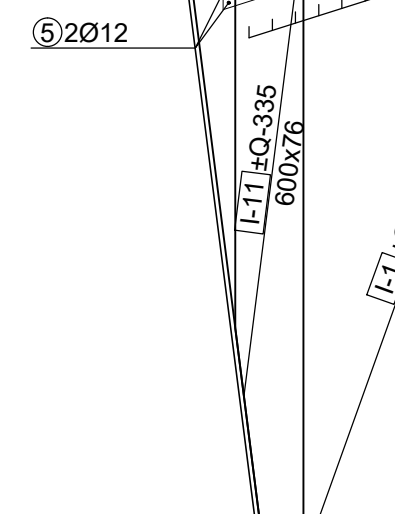
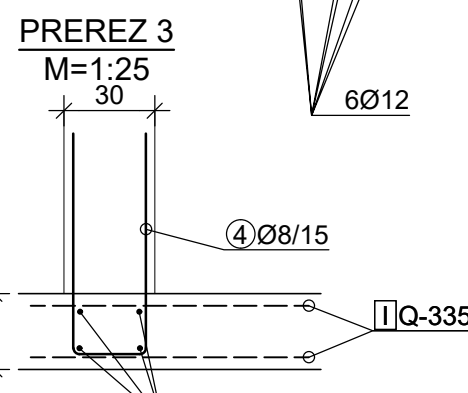
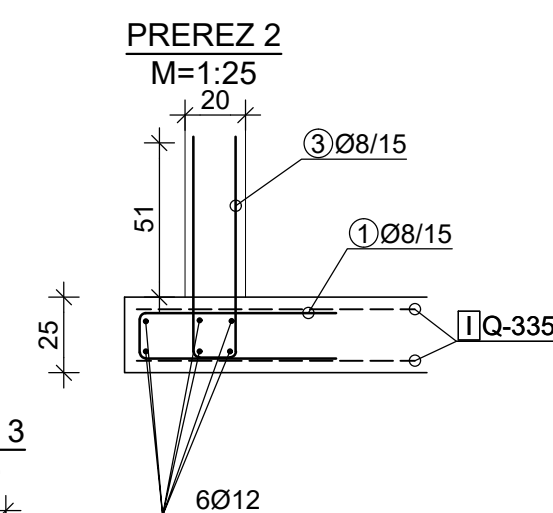
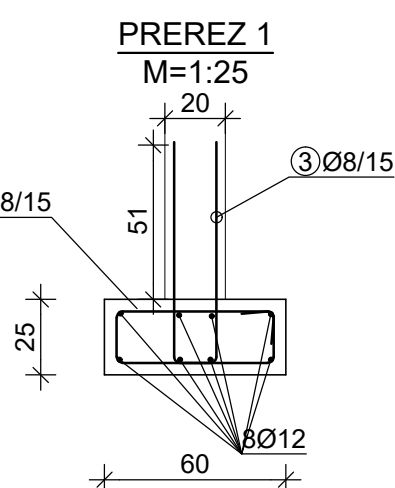
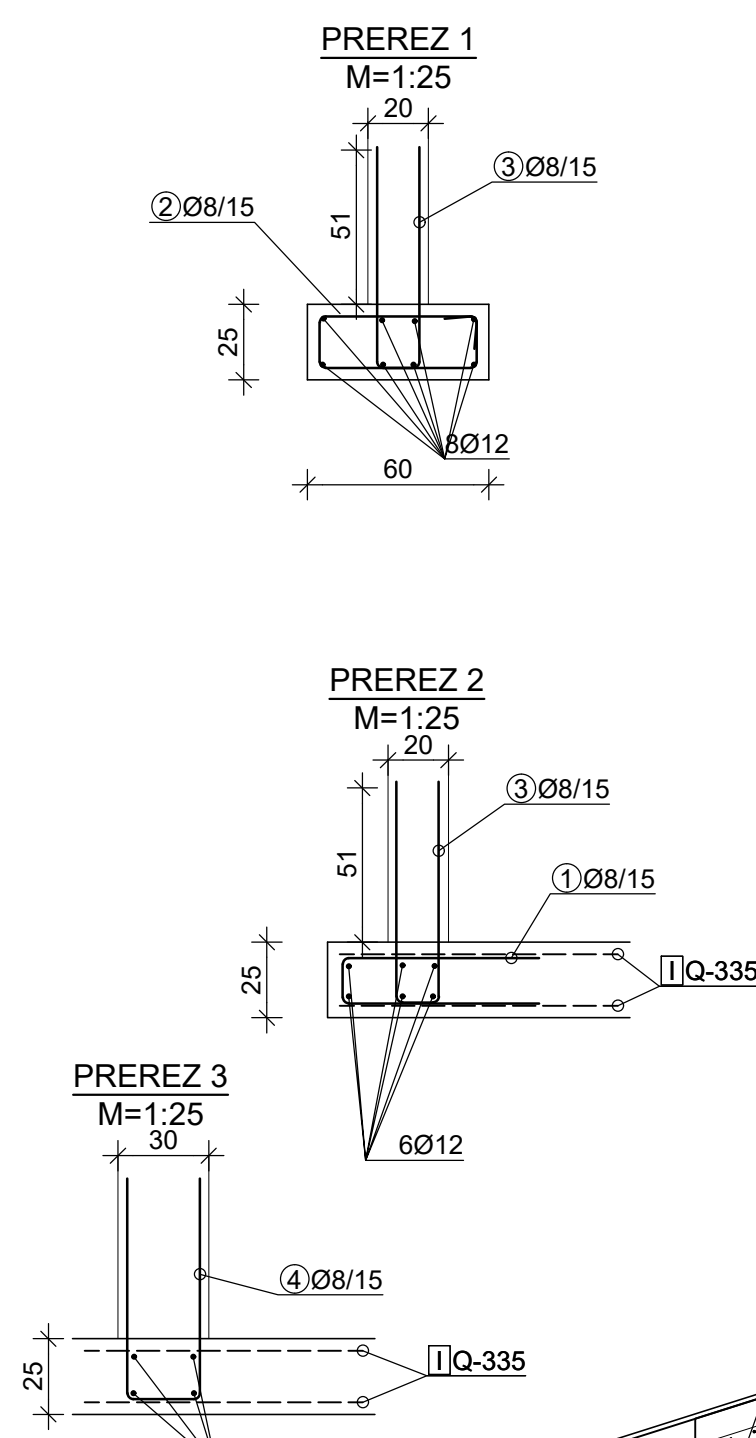
Palice - specifikacija						
ozn	oblika in mere [cm]	Ø	lg [m]	n [kos]	lgn [m]	Opomba
12	491	12	4.91	6	29.46	
13	600	12	6.00	4	24.00	
14	228	12	2.28	4	9.12	
15	189	12	1.89	3	5.67	
16	150	12	1.50	4	6.00	
17		12	0.76	64	48.64	

Palice - izvleček			
Ø [mm]	lgn [m]	Teža enote [kg/m']	Teža [kg]
S500, Ø ≤ 12 mm			
8	3440.21	0.41	1393.29
12	1591.75	0.91	1450.08
Skupaj (S500, Ø ≤ 12 mm)			2843.37
Skupaj			2843.37

Mreže - specifikacija							
Pozicija	Oznaka mreže	B [cm]	L [cm]	n	Teža enote [kg/m2]	Skupna teža [kg]	Opomba
1 - Temelji in talna plošča (1 kos)							
I	Q-335	215	600	8	5.38	555.22	
I-1	Q-335	215	600	18	5.38	1249.24	
I-2	Q-335	215	493	2	5.38	114.04	
I-3	Q-335	215	439	2	5.38	101.51	
I-4	Q-335	215	385	2	5.38	88.98	
I-5	Q-335	215	330	2	5.38	76.45	
I-6	Q-335	215	582	2	5.38	134.64	
I-7	Q-335	215	528	2	5.38	122.11	
I-8	Q-335	107	600	2	5.38	69.36	
I-9	Q-335	107	474	2	5.38	54.69	
I-10	Q-335	185	325	2	5.38	64.73	
I-11	Q-335	76	600	2	5.38	48.91	
Skupaj						2679.87	
2 - Puče - stene (1 kos)							
I-12	Q-335	215	260	24	5.38	721.78	
I-13	Q-335	184	260	2	5.38	51.60	
I-14	Q-335	110	260	2	5.38	30.77	
I-15	Q-335	215	328	2	5.38	75.78	
I-16	Q-335	215	339	2	5.38	78.44	
I-17	Q-335	164	312	2	5.38	55.01	
I-18	Q-335	215	332	2	5.38	76.75	
I-19	Q-335	215	339	2	5.38	78.44	
I-20	Q-335	134	305	2	5.38	43.86	
I-21	Q-335	215	332	2	5.38	76.75	
I-22	Q-335	215	130	2	5.38	30.09	
I-23	Q-335	215	68	2	5.38	15.73	
I-24	Q-335	134	305	2	5.38	44.10	
I-25	Q-335	215	312	8	5.38	288.25	
I-26	Q-335	117	303	6	5.38	114.51	
I-27	Q-335	137	306	2	5.38	45.17	
I-28	Q-335	215	261	2	5.38	60.42	
I-29	Q-335	215	261	2	5.38	60.35	
I-30	Q-335	215	261	2	5.38	60.28	
I-31	Q-335	177	260	2	5.38	49.50	
I-32	Q-335	95	435	2	5.38	44.47	
I-33	Q-335	215	198	10	5.38	229.05	
I-34	Q-335	124	198	2	5.38	26.40	
I-35	Q-335	165	198	2	5.38	35.23	
I-36	Q-335	113	198	2	5.38	24.17	
I-37	Q-335	96	198	2	5.38	20.45	

Mreže - specifikacija							
Pozicija	Oznaka mreže	B [cm]	L [cm]	n	Teža enote [kg/m2]	Skupna teža [kg]	Opomba
I-38	Q-335	178	96	2	5.38	18.41	
I-39	Q-335	174	600	2	5.38	112.21	
I-40	Q-335	125	194	2	5.38	26.14	
I-41	Q-335	100	260	2	5.38	27.89	
Skupaj						2622.01	
3 - Krovna plošča (1 kos)							
I-1	Q-283	215	212	2	4.49	40.95	
I-2	Q-283	215	212	2	4.49	40.95	
I-3	Q-283	215	212	2	4.49	40.96	
I-4	Q-283	215	212	2	4.49	40.97	
I-5	Q-283	74	212	2	4.49	14.05	
I-6	Q-283	215	212	2	4.49	41.02	
I-7	Q-283	215	212	2	4.49	41.01	
I-8	Q-283	215	212	2	4.49	41.01	
I-9	Q-283	215	212	2	4.49	41.00	
I-10	Q-283	215	212	2	4.49	40.99	
I-11	Q-283	215	212	2	4.49	40.97	
I-12	Q-283	215	212	2	4.49	40.98	
I-13	Q-283	174	212	2	4.49	33.19	
I-15	Q-283	215	118	11	4.49	125.63	
I-16	Q-283	81	118	2	4.49	8.64	
I-17	Q-283	212	118	1	4.49	11.26	
Skupaj						643.58	

Mreže - izvleček						
Oznaka mreže	B [cm]	L [cm]	n	Teža enote [kg/m2]	Skupna teža [kg]	Neto vgrajena teža [kg]
Q-283	215	600	13	4.49	752.97	625.51
Q-335	215	600	86	5.38	5968.57	4813.18
Skupaj					6721.54	5438.69

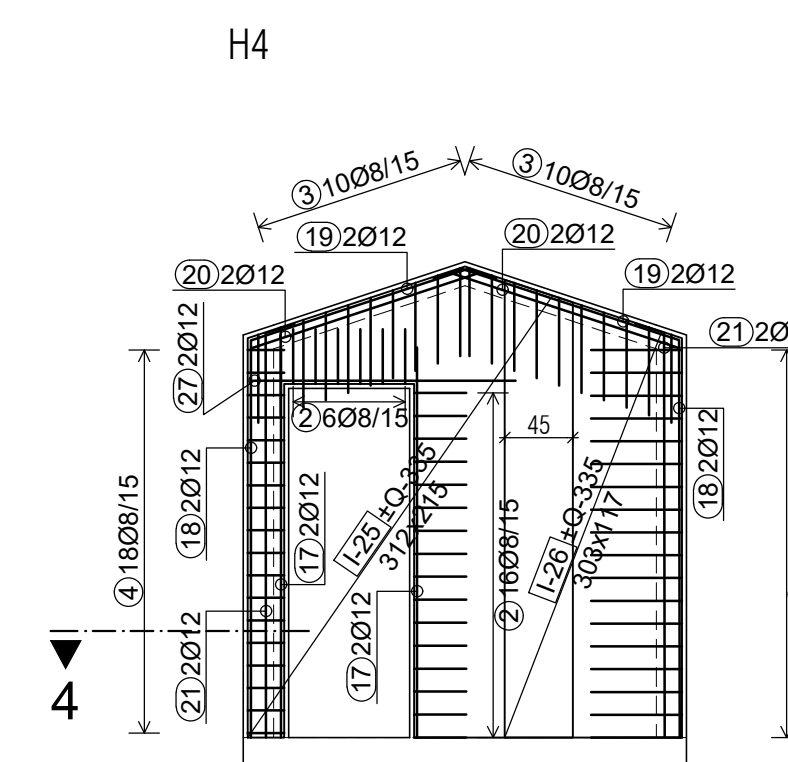
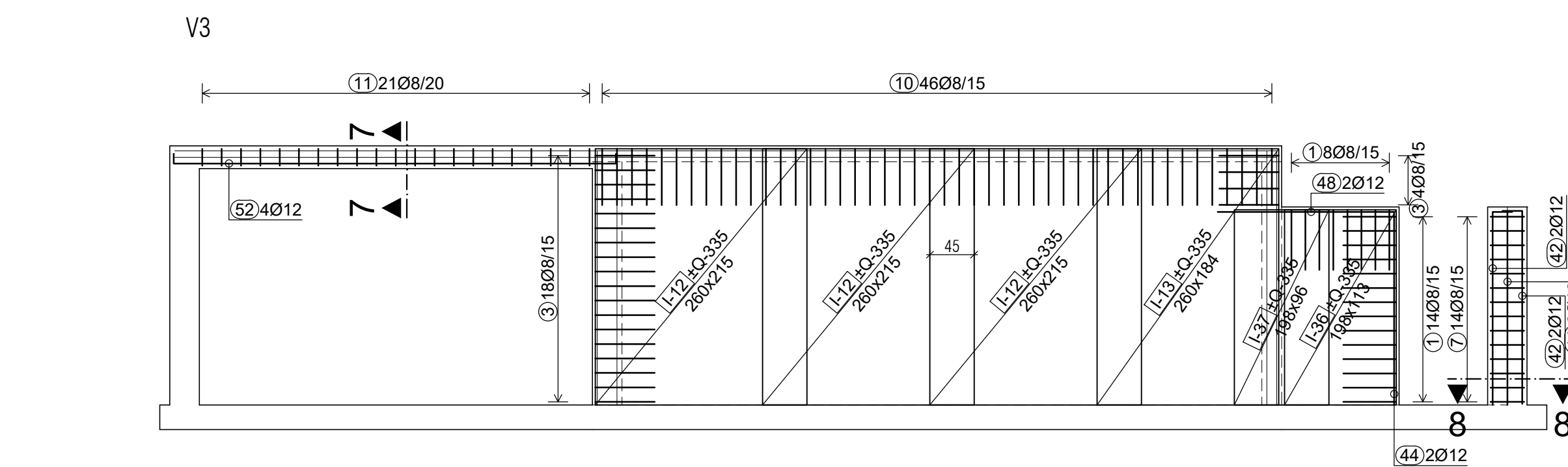
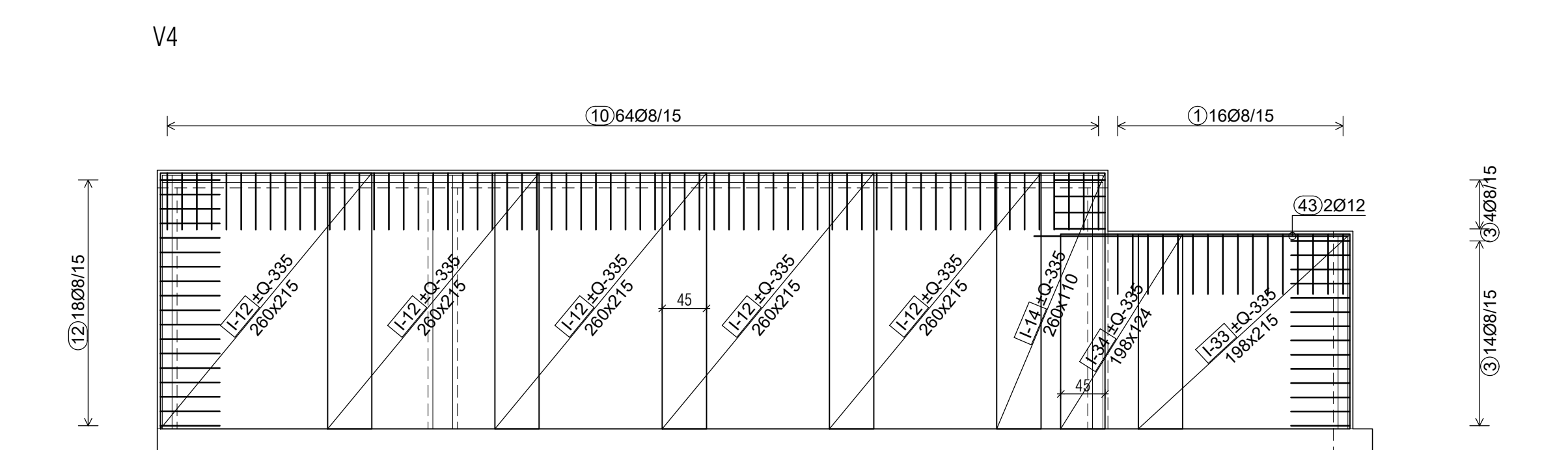
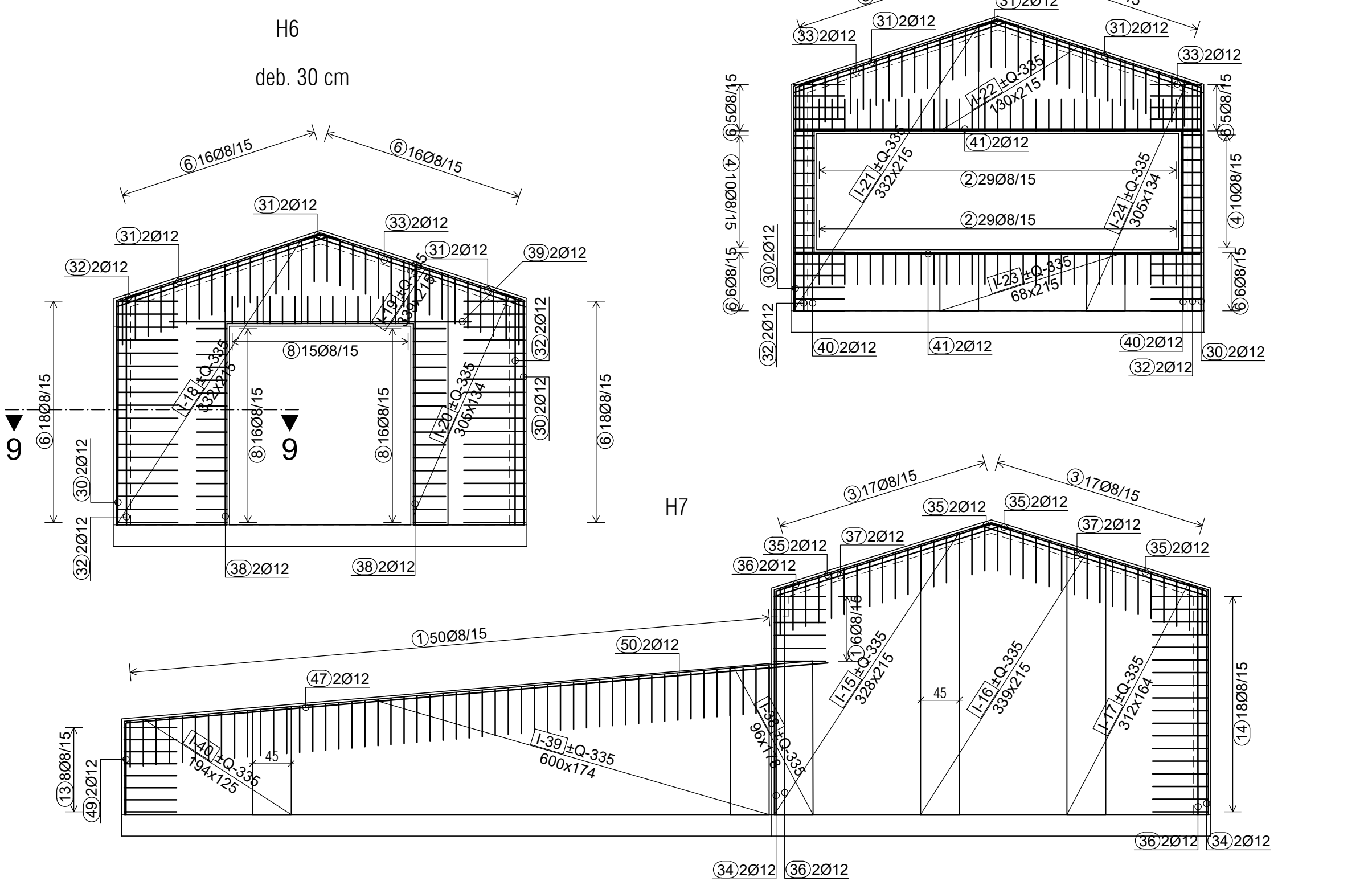
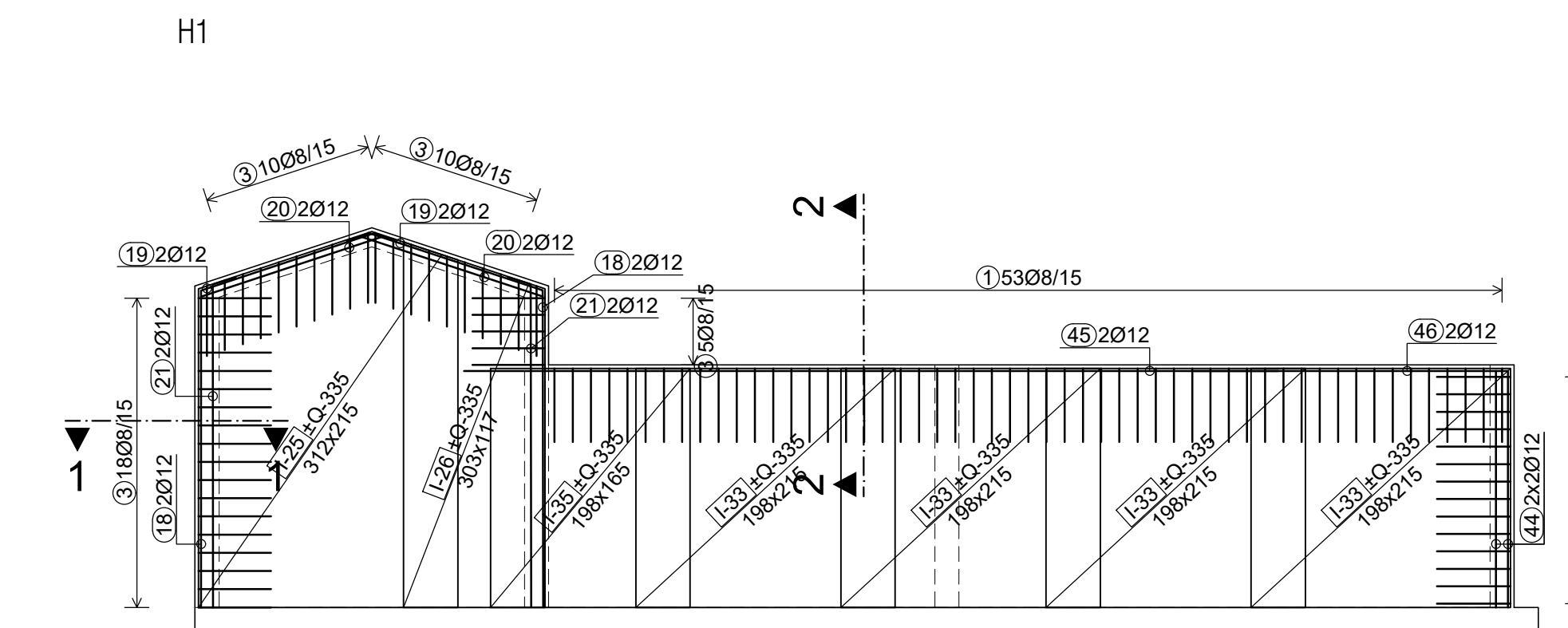
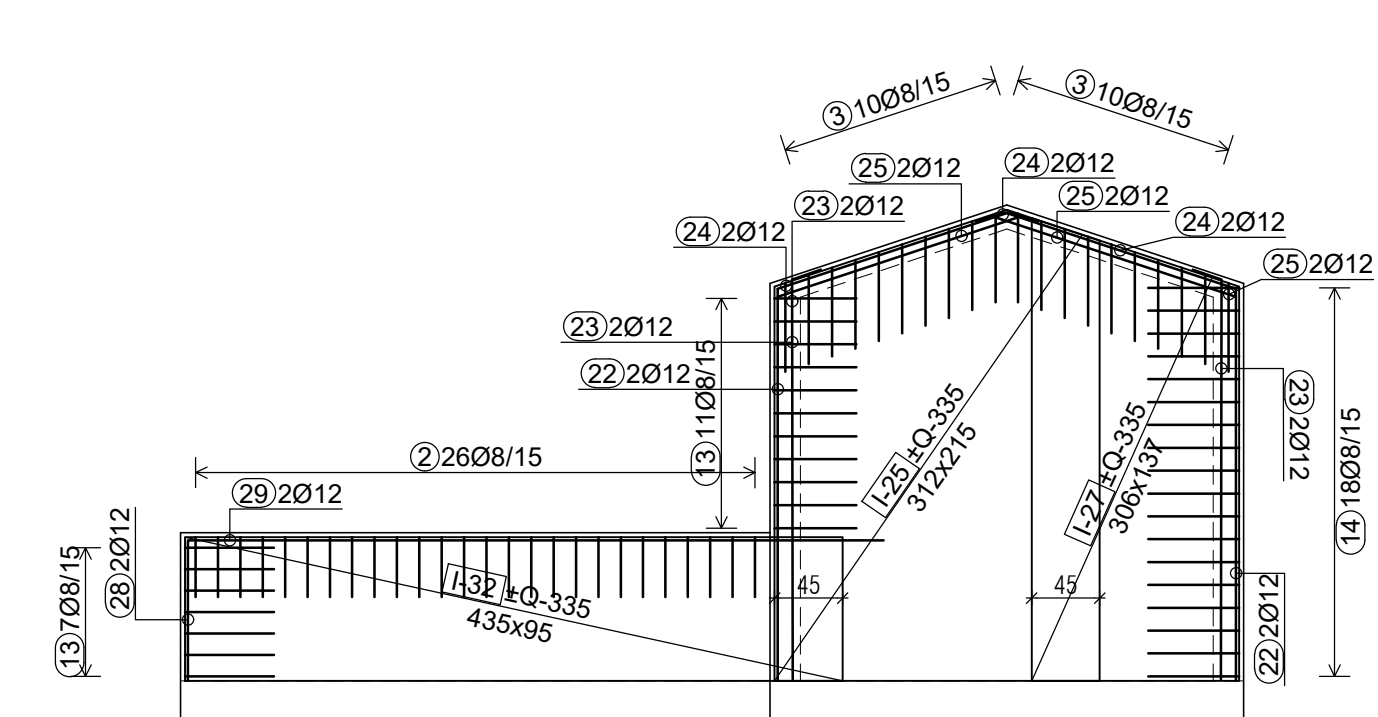
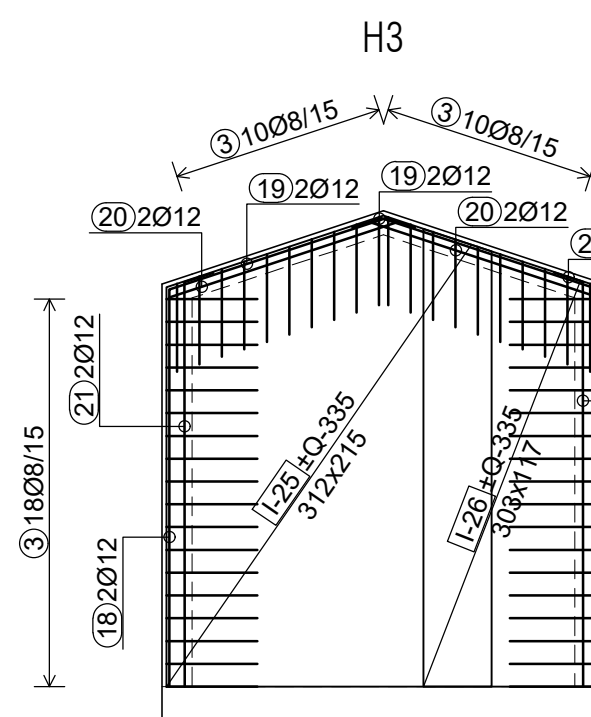
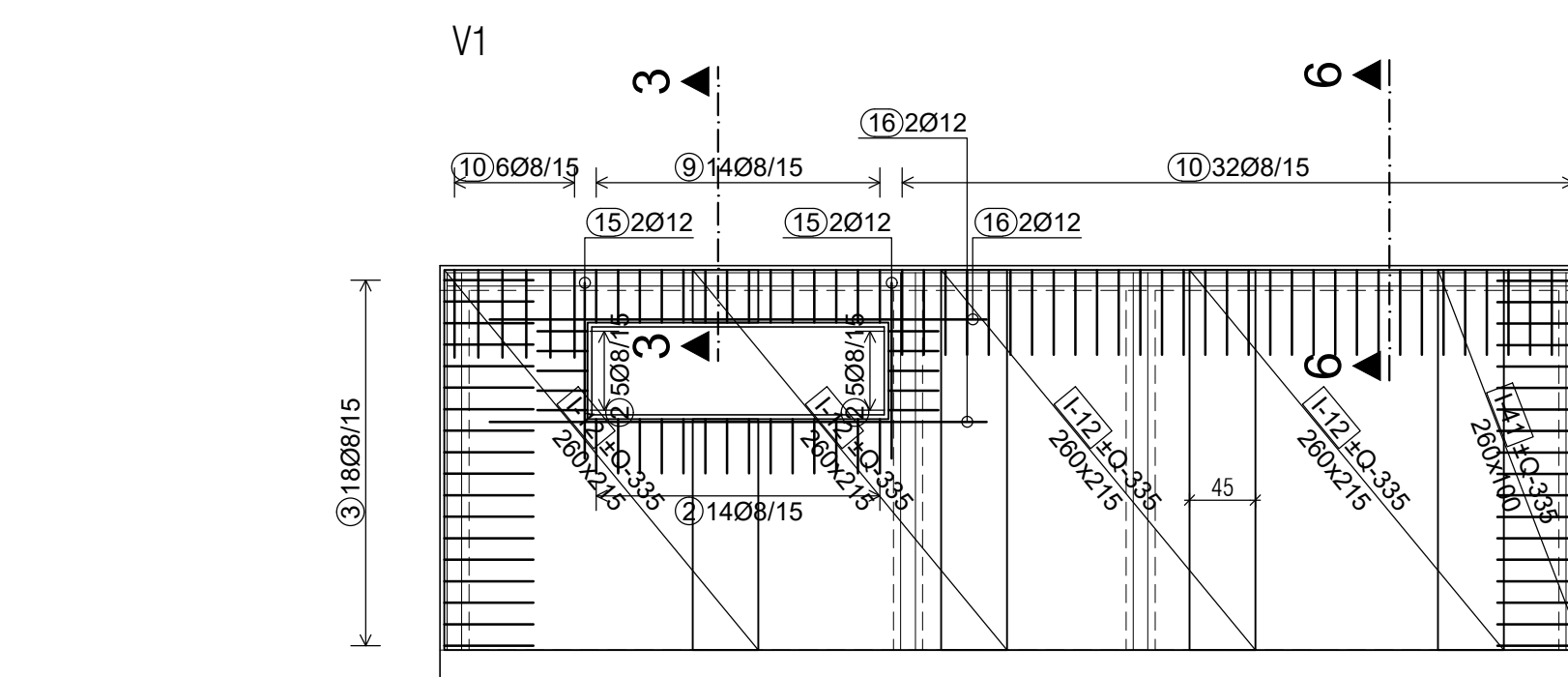
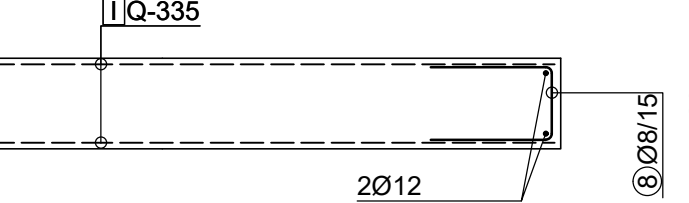
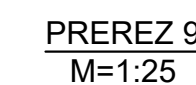
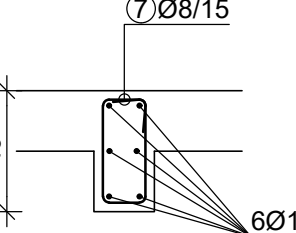
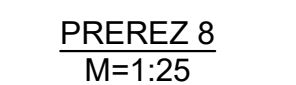
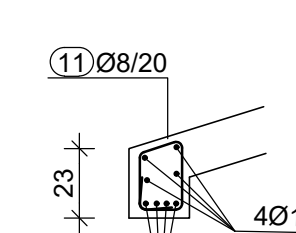
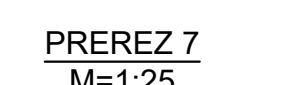
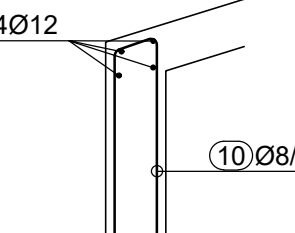
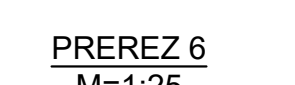
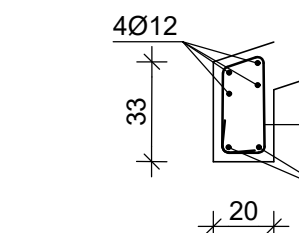
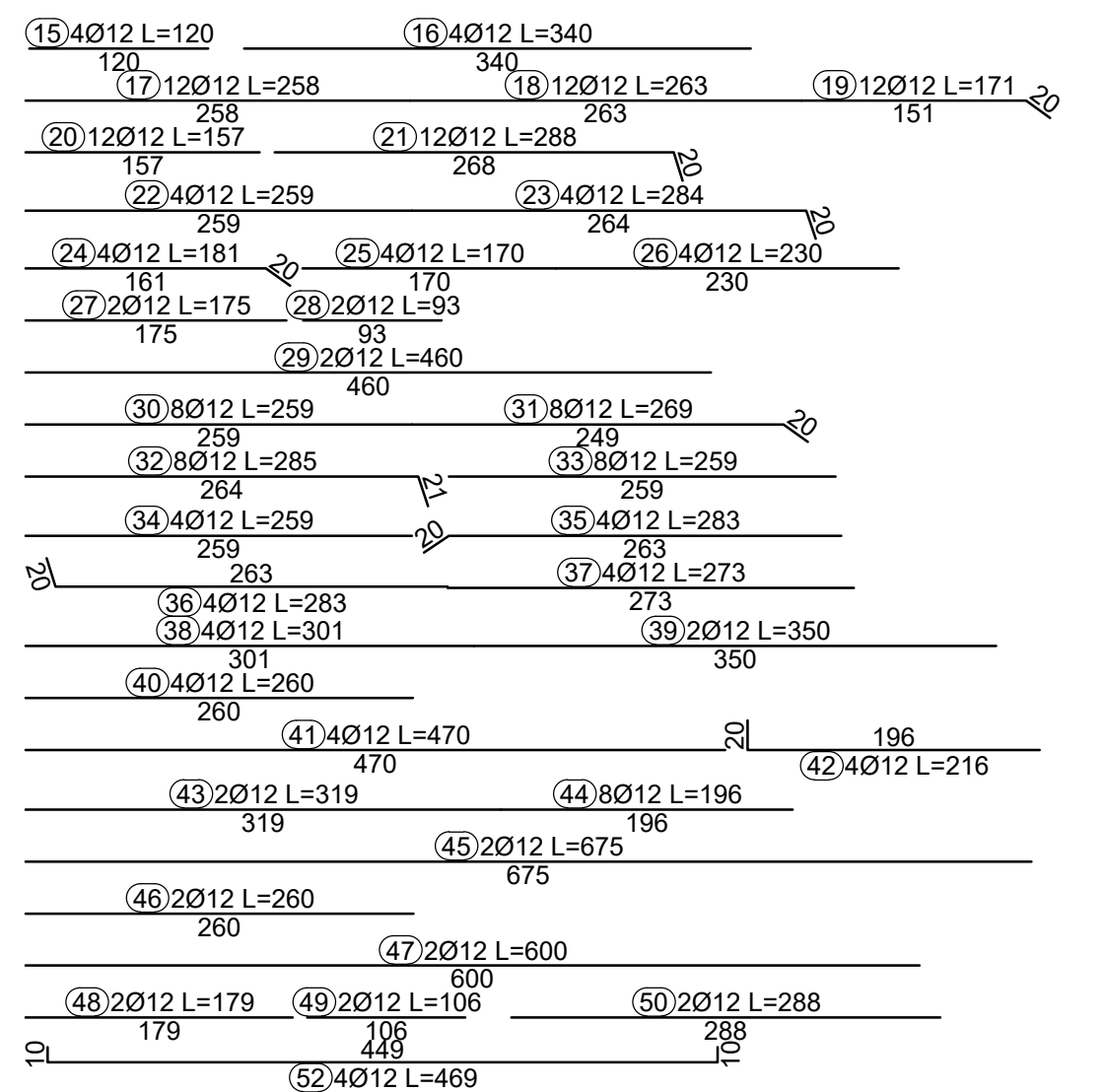


TEMELJNA PLOŠČA

**ZA VSE MANJKAJOČE KOTE GLEJ NAČRT ARHITEKTURE!
VSE MERE JE POTREBNO PREVERITI NA GRADBIŠČU!**

BETON							
DEL KONSTRUKCIJE	LASTNOSTI BETONA			ZAŠČITNA PLAST (cm)			
	Trdnosti razred	Razred izpostavljenosti	Dmax	zunaj/ispod	notri/zgoraj	bočno	
PAŠOVNI TEMELJI	C 25/30	xC2	32	4,0	4,0	4,0	4,0
TEMEĽNA PLOŠČA	C 25/30	xC2	32	3,0	3,0	3,0	3,0
ARMATURA							
PALICE	S 500-rebrasto, razred duktilnosti B						
MREŽE	S 500-glado, varjeno, razred duktilnosti B						

 STAVBAR GRADNENIŠTVO	Stavbar d.o.o. Ferrarska ulica 16 6000 Koper tel: +386 31 387 838 info@stavbar.si		vsebina prikaza: TEMELJNA PLOŠČA		
	naziv gradnje: GRADNJA MRLIŠKE VEŽICE		pooblaščen inženir: Peter Kocjančič, udig, G-2046		
vrsta dokumentacije: PZI	št. projekta: 012-25-MM	št. načrta: 24-2025	datum izdelave: sept. 2025	merilo: 1:50	list: 01



**ZA VSE MANJKAJOČE KOTE GLEJ NAČRT ARHITEKTURE!
VSE MERE JE POTREBNO PREVERITI NA GRADBIŠČU!**

BETON		LASTNOSTI BETONA		ZAŠČITNA PLAST (cm)			
DEL KONSTRUKCIJE	Trdnostni razred	Razred izpostavljenosti	Dmax	zunaj/ispod	notri/zgoraj	bočno	
STENE	C 25/30	XC1	16	2,0	2,0	2,0	
ARMATURA							
PALICE	S 500 –rebrasto, razred duktilnosti B						
MREŽE	S 500 –gladko, varjeno, razred duktilnosti B						



STAVBAR
 GRADNENISTVO

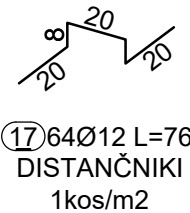
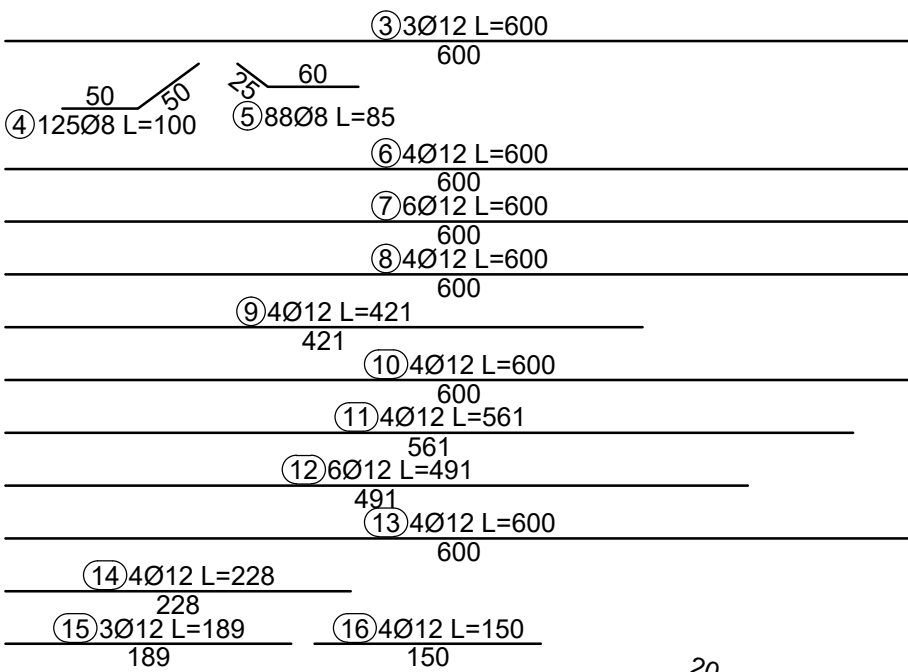
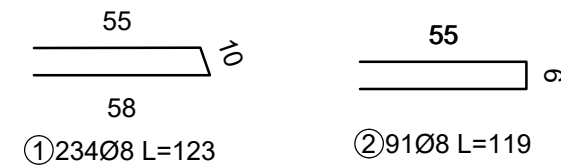
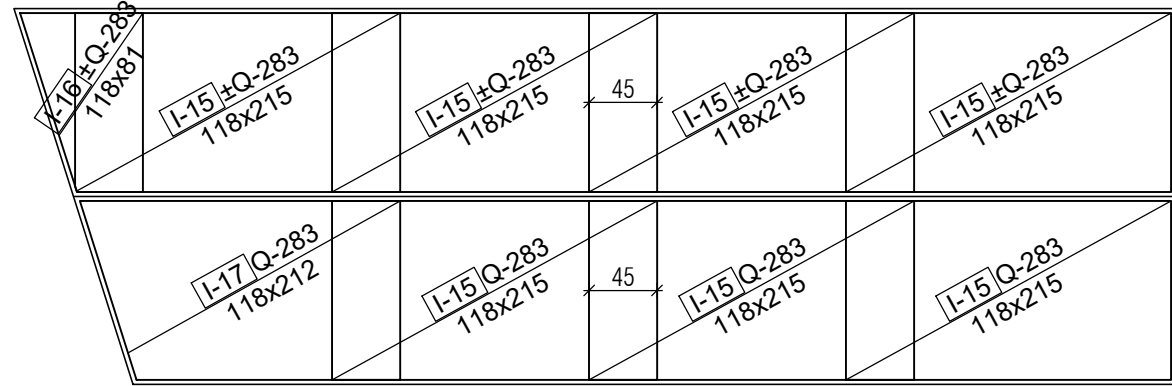
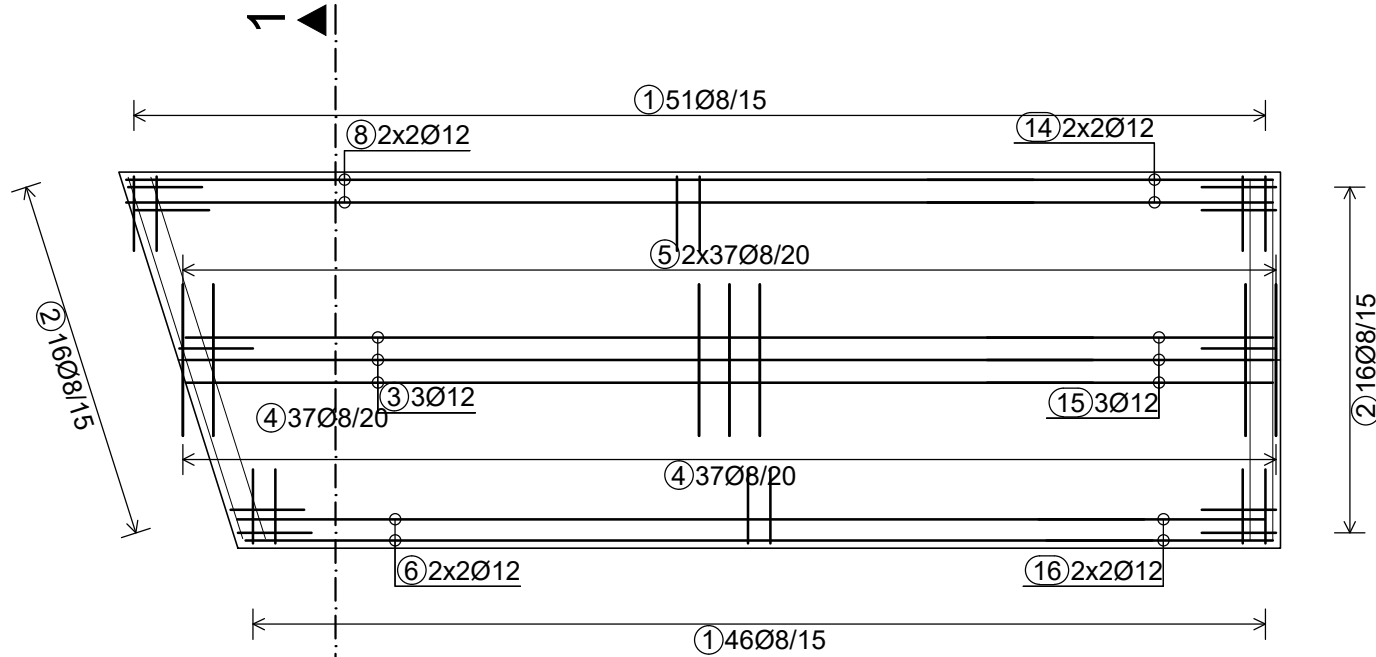
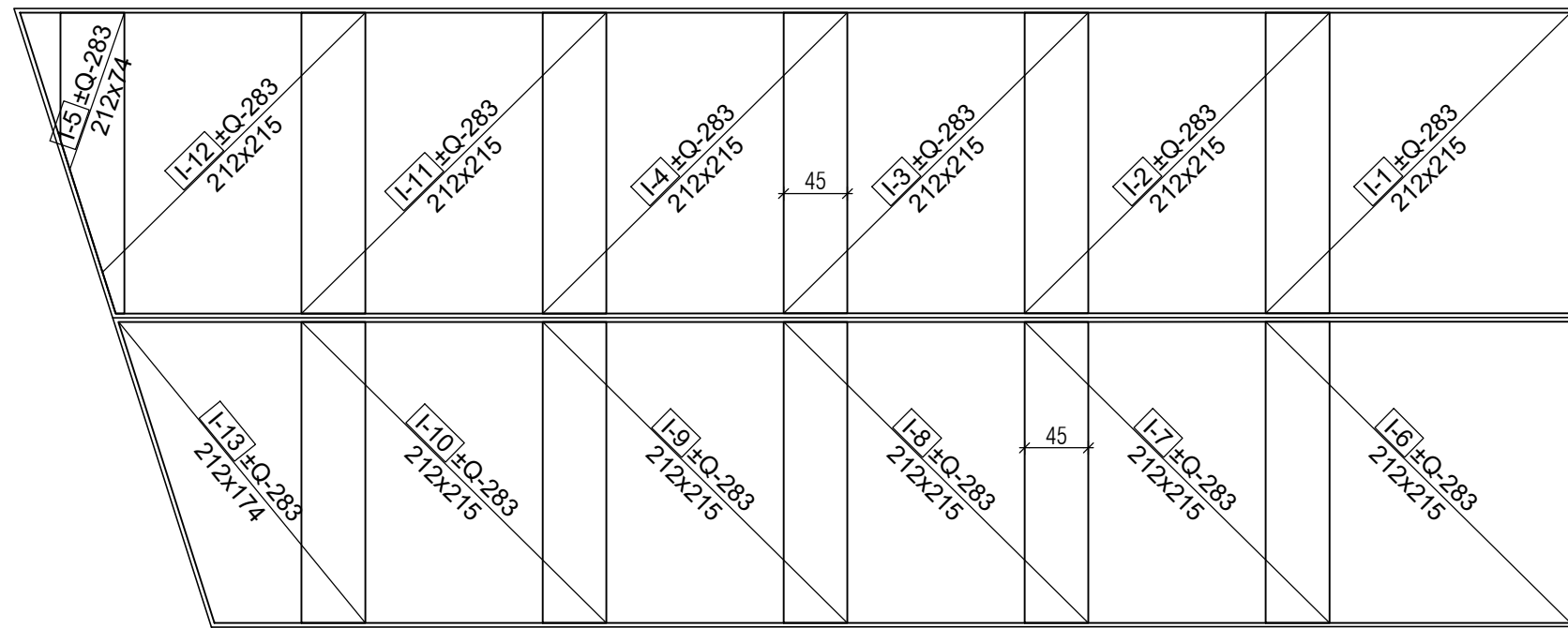
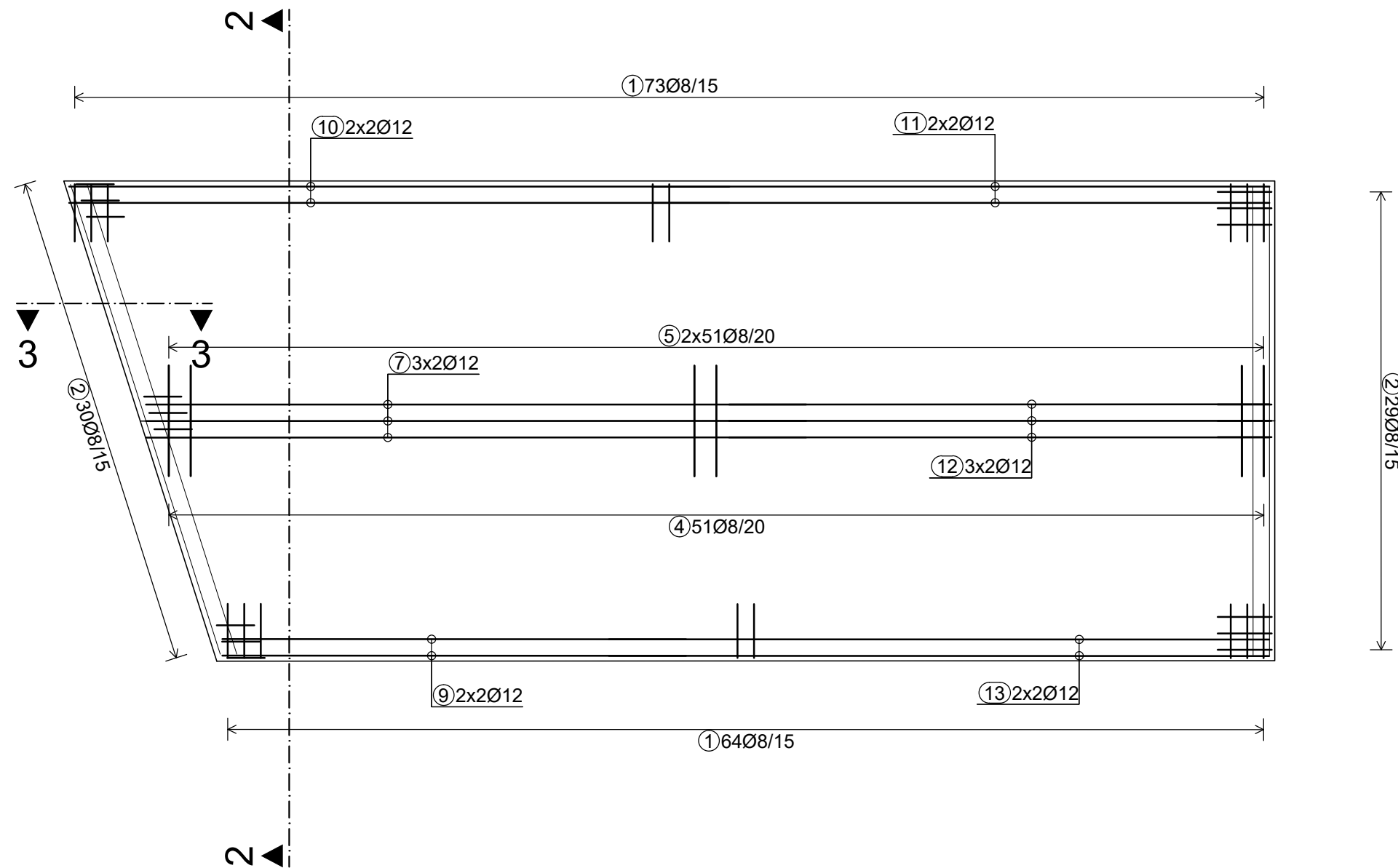
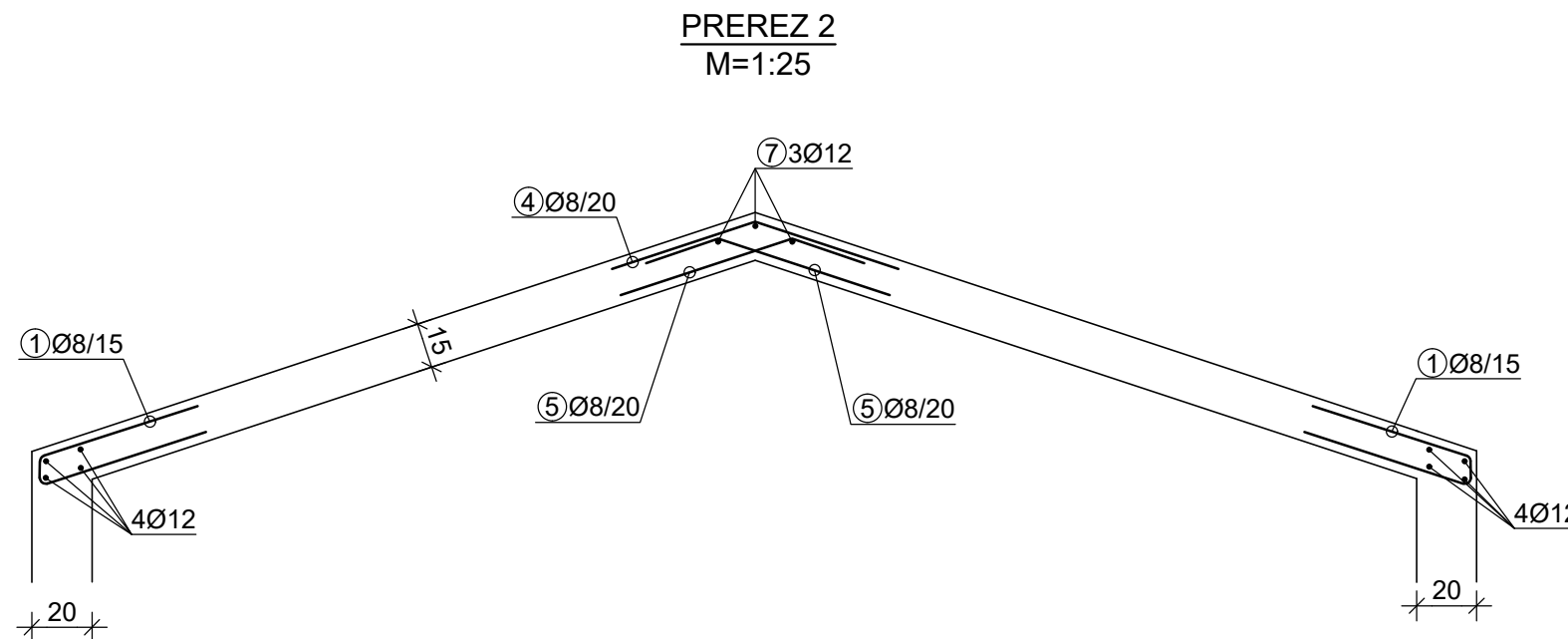
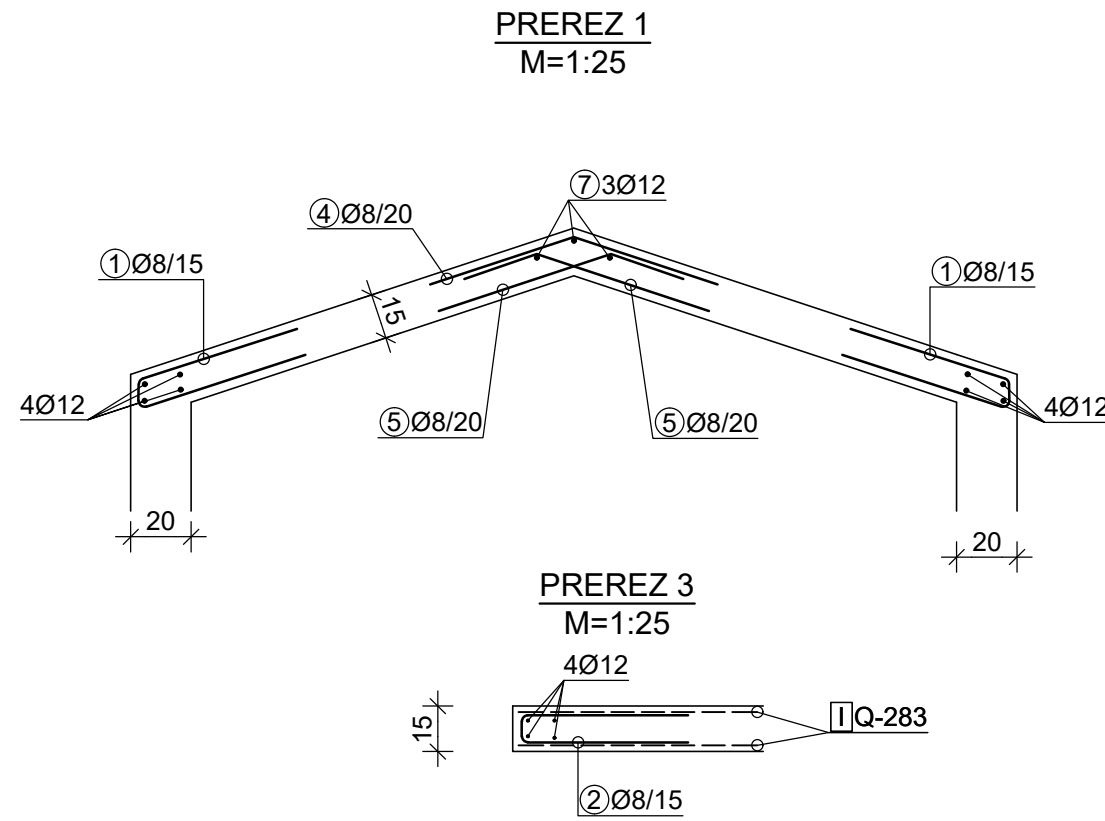
Stavbar d.o.o.
 Ferrarska ulica 16
 6000 Koper
 tel.: +386 31 367 838
 info@stavbar.si

vsilobna prijava:
STENE

naslov gradnje:
GRADNJA MURŠKE VEŽICE

pooblaščen izvajalec:
Peter Kogončič, uidig. G-2046

vista dokumentacije:	št. projekta:	št. račta:	datum obdelave:	
PZI	012-255-MM	24-2025	sept. 2025	1:50
			merilo	list:
				02



KROVNA PLOŠČA

ZA VSE MANJKAJOČE KOTE GLEJ NAČRT ARHITEKTURE!
VSE MERE JE POTREBNO PREVERITI NA GRADBIŠČU!

BETON						
DEL KONSTRUKCIJE	LASTNOSTI BETONA			ZAŠČITNA PLAST (cm)		
	Trdnostni razred	Razred izpostavljenosti	Dmax	zunaj/spodaj	notri/zgoraj	bočno
PLOŠČA	C 25/30	XC1	16	2,0	2,0	2,0
ARMATURA						
PALICE	S 500-rebrosto, razred duktilnosti B					
MREŽE	S 500-gladko, varjeno, razred duktilnosti B					

STAVBAR GRADBENIŠTVO		Stavbar d.o.o. Ferrarska ulica 16 6000 Koper tel: +386 31 387 838 info@stavbar.si		vsebina prikaza: KROVNA PLOŠČA	
naziv gradnje: GRADNJA MRLIŠKE VEŽICE				pooblaščen inženir: Peter Kocjančič, udig. G-2046	
vrsta dokumentacije: PZI	št. projekta: 012-25-MM	št. načrta: 24-2025	datum izdelave: sept. 2025	merilo: 1:50	list: 03