

NASLOVNA STRAN NAČRTA**2 Načrt s področja gradbeništva****2/1 Gradbene konstrukcije****OSNOVNI PODATKI O GRADNJI**

naziv gradnje **MOST NA LC 135171 KOSEZE - MALA BUKOVICA**

kratak opis gradnje

Investitor bo v sklopu rekonstrukcije lokalne ceste LC 135171 Koseze - Mala Bukovica obnovil tudi cesto na mostu čez Dolenjski potok.

vrsta gradnje		novogradnja - novozgrajen objekt
		novogradnja - prizidava
	☒	rekonstrukcija - VZDRŽEVALNA DELA V JAVNO KORIST
		sprememba namembnosti
		odstranitev

DOKUMENTACIJA

vrsta dokumentacije **PZI**

številka projekta 20 - 034 - 073

sprememba dokumentacije

PODATKI O NAČRTU

strokovno področje načrta **2 Načrt s področja gradbeništva**

številka in naziv načrta 20 - 034 - 073 - G **Gradbene konstrukcije**

št. mape: 2/1 - 1

datum izdelave junij 2021

PODATKI O IZDELOVALCU NAČRTA

ime in priimek pooblaščen. inženirja Dušan Arko, univ.dipl.inž.gradb.

identifikacijska številka G-0964

podpis pooblaščenega inženirja

**PODATKI O PROJEKTANTU**

projektant (naziv družbe) KRASINVEST d.o.o.

naslov Partizanska 30, 6210 Sežana

vodja projekta Nataša Đukić Vasić, univ.dipl.inž.gradb.

identifikacijska številka G - 0728

podpis vodje projekta

odgovorna oseba projektanta Nataša Đukić Vasić, univ.dipl.inž.gradb.

podpis odgovorne osebe projektanta

KAZALO VSEBINE NAČRTA GRADBENIH KONSTRUKCIJ - PZI

št. nač. 20 - 034 - 073 - G

Mapa PZI 2/1-1

Naslovna stran	list	1
Kazalo vsebine načrta	list	2
Tehnično poročilo	list	3 - 5
Izračun konstrukcije	list	6 - 100
Tehnični prikazi		
Specifikacija in rekapitulacija armature (S500B)	list	101 - 130
Prikazi armature:		
list A - 01 Plošča, robni venec		
list A - 02 Zid		

1.0 OSNOVNI PODATKI

1.1 Geološki in geomehanski podatki o hribinah in temeljnih tleh

Geomehansko poročilo za temeljna tla ne obstaja.

Objekt temelji na rtaščeni podlagi. Plošča je na utrjenem nasutju.

1.2 Osnovni parametri za obtežbe

Sneg:	Lokacija na nadmorski višini	A = 440 m
	Območje snežne obtežbe:	A1
	Teren glede na izpostavljenost vetru:	običajen
	Obtežba snega na tleh:	$s_k = 0,89$
Veter:	Lokacija na nadmorski višini	A = 440 m
	Vetrna cona :	2
	Kateg. terena in terenski parametri:	II
	Višina stavbe nad terenom:	$h = 10,0$ m
	Faktor hribovitosti terena :	$c_o(z) = 1,00$
	Osnovna hitrost vetra (m/s)	$v_b = 25,00$
	Osnovni tlak vetra (kN/m^2)	$q_b = 0,39$
Potres:	Kategorija tal:	A
	Refer. pospešek (a_g / g):	$a_{gR} = 0,175$
	Kategorija pomembnosti:	II
	Razred duktilnosti:	DCM
	Vrsta konstr. in faktor obnašanja q =	1,5
Prometna obtežba:	LM1 po EN 1991-2:2003	
	Upošteva se $\beta = 0,80$	

2.0 IZRAČUN KONSTRUKCIJE

2.1 Splošno

Izračun je izveden po zahtevah iz Pravilnika o mehanski odpornosti in stabilnosti objektov (Ur. l. RS št. 101) in v skladu z veljavnimi predpisi SIST EN 1990 do 1998 (EC1 do EC8).

2.2 Obtežbe

Obtežbe so upoštevane v skladu z ustreznimi Evrokodi.

Konstrukcija je projektirana na projektno prometno obtežbo po model LM1, upoštevan je faktor $\beta = 0,80$. SIST EN 1991-2:2003, uporabljen je obtežni

2.3 Račun konstrukcije, dimenzioniranje

Konstrukcija je računana na 3 D modelu. Primarna obstoječa premostitvena konstrukcija ni predmet obdelave. Dimenzioniranje elementov je izvedeno v skladu z EC.

3.0 OPIS KONSTRUKCIJE IN MATERIHALOV

3.1 Materijali nosilne konstrukcije

3.1.1 AB elementi

Beton	Element	Trdnostni razred		Posebne zahteve ali pogoji	Razred izpost. glede na pogoje okolja
	Plošča	C 30	/37	sol, zmrzal	XD1, XF3
	Robni venci	C 35	/45	sol, zmrzal	XD3, XF4
	Podporni zidi	C 30	/37	sol, zmrzal	XD3, XF2
Armatura	Element	Armaturno jeklo - razred B (EN 10080, SIST EN 1992-1-1)			Krovni sloji
		Palice		Mreže	(mm)
		S 500B			glej grafiko
	Vsi elementi				

3.2 Opis po elementih konstrukcije

Predmet tega dela načrta gradbenih konstrukcij je nova AB plošča z robnim vencem in podporni zid v območju plošče. Sanacija in utrditev obstoječega objekta se izdela po smernicah, navedenih v "POROČILO O TETAJLNEM PREGLEDU PREMOSTITVENEGA OBJEKTA", IGMAT d.d., 109-KON-21, z dne 16.02. 2021.

Z ozirom na to, da se obstoječi objekt popravi in da se obtežbe le nekoliko povečajo (minimalna razširitev za hodnik za pešče) se ugotavlja, da je obstoječi del objekta primeren za načrtovani poseg.

Plošča se betonira na utrjeno nasutje ($E_{v2} > 110$ MPa). Prečni naklon plošče je konstanten 5,6%. Spodnji del plošče je v deb. 30 cm, debelina zgornjega dela pa se povečuje od 30 - 50 cm (pod zidom), tako da je spodnja ravnina dela plošče s spremenljivo debelino vodoravna.

Iz plošče so puščena sidra za robni venec in na nasprotni strani za podporni zid. Plošča se betonira s C 30/37 XD1, XF3.

Robni venec se betonira s C 35/45 XD3, XF4. Navidezne dilatacije so na cca 3,00 m.

Podporni zid je deb. 30 cm in višine cca 2,25 m, sidran v ploščo. Predvidena je enostranska obzidava s kamnom. Dilatacije so predpripravljene in rezane - na cca 4,60 m razmakih. Zid se betonira s C 30/37 XD3, XF2.

Sežana, junij 2021

Dušan Arko, u.d.i.g.



1.0 OBTEŽBE IN OBTEŽNE KOMBINACIJE

1.1 Stalne obtežbe (G_k)

Plošča - vozišče	asfalti 10 cm	0,10	20,00	=	2,00	kN/m ²
	hidroizolacija			=	0,20	kN/m ²
	lastna teža	0,30	25,00	=	7,50	kN/m ²
	stalna teža:			$g_k =$	9,70	kN/m ²
	stalna - brez lastne (upošteva program Tower):			$\Delta g_k =$	2,20	kN/m ²
Robna 1:	plošča hodnika in h.i.	0,25	25,00	0,85	=	5,31 kN/m
	robni venec	0,40	0,62	25,00	=	6,20 kN/m
	ograja				=	0,50 kN/m
	robna 1 (hodnik, robni venec)			$G_{k1} =$	12,01	kN/m
Robna 2:	AB zid	0,30	2,25	25,00	=	16,88 kN/m
	kamnita obloga	0,25	2,25	25,00	=	14,06 kN/m
	robna 2 (zid)			$G_{k2} =$	30,94	kN/m
Pritiski na podp. zidove		$\varphi = 35,0^\circ$	$\gamma = 20,0$	kN/m ²	$g_{h,k} =$	$6,600 \cdot h_z$
		$\beta = 25,0^\circ$	$K_{h,a} = 0,33$			

1.2 Spremenljive obtežbe (Q_k)

1.2.1 Prometna obtežba EN 1991-2:2003 LM1 (obtežni model 1)

Širina vozišča	5,00 m
Število voznih pasov ... (1)	1
Širina voznega pasu:	3,00 m

Opomba: (1) ... po EN 1991-2:2003, tab. 4.1 se za skupno širino vozišča $w < 5,40$ m upošteva $n = 1$

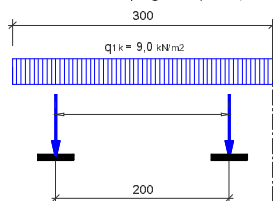
Dvoosno vozilo: 600 kN. $\alpha_{Q1} = 0,80$

po 1 osi: $\alpha_{Q1} \cdot Q_{1k} =$	$0,80 \cdot 300 =$	240 kN / os
zvezna obtežba - vozišče		9,00 kN/m ²
zvezna obtežba - hodniki (r. venec)		2,50 kN/m ²

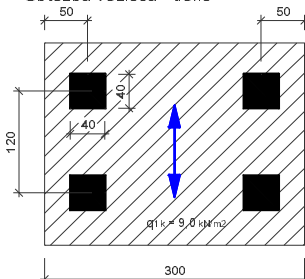
Faktor prilagoditve se upošteva za dvoosno vozilo skupne teže 600 kN $\alpha_{Q1} = 0,80$.

Trak :	$Q_{1k} = 0,80 \cdot 300 =$	240 kN/1 os	$q_{1k} = 9,00$	kN/m ²	širina traka $w_l =$	3,00 m
Izven:			$q_k = 2,50$	kN/m ²		

Obtežba vozišča - pogled (1 os)



Obtežba vozišča - tloris



Z upoštevanjem raznosa se upošteva obtežena površina 70x70 cm

1.2.2 Hodnik za pešce

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

1.2.3 Temperatura

Upošteva se razlika med zgornjo in spodnjo površino plošče $\Delta T = \pm 15^\circ\text{C}$.

1.2.4 Sile zaviranja / pospeševanja

Se ne upošteva

1.3 Parcialni faktorji, projektne vrednosti vplivov in kombinacije vplivov

MSN - mejno stanje nosilnosti

		Ψ_0	Ψ_1	Ψ_2
Faktorji Ψ za mostove:	prometna obtežba	0,75	0,75	0,00
	temperatura	0,60	0,50	0,00

Stalna in začasna projektna stanja - neugodno / ugodno: $\sum g_{Gj} G_{kj} "+" g_{Q,1} Q_{k,1} "+" \sum g_{Q,i} \Psi_{0,i} Q_{k,i}$

$$\sum \{1,35; 1,0\} G_{kj} "+" \{1,5; 0\} Q_{k,1} "+" \sum \{1,5; 0\} \Psi_{0,i} Q_{k,i}$$

Mejna stanja uporabnosti :

- Karakteristična kombinacija (za nepovratna mejna stanja): $\sum G_{kj} "+" Q_{k,1} "+" \sum \Psi_{0,i} Q_{k,i}$
- Pogosta kombinacija (za povratna mejna stanja): $\sum G_{kj} "+" \Psi_{1,1} Q_{k,1} "+" \sum \Psi_{2,i} Q_{k,i}$

Plošča je računana na elastični podlagi na osnovi predpostavljenega modula podajnosti, tako da so dokazi MSU le ocena.

2.0 IZRAČUN

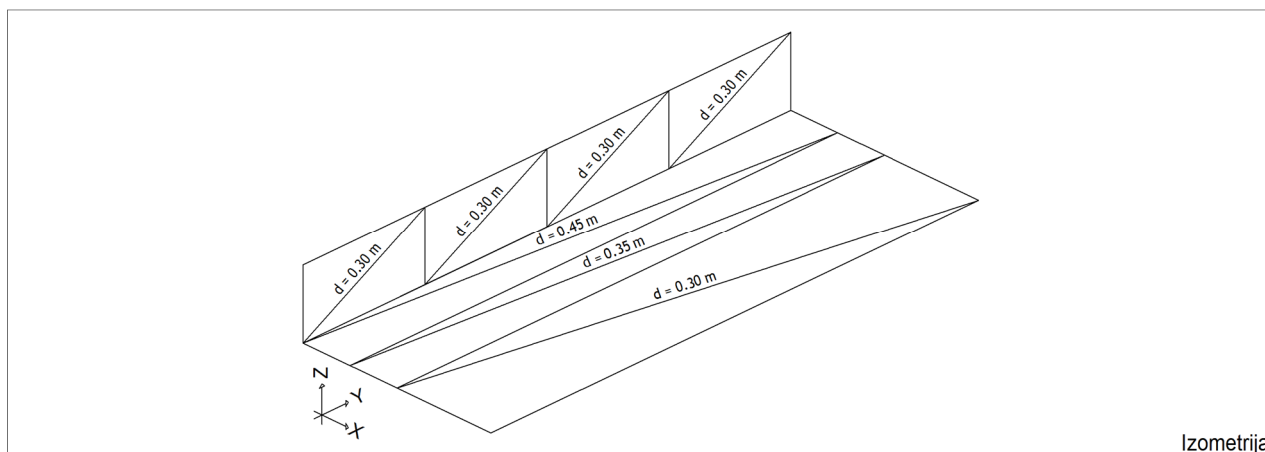
2.1 Model

Za kontrolo obstoječe osnovne ločne AB konstrukcije je premalo podatkov. Glede na to, da se obtežba ne menja in da se obstoječa konstrukcija ustrezno utrdi, se smatra da je nosilnost obstoječega dela zadostna.

AB plošča v prečnem naklonu $5,6\%$ ($3,21^\circ$) je debeline 30 cm, v smeri proti zalednem zidu pa se spodnja ravnina izravna, tako da je na skrajnem robu (pod zidom) debeline 50 cm. Poporni zid je deb. 30 cm. Upošteva se, da je razdeljen na 4 med seboj dilatirane segmente.

Za podlago ni konkretnih podatkov tako da se oceni in sicer:

- srerednji pas širine 4,30 m - nad temenom oboka: $K_z = 30 \text{ MN/m}^3$
- oba krajna dela v širini 7,00 m: $K_z = 20 \text{ MN/m}^3$



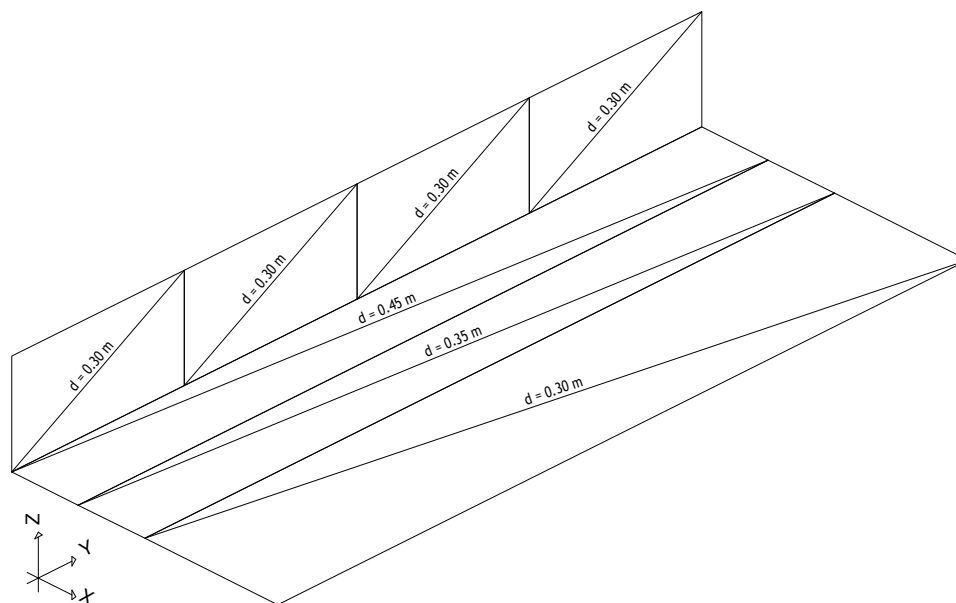
2.2 Izračun in rezultati

Izračun je izdelan s programom Tower. Vhodni podatki in rezultati so v prilogi..

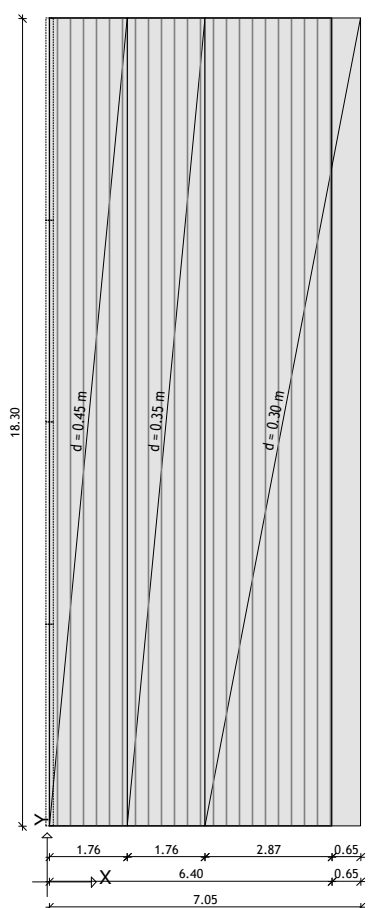
V Sežani junij 2021

Dušan Arko, u.d.i.g.





Izometrija



Nivo: [0.00 m]

Tabele materialov

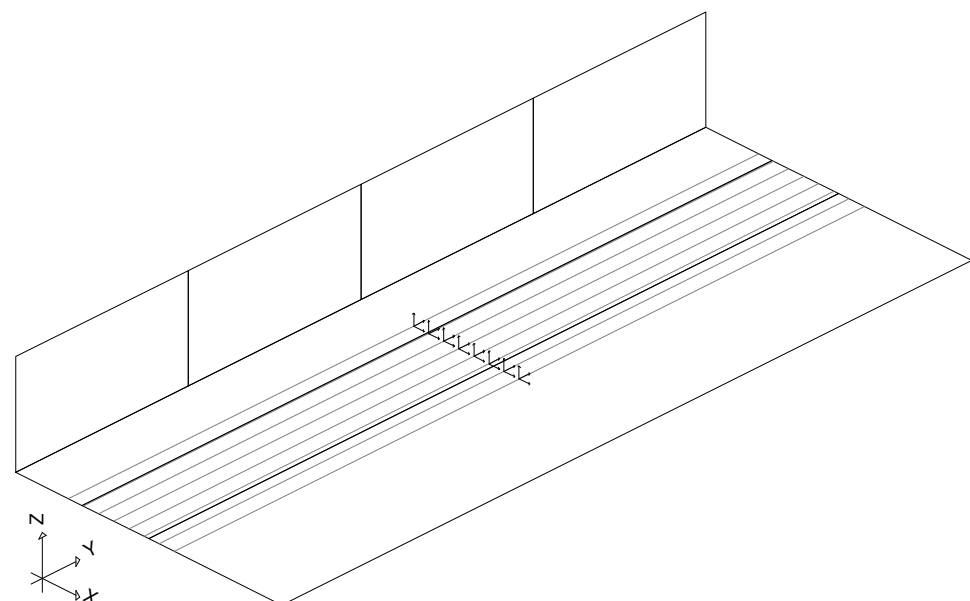
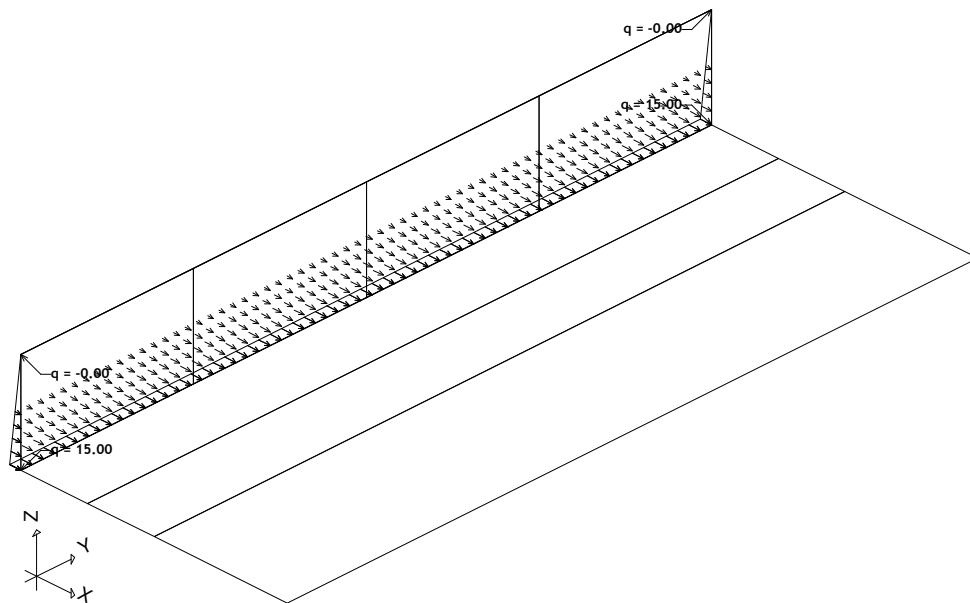
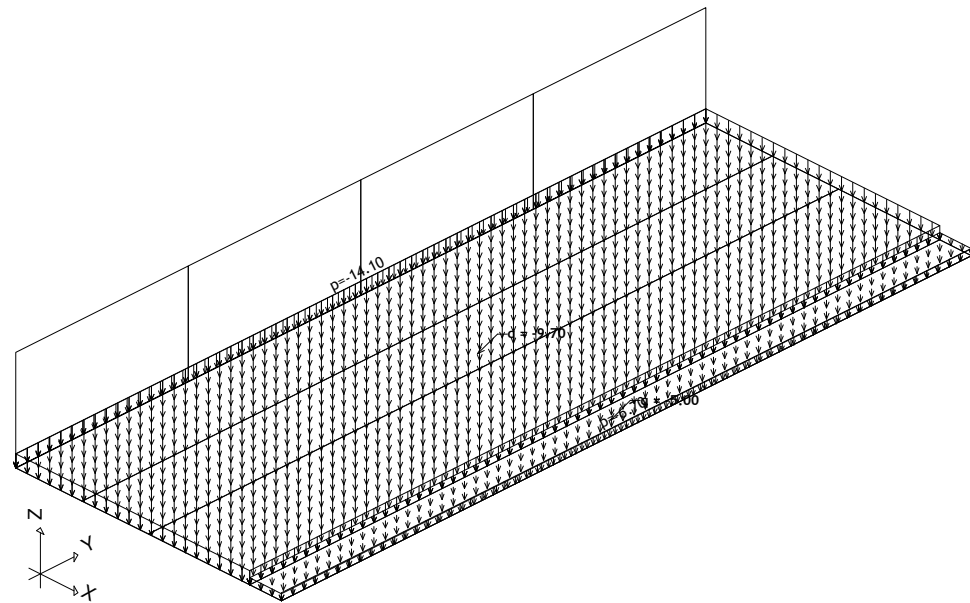
No	Naziv materiala	E[kN/m ²]	μ	γ [kN/m ³]	α [1/C]	Em[kN/m ²]	μ
1	C 30/37	3.300e+7	0.20	25.00	1.000e-5	3.300e+7	0.20

Seti plošč

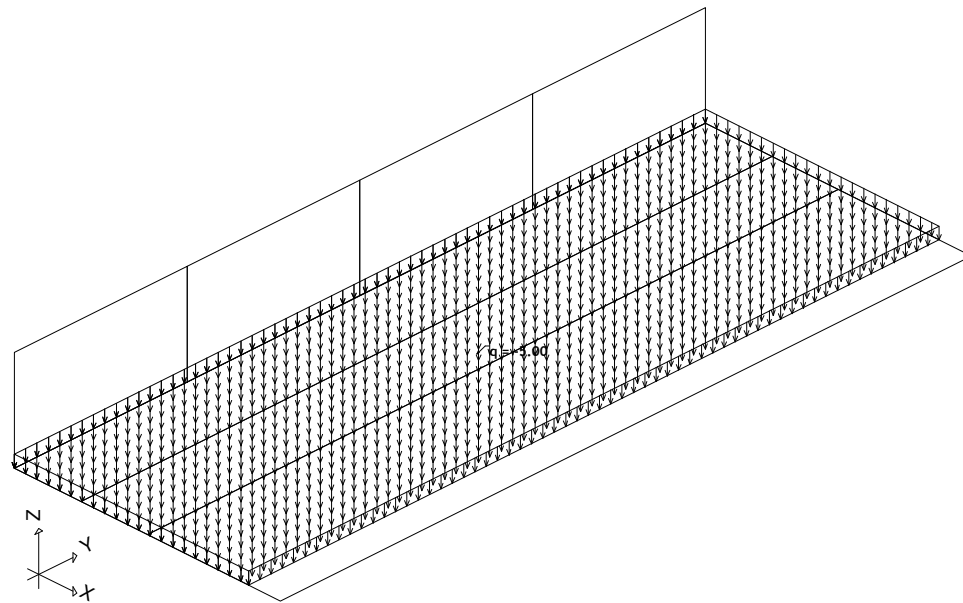
No	d[m]	e[m]	Material	Tip preračuna	Ortotropija	E2[kN/m ²]	G[kN/m ²]	α
<1>	0.300	0.150	1	Tanka plošča	Izotropna			
<2>	0.350	0.175	1	Tanka plošča	Izotropna			
<3>	0.450	0.225	1	Tanka plošča	Izotropna			

Seti površinskih podpor

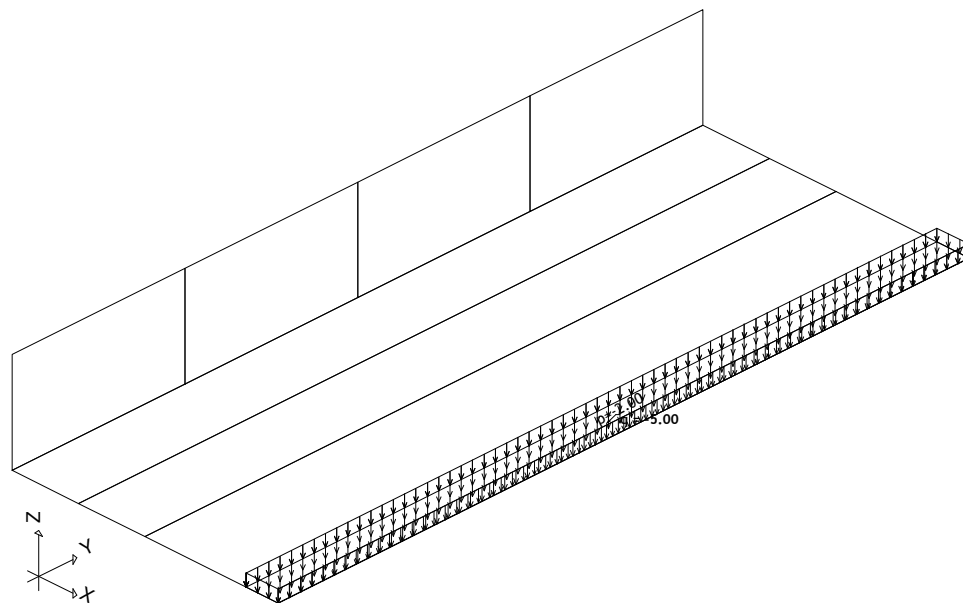
Set	K,R1	K,R2	K,R3
1	2.100e+4	2.100e+4	3.000e+4



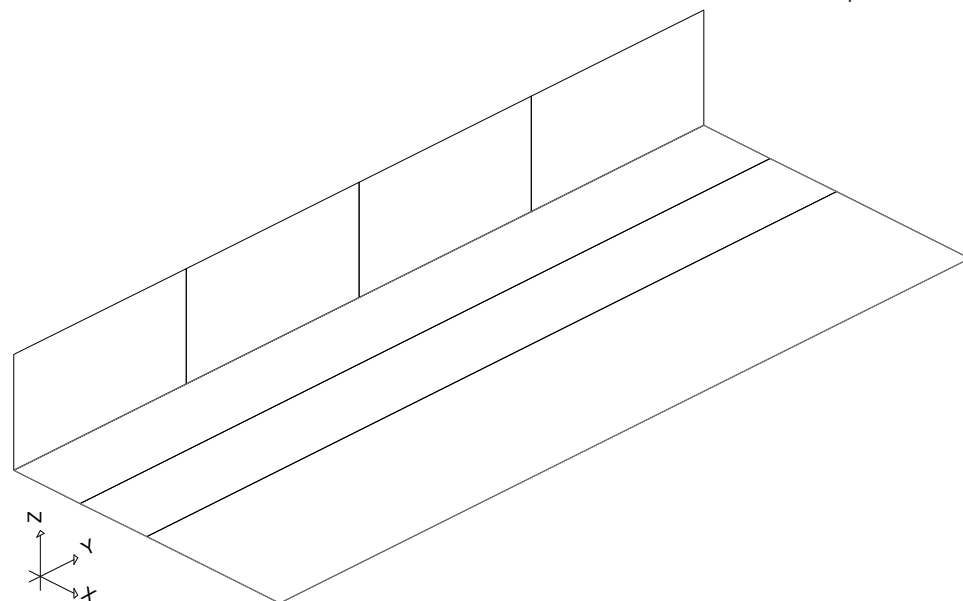
Obt. 4: Gneča - ekv. 5,00 kN/m2 po cestišču



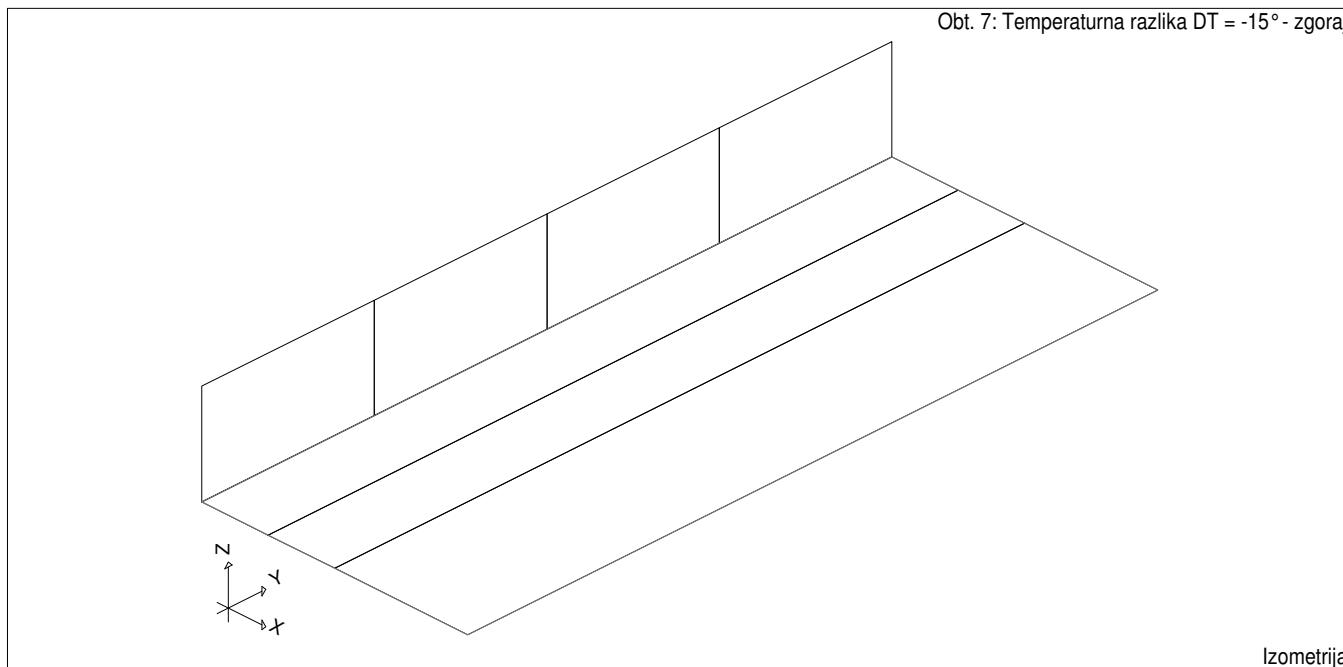
Izometrija
Obt. 5: Gneča - hodnik



Izometrija
Obt. 6: Temperaturna razlika $DT = +15^\circ$ - zgoraj



Izometrija

Obt. 7: Temperaturna razlika $DT = -15^\circ$ - zgoraj

Izometrija

Lista obtežnih primerov

LC	Naziv
1	Stalna - most (g)
2	Stalna - zemeljski pritisk na zid (g)
3	Vozilo LM1
4	Gneča - ekv. 5,00 kN/m ² po cestišču
5	Gneča - hodnik
6	Temperaturna razlika $DT = +15^\circ$ - zgoraj
7	Temperaturna razlika $DT = -15^\circ$ - zgoraj
8	Komb.: I+II
9	Komb.: I+II+1.5xIII
10	Komb.: I+II+1.5xIV
11	Komb.: I+II+1.5xIII+1.5xIV
12	Komb.: I+II+1.5xV
13	Komb.: I+II+1.5xIII+1.5xV
14	Komb.: I+II+1.5xIV+1.5xV
15	Komb.: I+II+1.5xIII+1.5xIV+1.5xV
16	Komb.: I+II+0.9xVI
17	Komb.: I+II+1.5xIII+0.9xVI
18	Komb.: I+II+1.5xIV+0.9xVI
19	Komb.: I+II+1.5xIII+1.5xIV+0.9xVI
20	Komb.: I+II+1.5xV+0.9xVI
21	Komb.: I+II+1.5xIII+1.5xV+0.9xVI
22	Komb.: I+II+1.5xIV+1.5xV+0.9xVI
23	Komb.: I+II+1.5xIII+1.5xIV+1.5xV+0.9xVI
24	Komb.: I+II+0.9xVII
25	Komb.: I+II+1.5xIII+0.9xVII
26	Komb.: I+II+1.5xIV+0.9xVII
27	Komb.: I+II+1.5xIII+1.5xIV+0.9xVII
28	Komb.: I+II+1.5xV+0.9xVII

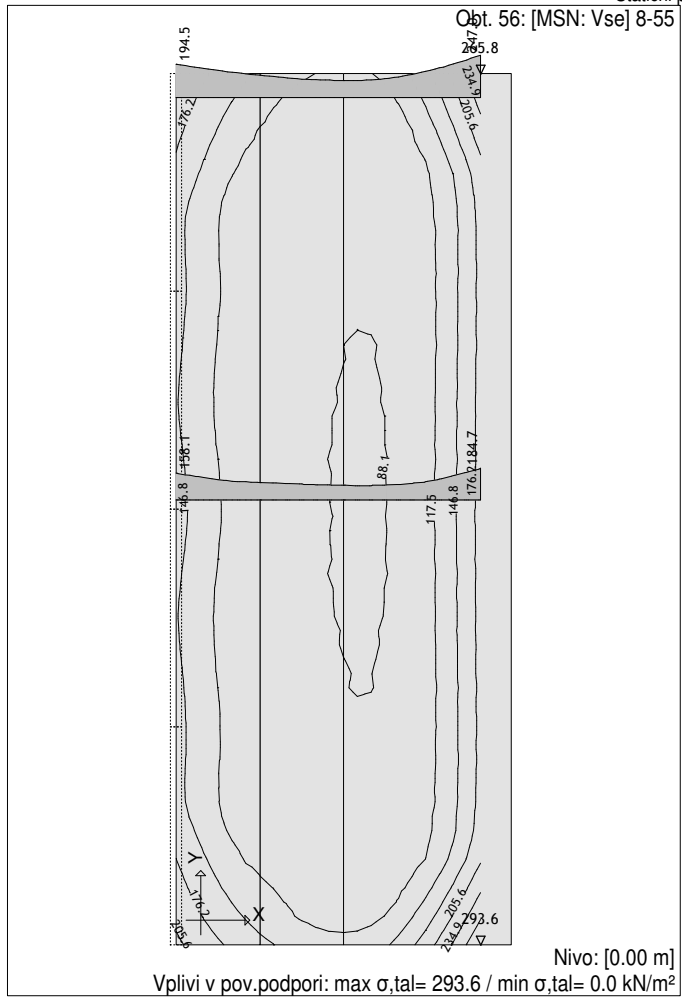
LC	Naziv
29	Komb.: I+II+1.5xIII+1.5xV+0.9xVII
30	Komb.: I+II+1.5xIV+1.5xV+0.9xVII
31	Komb.: I+II+1.5xIII+1.5xIV+1.5xV+0.9xVII
32	Komb.: 1.35xI+1.35xII
33	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.5xIII
34	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.5xIV
35	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.5xIII+1.5xIV
36	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.5xV
37	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.5xIII+1.5xV
38	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.5xIV+1.5xV
39	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.5xIII+1.5xIV+1.5xV
40	Komb.: 1.35xI+1.35xII+0.9xVI
41	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.5xIII+0.9xVI
42	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.5xIV+0.9xVI
43	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.5xIII+1.5xIV+0.9xVI
44	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.5xV+0.9xVI
45	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.5xIII+1.5xV+0.9xVI
46	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.5xIV+1.5xV+0.9xVI
47	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.5xIII+1.5xIV+1.5xV+0.9xVI
48	Komb.: 1.35xI+1.35xII+0.9xVII
49	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.5xIII+0.9xVII
50	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.5xIV+0.9xVII
51	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.5xIII+1.5xIV+0.9xVII
52	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.5xV+0.9xVII
53	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.5xIII+1.5xV+0.9xVII
54	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.5xIV+1.5xV+0.9xVII
55	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.5xIII+1.5xIV+1.5xV+0.9xVII

Premična obtežba (LM1 - 1)

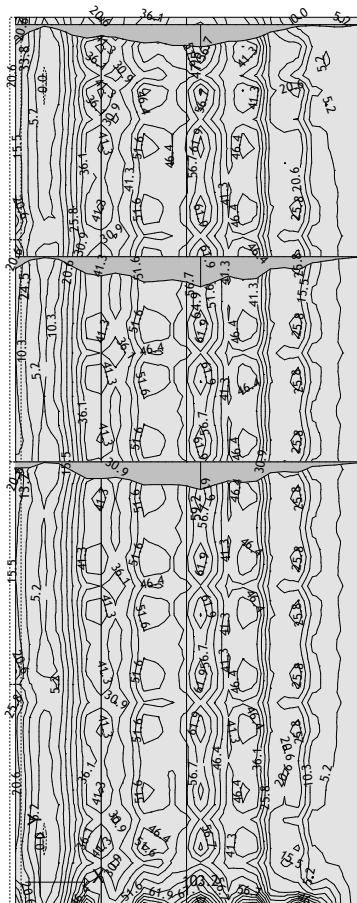
Obtežba 3: LM1 - 1

 $\Delta L = 0.8$ m

Koncentrirane sile					
No	Px[kN]	Py[kN]	Pz[kN]	X1[m]	Y1[m]
1	-0.00	-0.00	-120.00	0.00	0.00
2	-0.00	-0.00	-120.00	-1.20	0.00
3	-0.00	-0.00	-120.00	0.00	-2.00
4	-0.00	-0.00	-120.00	-1.20	-2.00



Obt. 56: [MSN: Vse] 8-55

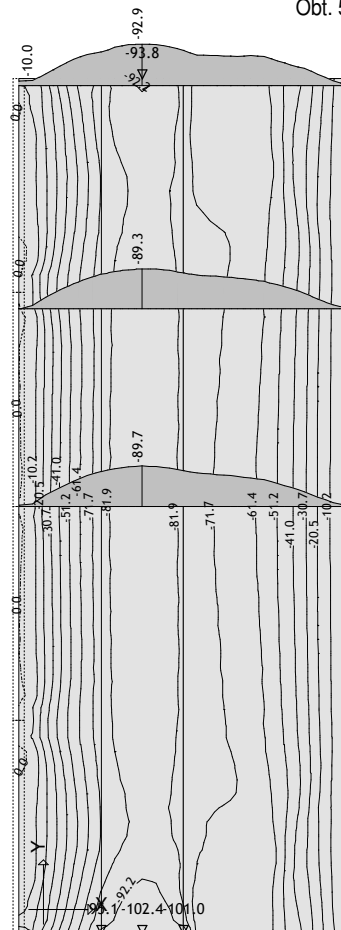


Nivo: [0.00 m]

Vplivi v plošči: max $M_x = 103.2$ / min $M_x = 0.0$ kNm/m

Obt. 56: [MSN: Vse] 8-55

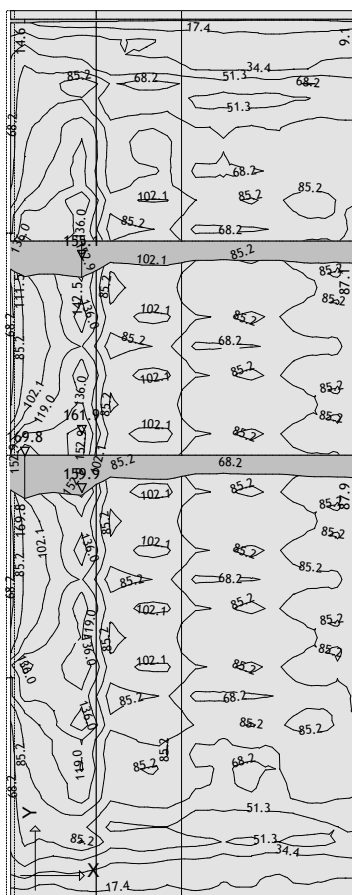
Obt. 56: [MSN: Vse] 8-55



Nivo: [0.00 m]

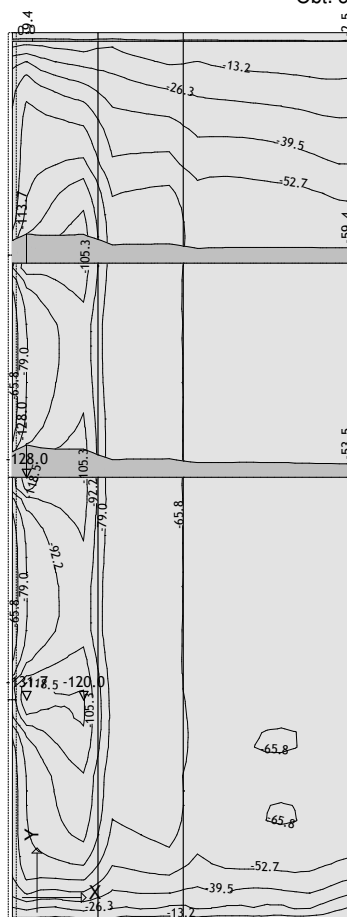
Vplivi v plošči: max $M_x = 0.0$ / min $M_x = -102.4$ kNm/m

Obt. 56: [MSN: Vse] 8-55



Nivo: [0.00 m]

Vplivi v plošči: max $M_y = 169.8$ / min $M_y = 0.5$ kNm/m

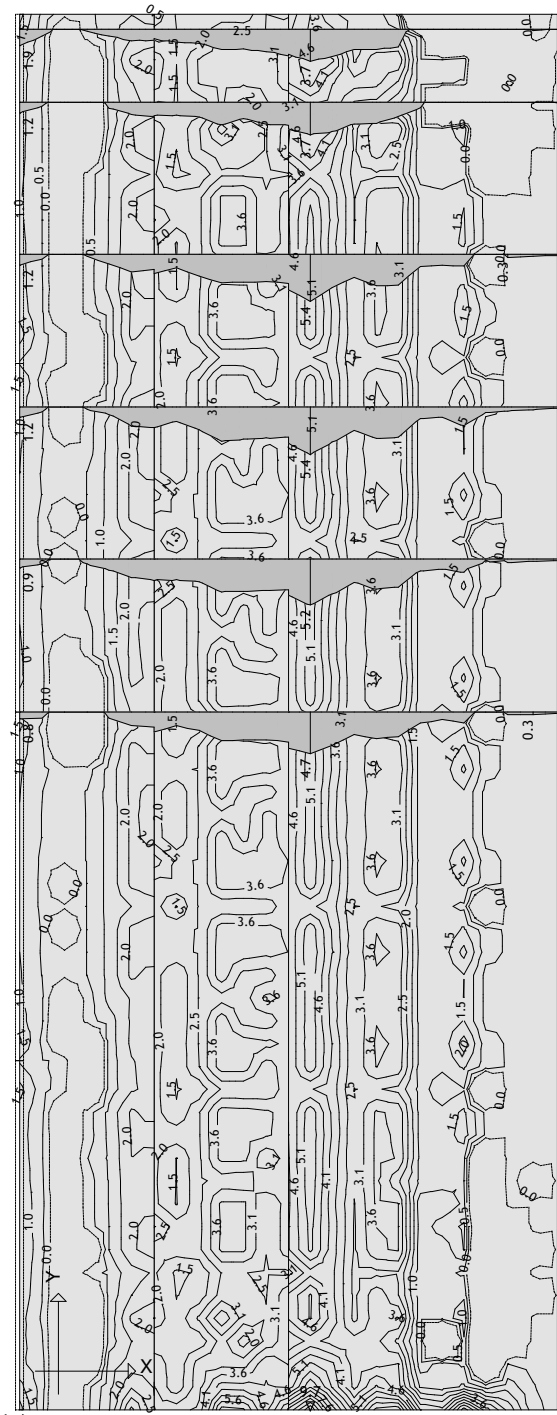


Nivo: [0.00 m]

Vplivi v plošči: max $M_y = 0.0$ / min $M_y = -131.7$ kNm/m

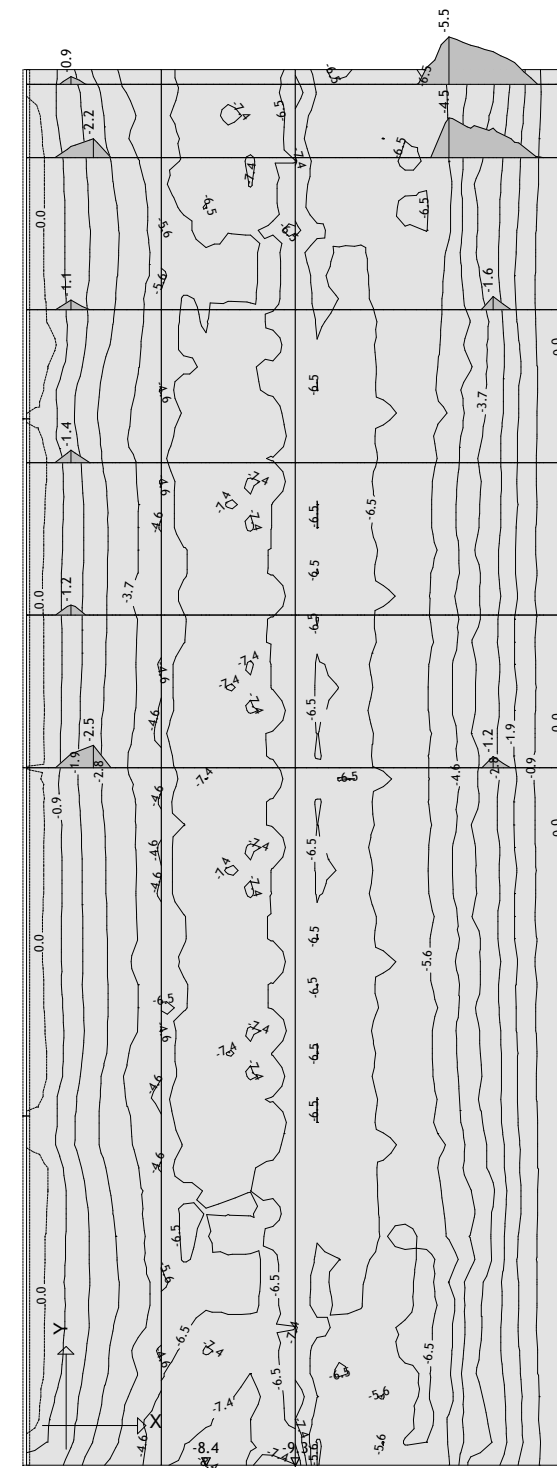
Merodajna optežba: 8-55
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C 30/37, S500, a=6.00 cm

Merodajna optežba: 8-55
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C 30/37, S500, a=6.00 cm



Nivo: [0.00 m]

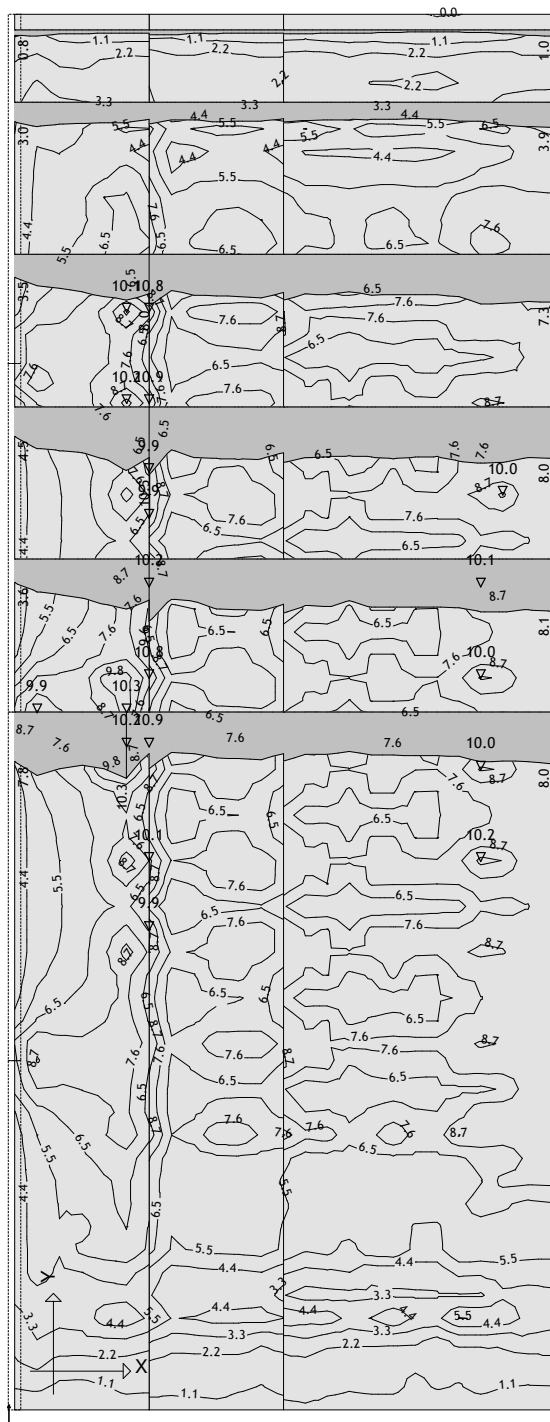
Aa - sp.cona - Smer 1 - max Aa1,s= 9.7 cm²/m



Nivo: [0.00 m]

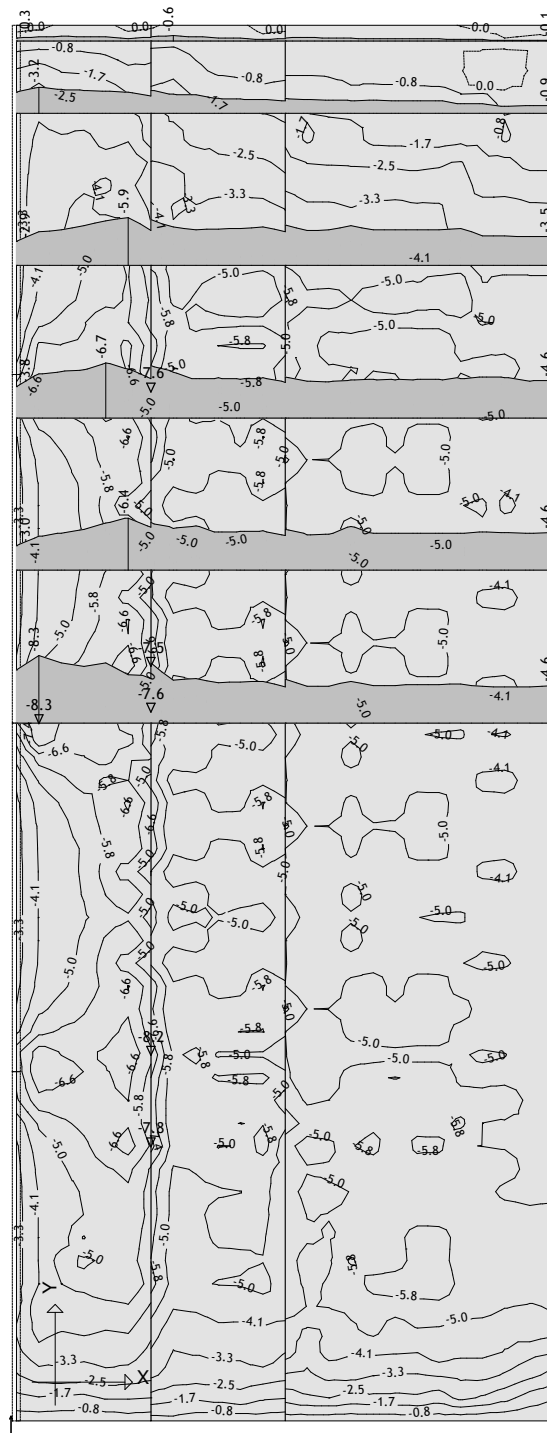
Aa - zg.cona - Smer 1 - max Aa1,z= -9.3 cm²/m

Merodajna obtežba: 8-55
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C 30/37, S500, a=6.00 cm



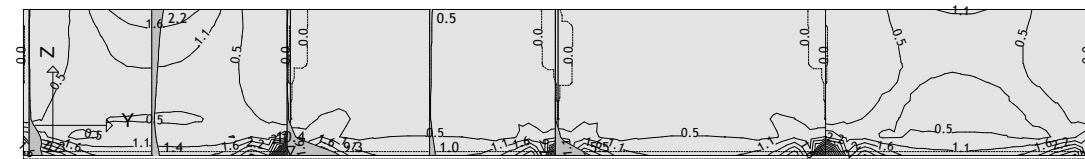
Nivo: [0.00 m]
Aa - sp.cona - Smer 2 - max Aa2,s= 10.9 cm²/m

Merodajna obtežba: 8-55
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C 30/37, S500, a=6.00 cm



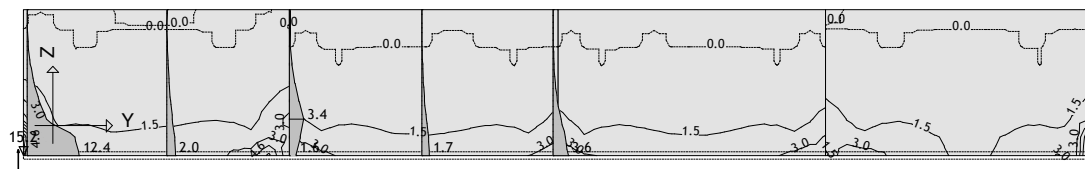
Nivo: [0.00 m]
Aa - zg.cona - Smer 2 - max Aa2,z= -8.3 cm²/m

Merodajna obtežba: 8-55
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C 25/30, S500, a=6.00 cm



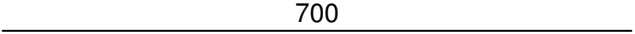
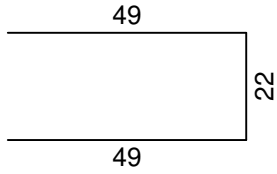
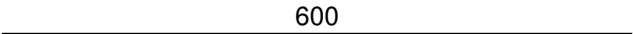
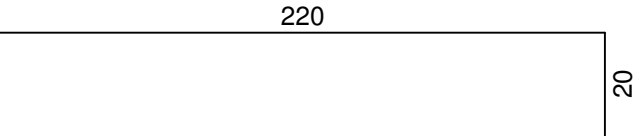
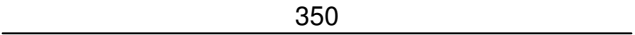
Okvir: V_1
Aa - sp.cona - Smer 1 - max Aa1,s= 10.4 cm²/m

Merodajna obtežba: 8-55
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C 25/30, S500, a=6.00 cm



Okvir: V_1
Aa - sp.cona - Smer 2 - max Aa2,s= 15.2 cm²/m

Palice - specifikacija					
ozn	oblika in mere [cm]	Ø	lg [m]	n [kos]	lg _n [m]
PL - Plošča h=30-50 cm (1 kos)					
1		10	1.33	190	252.70
2		12	2.00	152	304.00
3		12	1.70	260	442.00
4		12	2.40	120	288.00
8		12	12.00	60	720.00
9		12	8.00	60	480.00
10		14	12.00	116	1392.00
11		14	7.00	12	84.00
RV - Robni venec (1 kos)					
1		10	2.39	90	215.10
2		10	1.90	90	171.00
3		10	12.00	27	324.00

Palice - specifikacija					
ozn	oblika in mere [cm]	Ø	lg [m]	n [kos]	lgn [m]
4		10	7.00	27	189.00
Z - Zid h=30 cm (1 kos)					
1		8	1.20	148	177.60
3		12	6.00	12	72.00
4		12	2.40	88	211.20
5		12	3.50	4	14.00

Palice - izvleček			
Ø [mm]	lgn [m]	Teža enote [kg/m']	Teža [kg]
S500, Ø ≤ 12 mm			
8	177.60	0.40	70.15
10	1151.80	0.62	710.66
12	2531.20	0.89	2247.71
Skupaj			3028.52
S500, Ø > 12 mm			
14	1476.00	1.21	1785.96
Skupaj			1785.96

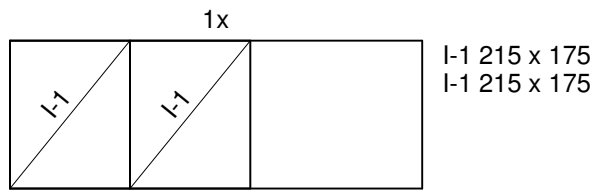
Mreže - specifikacija						
Pozicija	Oznaka	B [cm]	L [cm]	n	Teža enote [kg/m ²]	Skupna teža [kg]
Z - Zid h=30 cm (1 kos)						
I	Q-335	215	600	6	5.33	412.54
I-1	Q-335	215	175	2	5.33	40.11
Skupaj						452.65

Mreže - izvleček					
Oznaka	B [cm]	L [cm]	n	Teža enote [kg/m ²]	Skupna teža [kg]
Q-335	215	600	7	5.33	481.30
Skupaj					481.30

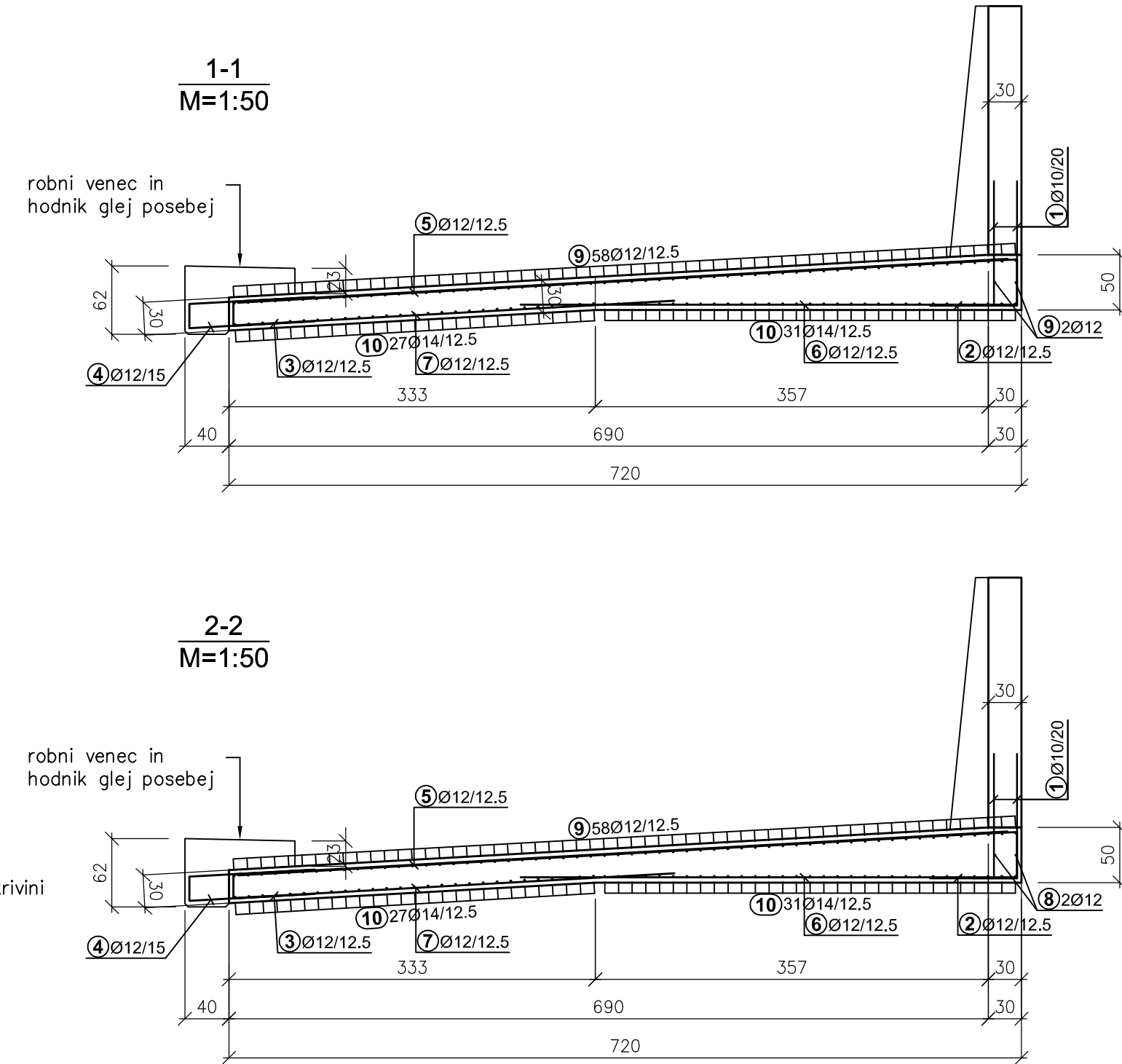
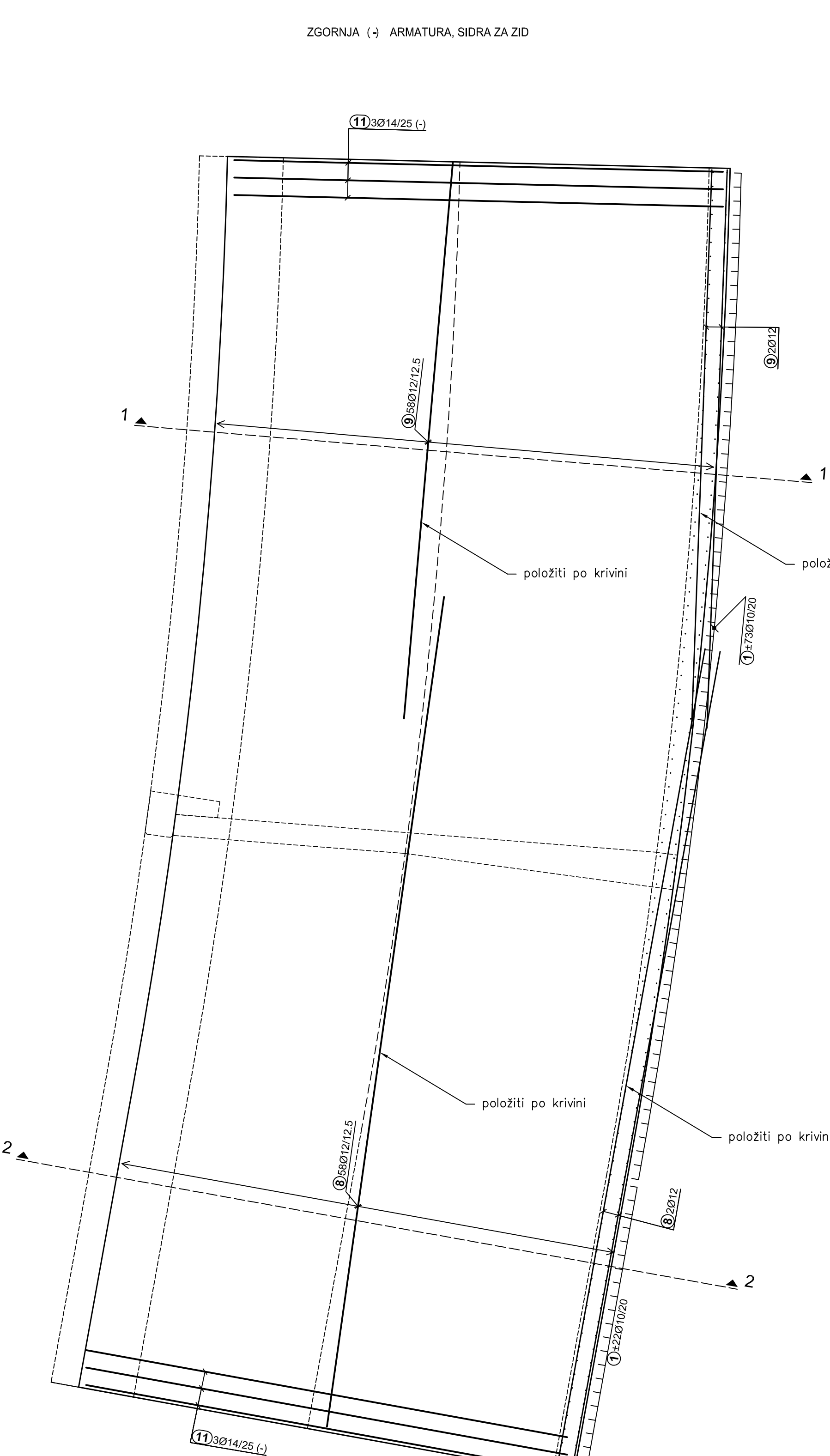
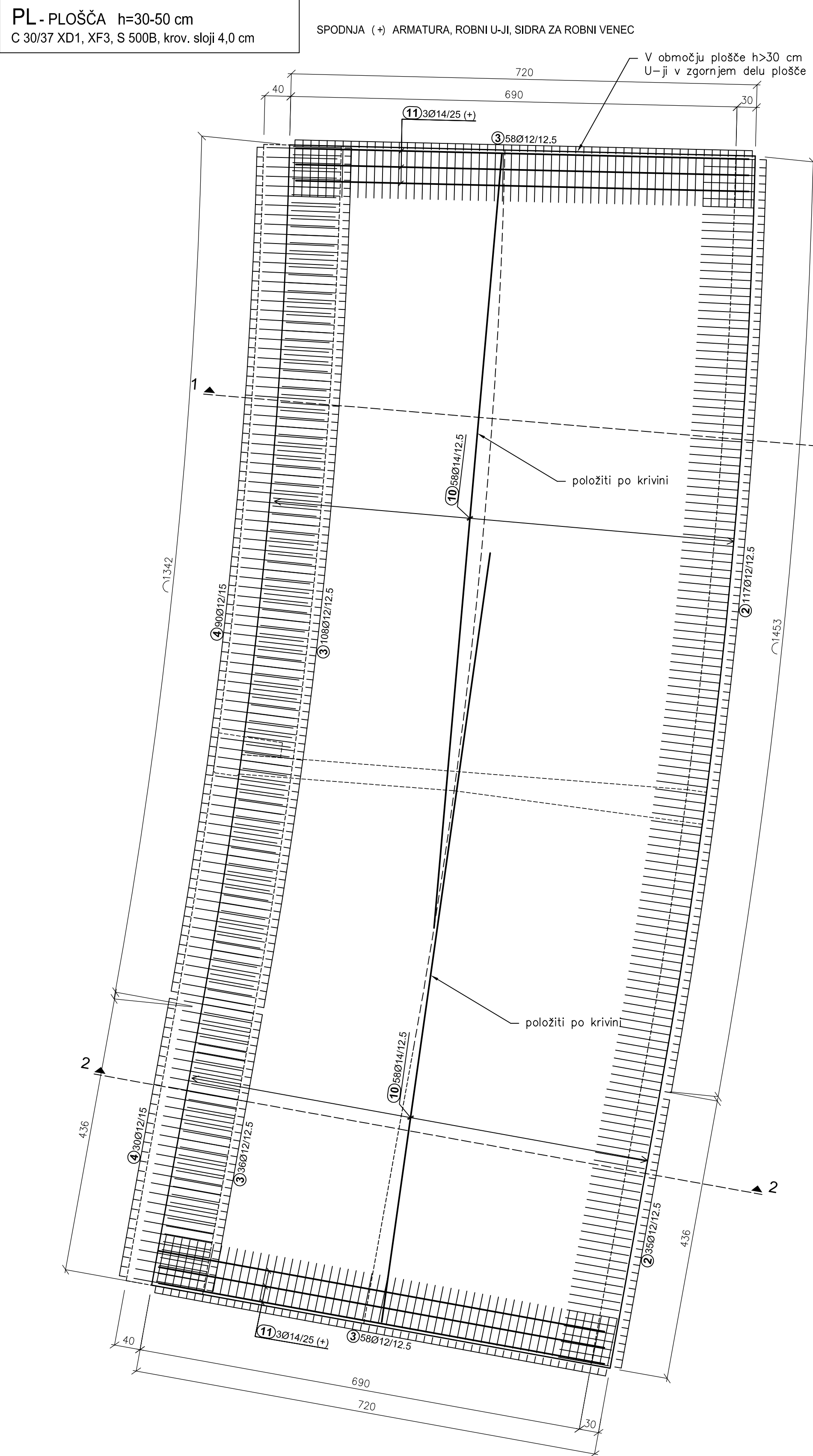
Mreže - načrt razreza

Z - Zid h=30 cm

Q-335 (215 cm x 600 cm)



0,60 x 1,320 = 0,792 m2



Palice - specifikacija					
ozn	oblika in mere [cm]	Ø	lg [m]	n [kos]	lgn [m]
PL - Plošča h=30-50 cm (1 kos)					
1	113	10	1.33	190	252.70
2	79	12	2.00	152	304.00
3	74	12	1.70	260	442.00
4	109	12	2.40	120	288.00
8	1200	12	12.00	60	720.00
9	600	12	8.00	60	480.00
10	1200	14	12.00	116	1392.00
11	700	14	7.00	12	84.00

Palice - izveček			
Ø [mm]	lgn [m]	Teža enote [kg/m²]	Teža [kg]
S500, Ø <= 12 mm			
10	252.70	0.62	155.92
12	2234.00	0.89	1993.79
Skupaj			2139.71
S500, Ø > 12 mm			
14	1476.00	1.21	1785.96
Skupaj			1785.96

Distančniki (jphači) za zgornjo armaturo v specifikaciji niso zajeti. Izvajalec jih dobavi, vgradi in posebej obračuna.

OPOMBE - PLOŠČA :

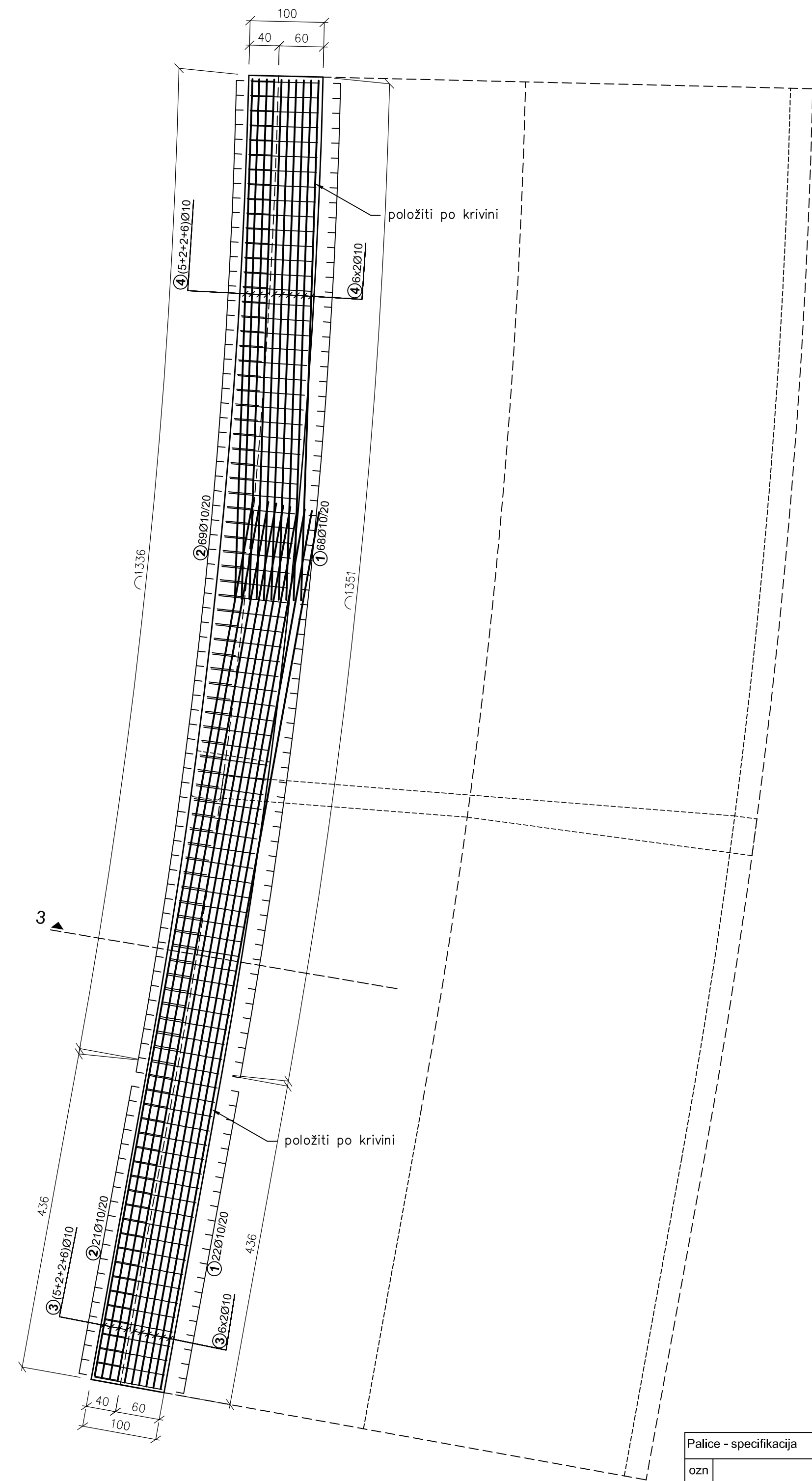
Natančno geometrijo glej v drugemu delu načrta – KRASINVEST d.o.o.

Nasutje pod ploščo utrditi do Ev2 > 110 MPa.

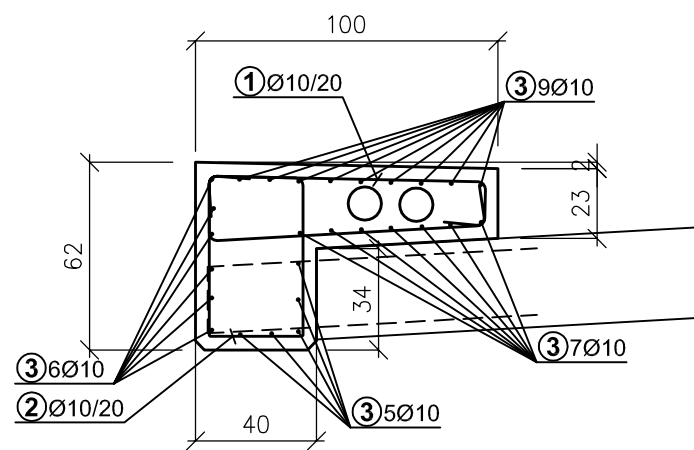
Navodila za sanacijo in utrditev obstoječega objekta glej v drugem delu načrta – KRASINVEST d.o.o. in v "POROČILU O DETALJNEM PREGLEDU PREMOSTITVENEGA OBJEKTA", IGMAAT d.d., 109 KON–21, 16.02.2021.

RV - ROBNİ VENEC
C 35/45 XD3, XF4, S 500B, krov, sloji 4,0 cm

Navidezne rege se izvedejo s trapezno letvijo na cca 3,00 m. Rege se površinsko zapre z ustreznim TE kitom.



3-3
M=1:25



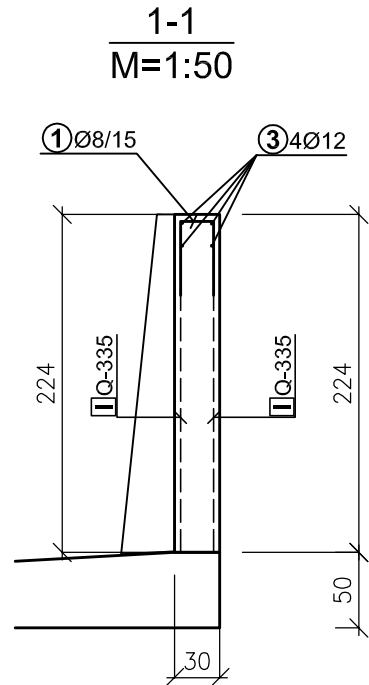
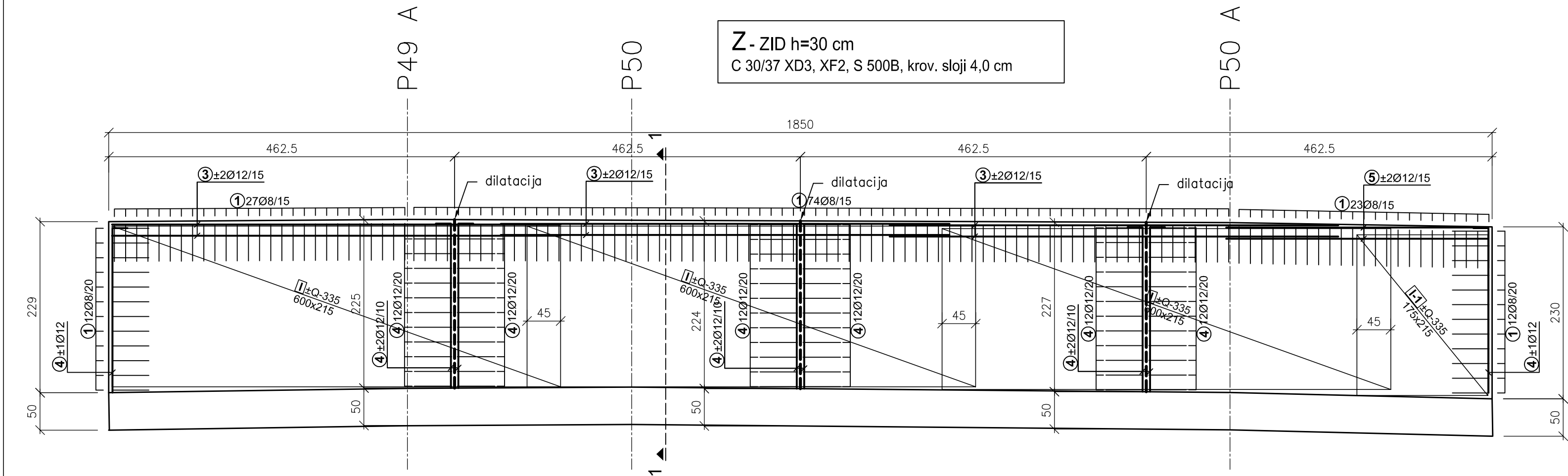
Palice - specifikacija					
ozn	oblika in mere [cm]	Ø	lg [m]	n [kos]	lgn [m]
RV - Robni venec (1 kos)					
1	91	10	2.39	90	215.10
2	62	10	1.90	90	171.00
3	1200	10	12.00	27	324.00
4	700	10	7.00	27	189.00

Palice - izveček			
Ø [mm]	lgn [m]	Teža enote [kg/m²]	Teža [kg]
S500, Ø <= 12 mm			
10	899.10	0.62	554.74
Skupaj			554.74

PL - PLOŠČA h=30-50 cm, C 30/37 XD1, XF3, S 500B, krov, sloji 4,0 cm
RV - ROBNİ VENEC, C 35/45 XD3, XF4, S 500B, krov, sloji 4,0 cm

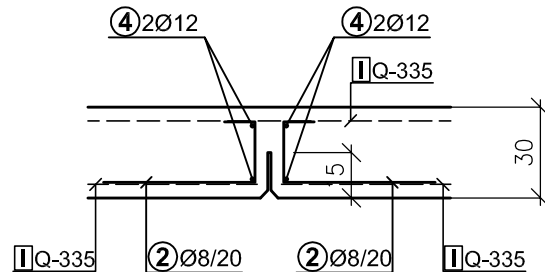
IGRA d.o.o. Sezana Partizanska c. 17 6210 Sezana SLOVENIJA Ident. št.: IZS 1161		IGRA inženiring gradbeništvo r a d o j a p l i k a c i j e E-mail: igra-sezono@iol.net tel.: +386 (05) 730 22 60 tel.: +386 (05) 730 22 61 fax: +386 (05) 730 22 62	
Naziv objekta MOST NA LC 135171 KOSEŽE – MALA BUKOVICA		Odgovorni projektant Dušan Arko, u.d.i.g. Ident. št. IZS–0964	
Investitor OBČINA ILIRSKA BISTRICA Bazoviška cesta 14 6250 Ilirska Bistrica		Projektant	
Vrsta projekta PZI		Št. projekta 20–034–073	
Vrsta načrta 2/1 – Gradbene konstrukcije		Št. načrta 20–034–073–G	
Vsebina risbe ARMATURA PLOŠČA, ROBNİ VENEC		Spremembe	
Merilo risbe M=1:50, 25		Datum risbe Junij 2021	
		Št. risbe A–01	

0,30 x 0,765 = 0,230 m2

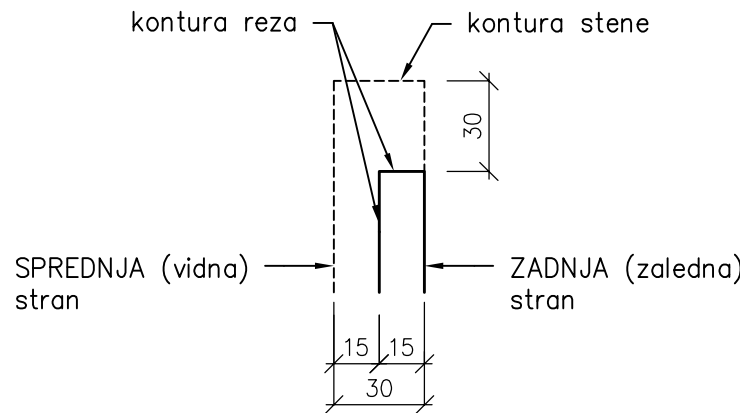


DILATACIJE M=1:25

Tloris z armaturo



Prerez - zgornji rob - geometrija



DILATACIJE:

Armaturo (mreže in robne palice zgoraj) v steni se položi simetrično na obeg straneh. Na mestu dilatacij se iz zunanje strani zidu prereže armaturo v širini 10 cm (zunanjo in robni pas v višini 30 cm zgoraj – glej prerez v detajlu). Neprekinjene ostanejo le zadnje mreže od temelja do 30 cm pod vrhom zidu.

Na mestu dilatacije se na opož vgradi trikotne letvice 2,5 / 2,5 cm.

Po razopaženju se v liniji dilatacije zareže beton.

Dilataciji na površini zapreti z vrvico in ustreznim TE kitom.

Palice - specifikacija					
ozn	oblika in mere [cm]	Ø	lg [m]	n [kos]	lgn [m]
Z - Zid h=30 cm (1 kos)					
1		8	1.20	148	177.60
3		12	6.00	12	72.00
4		12	2.40	88	211.20
5		12	3.50	4	14.00

Palice - izvleček			
Ø [mm]	lgn [m]	Teža enote [kg/m²]	Teža [kg]
S500, Ø <= 12 mm			
8	177.60	0.40	70.15
12	297.20	0.89	263.91
Skupaj			334.07

Mreže - specifikacija						
Pozicija	Oznaka	B [cm]	L [cm]	n	Teža enote [kg/m2]	Skupna teža [kg]
Z - Zid h=30 cm (1 kos)						
I	Q-335	215	600	6	5.33	412.54
I-1	Q-335	215	175	2	5.33	40.11
Skupaj						452.65

Mreže - izvleček					
Oznaka	B [cm]	L [cm]	n	Teža enote [kg/m2]	Skupna teža [kg]
Q-335	215	600	7	5.33	481.30
Skupaj					481.30

Mreže - načrt razreza					
Z - Zid h=30 cm					
Q-335 (215 cm x 600 cm)					

OPOMBE - ZID :

Natančno geometrijo glej v drugemu delu načrta – KRASINVEST d.o.o.

Navodila za sanacijo in utrditev obstoječega objekta glej v drugem delu načrta – KRASINVEST d.o.o. in v "POROČILU O DETAJLNEM PREGLEDU PREMOSTITIVENEGA OBJEKTA", IGMAT d.d., 109 KON–21, 16.02.2021.

Z - ZID h=30 cm , C 30/37 XD3, XF2, S 500B, krov. sloji 4,0 cm

IGRA d.o.o. Sežana				E-mail: igrasezana@iol.net	
Partizanska c. 17 6210 Sežana SLOVENIJA Ident. št.: IZS 1161				tel.: +386 (05) 730 22 60 tel.: +386 (05) 730 22 61 fax: +386 (05) 730 22 62	
Naziv objekta		MOST NA LC 135171 KOSEZE – MALA BUKOVICA		Odgovorni projektant	Dušan Arko, u.d.i.g.
				Ident. št.	IZS–0964
Investitor		OBČINA ILIRSKA BISTRICA Bazoviška cesta 14 6250 Ilirska Bistrica		Projektant	
Vrsta projekta		PZI		Št. projekta	
Vrsta načrta		2/1 – Gradbene konstrukcije		Št. načrta	20–034–073–G
Vsebina risbe		ARMATURA ZID		Spremembe	
Merilo risbe		M=1:50, 25	Datum risbe	junij 2021	Št. risbe A–02