

PRILOGA 1C
NASLOVNA STRAN NAČRTA**Odprava škode po neurju 27 in 28.julij 2024**
na mostu Ručnik**PODATKI O GRADNJI**

naziv gradnje	Odprava škode po neurju 27 in 28.julij 2024 na mostu Ručnik	
kratek opis gradnje	Predvidena je gradnja nadomestnega mostu na cesti JP 234031 Vrlovc-Perk-Ručnik čez hudournik Ručnik v Matkovem kotu. Osnovni razpon mostu znaša 10.49 m, širina vozišča na mostu je 4.50 m, z roboma vencema šir. 0.35m z leseno varnostno ograjo h=1.20 m. Brežini v območju mostu gor in dolvodno se zavarujeta z grobo kamnito zložbo v betonu na skupni dolžini 20,00 m na desni in 22,00 m na levi strani, na koncu pa se izvedeta še dve krili iz kamnite zložbe v suho dolžine 3,00 m.	
VRSTE GRADNJE	☐	NOVOGRADNJA - NOVOZGRAJEN OBJEKT
označiti vse ustrezne vrste gradnje	☐	NOVOGRADNJA - PRIZIDAVA
	☒	REKONSTRUKCIJA
	☐	SPREMEMBA NAMENBNOSTI
	☐	ODSTRANITEV CELOTNEGA OBJEKTA
	☐	LEGALIZACIJA
	☐	MANJŠA REKONSTRUKCIJA

PODATKI O PROJEKTI DOKUMENTACIJI

vrsta dokumentacije	IZN (izvedbeni načrt)
številka projekta	Ap-14/26

PODATKI O NAČRTU

strokovno področje načrta	Načrt s področja gradbeništva
naziv načrta	Most Jankar
številka načrta	438/26
datum izdelave	September 2024
datum spremembe	

PODATKI O PROJEKTANTU NAČRTA

projektant načrta (naziv družbe)	SUBRA d.o.o.
naslov	Jenkova 24, 3000 Celje
odgovorna oseba projektanta načrta	Suzić Branko
podpis odgovorne osebe projektanta načrta	

PODATKI O IZDELOVALCU NAČRTA

ime in priimek pooblaščenega arhitekta, pooblaščenega inženirja	Suzić Branko, univ.dipl.inž.grad.
identifikacijska številka	G - 0818
podpis pooblaščenega arhitekta, pooblaščenega inženirja	

2/1

S.2

KAZALO VSEBINE NAČRTA
Most Ručnik

št.: 438/26

1	Naslovna stran načrta (Priloga 1C Pravilnika)	
2.	Kazalo vsebine načrta IZN	
6.	Tehnično poročilo	
T.1	Tehnični opisi in izračuni	
T.1.1	Tehnično poročilo	
	Most	
	Cestni priključek	
T.1.2	Statična analiza	
T.2.1	Popis del in predizmere	
7.	Tehnični prikazi - grafika	
1.	Pregledna situacija	M 1:5000
2.	Situacija obstoječega stanja	M 1:500
3.	Prometna situacija	M 1:500
4.	Situacija zakoličbe in kotiranja ceste	M 1:500
5.	Situacija višin in sklonov ceste	M 1:500
6.	Prečni profili P1 – P4	M 1:100
7.	Vzdolžni profil ceste	M 1:500/100
8.	Karakteristični prečni profil ceste	M 1:50
		M 1:100
9.	Tloris mostu	M 1:100
10.	Vzdolžni prerez mostu	M 1:50
11.	Prečni prerez mostu	M 1:25
12.	Opažni načrt opornikov in krill – levi breg	M 1:50
13.	Opažni načrt opornikov in krill – desni breg	M 1:50
14.	Opažni načrt prekladne konstrukcije	M 1:50, 25
15.	Armaturni načrt opornika in kril – levi breg	M 1:50
16.	Armaturni načrt opornika in kril – desni breg	M 1:50
17.	Armaturni načrt prekladne konstrukcije	M 1:50, 25

Izvečki armature

S.2

	 SUBRA INŽENIRING • PROJEKTIRANJE • SVETOVANJE Jenkova 24, 3000 Celje
--	--

T.1 TEHNIČNI OPISI IN IZRAČUNI

Številka projekta: Ap-14/26

Številka načrta: **438/26**

			T.1	
--	--	--	------------	--

TEHNIČNO POROČILO

Številka projekta: Ap-14/26

Številka načrta: **438/26**

T.1.1 Tehnično poročilo most

			T.1.1.	
--	--	--	---------------	--

TEHNIČNO POROČILO

k IZN projektu sanacije mostu čez potok Ručnik

1.1 Splošno

Investitor:	Občina Solčava
Objekt:	Most Ručnik
Vrsta dokumentacije.:	IZN
Št. projekta :	Ap – 14/26
Št. načrta :	438/26
Datum:	Marec 2026

Most bo prečkal vodotok Ručnik v enem razponu

Os 1 je v km 0.0+22.41 , os 2 pa v km 0.0+32.90. Merjeno v osi ceste znaša razpon med osmi pornikov 10.49 m

Skupna dolžina premostitvene konstrukcije, merjeno v osi ceste znaša L= 11.03 m

Nov objekt se bo gradil na lokaciji porušenega obstoječega mostu. V času gradnje bo promet potekal po začasnem obvozu ob gradbišču.

1.2. Podatki o cesti

Objekt sae nahaja na JP 234031 Vrtovec – Perk - Ručnik.

Trasirni elementi ceste

Na mostu poteka os ceste v premi, pred objektom v radiju R=30 m, za objektom pa v radiju R=28.65 m. Kot križanja osi ceste z osjo vodotoka je je 67° .

Niveleta ceste

Prečni sklon je v območju mostu konstanten in znaša 2.50 %.

Niveleta v območju mostu poteka v premi z naklonom 2. 79 %.

Vzdolžni in prečni padci na objektu omogočajo odtekanje vode s cestišča v sistem cestnega odvodnjavanja kar zagotavlja odvodnjavanje mostu.

Odvodnjavanje cestišča je rešeno v načrtu ceste

Prečni prerez ceste na objektu

- | | |
|---|-----------------|
| • vozišče med robniki | 2x2.25 = 4,50 m |
| • obojestranski prostor za ograjo: 2 x 0,35 m = | = 0,70 m |

Skupaj: 4,70 m.

Kot križanja med osjo mostu in vodotoka je 67°.

1.3. Geološko – geomehanski pogoji - povzetek

Podatkov o nosilnosti temeljnih tal ni

V statičnem izračunu je predpostavljena nosilnost temeljnih tal, na koti min 1.15 m pod dnom struge potoka, $\sigma = 150 \text{ KN/m}^2$

**Pred izvedbo mora gradbeno jamo pregledati pooblaščen geomehanik, ki naj z vpisom v gradbeni dnevnik potrdi parametre o nosilnosti temeljnih tal.
V primeru odstopanja od predpostavljene nosilnosti obvestiti projektanta.**

1.4. Hidravlična presoja, vodnogospodarske ureditve – povzetek

Hidrotehnične pogoje je za projektiranje mostu je v HHŠ podalo podjetje APUS d.o.o

V HHŠ je določena gladina za pretoke HQ100. Višina prekladne konstrukcije zagotavlja varnostno višino minimalno 50 cm nad HQ100.

V načrtu VGU so prikazane vse ureditve struge vodotoka pred in za mostom.

Načrt VGU je sestavni del projekta.

1.5. Statična zasnova objekta

Prekladna konstrukcija v enem razponu premošča potok Ručnik. Prekladna konstrukcija je AB monolitna plošča debeline 50 cm, ki je polno vpeta v stene opornika Stene opornika sta debeline 50 cm in sta plitvo temeljeni na pasovnih temeljih.

Izbrana je globina temeljenja običajna za hudourniški vodotok, ki skupaj z izvedbo kamnite zložbe (kamen v betonu) zagotavlja poplavno odpornost in stabilnost. Ravno tako je izbrana kota spodnjega roba konstrukcije na višini Q100+50 cm oz izven dosega viskroh vod

Izbirane dimenzije monolitne integralne AB konstrukcije zagotavljajo poplavno odpornost in stabilnosti objekta, v skladu iz 4. členom »Uredbe o pogojih in omejitvah za poseganje v prostor ter za izvajanje dejavnosti na območjih, ogroženih zaradi poplav in z njimi povezane erozije celinskih voda in morja« (Uradni list RS, št. 34/25)

Za obtežbo objekta je upoštevan SIST EN 1991-2. LM1 .

Teža tipskega vozila 480 KN + zvezna obtežba.

2. Opis konstrukcije

2.1. Temelji

Objekt bo plitvo temeljen na AB pasovnih temeljih v območju peščenih prodiv v globini 1,20 m pod dnom struge vodotoka. Temelja širine $b = 2.40 \text{ m}$ se izvedeta na podbetonu C12/15 debeline cca 10 cm.

Podatkov o nosilnosti temeljnih tal ni. V statični analizi je predvidena nosilnost temeljnih tal $\sigma = 150 \text{ KN/m}^2$.

Izkope in izvedbo temeljev bo moral nadzirati in prevzeti pooblaščen geomehanik z vpisom v gradbeni dnevnik. Po izvedbi izkopa, ko bo ugotovljena dejanska nosilnost temeljnih tal kontaktirati projektanta zaradi morebitnega preprojektiranja temeljev

2.2. Podporna konstrukcija

Podporno konstrukcijo ploščatega okvirja tvorita plitvo temeljeni AB steni ($d = 50$ cm), ki sta polnovpeti v talni plošči debeline $d = 50$ cm spodaj in v voziščno ploščo zgoraj, tako da skupaj tvorijo monolitno celoto.

Krila so konzolna, dolžine 3.0-4.0 m in so smiselno priključena na okoliški teren
Oporne stene, AB krila so izdelani iz betona C 30/37, ter armirana z armaturo S 500 B.

Hidroizolacija betonskih površin sten v stiku z zemljino:

- 1 x hladni bitumenski premaz,
- 2 x vroči bitumenski premaz

2.3. Prekladna konstrukcija

Prekladna konstrukcija v enem razponu $L_{stat} = 10.49$ m (merjeno v osi ceste) premošča potok Ručnik. Svetli razpon je 9.95 m

AB monolitna plošča debeline 50 cm. Izdelana je na opažu na licu mesta iz konstrukcijskega betona C 30/37 XC4, XD3, XF4. ojačanega z armaturo B500B.

Zgornja površina voziščne plošče se izvede v naklonih ceste, vzdolžni nagib znaša 2.79 %, prečni skloni pa 2.50 %. Višine so podane v opaznem načrtu.

Kot križanja je 67°

2.4. Oprema mostu

2.4.1. Zgornji ustroj vozišča

Horizontalna izolacija voziščne plošče:

- 2x epoksi premaz
- posip s kremenčevim peskom
- bitumenska lepilna zmes
- bitumenski trakovi debeline 4,5 mm

Asfaltne plasti:

- zaščitna plast asfalta: AC 8 surf B70/100 A3 debeline 3 cm.
- obrabna asfaltno betonska plast: AC 11 B 70/100 A3 debeline 4 cm

2.4.2. Ograje

Na hodnikih bo lesena ograja z ročajem za pešce, h=1.20 m po detajlu TSC 07
Pritrjena je na AB robne vence po detajlu TSC 07.

2.4.3. Prehodne plošče

Prehod z objekta na podajni cesti nasip je z izvedbo cementne stabilizacije po detajlu TSC 07

2.4.4. Zasipi in brežine

Zasip za opornikom se mora izvajati simetrično (istočasno). Izvede se iz zmrzlinso odpornega kamnitega materiala (prod ali drobljenec) D63, v slojih po 30 cm, s komprimiranjem do gostote 98% po Proctorju in modulom deformacije $E_{v2} > 80 \text{ MN/m}^2$ v coni "A" in 95% po Proctorju ter modulom deformacije $E_{v2} > 45 \text{ MN/m}^2$ v coni "B". Zasip za opornikom se mora izvesti v skladu s TSC 07.109.

V celoti se lahko opornik zasuje po izdelavi voziščne plošče.

Brežine cestnega nasipa so v naklonu 1:1.5

Brežine vodotoka so izvedene v naklonu 1:1.2 po načrtu VGU.

3. Materiali

Beton

Del konstrukcije	Oznaka
Podložni beton	C 12/15
Prehodna plošča	C 25/30, XC2
Temelji, opornika in krila	C30/37,PV-II, XC4, XD2, XF2,
Prekladna konstrukcija	C30/37, PV-II, XC4, XD2, XF4,
Hodniki z robnimi venci	C30/37, XC4, XD3, XF4

Vodotesen beton PV-II z globino omočenja max. 3 cm.

Zaščitne plasti betona: 5 cm temelji, 5 cm opornika s krili in prehodni plošči, 4,5 cm prekladna konstrukcija in hodniki z robnimi venci.

Vidne robove posneti s trikotno letvico 2 x 2 cm.

Armatura

Vsi konstrukcijski elementi mostu:

B 500 B

GA 240/360 (montažna armatura)

MAG 500/560 (mrežna armatura)

Beton v skladu z:

- SIST EN 206-1:2003, SIST EN 1026:2016, SIST EN 13670:2010/A101:2010

Armatura v skladu z:

- SIST EN 10080:2005

UPORABLJENI PREDPISI, STANDARDI IN NORMATIVI:

Zakon o graditvi objektov (ZGO –UPB1) (Ur.list RS št. 102/2004)

Pravilnik o mehanski odpornosti in stabilnosti objektov (Ur. List RS št. 101/2005)

SIST EN 1990 Evrokod 0	Osnove projektiranja konstrukcij
SIST EN 1991 Evrokod 1	Vplivi na konstrukcije
SIST EN 1992 Evrokod 2	Projektiranje betonskih konstrukcij
SIST EN 1993 Evrokod 3	Projektiranje jeklenih konstrukcij
SIST EN 1996 Evrokod 6	Projektiranje zidanih konstrukcij
SIST EN 1997 Evrokod 7	Geotehnično projektiranje
EN 1998 Evrokod 8	Projektiranje potresno odpornih konstrukcij

4.0. Pogoji za izvedbo elementov objekta

4.1. Temeljenje

Plitvo temeljenje se izvede z obstoječega terena na utrjeni podlagi. Globina temeljenja je minimalno 1.15 m pod dnom struge. Izkopi za temelje se izvedejo v širokem izkopu.

4.2. Opaženje

Prekladna konstrukcija se izvede na fiksnem opažu na jekleni konstrukciji zmontirani na licu mesta. Nosilno konstrukcijo opaža je potrebno nadvišati v skladu s statičnim računom mostu in samega opaža. Tehnološki projekt opažne konstrukcije izdelava izvajalec, projekt pa da pred pričetkom del v potrditev projektantu in nadzornemu organu.

4.3. Betoniranje

Izbrani izvajalec mora pred pričetkom del v skladu s predpisi izdelati projekt betona in ga dati v potrditev nadzornemu organu in projektantu.

Izvajalec mora posebej paziti na iztekanje cementnega mleka v strugo

4.4. Komunalni vodi

Ob objektu ni znanih komunalnih vodov

V hodniku sta predvideni 2 PVC cevi $\phi 125$ mm za vodenje komunalnih vodov skozi konstrukcijo.

4.5. Ostalo

V času gradnje je predvidena popolna zapora JP. Predvidena je izvedba začasnega obvoza ob gradbišču.

Izvajalec del mora po končani gradnji vzpostaviti okolico trase v prvotno stanje, tako da bo poseg v zemljišče čim manj viden.

Celje, Marec 2026

Sestavil:

Branko Suzić, univ. dipl. ing. grad.



TEHNIČNO POROČILO

Številka projekta: Ap-14/26

Številka načrta: **438/26**

T.1.2 Tehnično poročilo – cestni priključek

			T.1.2.	
--	--	--	---------------	--

2. TEHNIČNO POROČILO

• ZUNANJA UREDITEV

Investitor Občina Solčava, namerava sanirati obstoječi premostitveni objekt (most) čez potok Jezera v Logarski Dolini, zaradi odprave posledic škode po neurju 27-28. julija 2024. Most bo omogočal povezavo med severnim in južnim delom obstoječe ceste, ki bo omogočal prehod z motornimi vozili (tudi tovorno gozdno vozilo)

OBSTOJEČE STANJE

Na območju gradnje predvidenega mostu je predhodno že bil premostitveni objekt, ki ga je potrebno sanirati zato se zgradi novi premostitveni objekt - most.

1. OBSTOJEČI IN PREDVIDENI KOMUNALNI VODI

Na mestu predvidenega mostu ni obstoječih komunalnih vodov. Predvidenih komunalnih vodov ni. Odvodnjavanje asfaltnih površin je omogočeno s prečnimi in vzdolžnim sklonom. Meteorne vode odtečejo v bankino in obstoječe travnate površine, v potok.

2. PREDVIDENA UREDITEV

Na celotnem območju predvidenega asfaltiranja je obstoječa asfaltna površina, ki se odstrani, uredi potrebne razširitve ter navezna plast in posteljica po potrebi in vse skupaj ponovno asfaltira.

Do premostitvenega objekta – mostu vodi obstoječa prometna cesta. Cesta je namenjena prebivalcem in tudi v veliki meri namenjena uporabi gozdnih površin zato je tudi omogočen dostop tovornemu – gozdnemu vozilu in se v celoti uredi v utrjeni asfaltni površini. Pred mostom se v dolžini cca 22,40m v smeri predvidene stacionaže izvede novi asfalt. Asfalt se prične z navezavo na obstoječo višino terena. Niveleta predvidene ceste se nekoliko dvigne nad obstoječo koto terena in prilagodi višini novega mostu ter širini. Odvodnjavanje tega dela ceste je predvideno preko prečnih in vzdolžnega naklona ceste. Niveleta nove ceste pred in na mostu je v naklonu 2,8% (-2.8%). Za mostom se v dolžini cca 31,33 prav tako izvede nova asfaltna cesta, ki se nekoliko razširi in nato naveže na obstoječo cesto. Niveleta nove ceste za mostom je v naklonu od 2,8% (-2.8%) do 11,65% (-11,65%). Tudi ta del ceste se odvodnjava preko prečnega in vzdolžnega naklona ceste in odteče v bankino in bližnji travnik in potok.

Predvidena širina vozišča na mostu znaša 4,50m.

DIMENZIONIRANJE UTRJENIH POVRŠIN

Predvidena sestava voziščne/utrjene konstrukcije –se izvede v sledeči sestavi:

VOZP	Obrabna plast BB AC 8 surf B50/70 A4	4,0
VZNP	Nosilna plast BDAC 22 base B50/100 A4	6,0
NNP	Navezna nosilna plast kamniti drobljenec 0/32 mm ($E_{v2} = 100$ MPa)	30,0
SKUPAJ (cm)	voziščna konstrukcija	10 + 30 40 cm
PO	Posteljica zmrzlinško odporen kamniti material 0/64 mm ($E_{v2} = 80$ MPa)	40,0
SKUPAJ (cm)	voziščna konstrukcija in kamnita posteljica	80,00 cm
	Po potrebi nasutje kamniti material D100, ($E_{v2} = 60$ MPa)	različno
	Geotekstil natezne trdnosti 20kN/m	
	Planum spodnjega ustroja ($E_{v2} = 60$ MPa)	

VIŠINSKA UREDITEV

Višinska ureditev je prilagojena obstoječemu vozišču, tako da se predvidene površine navežejo na obstoječo cesto in obstoječ teren. Niveleta ceste se izvede v naklonu od -2,8% do - 10,50% (v smeri stacionaže).

VERTIKALNA IN HORIZONTALNA SIGNALIZACIJA:

Na območju sanacije obstoječe ceste in premostitvenega objekta - mostu ne bo postavljene horizontalne signalizacije (tudi obstoječa prometna signalizacija na tem delu ne obstaja).

3. KONSTRUKCIJSKI ELEMENTI

PRIPRAVLJALNA DELA

V okviru pripravljalnih del je potrebno postaviti ustrezno prometno signalizacijo za zavarovanje in oviranje prometa in ustrezno označiti območje mikrolokacije zapore ter izvesti zakoličbo trase. Podatki za zakoličbo so podani v situaciji zakoličbe v državnem koordinatnem sistemu (D96/TM (ESRS). Izvajalcu bodo za potrebe zakoličbe predane tudi vse potrebne podloge v elektronski obliki.

ZEMELJSKA DELA, NASIP (dovoz/dostop, zunanja ureditev)

Po označitvi/zakoličbi in zavarovanju gradbišča se najprej začasno oz. trajno odstrani in odpelje vse predvidene obstoječe elemente na obravnavanem terenu.

Rezkanje in izkopi obstoječega asfalta in terena se izvajajo strojno v suhem vremenu, do globine zahtevane po projektu v tehničnih profilih. Ker celotna rekonstrukcija poteka na območju kjer je že bila cesta, ni dodatnih izkopov. Po odstranitvi asfalta se uredi navezna plast in posteljica po potrebi in vse skupaj ponovno asfaltira.

TEMELJNA TLA

Za potrebe dimenzioniranja voziščne konstrukcije in zunanje ureditve smo na podlagi obstoječega stanja prevzeli nosilnost temeljnih tal $CBR \approx 5\%$ ($E_{v2} = 25 - 30$ MPa – vezljivi in nevezljivi material). Na območjih, kjer je nosilnost temeljnih tal manjša se predvidi sanacija temeljnih tal (skladno s TSC 06.520) z ustrezno debelino nasipnega materiala, katerega na licu mesta poda geomehanski nadzor. Ker se temeljna tla nahajajo v kohezivnih zemljinah (melj, glina), se za preprečitev mešanja materialov, po potrebi pod nasip predhodno položi ločilni geosintetik 20 kN/m^2 .

KAMNITA POSTELJICA

Na planumu posteljice, na mestih kjer se bo izvajala (kvaliteten zmrzlinško odporen material frakcije 0-100 mm) je, po kriterijih TSC 06.100:2003, potrebno zadostiti nosilnosti $CBR = 15\%$ ($E_{v2}=80$ MPa oz. $E_{vd}=40$ MPa) in zgoščenosti $> 98\%$ po modificiranem postopku po Proctorju (SIST EN 13286-2), pri čemer je dovoljeno odstopanje do 3% . Material za kamnito posteljico mora biti vgrajen in komprimiran po plasteh 30 cm .

Kakovost kamnitega materiala posteljice mora ustrezati vsem kriterijem po TSC 06.100:2003 (sestava zmesi kamnitih zrn, delež finih delcev, kakovost finih delcev, delež organskih primesi, gostota po modificiranem Proctorjevem postopku).

Pri predpostavljani vrednosti temeljnih tal (oz. izboljšanih tal s $CBR=5\%$) je plast kamnitega materiala – posteljice 40 cm . Obstoječa posteljica se obdrži, če so zagotovljeni navedeni parametri.

S tem zagotovimo $CBR=15\%$ na planumu posteljice. V vsakem primeru mora biti debelina posteljice oz. plasti iz kvalitetnega zmrzlinško odpornega materiala zadostne debeline zaradi izpolnjevanja klimatskega pogoja (min. 30 cm).

Za ugotavljanje ustrezne zbitosti kamnite posteljice, je potrebno opraviti ustrezne meritve, ki jih mora opraviti pooblaščen izvajalec, število meritev mora biti skladno z določili TSC 06.100:2003.

VEZANA NOSILNA IN OBRABNA PLAST (vozišče)

Predvidena prometna obremenitev za projektirano obdobje 20 let ter ob zagotovljeni nosilnosti na planumu posteljice je v skladu z diagramom za določitev dimenzij osnovnih plasti novih asfaltnih voziščnih konstrukcij potrebna voziščna konstrukcija skladna s TSC 06.520.

Asfaltne sloje se polaga na suho, ravno in ustrezno komprimirano tamponsko plast, ki mora biti prevzeta s strani nadzornega organa. Stik med novim in starim asfaltom je potrebno izvesti tako, da se nova obrabna plast asfalta podaljša na del obstoječega nosilnega sloja, ki se ga predhodno rezka v globino 3 cm . Za zatesnitev delovnega stika je potrebno med starim in novim asfaltom uporabiti bitumensko zmes (Dilaplast premaz ali podobno).

Asfaltne površine se zaključijo z navezavo na obstoječi asfalt ali pa z asfaltnim robom, ter se prilagodijo dejanskim razmeram na terenu skladno z načrtom.

4. PREVERITEV VPLIVA ZMRZOVANJA

Konstrukcijo zgornjega ustroja je potrebno izvesti tako, da je le-ta zmrzlinosko varna. Območje spada namreč v cono globine zmrzovanja $h_m = 100 \text{ cm}$ (TSC 06.512:2003). Minimalna debelina konstrukcije h_{min} , glede na neugodne hidrološke pogoje, nadmorsko višino do 830 m in neodporen material pod voziščno konstrukcijo (glina, melj, zameljeni peščeni materiali) proti učinkom zmrzovanja in odtajevanja po TSC 06.520:2008 znaša $0,8 \times 10 \text{ cm} = 80,0 \text{ cm}$, kar ne preseže projektirane debeline 80,0 cm.

5. ZAKOLIČBA

Zakoličba se izvede s podatki iz zakoličbene situacije. Pred pričetkom gradbenih del si je potrebno pridobiti točne podatke o prisotnosti obstoječih komunalnih vodov v območju gradnje, jih zakoličiti in po potrebi zavarovati ali prestaviti.

6. ODVODNJAVANJE

Odvodnjavanje asfaltnih površin je omogočeno s prečnimi in vzdolžnim sklonom. Meteorne vode odtečejo v bankino in obstoječe travnate površine, v potok.

7. VPLIVI NA OKOLJE

Posegi in dejavnosti se bodo izvajali v obsegu in na način, da se ne uniči, poškoduje ali bistveno spremeni obstoječe stanje oziroma v obsegu in na način, da se v čim manjši možni meri spremenijo druge fizične, fizikalne, kemijske, vidne in funkcionalne lastnosti narave. Prav tako se bo posege izvajalo tako, da se ne spremenijo kvalitete ekosistema ter naravni procesi, kar bi lahko porušilo naravno ravnovesje.

Za preprečevanje onesnaževanja, se bodo vsi posegi izvedli na način, da bo preprečeno onesnaževanje območja na območju načrtovanih del s strupenimi ali škodljivimi snovmi (goriva, olja, zaščitni premazi, beton,...), ki se uporabljajo v gradbeništvu. Začasne deponije (v času izvajanja posegov) bodo urejene na način, da bo preprečeno onesnaževanje območja in voda, prav tako pa bo načrtovana odstranitev vseh ostankov gradbenega materiala in kakršnih koli odpadkov na primerno deponijo.

8. SPLOŠNA NAVODILA ZA IZVAJANJE GRADNJE, UREDITEV

Izvajalec je dolžan pravočasno in podrobno preučiti tehnično dokumentacijo in od naročnika zahtevati pojasnila o nezadostno jasnih podrobnostih, pomanjkljivostih ali spremembah potrebnih zaradi izboljšav oz. pomanjkljivosti, ki ogrožajo varnost na obravnavani trasi, varnost med izgradnjo ali varnost okolice. V primeru, da se pred pričetkom in tekom del ugotovijo pomanjkljivosti načrta, naj se o tem obvesti in uskladi s projektantom.

Naročnik je dolžan v primernem roku odgovoriti in pismeno podati zahtevana pojasnila glede tehnične dokumentacije. Izvajalec je dolžan na pismeni nalog naročnika, oziroma brez naloga, izvesti nepredvidena dela in vsa ostala dela, ki so nujna, da se zagotovi primernost objekta, pravilen potek del, ali da se prepreči nastanek škode.

Po izvedenih gradbenih delih se vse površine, ki bodo med gradnjo prizadete, vzpostavijo v prvotno stanje oziroma uredijo skladno s privzetimi obveznostmi do lastnikov zemljišč. Brežine se humusirajo z izkopnim humusom in zatravijo s travnim semenom, prizadete površine pa se predhodno primerno splanirajo, očistijo in prav tako humusirajo.

Vsa dela naj se izvaja v suhem vremen. V skladu s predpisi, mora izvajalec pred pričetkom in med samim izvajanjem posameznih del opraviti pregled projekta za izvedbo in opozoriti na morebitne ugotovljene pomanjkljivosti ter zahtevati njihovo odpravo. Za pravilnosti izvedb jamči izvajalec del! Spremembe in dopolnitve projektov so možne le s pristankom projektantov. Vse mere je potrebno preveriti na licu mesta.

TEHNIČNI PRIKAZI – GRAFIČNI DEL

Številka projekta: Ap-14/26

Številka načrta: **438/26**

7.	Tehnični prikazi - grafika	
1.	Pregledna situacija	M 1:5000
2.	Situacija obstoječega stanja	M 1:500
3.	Prometna situacija	M 1:500
4.	Situacija zakoličbe in kotiranja ceste	M 1:500
5.	Situacija višin in sklonov ceste	M 1:500
6.	Prečni profili P1 – P4	M 1:100
7.	Vzdolžni profil ceste	M 1:500/100
8.	Karakteristični prečni profil ceste	M 1:50
		M 1:100
9.	Tloris mostu	M 1:100
10.	Vzdolžni prerez mostu	M 1:50
11.	Prečni prerez mostu	M 1:25
12.	Opažni načrt opornikov in krill v osi 1	M 1:50
13.	Opažni načrt opornikov in krill v osi 2	M 1:50
14.	Opažni načrt prekladne konstrukcije	M 1:50, 25
15.	Armaturni načrt opornika in kril v osi 1:	M 1:50
16.	Armaturni načrt opornika in kril v osi 2:	M 1:50
17.	Armaturni načrt prekladne konstrukcije	M 1:50, 25

			G.	
--	--	--	-----------	--

TEHNIČNO POROČILO

Številka projekta: Ap-14/26

Številka načrta: **438/26**

T.1.3. Statični izračun

			T.1.3.	
--	--	--	---------------	--

Vsebina statičnega računa

		list
1	ZASNOVA	
2	OBTEŽBA	
3	VPLIVI V KONSTRUKCIJI	
3.1	AB PLOŠČA	
3.2	AB STENE	
3.3	TEMELJI	

4	MEJNO STANJE NOSILNOSTI - MSN	
4.1	VOZIŠČNA PLOŠČA	
4.1.1	ARMATURA V VOZIŠČNI PLOŠČI	
4.2	AB STENE	
4.3	AB TEMELJI	
5	MEJNO STANJE UPORABNOSTI – MSU	
5.1	POVESI PREKLADNE KONSTRUKCIJE	
5.2	KONTROLA RAZPOK	

6	KONZOLNA KRILA	
6.1	ZASNOVA	
6.2	OBTEŽBA	
6.3	OBREMENITVE in DIMENZIONIRANJE	

Celje, april 2026

Odgovorni projektant:
Branko Sužić, univ. dipl. inž. grad.

1.0 ZASNOVA OBJEKTA

Nosilna konstrukcija novega mostu je zasnovana kot okvirna AB konstrukcija.

Statični razpon prekladne konstrukcije $L_{stat} = 10.50$ m.

Prekladno konstrukcijo tvori plošča širine 5.20 m in debeline 0.50 m.

Prekladna konstrukcija je vpeta v steni opornika $d=0.50$ m

Kot križanja 68°

Objekt je plitvo temeljen na globini min 1.20 m pod koto dna struge potoka .

Betoni: prekladna konstrukcija in podporna konstrukcija C30/37,

Temelji C25/30

Armatura: B 500 B.

Notranje statične količine bodo določene na prostorskem ploskovnem modelu s programom TOWER

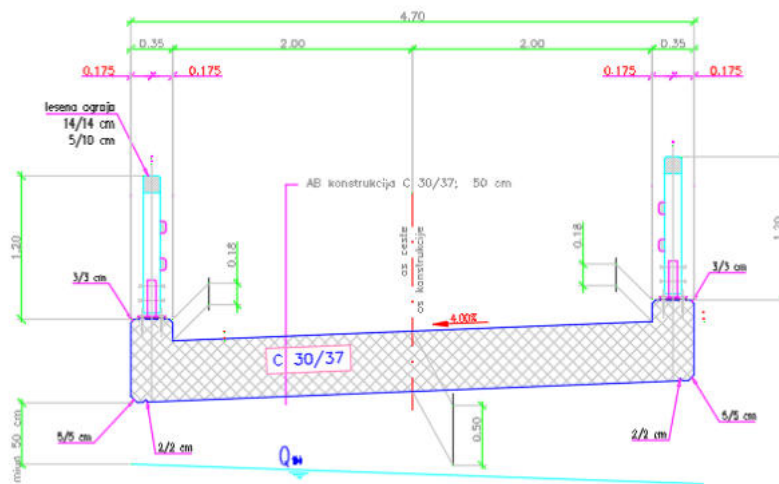
Prometna obtežba : po SIST EN 1991-2

Kontrola betona in jekla: po SIST EN 1992-2

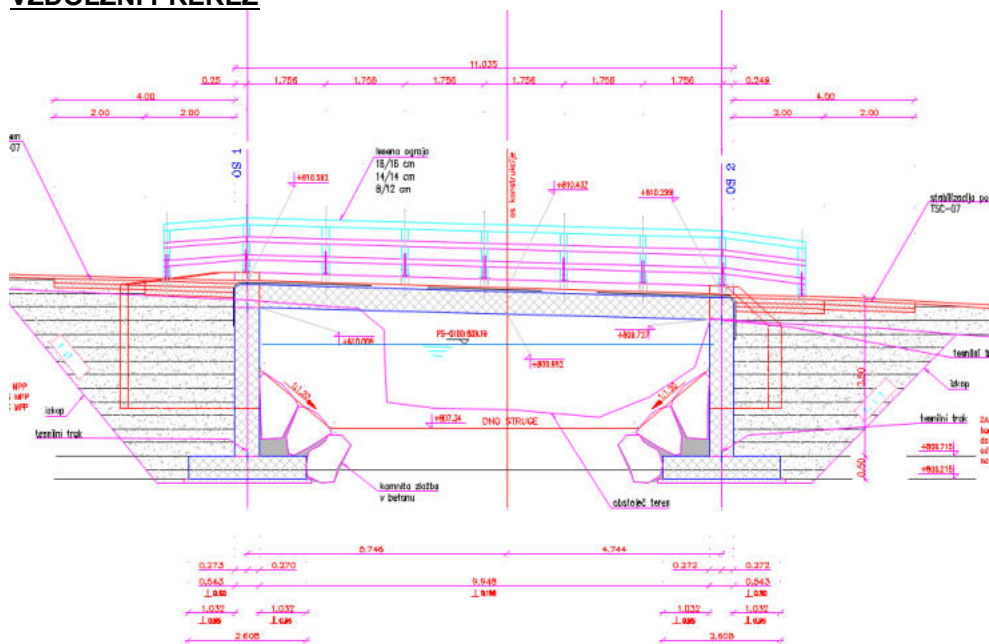
PREČNI PREREZ

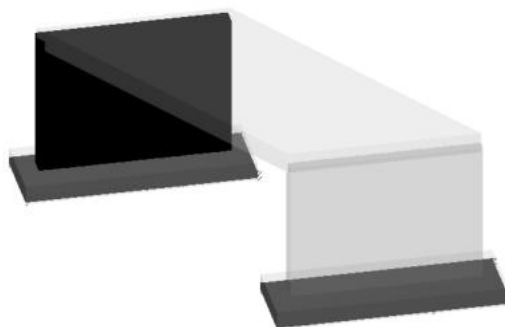
PREČNI PREREZ; prerez 2-2

M = 1:25

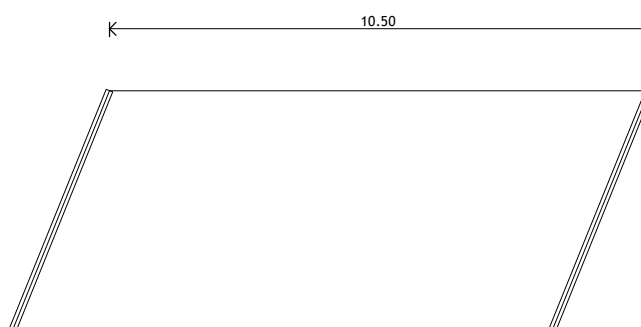


VZDOLŽNI PREREZ

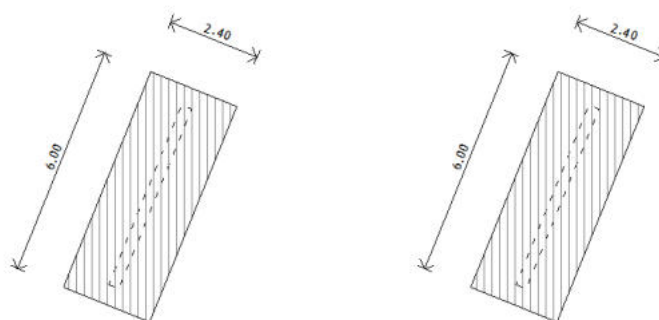


PODATKI O KONSTRUKCIJI
HEME KONSTRUKCIJE

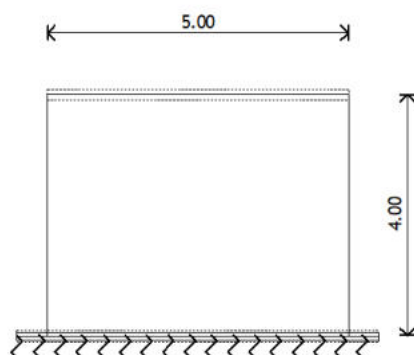
Izometrija



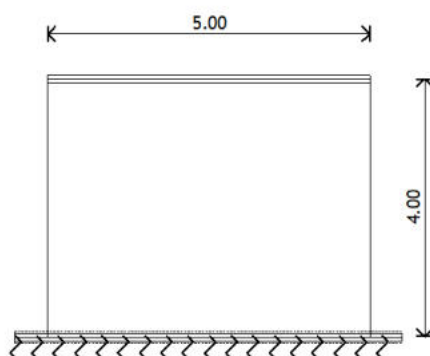
Nivo: [0.00 m]



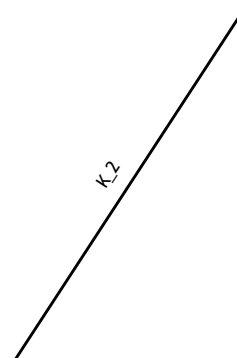
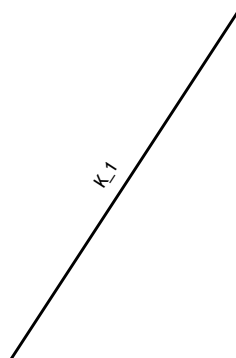
Nivo: temelj [-4.00 m]



Okvir: K_1



Okvir: K_2



Dispozicija okvirjev

2.0 OBTEŽBA

A) STALNA OBTEŽBA

TEŽA KONSTRUKCIJE

1 LASTNA TEŽA BETONSKE KONSTRUKCIJE

$$\gamma = 25.00 \text{ KN/m}^3$$

2 TEŽA KROVA (površinska obtežba)

asfaltbeton, d = 7 cm

$$g_1 = 0.00 \times 24.00 = 0.00 \text{ KN/m}^2$$

TEŽA ROBNEGA VENCA TER OGRAJE (linijska obtežba)

levi robni venec, h = 60 cm, š = 35 cm

$$g_{lr} = 0.20 \times 0.25 \times 25.00 = 1.25 \text{ KN/m}$$

varnostna ograja

$$g_o = 0.50 \text{ KN/m}$$

$$1.75 \text{ KN/m}$$

3,4 ZEMELJSKI PRITISKI

LASTNOSTI ZEMLJINE

Predviden je zasip s prodnatim/peščenim materialom, ki ima naslednje karakteristike:

specifična teža $\gamma = 20.00 \text{ KN/m}^3$

strižni kot $\Phi = 30^\circ$

$$\lambda_{mh} = 1 - \sin \Phi \quad \lambda_{mh} = 0.50$$

ZEMELJSKI PRITISK NA OPORNIK (površinska obtežba)

na vrhu opornika, H = 0.00 m

$$g_{ov} = 0.00 \text{ KN/m}^2$$

na dnu opornika, H = 3.50 m

$$g_{od} = 0.50 \times 20.00 \times 4.00 = 40.00 \text{ KN/m}^2$$

TEMPERATURNE SPREMEMBE

7 ENAKOMERNA SPREMEMBA

dt = -30 dt = +30

7 NEENAKOMERNO SEGREVANJE - ZGORAJ TOPLEJE

dt = +8

7 NEENAKOMERNO SEGREVANJE - SPODAJ TOPLEJE

dt = -6

8 KRČENJE BETONA

$$\varepsilon_{cs} = \varepsilon_{cd} + \varepsilon_{ca}$$

$$\varepsilon_{cd} = k_h \times \varepsilon_{cdo} = 0.70 \times 0.295 = 0.207\text{‰}$$

$$h_o = 2 \times A_c / u = 0.7 \quad k_h = 0.7$$

$$\varepsilon_{ca} = 2.5(f_{ck} - 10)10^{-6} = 0.05\text{‰}$$

$$\varepsilon_{cd} = 0.207 + 0.05 = 0.257\text{‰}$$

B) PROMETNA OBTEŽBA

5

PROMET VERTIKALNO

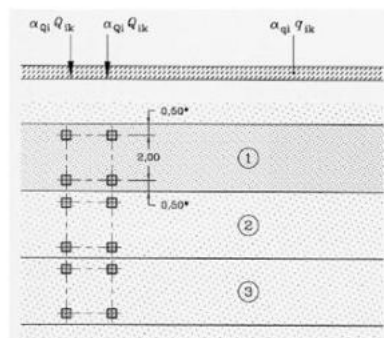
(računska shema LM 1 po SIST EN 1991-2:2004)

EN 1991-2:2003 (E)

Table 4.2 - Load model 1 : characteristic values

Location	Tandem system TS	UDL system
	Axle loads Q_k (kN)	q_k (or q_{sk}) (kN/m ²)
Lane Number 1	300	9
Lane Number 2	200	2,5
Lane Number 3	100	2,5
Other lanes	0	2,5
Remaining area (q_{sk})	0	2,5

The details of Load Model 1 are illustrated in Figure 4.2a.



Key

(1) Lane Nr. 1 : $Q_{1k} = 300$ kN ; $q_{1k} = 9$ kN/m²(2) Lane Nr. 2 : $Q_{2k} = 200$ kN ; $q_{2k} = 2,5$ kN/m²(3) Lane Nr. 3 : $Q_{3k} = 100$ kN ; $q_{3k} = 2,5$ kN/m²* For $w_l = 3,00$ m

Figure 4.2a - Application of load Model 1

Obtežba trak 1 širine 3,00 m

osna obremenitev $Q_{1k} = 300$ KN (skupaj 600 KN)zvezna obremenitev $q_{1k} = 9$ KN/m

Zmanjšanje obtežbe s korekcijskim faktorjem 0,80

osna obremenitev $Q_{1k} = 300 \times 0,80 = 240$ KN
(skupaj 480 KN)zvezna obremenitev $q_{1k} = 9$ KN/m

6 ZAVIRANJE

(računska shema LM 1 po SIST EN 1991-2:2004)

$$Q_{lk} = 0,6 \cdot aQ_1 \cdot (2 \cdot Q_{1k}) + 0,1 \cdot aq_1 \cdot q_{1k} \cdot w_l \cdot L$$

POTRES, VETER

NI MERODAJNO
VII potresna cona

$a_g=0.15$

ψ_0

Kombinacija obtežb za mejno stanje nosilnosti: MSN

$$\gamma_G G + \gamma_P P_k + \gamma_{Q1} Q_1 + \sum \gamma_{Qi} \psi_{0i} Q_i$$

Kombinacija obtežb za mejno stanje uporabnosti: MSU

Karakteristična obtežba:

$$G + P_k + Q_1 + \sum \psi_{0i} Q_i$$

Pogosta obtežba: (kontrola razpok $W_{dop}=0.30$ mm)

$$G + P_k + \psi_1 Q_1 + \sum \psi_{2i} Q_i$$

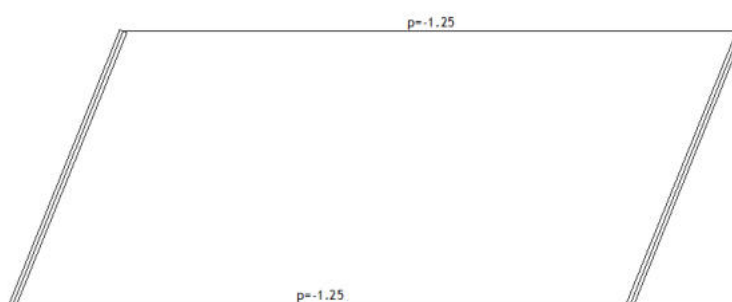
Navidezno stalna obtežba:

$$G + P_k + Q_1 + \sum \psi_{0i} Q_i$$

OBTEŽBA		Varnostni faktor γ	Parcialni faktor ψ_0	Parcialni faktor ψ_1	Parcialni faktor ψ_2
Stalna obtežba G		1.35	1.00	1.00	1.00
Prednapenjanje Pk		1.20 neugodno 0.80 ugodno	1.00	1.00	1.00
PROMET	Vozilo	1.35	0.75	0.75	0
	Zvezna obtežba	1.35	0.40	0.40	0
Temperaturne spremembe		1.50	0.60	0.60	0.50
Veter		1.50	0.60	0.20	0

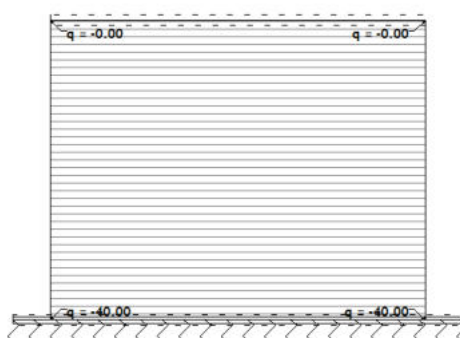
OBTEŽNI PRIMERI

Obt. 2: krov



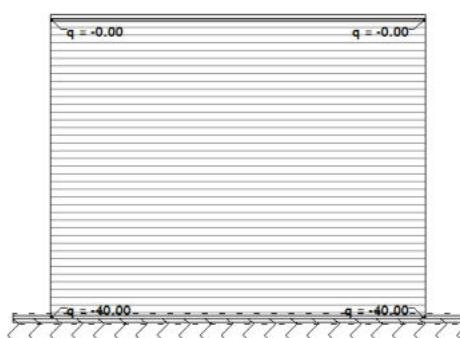
Nivo: [0.00 m]

Obt. 3: zemeljski pritiski



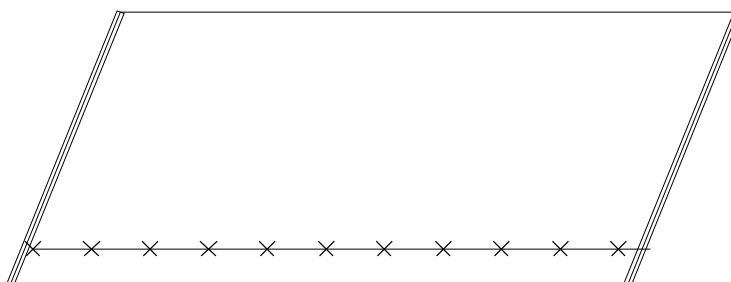
Okvir: K_2

Obt. 3: zemeljski pritiski



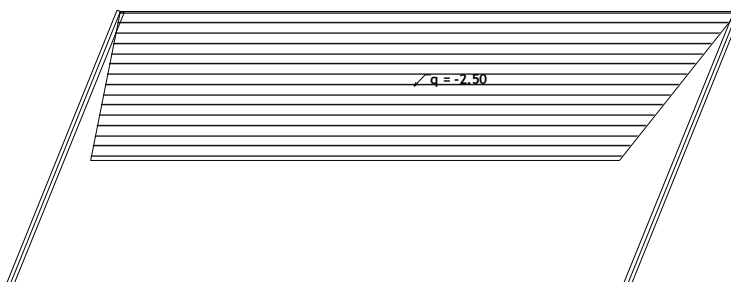
Okvir: K_1

Obt. 4: LM1



Nivo: [0.00 m]

Obt. 5: UDL



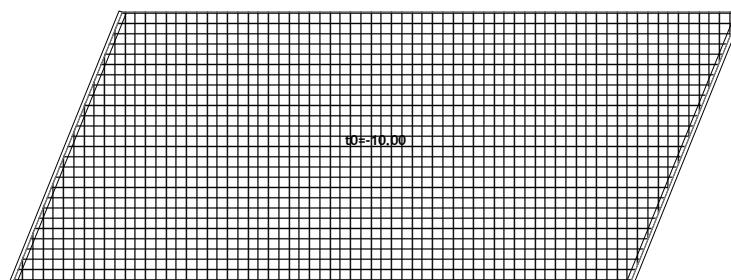
Nivo: [0.00 m]

Obt. 6: zaviranje



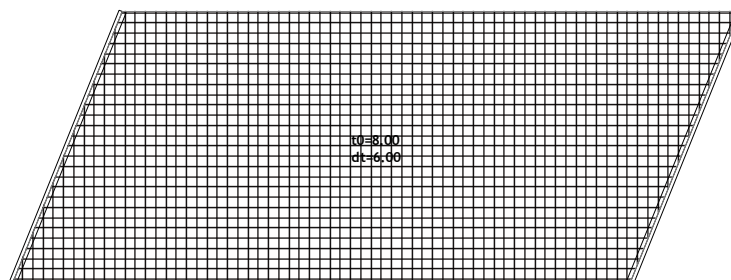
Nivo: [0.00 m]

Obt. 7: reologija



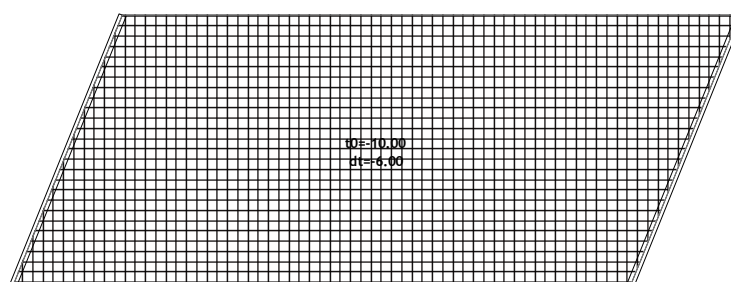
Nivo: [0.00 m]

Obt. 8: +T+dT



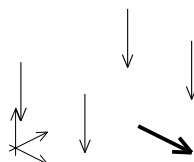
Nivo: [0.00 m]

Obt. 9: -T-dT



Nivo: [0.00 m]

Obtežba 4: Promet TS

 $\Delta L=0.5\text{ m}$ 

Točkovna obtežba						
No	P[kN]	X1[m]	Y1[m]	X	Y	Z
1	-120.00	0.00	1.00	0.00	0.00	1.00
2	-120.00	-1.20	1.00	0.00	0.00	1.00
3	-120.00	0.00	1.00	0.00	0.00	1.00
4	-120.00	-1.20	1.00	0.00	0.00	1.00

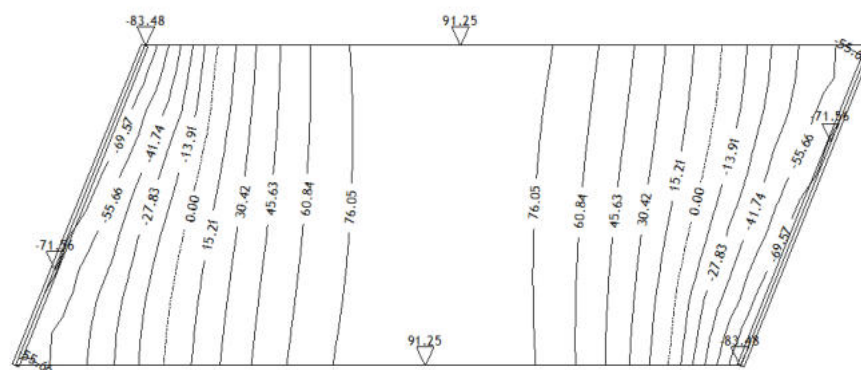
1	lastna teža (g)
2	krov
3	zemeljski pritiski
4	LM1
5	UDL
6	zaviranje
7	reologija
8	+T+dT
9	-T-dT
10	Komb.: 1.35xI+1.35xII+ +1.35xIII
11	Komb.: 1.35xI+1.35xII+ +1.35xIII+1.35xIV+1.35xV+VIII
12	Komb.: 1.35xI+1.35xII+ +1.35xIII+1.35xIV+ +1.35xV+0.75xVII MSN1 (1 .35xI+1.35xII+ +1.35xIII+1.35xIV+ +1.35xV+0.75xVII)
13	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.35xIII+ +1.01xIV+0.54xV+1.35xVI+0 .75xVII MSN2 (1.35xI+1.35xII+ +1.35xIII+1.01xIV+0.54xV+ +1.35xVI+0.75xVII)
14	Komb.: 1.35xI+1.35xII+ +1.35xIII+1.01xIV+ +0.54xV+0.75xVII+1.35xVII I MSN3 (1.35xI+1.35xII+1.35xIII+ +1.01xIV+0.54xV+ +0.75xVII+1.35xVIII)
15	Komb.: 1.35xI+1.35xII+1.35xIII+ +1.01xIV+0.54xV+0.75xVII+ +1.35xIX MSN4 (1.35xI+1.3 5xII+1.35xIII+1.01xIV+0.54xV+ +0.75xVII+1.35xIX)
16	Komb.: I+II+III+ +IV+V+0.5xVI MSU1 kara kt napetosti (I+II+III+IV+V+0.5xVI)
17	Komb.: I+II+III+ +0.7xIV+0.4xV+ +0.7xVII MSU2 pogosta ob težba - povesi (I+II+III+0.7xIV+ +0.4xV+0.7xVII)
18	Komb.: I+II+III+ +0.2xIV+0.2xV+0.2xVII+ +0.5xVIII MSU3 kvazi sta Ina razpoke 1 (I+II+III+ +0.2xIV+0.2xV+0.2xVII+0.5xVIII)
19	Komb.: I+II+III+ +0.2xIV+0.2xV+0.2xVII+ +0.5xIX MSU 4 kvazi sta Ina - rapoke 2 (I+II+III+0.2xIV+ +0.2xV+0.2xVII+0.5xIX)
20	Komb.: I+II+III+IV+V+VI+VII+VIII

3.VPLIVI V KONSTRUKCIJI

3.1 AB PLOŠČA

3.1.1 Upogibni momenti M_x

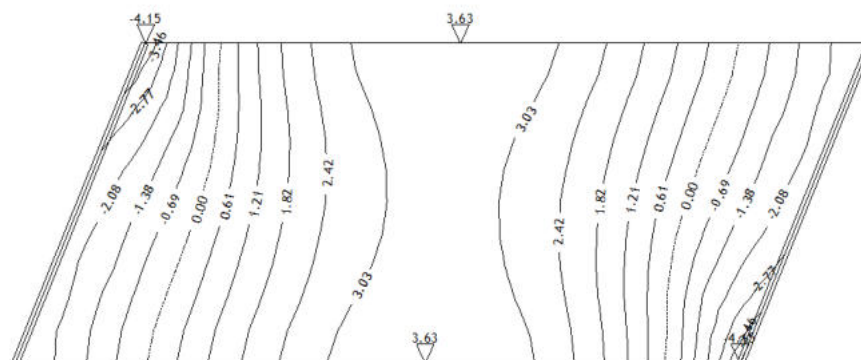
Obt. 1: (g)



Nivo: [0.00 m]

Vplivi v plošči: max M_x = 91.25 / min M_x = -83.48 kNm/m

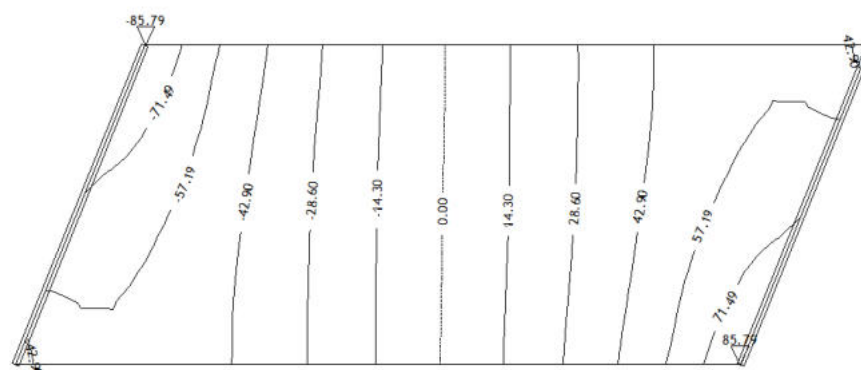
Obt. 2: krov



Nivo: [0.00 m]

Vplivi v plošči: max M_x = 3.63 / min M_x = -4.15 kNm/m

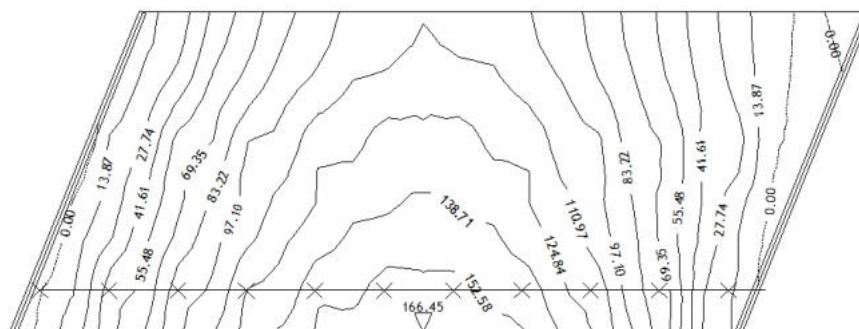
Obt. 3: zemeljski pritiski



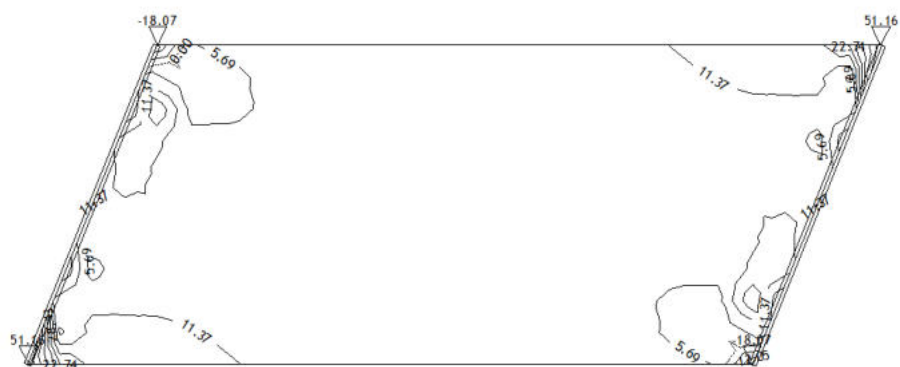
Nivo: [0.00 m]

Vplivi v plošči: max M_x = 85.79 / min M_x = -85.79 kNm/m

Obt. 4: LM1

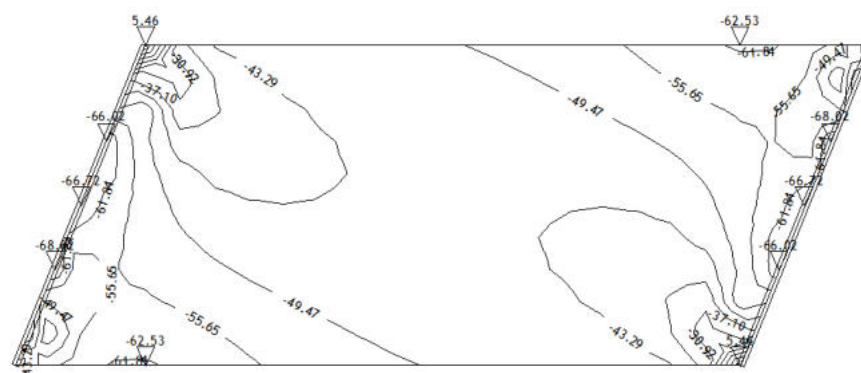


Obt. 7: reologija



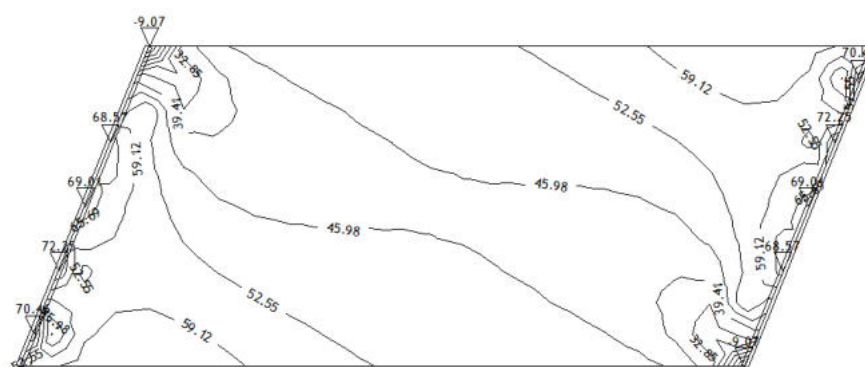
Nivo: [0.00 m]

Vplivi v plošči: max $M_x = 51.16$ / min $M_x = -18.07$ kNm/m

Obt. 8: $+T+dT$ 

Nivo: [0.00 m]

Vplivi v plošči: max $M_x = 5.46$ / min $M_x = -68.02$ kNm/m

Obt. 9: $-T-dT$ 

Nivo: [0.00 m]

Vplivi v plošči: max $M_x = 72.25$ / min $M_x = -9.07$ kNm/m

3.1.2 Upogibni momenti M_y

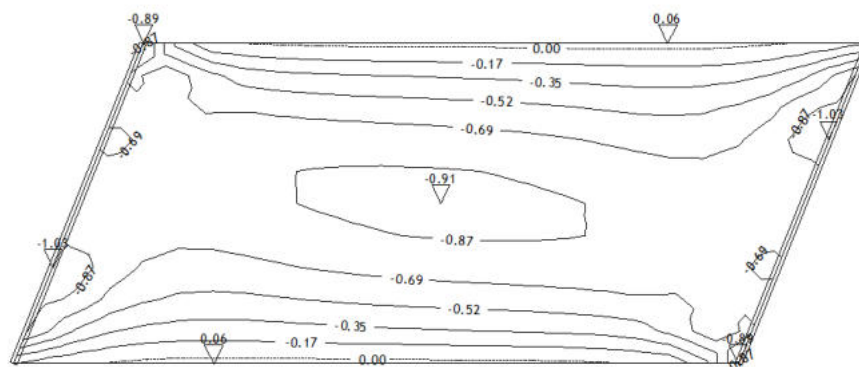
Obt. 1: (g)



Nivo: [0.00 m]

Vplivi v plošči: max $M_y = 8.55$ / min $M_y = -19.77$ kNm/m

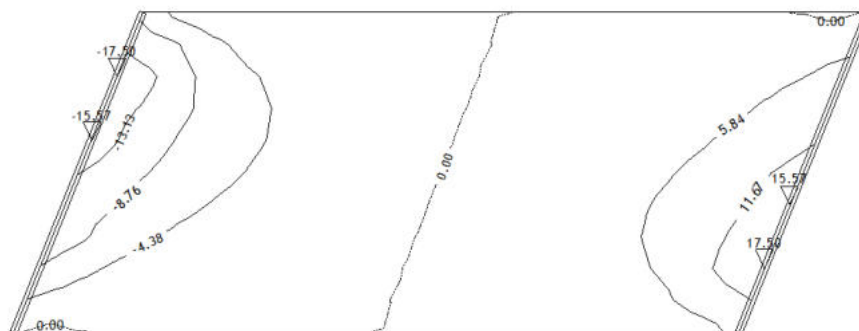
Obt. 2: krov



Nivo: [0.00 m]

Vplivi v plošči: max $M_y = 0.06$ / min $M_y = -1.03$ kNm/m

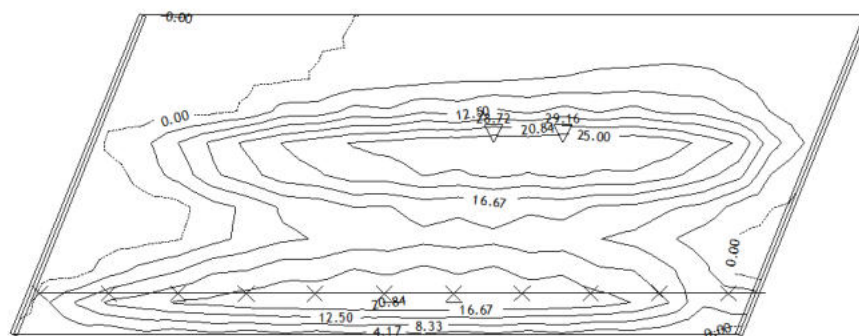
Obt. 3: zemeljski pritiski



Nivo: [0.00 m]

Vplivi v plošči: max $M_y = 17.50$ / min $M_y = -17.50$ kNm/m

Obt. 4: LM1



Nivo: [0.00 m]

Vplivi v plošči: max $M_y = 29.16$ / min $M_y = 0.00$ kNm/m

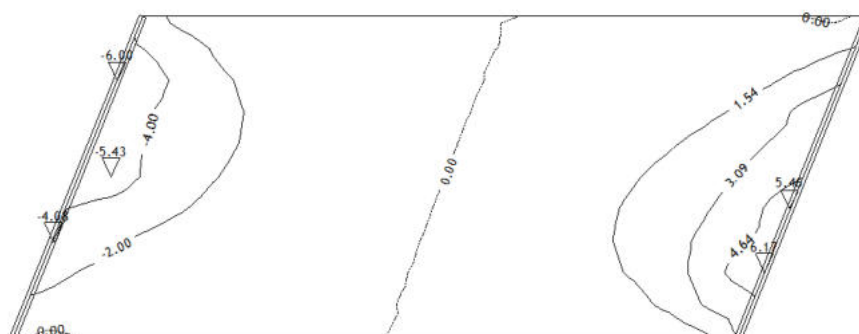
Obt. 5: UDL



Nivo: [0.00 m]

Vplivi v plošči: max $M_y = 1.56$ / min $M_y = -3.12$ kNm/m

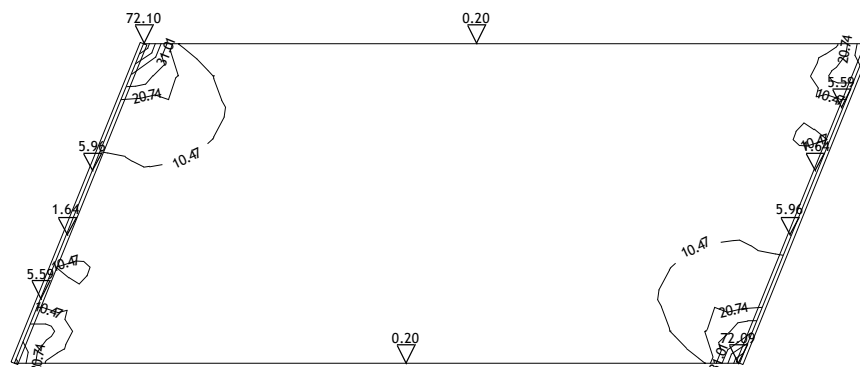
Obt. 6: zaviranje



Nivo: [0.00 m]

Vplivi v plošči: max $M_y = 6.17$ / min $M_y = -6.00$ kNm/m

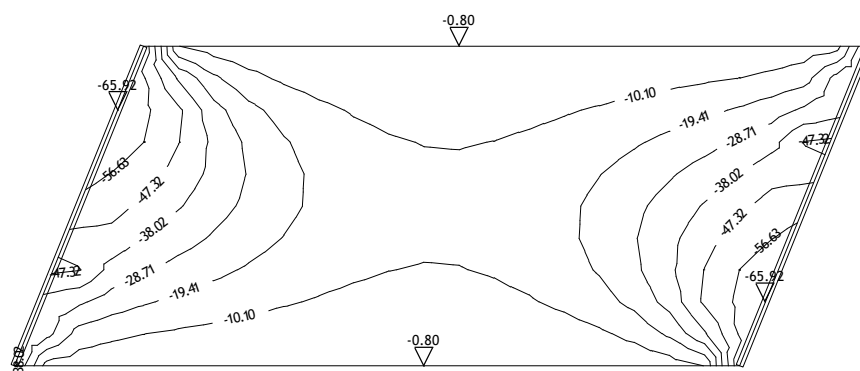
Obt. 7: reologija



Nivo: [0.00 m]

Vplivi v plošči: max $M_y = 72.10$ / min $M_y = 0.20$ kNm/m

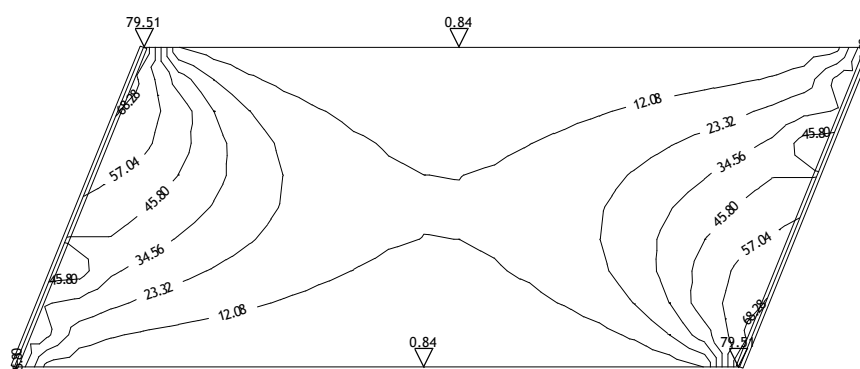
Obt. 8: +T+dT



Nivo: [0.00 m]

Vplivi v plošči: max $M_y = -0.80$ / min $M_y = -65.92$ kNm/m

Obt. 9: -T-dT



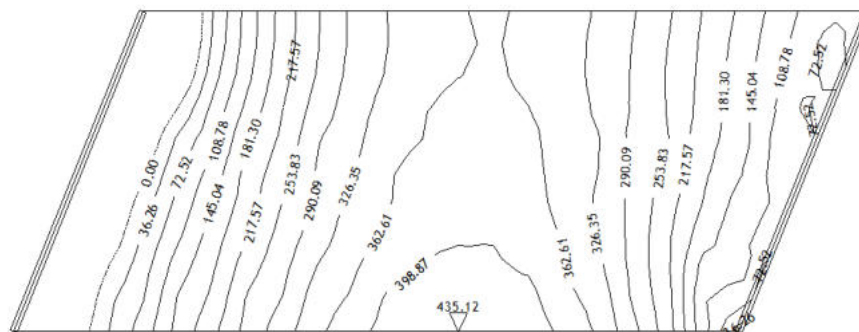
Nivo: [0.00 m]

Vplivi v plošči: max $M_y = 79.51$ / min $M_y = 0.84$ kNm/m

OVOJNICE UPOGIBNIH MOMENTOV

Mx

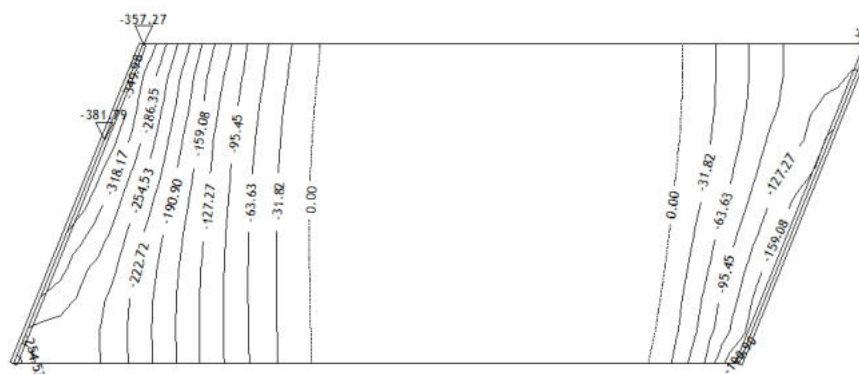
Obt. 20: [Ovo] 10-19



Nivo: [0.00 m]

Vplivi v plošči: max Mx= 435.12 / min Mx= 0.00 kNm/m

Obt. 20: [Ovo] 10-19

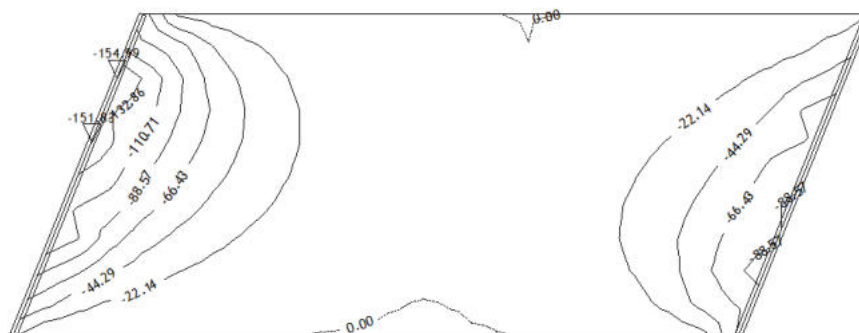


Nivo: [0.00 m]

Vplivi v plošči: max Mx= 0.00 / min Mx= -381.79 kNm/m

My

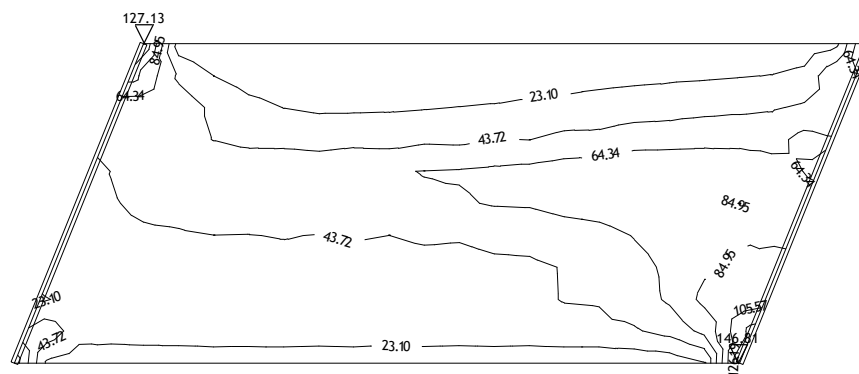
Obt. 20: [Ovo] 10-19



Nivo: [0.00 m]

Vplivi v plošči: max M_y = 0.00 / min M_y = -154.99 kNm/m

Obt. 20: [Ovo] 10-19

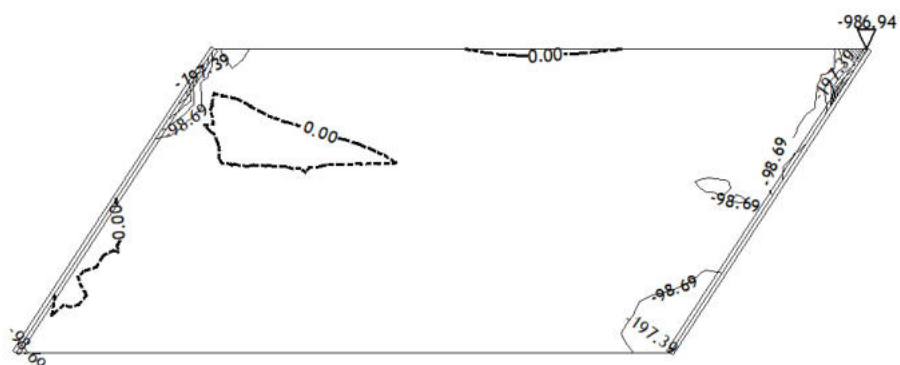


Nivo: [0.00 m]

Vplivi v plošči: max M_y = 146.81 / min M_y = 2.48 kNm/m

OVOJNICA PREČNIH SIL

Obt. 20: [Ovo] 10-19



Nivo: [0.00 m]

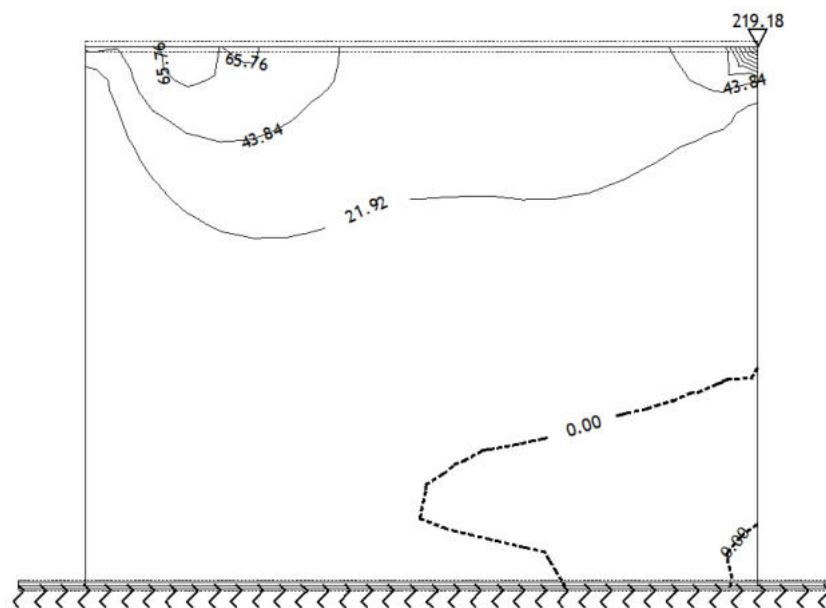
Vplivi v plošči: max $T_{z,y} = 0.00$ / min $T_{z,y} = -986.94$ kN/m

3.2 STENE OPORNIKA

3.2.1 Upogibni momenti M_x

OVOJNICE MOMENTOV

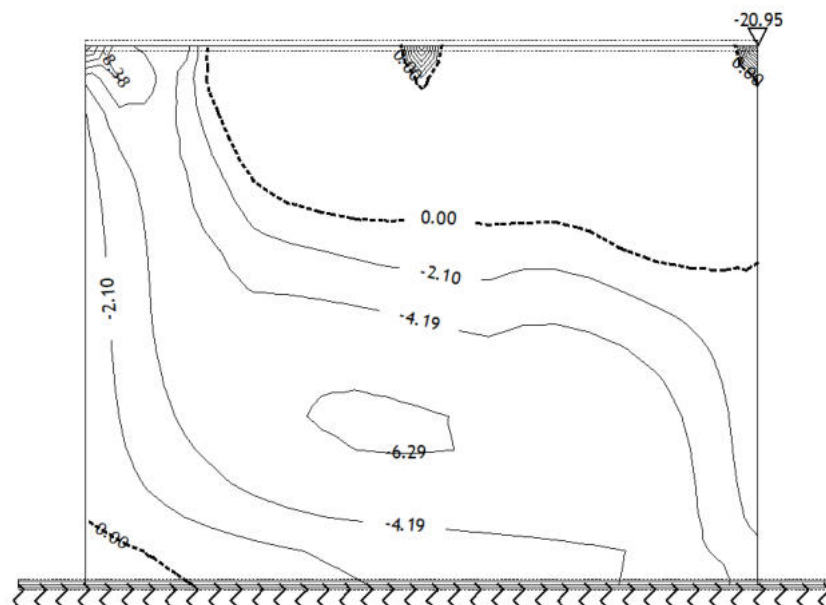
Obt. 20: [Ovo] 10-19



Okvir: K_1

Vplivi v plošči: max M_x = 219.18 / min M_x = 0.00 kNm/m

Obt. 20: [Ovo] 10-19

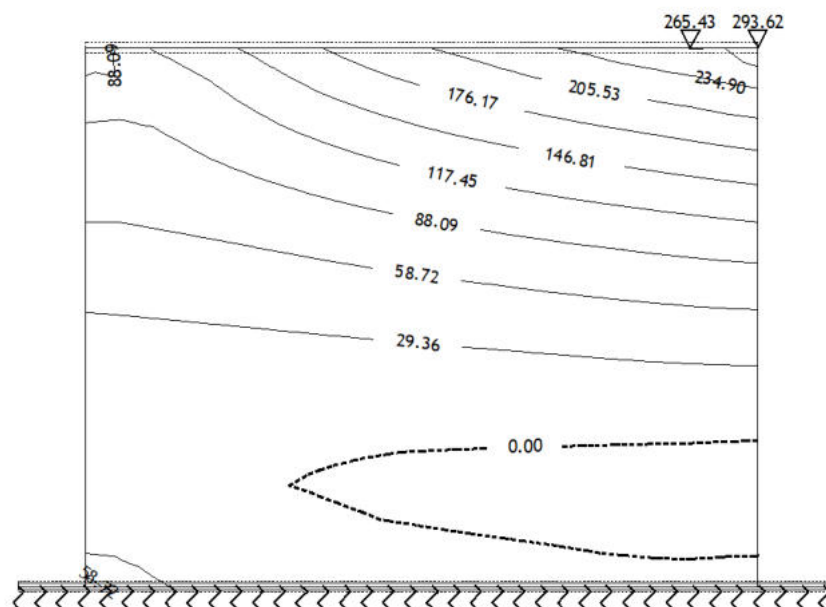


Okvir: K_1

Vplivi v plošči: max M_x = 0.00 / min M_x = -20.95 kNm/m

3.2.1 Upogibni momenti M_y **OVOJNICE MOMENTOV**

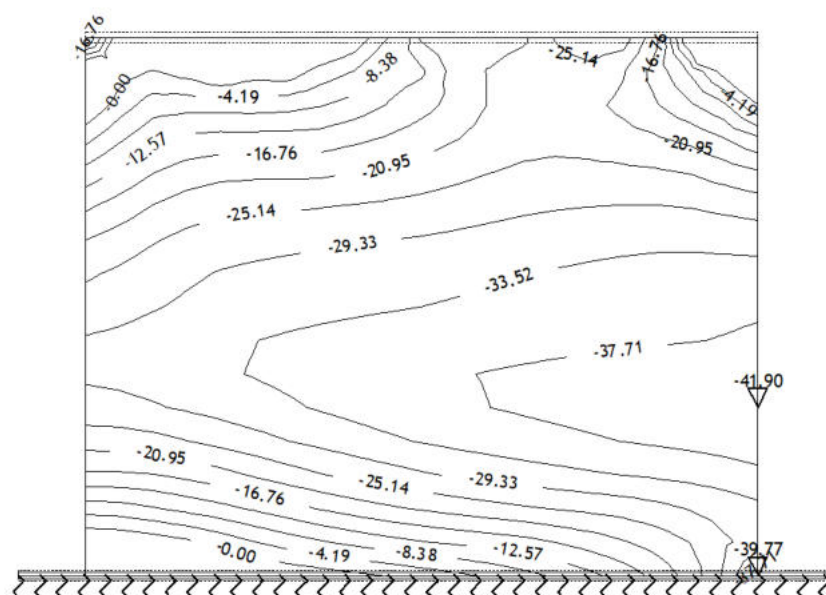
Obt. 20: [Ovo] 10-19



Okvir: K_1

Vplivi v plošči: max M_y = 293.62 / min M_y = 0.00 kNm/m

Obt. 20: [Ovo] 10-19



Okvir: K_1

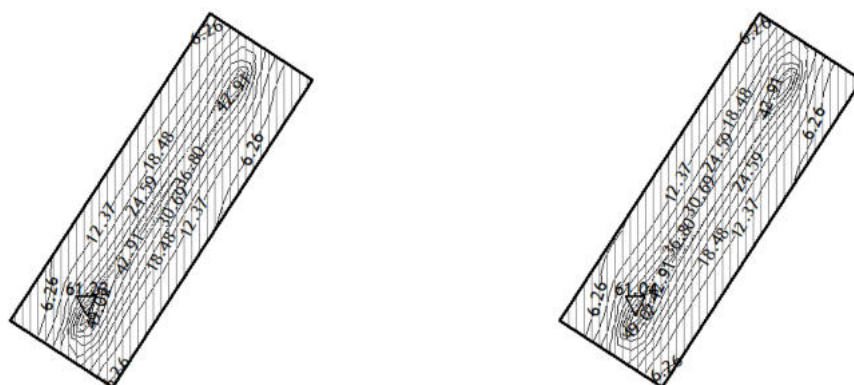
Vplivi v plošči: max M_y = 0.00 / min M_y = -41.90 kNm/m

3.3 TEMELJI

3.3.1 Upogibni momenti M_x

OVOJNICE MOMENTOV

Obt. 20: [Ovo] 10-19



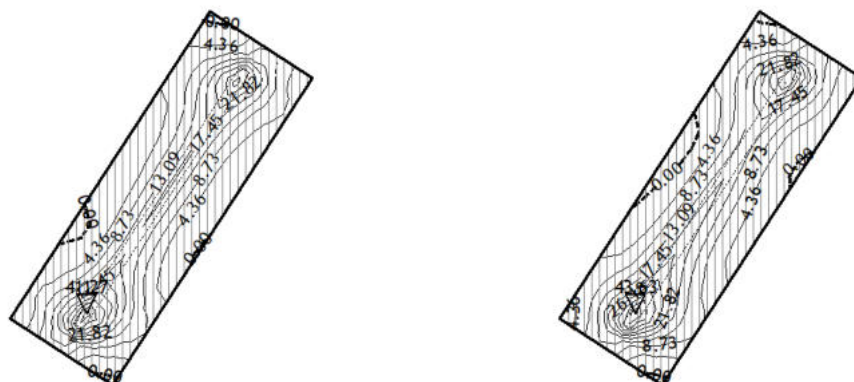
Nivo: temelj [-4.00 m]

Vplivi v plošči: max M_x = 61.23 / min M_x = 0.15 kNm/m

3.3.2 Upogibni momenti M_y

OVOJNICE MOMENTOV

Obt. 20: [Ovo] 10-19

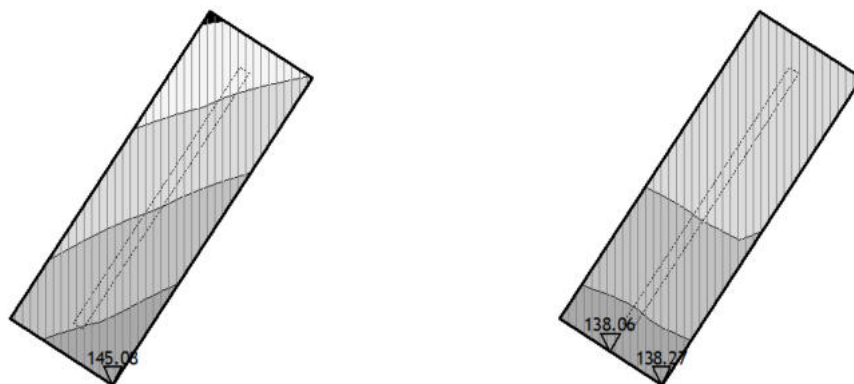


Nivo: temelj [-4.00 m]

Vplivi v plošči: max M_y = 43.63 / min M_y = 0.00 kNm/m

3.3.3 Napetosti v tleh

Obt. 20: [Ovo] 10-19



σ, tal [kN/m²]

35.36
46.33
57.30
68.28
79.25
90.22
101.19
112.16
123.14
134.11
145.08

Nivo: temelj [-4.00 m]

Vplivi v pov.podpori: max σ, tal = 145.08 / min σ, tal = 35.36 kN/m²

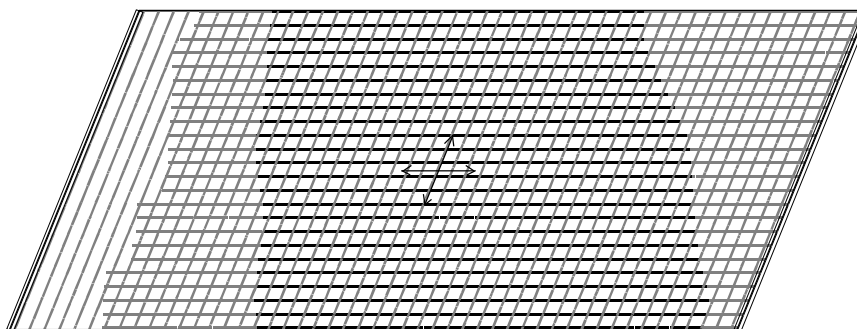
4. MEJNO STANJE NOSILNOSTI - MSN

4.1 VOZIŠČNA PLOŠČA

4.1.1 ARMATURA V VOZIŠČNI PLOŠČI

Merodajna obtežba: 10-19
EC2 (EN 1992-1-1:2004), C 30, S500H, a=2.00 cm

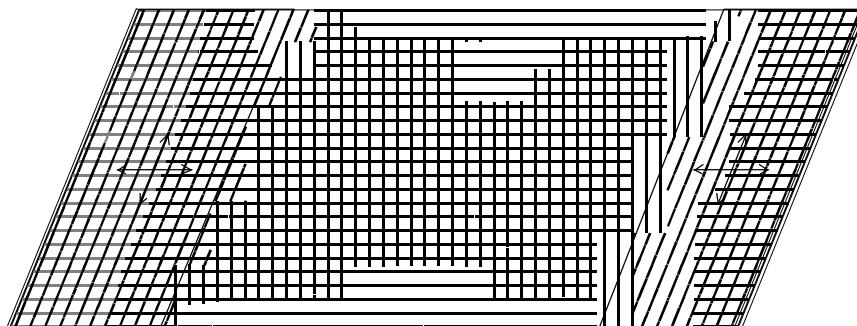
Aa - sp.cona [cm ² /m]
0.00
12.93
25.85



Nivo: [0.00 m]
Aa - sp.cona - max Aa1/Aa2,s= 25.85 cm²/m

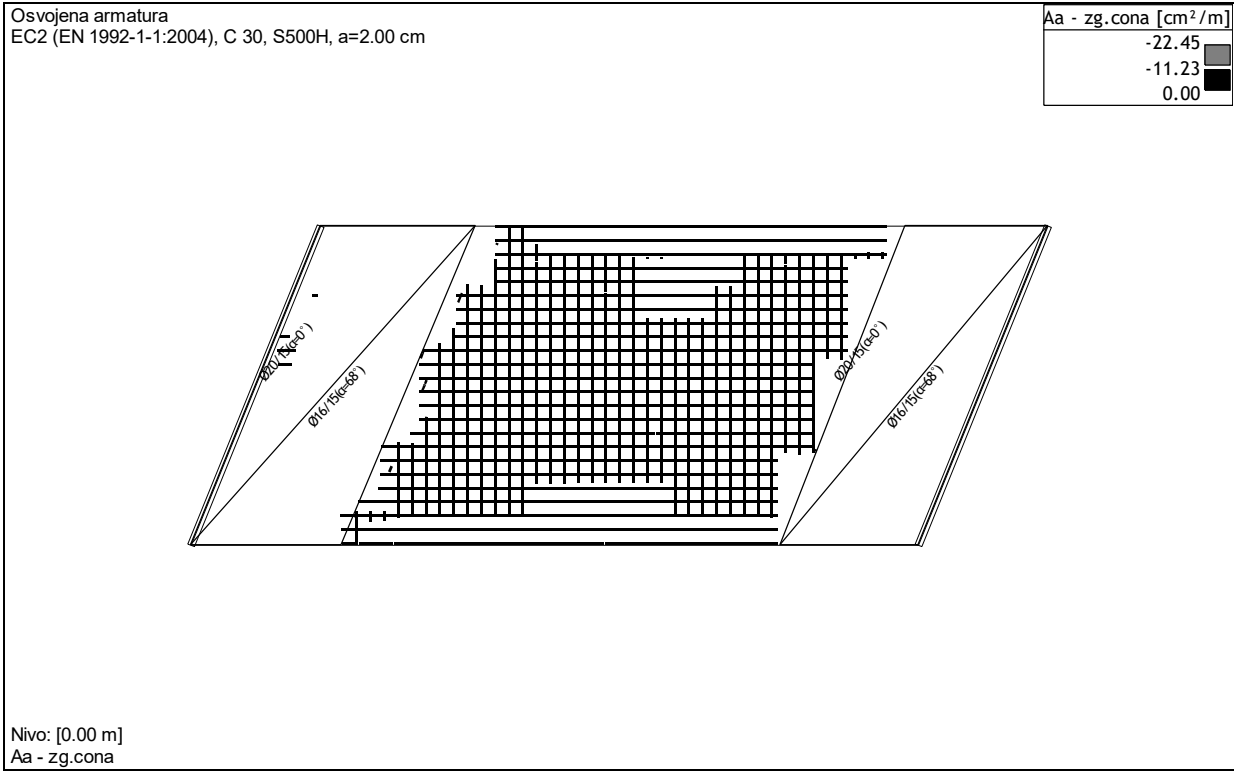
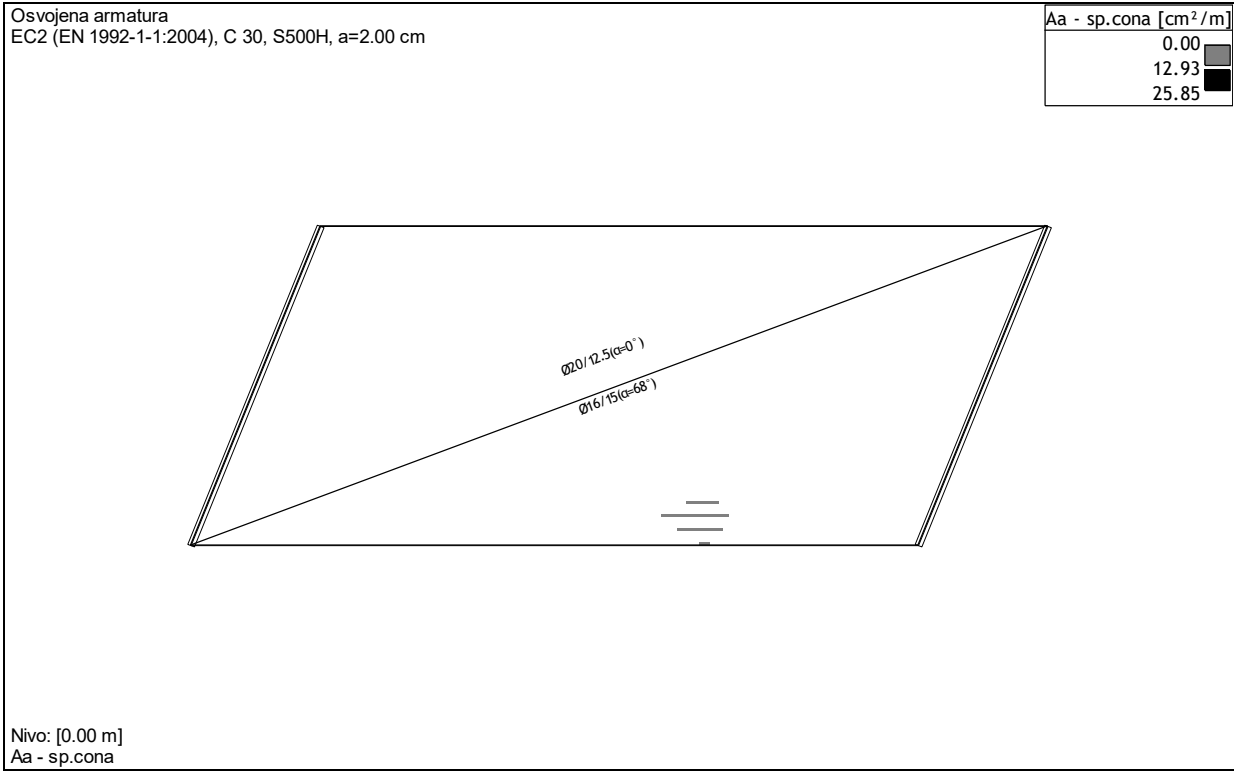
Merodajna obtežba: 10-19
EC2 (EN 1992-1-1:2004), C 30, S500H, a=2.00 cm

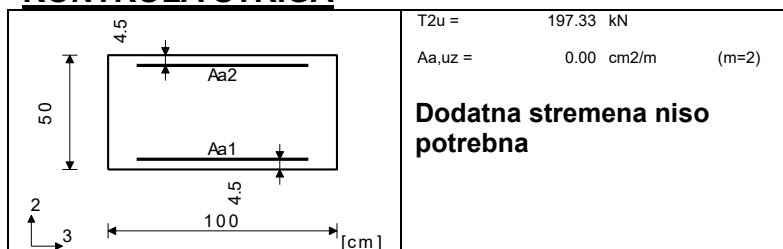
Aa - zg.cona [cm ² /m]
-22.45
-11.23
0.00



Nivo: [0.00 m]
Aa - zg.cona - max Aa1/Aa2,z= -22.45 cm²/m

IZBRANA ARMATURA



KONTROLA STRIGA**VOZIŠČNA PLOŠČA $d=50 \text{ cm}$**

C 30/37

S 500 B

SPODAJVZDOLŽNO: $\Phi 20/12.5 \text{ cm}$ PREČNO : $\Phi 16/15 \text{ cm}$ **ZGORAJ**VZDOLŽNO: $\Phi 20/15 \text{ cm}$ – iz opornika zgoraj $\Phi 14/15 \text{ cm}$ - ostaloPREČNO : $\Phi 16/15 \text{ cm}$ ($\Phi 14/15 \text{ cm}$)

4.2 AB STENE

4.2.1 ARMATURA V AB STENAH

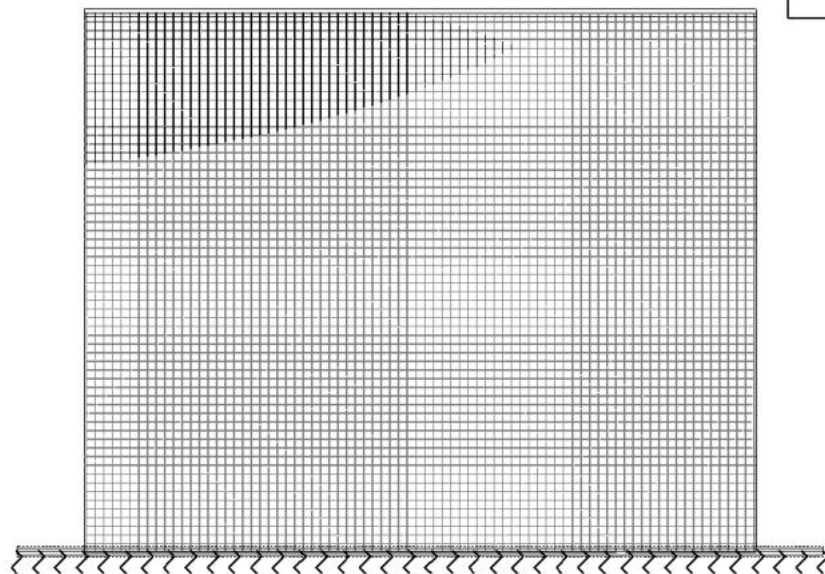
Merodajna obtežba: 10-19

EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C 30, S500H, $a=4.50$ cmAa - sp.cona [cm²/m]

0.00

7.10

14.19



Okvir: K_2

Aa - sp.cona - max Aa,s= 14.19 cm²/m

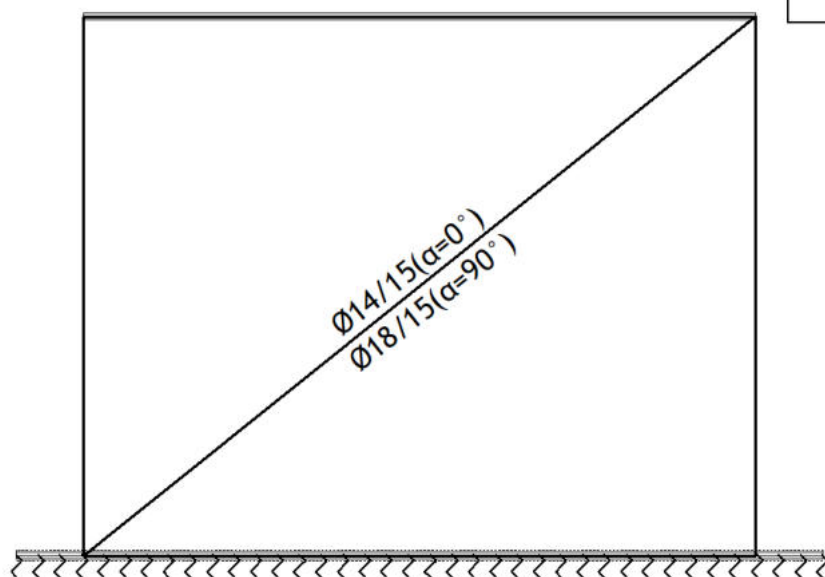
Osvojena armatura

EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C 30, S500H, $a=4.50$ cmAa - sp.cona [cm²/m]

0.00

7.10

14.19



Okvir: K_2

Aa - sp.cona

OPORNIK $d=50\text{ cm}$

C 30/37

S 500 B

STENAVERTIKALNO: $\Phi 20/15\text{ cm}$ zadaj (zaledna stran) $\Phi 14/15\text{ cm}$ spredaj (vodna stran)HORIZONTALNO: $\Phi 12/20\text{ cm}$ spredaj in zadaj**4.3 TEMELJI****4.3.1 ARMATURA V TEMELJIH**

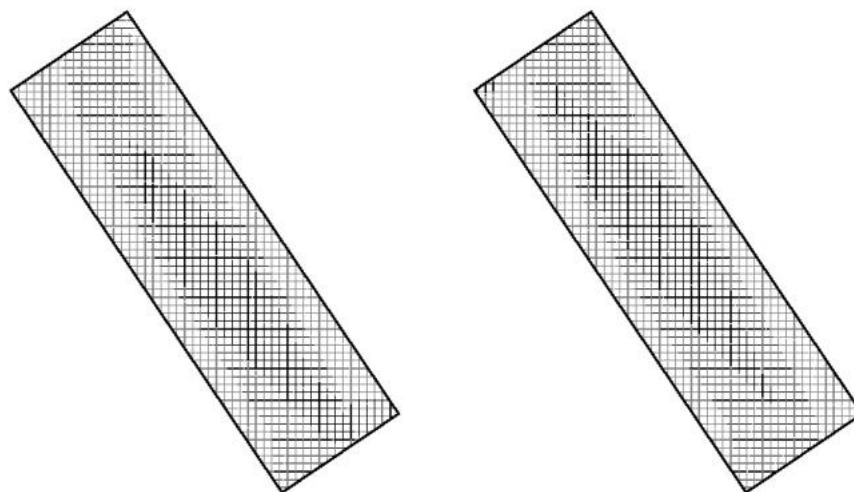
Merodajna obtežba: 11-20

EC 2 (ENV 1992-1-1:1991), C 35, S500H, $a=4.50\text{ cm}$ Aa - sp.cona [cm²/m]

0.00

1.39

2.77



Nivo: temelji [0.00 m]

Aa - sp.cona - max Aa,s= 2.76 cm²/m**TEMELJ $d=50\text{ cm}$**

C 30/37

B 500 B

TEMELJVZDOLŽNO: $\Phi 14/15\text{ cm}$ spodaj in zgorajPREČNO: $\Phi 14/15\text{ cm}$ spodaj in zgoraj

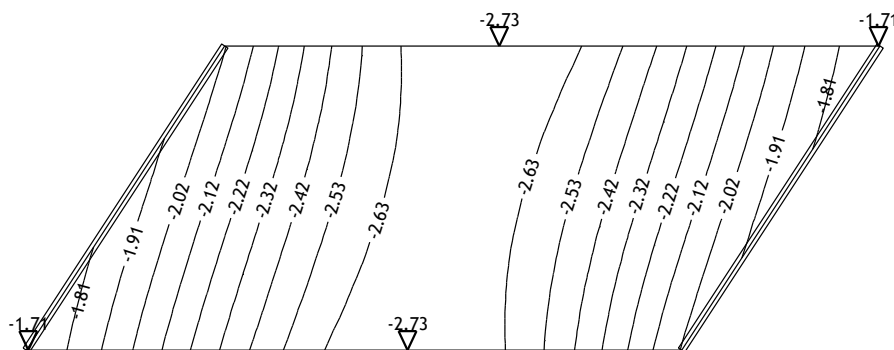
NASTAVKI V STENO:

 $\Phi 14/15\text{ cm}$ ($L_p=1.80\text{ m}$) zadaj $\Phi 14/15\text{ cm}$ ($L_p=1.00\text{ m}$) spredaj

5. MEJNO STANJE UPORABNOSTI - MSU

5.1 POVESI PREKLADNE KONSTRUKCIJE

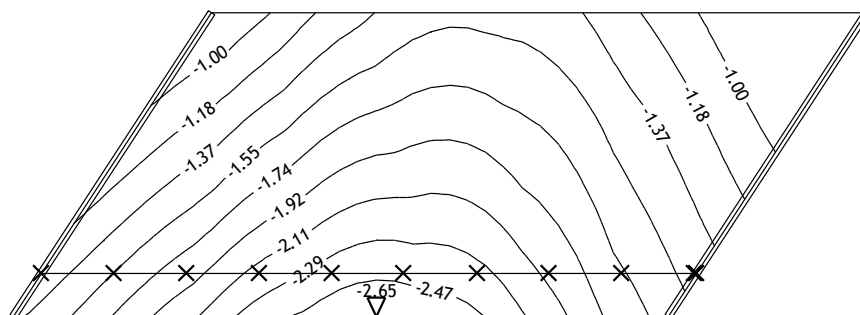
Obt. 1: (g)



Nivo: [0.00 m]

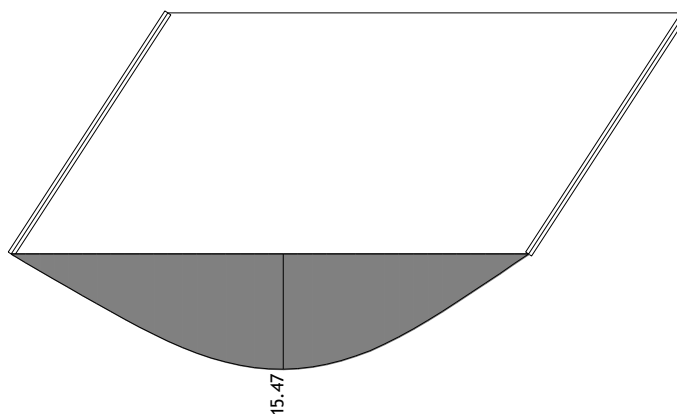
Vplivi v plošči: max $Z_p = -1.71$ / min $Z_p = -2.73$ m / 1000

Obt. 4: LM1



Nivo: [0.00 m]

Vplivi v plošči: max $Z_p = -0.82$ / min $Z_p = -2.65$ m / 1000



Nivo: [0.00 m]

Diagram pomikov v plošči (T^∞)

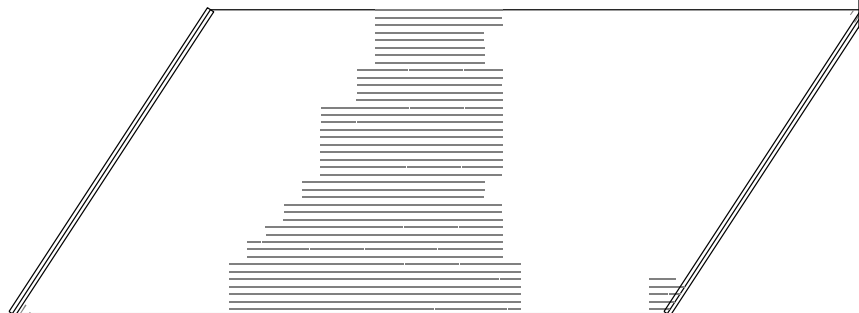
Dopustni povos $L/500$

$9000/500 = 18.7$ mm

5.2 KONTROLA RAZPOK V VOZIŠČNI PLOŠČI

Merodajna obtežba: I+II+III+IV+V+VI+VII+IX
EC 2 (EN 1992-1-1:2004), C 30, S500H

ak2/ak1,t0 [mm]
0.00
0.14
0.27



Nivo: [0.00 m]
max ak2/ak1,t0 = 0.26 mm

Nivo: [0.00 m] - EC 2 (EN 1992-1-1:2004)

C 30 (d,pl=55.0 cm)
Zgornja cona: S500H (a=4.5 cm)
Spodnja cona: S500H (a=4.5 cm)
Eb(t0) = 3.3e+007 kN/m2
Ea = 2e+008 kN/m2
fbzs = 2889.91 kN/m2
 $\phi = 0.00$
X = 0.80
 $\epsilon_s = 0.320\text{‰}$
k1 = 0.80
 $\beta_1 = 1.00$

Točka 1
X=3.12 m; Y=0.40 m; Z=0.00 m
Spodnja cona
 $\emptyset 20/12.5 \alpha = 0^\circ$
 $\emptyset 16/15 \alpha = 57^\circ$

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

T = 0 Prerez z razpoko
Merodajna kombinacija: 0.80xI
+0.80xII+0.80xIII+0.80xIV+0.80xV
+0.80xVI+0.80xVII+0.80xIX
N1 = 0.00 kN/m

M = 195.33 kNm/m
Robne napetosti v betonu
[-7599.34 , 30489.68] kN/m2
Robne dilatacije
[-0.23‰ , 0.92‰]
k2 = 0.125
 $\sigma_{a1,II} = 165898.81$ kN/m2
 $\beta_2 = 1.00$
 $\zeta = 0.40$
 $\epsilon_{sr} = 0.33\text{‰}$
Mr = 155.55 kNm/m
Nr = 0.00 kN/m
 $\sigma_{a,r} = 132112.90$ kN/m2
 $\mu_{z,ef} = 2.23\%$
Razmak razpok Lps = 13.95 cm
Širina razpoke ak(t0) = 0.079 mm

T = ∞ Prerez z razpoko
Dolgotrajni vplivi
Merodajna kombinacija: 0.80xI
+0.80xII+0.80xIII+0.80xIV+0.80xV
+0.80xVI+0.80xVII+0.80xIX
N1 = 0.00 kN/m
M = 195.33 kNm/m
Kratkotrajni vplivi
Merodajna kombinacija: 0.20xI
+0.20xII+0.20xIII+0.20xIV+0.20xV

+0.20xVI+0.20xVII+0.20xIX
N1 = 0.00 kN/m
M = 48.83 kNm/m
Robne napetosti v betonu
[-10685.48 , 49323.18] kN/m2
Robne dilatacije
[-0.64‰ , 1.17‰]
k2 = 0.125
 $\sigma_{a1,II} = 205172.01$ kN/m2
 $\beta_2 = 0.50$
 $\zeta = 0.79$
 $\epsilon_{sr} = 0.81\text{‰}$
Mr = 155.55 kNm/m
Nr = 0.00 kN/m
 $\sigma_{a,r} = 132112.90$ kN/m2
 $\mu_{z,ef} = 2.23\%$
Razmak razpok Lps = 13.95 cm
Širina razpoke ak(t∞) = 0.193 mm

Smer 2: ($\alpha=57^\circ$)

T = 0 Prerez brez razpoke

T = ∞ Prerez brez razpoke

6. KONZOLNA KRILA

6.1 ZASNOVA

Konzolna krila so vpeta v AB steno

Lstat = 3.50 m H = 0.50 m

Dst = 0.30 m

6.2 OBTEŽBA

6.2.1 HORIZONTALNI ZEMELJSKI PRITISKI

LASTNOSTI ZEMLJINE

Predviden je zasip s prodnatim/peščenim materialom, ki ima naslednje karakteristike:

specifična teža

$$\gamma = 20.00 \text{ KN/m}^3$$

strižni kot

$$\Phi = 30^\circ$$

$$\lambda_{mh} = 1 - \sin \Phi$$

$$\lambda_{mh} = 0.50$$

ZEMELJSKI PRITISK NA KRILO (površinska obtežba)

na vrhu opornika, H = 0.00 m

$$g_{ov} = 0.00 \text{ KN/m}^2$$

na dnu opornika, H = 2.50 m

$$g_{od} = 0.50 \times 20.00 \times 3.50 = 35.00 \text{ KN/m}^2$$

KORISTNA OBTEŽBA ZA OBJEKTOM (površinska obtežba)

$$p_{ov} = 16.00 \text{ KN/m}^2$$

1	zemeljski pritiski
2	Koristna obtežba
3	Komb.: 1.35xI
4	Komb.: 1.35xI+1.35xII

IZBRANA ARMATURA:

KRILA d= 30 cm

C 30/37

S 500 B

HORIZONTALNO (vpetostna iz stene opornika)

NA NOTRANJI STRANI: $\Phi 16/10$ cm

NA ZUNANJI STRANI: $\Phi 12/20$ cm

VERTIKALNO:

Q503 obojestransko

Celje, April 2026

Odgovorni projektant:
Branko Suzić, univ. dipl. inž. grad.

BRANKO SUZIĆ
univ. dipl. inž. grad.
IZS G-0818

TEHNIČNI PRIKAZI – GRAFIČNI DEL

Številka projekta: Ap-14/26

Številka načrta: **438/26**

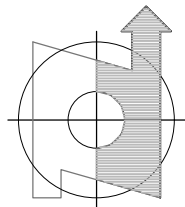
7.	Tehnični prikazi - grafika	
1.	Pregledna situacija	M 1:5000
2.	Situacija obstoječega stanja	M 1:500
3.	Prometna situacija	M 1:500
4.	Situacija zakoličbe in kotiranja ceste	M 1:500
5.	Situacija višin in sklonov ceste	M 1:500
6.	Prečni profili P1 – P4	M 1:100
7.	Vzdolžni profil ceste	M 1:500/100
8.	Karakteristični prečni profil ceste	M 1:50
		M 1:100
9.	Tloris mostu	M 1:100
10.	Vzdolžni prerez mostu	M 1:50
11.	Prečni prerez mostu	M 1:25
12.	Opažni načrt opornikov in krill v osi 1	M 1:50
13.	Opažni načrt opornikov in krill v osi 2	M 1:50
14.	Opažni načrt prekladne konstrukcije	M 1:50, 25
15.	Armaturni načrt opornika in kril v osi 1:	M 1:50
16.	Armaturni načrt opornika in kril v osi 2:	M 1:50
17.	Armaturni načrt prekladne konstrukcije	M 1:50, 25

			G.	
--	--	--	-----------	--

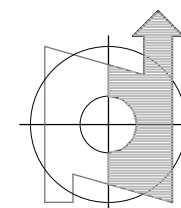
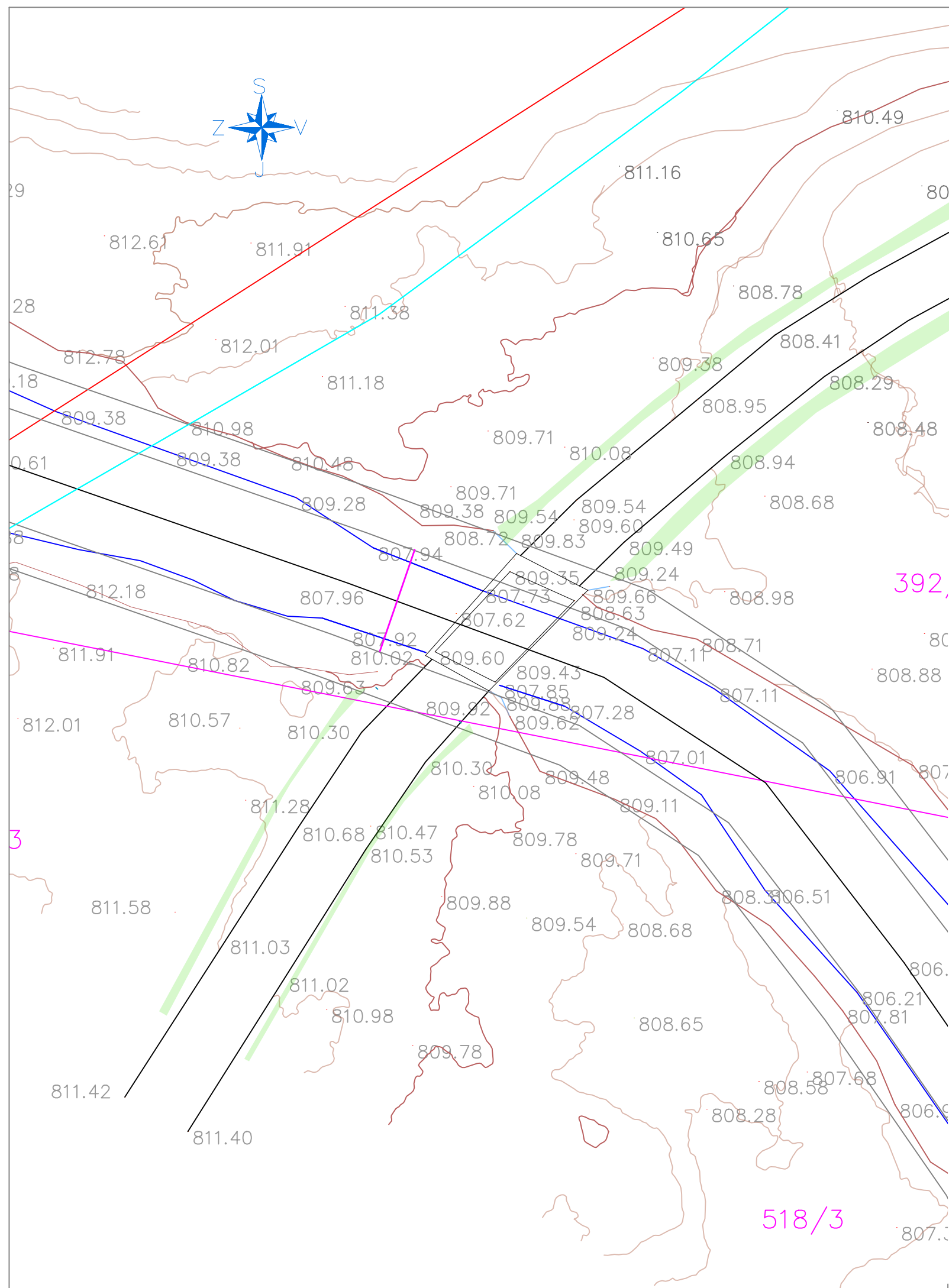


PREGLEDNA SITUACIJA

NEPOOBLAŠČENO KOPIRANJE IN RAZMNOŽEVANJE NI DOVOLJENO

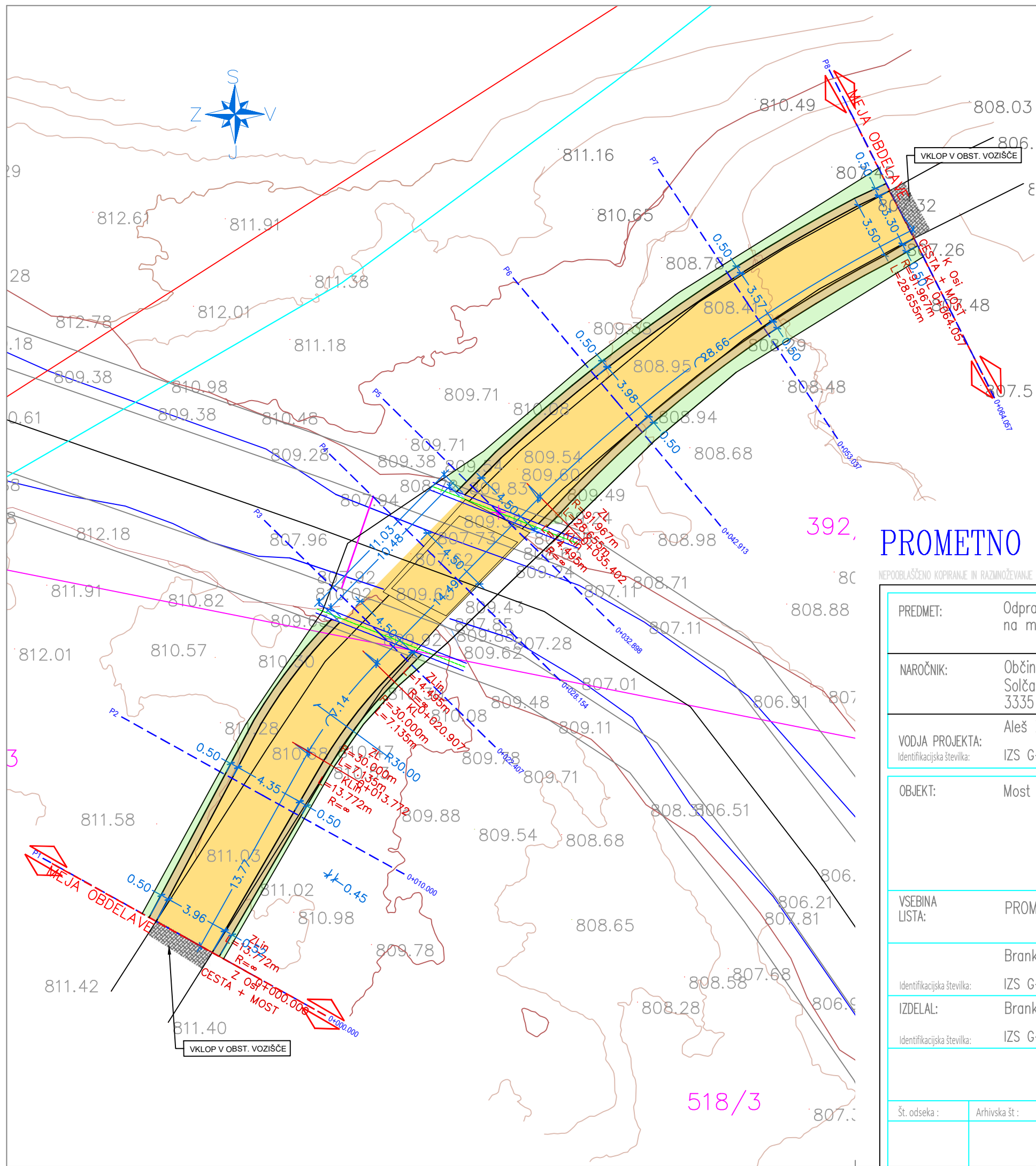


PREDMET: Odprava škode po neurju 27–28.julij 2024 na mostu Ručnik		ŠT. PROJEKTA Ap 14–26	
NAROČNIK: Občina Solčava Solčava 29 3335 Solčava			
VODJA PROJEKTA: Aleš Zaletel, univ.inž.grad. Identifikacijska številka: IZS G–4737			
OBJEKT: Most Ručnik		ŠT. NAČRTA 438/26	
VSEBINA LISTA: PREGLEDNA SITUACIJA			FAZA PROJEKTA: IZN
Identifikacijska številka: Branko Suzič, univ.dipl.inž.grad. IZS G–0818			MERILO: 1: /
IZDELAL: Branko Suzič, univ.dipl.inž.grad. Identifikacijska številka: IZS G–0818			DATUM: Marec 2026
		Šifra CC: 2141	LIST ŠTEVILKA: 1
Št. odseka :	Arhivska št :	Faza/objekt :	Šifra risbe :



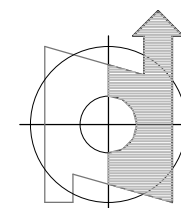
SITUACIJA OBSTOJEČEGA STANJA

PREDMET: Odprava škode po neurju 27–28.julij 2024 na mostu Ručnik		ŠT. PROJEKTA Ap 14–26	
NAROČNIK: Občina Solčava Solčava 29 3335 Solčava			
VODJA PROJEKTA: Identifikacijska številka: Aleš Zaletel, univ.inž.grad. IZS G–4737			
OBJEKT: Most Ručnik		ŠT. NAČRTA 438/26	
			
VSEBINA LISTA: SITUACIJA OBSTOJEČEGA STANJA		FAZA PROJEKTA: IZN	
Branko Suzić, univ.dipl.inž.grad. Identifikacijska številka: IZS G–0818		 MERILO: 1:250	
IZDELAL: Branko Suzić, univ.dipl.inž.grad. Identifikacijska številka: IZS G–0818		 DATUM: Marec 2026	
		Šifra CC: 2141	
LIST ŠTEVILKA: 2			
Št. odseka :	Arhivska št. :	Faza/objekt :	Šifra risbe :



LEGENDA

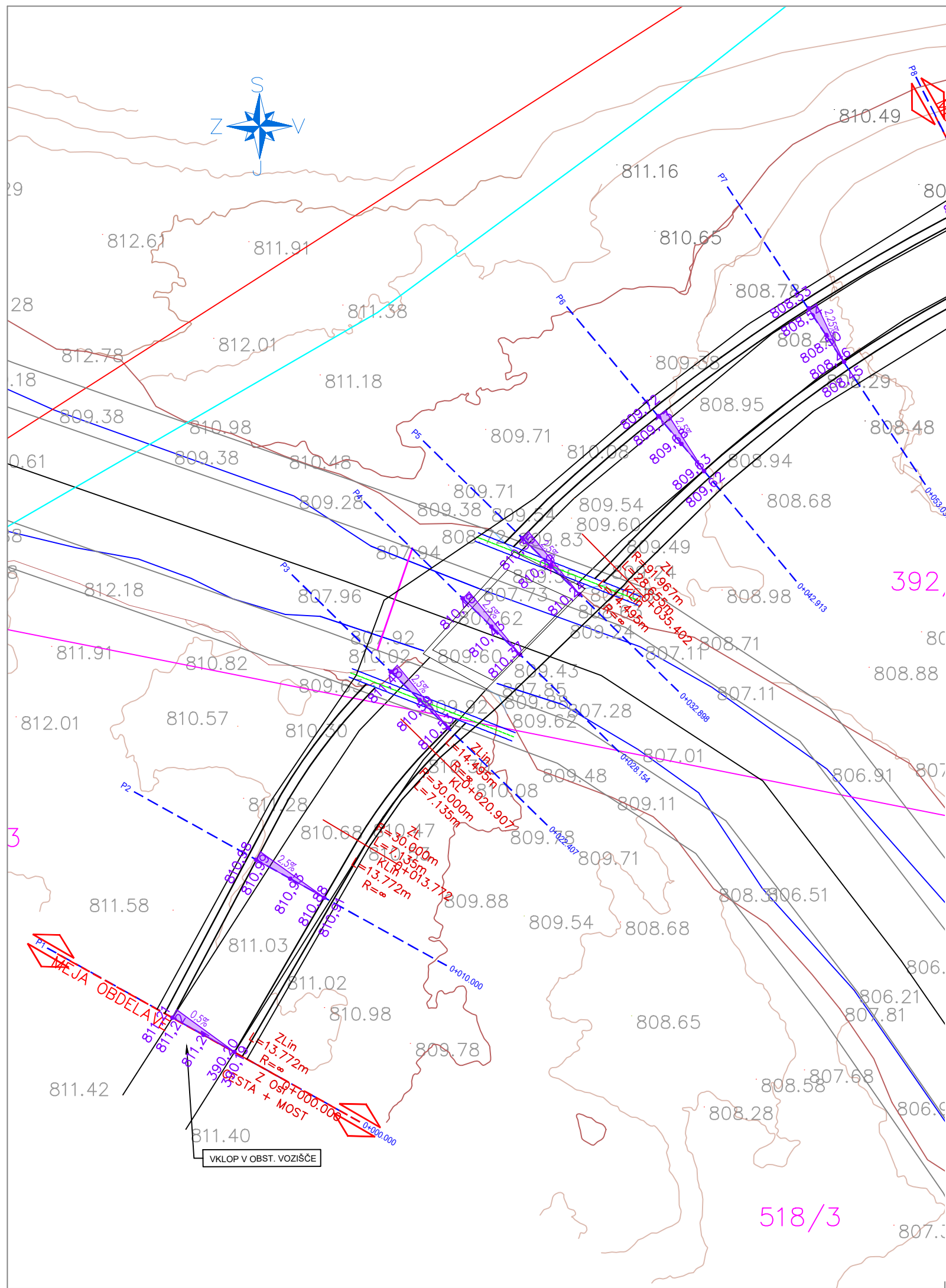
- obstoječ asfalt
- predviden asfalt
- predvidena bankina
- predvidena zelenica



PROMETNO UREDITVENA SITUACIJA

NEPOOBLAŠČENO KOPIRANJE IN RAZMNOŽEVANJE NI DOVOLJENO

PREDMET: Odprava škode po neurju 27–28.julij 2024 na mostu Ručnik		ŠT. PROJEKTA Ap 14–26	 Jenkova 24, 3000 Celje
NAROČNIK: Občina Solčava Solčava 29 3335 Solčava			
VODJA PROJEKTA: Aleš Zaletel, univ.inž.grad. Identifikacijska številka: IZS G–4737			
OBJEKT: Most Ručnik		ŠT. NAČRTA 438/26	 Jenkova 24, 3000 Celje
VSEBINA LISTA: PROMETNO UREDITVENA SITUACIJA			
Branko Suzič, univ.dipl.inž.grad. Identifikacijska številka: IZS G–0818			
IZDELAL: Branko Suzič, univ.dipl.inž.grad. Identifikacijska številka: IZS G–0818			MERILO: 1:250
		DATUM: Marec 2026	
		Šifra CC: 2141	LIST ŠTEVILKA: 3
Št. odseka :	Arhivska št. :	Faza/objekt :	Šifra risbe :



LEGENDA

obstoječ asfalt

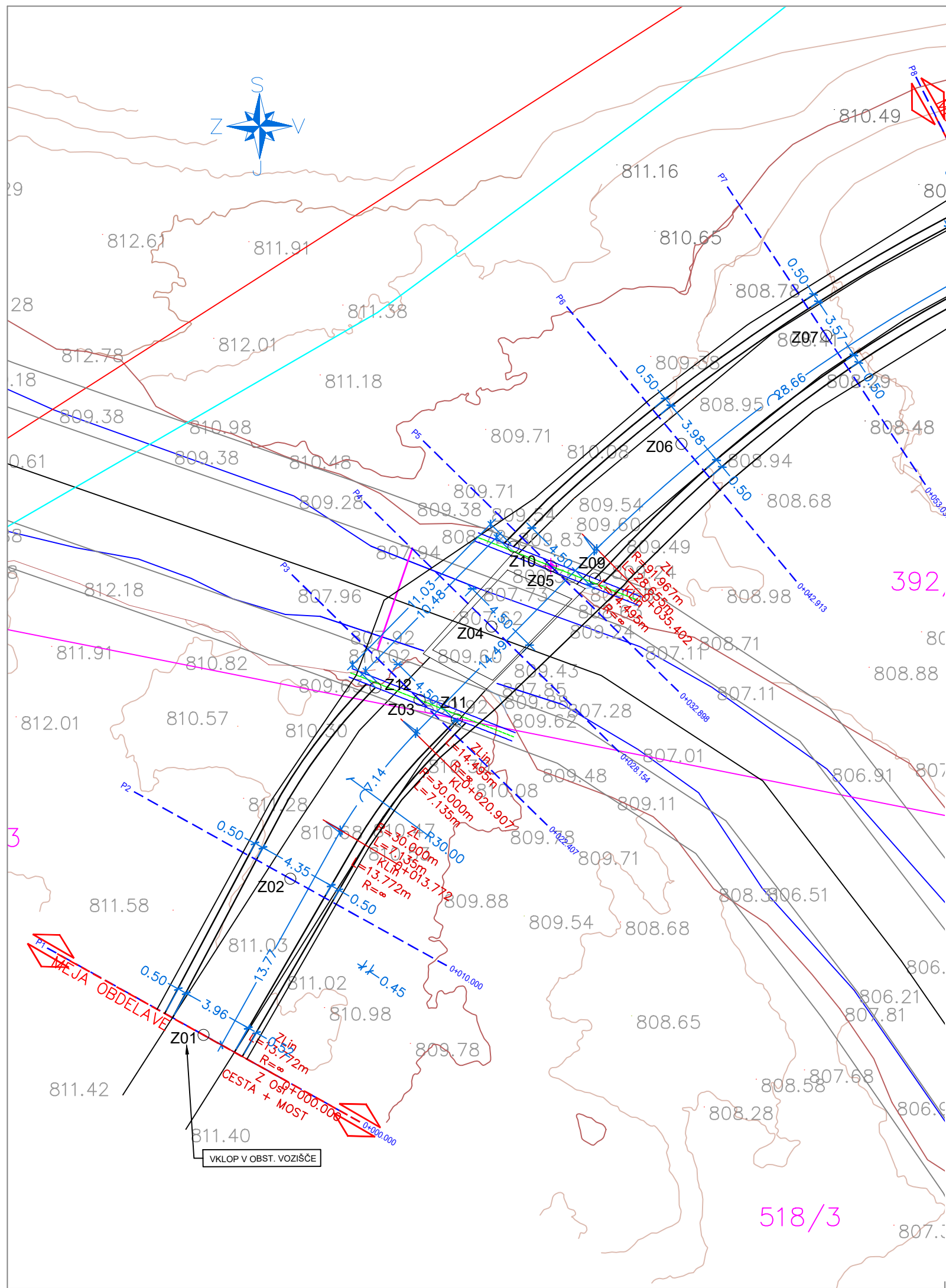
predviden asfalt

predvidena bankina

predvidena zelenica

SITUACIJA VIŠIN IN PREČNIH SKLONOV

PREDMET: Odprava škode po neurju 27–28.julij 2024 na mostu Ručnik		ŠT. PROJEKTA Ap 14–26	 Jenkova 24, 3000 Celje
NAROČNIK: Občina Solčava Solčava 29 3335 Solčava			
VODJA PROJEKTA: Aleš Zaletel, univ.inž.grad. Identifikacijska številka: IZS G–4737			
OBJEKT: Most Ručnik		ŠT. NAČRTA 438/26	 Jenkova 24, 3000 Celje
VSEBINA LISTA: SITUACIJA VIŠIN IN PREČNIH SKLONOV			
Branko Suzič, univ.dipl.inž.grad. Identifikacijska številka: IZS G–0818			
IZDELAL: Branko Suzič, univ.dipl.inž.grad. Identifikacijska številka: IZS G–0818			FAZA PROJEKTA: IZN
			MERILO: 1:250
			DATUM: Marec 2026
			LIST ŠTEVILKA: 4
Št. odseka :	Arhivska št :	Faza/objekt :	Šifra risbe :



LEGENDA

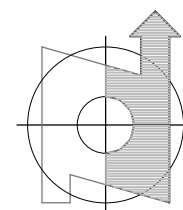
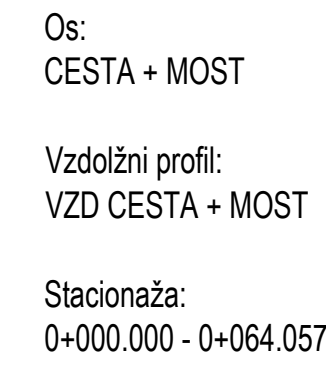
	obstoječ asfalt
	predviden asfalt
	predvidena bankina
	predvidena zelenica

KOORDINATE ZAKOLIČBE CESTE		
POINTS	EASTING	NORTHING
Z01	470965.061	142117.596
Z02	470969.921	142126.335
Z03	470977.152	142136.339
Z04	470981.177	142140.442
Z05	470984.501	142143.828
Z06	470991.810	142150.664
Z07	470999.917	142156.720
Z08	471009.439	142162.255
Z09	470986.965	142143.129
Z10	470982.413	142144.915
Z11	470979.237	142135.252
Z12	470974.686	142137.038

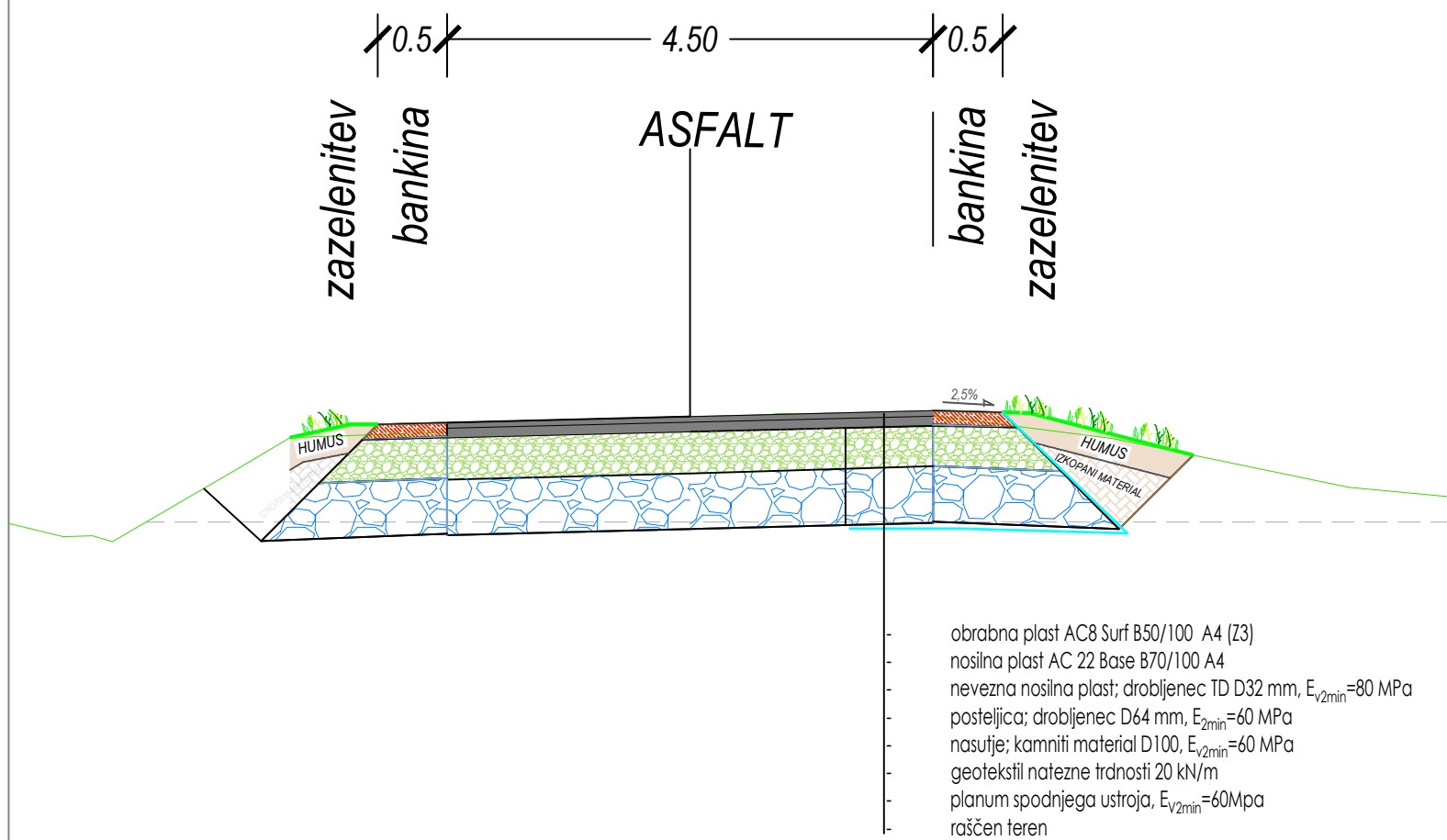
SITUACIJA KOTIRANJA IN ZAKOLIČBE

NEPOOBLAŠČENO KOPIRANJE IN RAZMNOŽEVANJE NI DOVOLJENO

PREDMET: Odprava škode po neurju 27–28.julij 2024 na mostu Ručnik		ŠT. PROJEKTA Ap 14–26	 Jenkova 24, 3000 Celje
NAROČNIK: Občina Solčava Solčava 29 3335 Solčava			
VODJA PROJEKTA: Aleš Zaletel, univ.inž.grad. Identifikacijska številka: IZS G–4737			
OBJEKT: Most Ručnik		ŠT. NAČRTA 438/26	 Jenkova 24, 3000 Celje
VSEBINA LISTA: SITUACIJA KOTIRANJA IN ZAKOLIČBE			
Branko Suzić, univ.dipl.inž.grad. Identifikacijska številka: IZS G–0818			
IZDELAL: Branko Suzić, univ.dipl.inž.grad. Identifikacijska številka: IZS G–0818			FAZA PROJEKTA: IZN
			MERILO: 1:250
			DATUM: Marec 2026
			LIST ŠTEVILKA: 5
Št. odseka :	Arhivska št. :	Faza/objekt :	Šifra risbe :

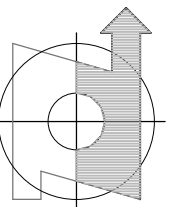


PREDMET:		Odprava škode po neurju 27–28.julij 2024		Št. projekta Ap 14–26	
VAROVIČNIK:		Občina Solčava Solčava 29 3335 Solčava			
VODJA PROJEKTA:		Aleš Zaletel, univ.inž.grad.			
Identifikacijska številka:		IZS G–4737			
OBJEKT:		Most Ručnik		ŠT. NAČRTA 438/26	
				 Jenkovca 24, 3000 Celje	
VSEBINA LISTA:		VZDOLŽNI PROFIL CESTE		FAZA PROJEKTA: IZN	
Identifikacijska številka:		Branko Suzič, univ.dipl.inž.grad.		MERILO: 1:250	
IZDELAL:		Branko Suzič, univ.dipl.inž.grad.		DATUM: Marec 2026	
Identifikacijska številka:		IZS G–0818		LIST ŠTEVILKA: 7	
				Šifra CC: 2141	
Št. odseka :		Arhivska št. :		Šifra risbe :	

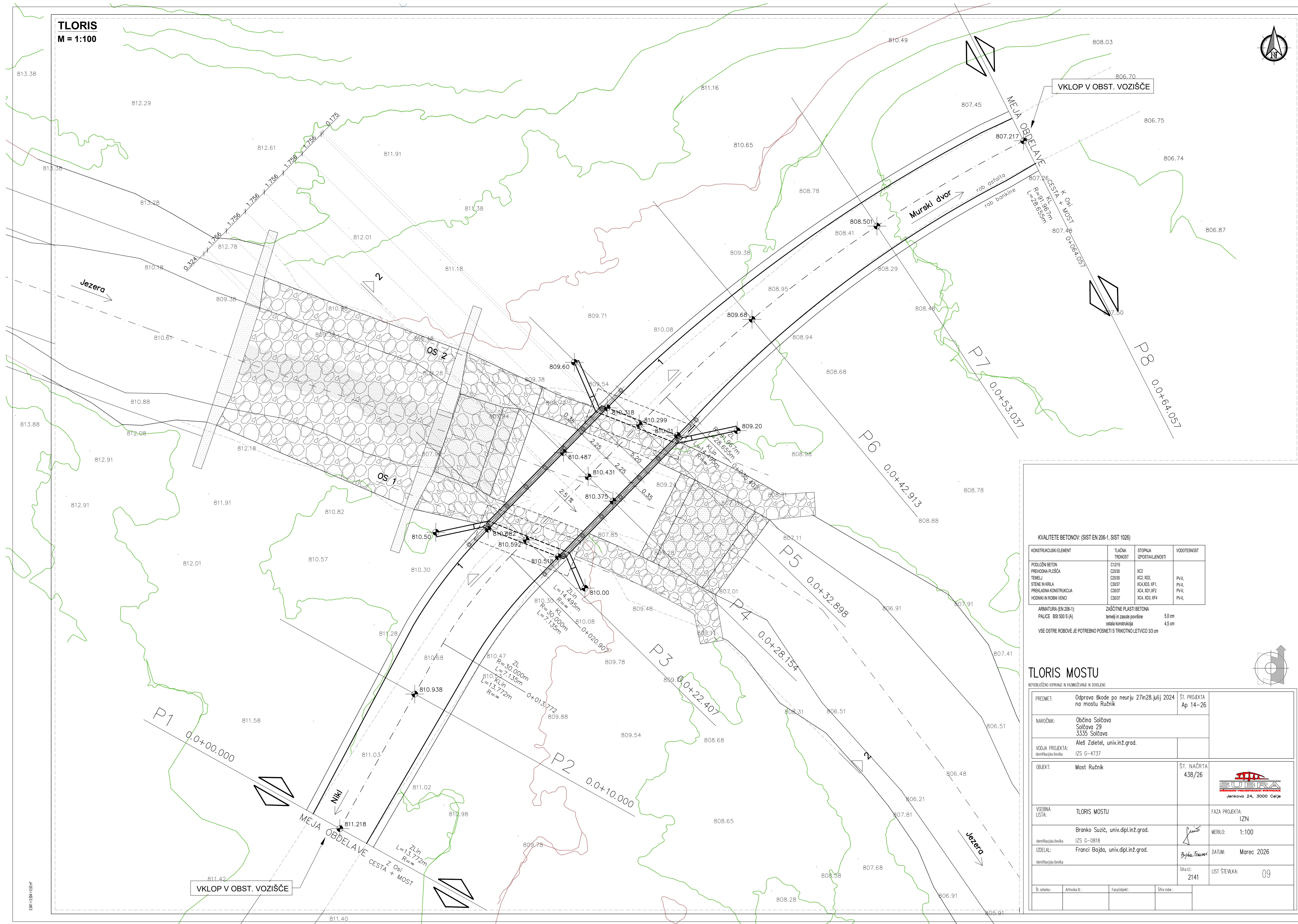


KARAKTERISTIČNI PREREZ

NEPOOBLAŠČENO KOPIRANJE IN RAZMNOŽEVANJE NI DOVOLJENO



PREDMET: Odprava škode po neurju 27–28.julij 2024 na mostu Ručnik		ŠT. PROJEKTA Ap 14–26	 Jenkova 24, 3000 Celje
NAROČNIK: Občina Solčava Solčava 29 3335 Solčava			
VODJA PROJEKTA: Aleš Zaletel, univ.inž.grad. Identifikacijska številka: IZS G–4737			
OBJEKT: Most Ručnik		ŠT. NAČRTA 438/26	FAZA PROJEKTA: IZN
VSEBINA LISTA: KARAKTERISTIČNI PREREZ			
Identifikacijska številka: Branko Suzič, univ.dipl.inž.grad. IZS G–0818			
IZDELAL: Branko Suzič, univ.dipl.inž.grad. Identifikacijska številka: IZS G–0818			MERILO: 1:250
		Šifra CC: 2141	DATUM: Marec 2026
		LIST ŠTEVILKA: 8	
Št. odseka :	Arhivska št :	Faza/objekt :	Šifra risbe :

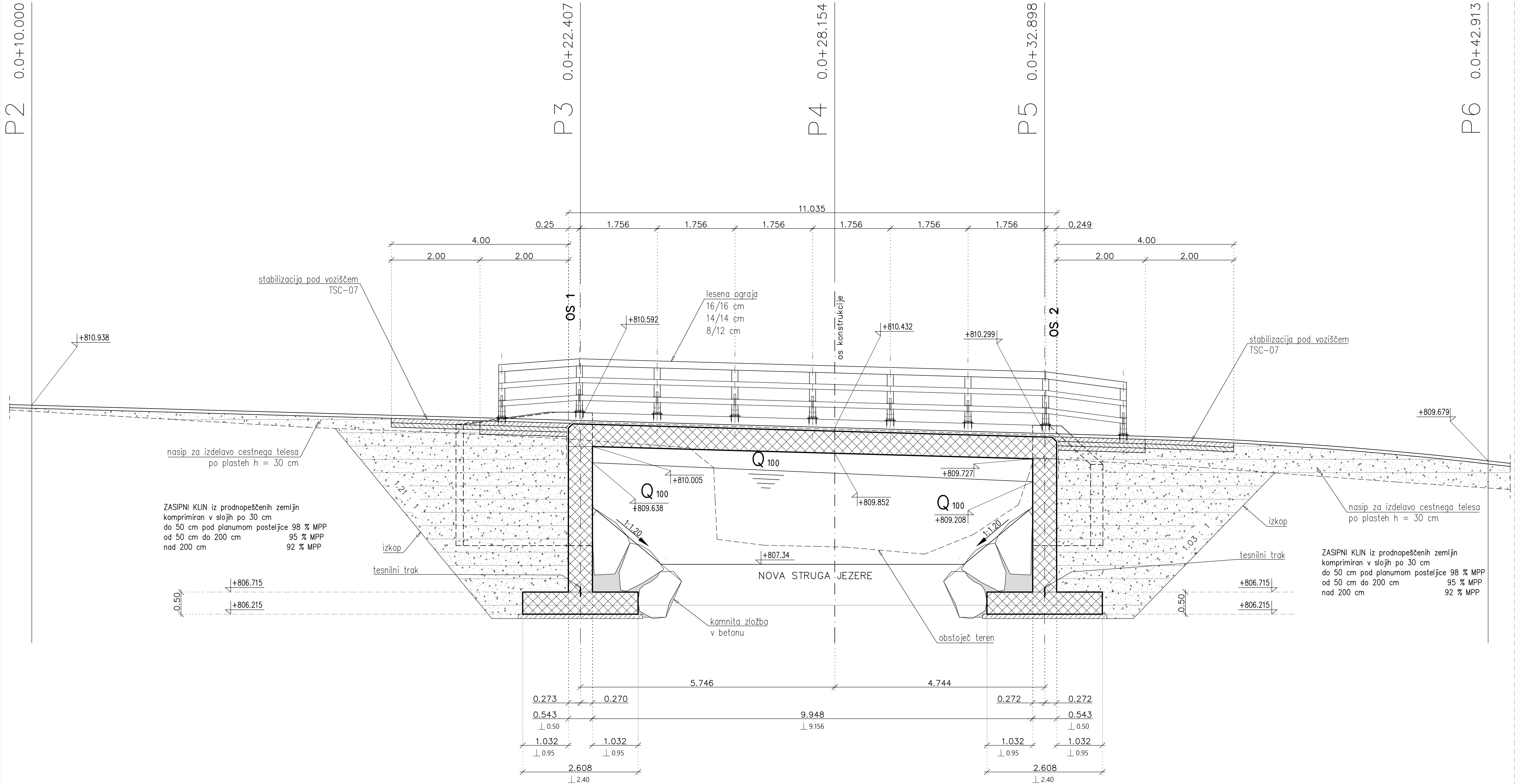


NEPODBLAŠČENO KOPIRANJE IN RAZMNOŽEVANJE NI DOVOLJENO

PREDMET: Odpra štode po neurju 27in28.julij 2024.		ŠT. PROJEKTA Ap 14-26	
NAROČNIK: Občina Solčava Solčava 29 3335 Solčava			
VODJA PROJEKTA: Aleš Zaleteš, univ.inž.grad. Identifikacijska številka: IZS G-4737			
OBJEKT: Most Ručnik		ŠT. NAČRTA 438/26	
YSERBINA LISTA: TLORIS MOSTU		 Jenkova 24, 3000 Celje	
Branko Suzič, univ.dipl.inž.grad. Identifikacijska številka: IZS G-0818		MERILO: 1:100	
IZDELAL: Franci Bajda, univ.dipl.inž.grad. Identifikacijska številka:		DATUM: Marec 2026	
		LIST ŠTEVILKA: 09	
Št. odseka :	Arhivska št. :	Faza/objekt :	Šifra risbe :

VZDOLŽNI PREREZ; prerez 1-1, v osi ceste

M = 1:50



KVALITETE BETONOV: (SIST EN 206-1, SIST 1026)

KONSTRUKCIJSKI ELEMENT	TLAČNA TRDNOST	STOPNJA IZPOSTAVLJENOSTI	VOODOTESNOST
PODLOŽNI BETON	C12/15		
PREHODNA PLOŠČA	C25/30	XC2	PV-II
TEHELJ	C25/30	XC2, XC3, XF1	PV-II
STENE IN KRILA	C30/37	XC4, XD1, XF2	PV-II
PREKLADNA KONSTRUKCIJA	C30/37	XC4, XD3, XF4	PV-II
HODNIKI IN ROBNİ VENCI	C30/37		

ARMATURA (EN 206-1):

PALICE BS 500 S (A)

ZASOČNE PLASTI BETONA

temelji in zasute površine

ostala konstrukcija

5,0 cm

4,5 cm

VSE OSTRE ROBOVE JE POTREBNO POSNETI S TRIKOTNO LETVICO 3/3 cm

VZDOLŽNI PREREZ MOSTU,
prerez 1-1

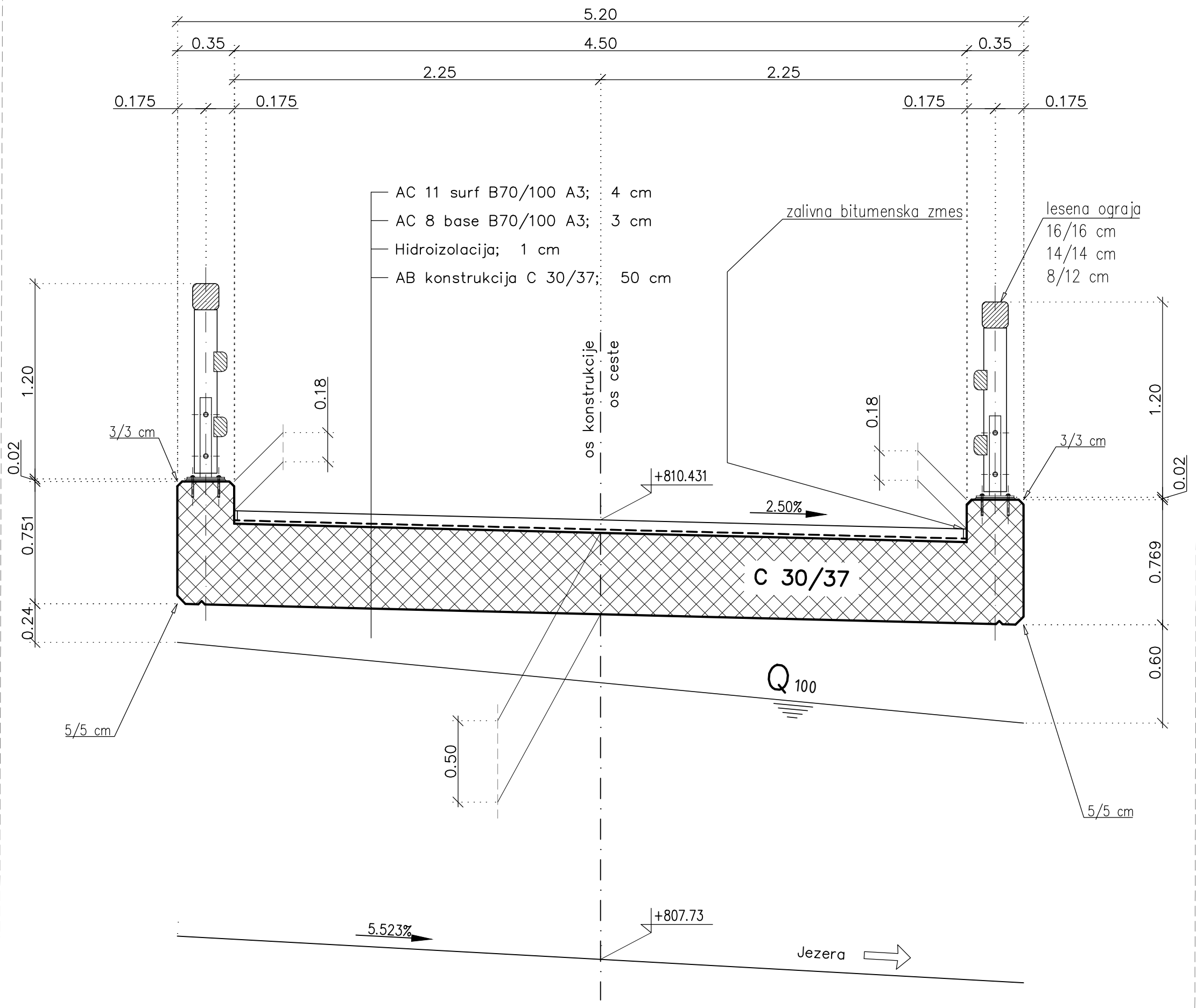
NEPOBELAŠČENO KOPIRANJE IN RAZMNOŽEVANJE NI DOVOLJENO

PREDMET:	Odprava škode po neurju 27in28.julij 2024 na mostu Ručnik	ŠT. PROJEKTA Ap 14-26
NAROČNIK:	Občina Solčava Solčava 29 3335 Solčava	
VODJA PROJEKTA:	Aleš Zaletel, univ.inž.grad.	
Identifikacijska številka:	IZS G-4737	
OBJEKT:	Most Ručnik	ŠT. NAČRTA 438/26
VSEBINA LISTA:	VZDOLŽNI PREREZ MOSTU, prerez 1-1	FAZA PROJEKTA: IZN
Identifikacijska številka:	Branko Suzič, univ.dipl.inž.grad.	MERILO: 1:50
IZDELAL:	Franci Bajda, univ.dipl.inž.grad.	DATUM: Marec 2026
Identifikacijska številka:		
Št. odseka :	Arhivska št.:	Šifra risbe :



PREČNI PREREZ; prerez 2-2

M = 1:25



KVALITETE BETONOV: (SIST EN 206-1, SIST 1026)

KONSTRUKCIJSKI ELEMENT	TLAČNA TRDNOST	STOPNJA IZPOSTAVLJENOSTI	VODOTESNOST
PODLOŽNI BETON	C12/15		
PREHODNA PLOŠČA	C25/30	XC2	
TEMELJ	C25/30	XC2, XD2,	PV-II,
STENE IN KRILA	C30/37	XC4, XD3, XF1,	PV-II,
PREKLADNA KONSTRUKCIJA	C30/37	XC4, XD1, XF2	PV-II,
HODNIKI IN ROBNI VENCI	C30/37	XC4, XD3, XF4	PV-II,

ARMATURA (EN 206-1):
PALICE BSI 500 S (A)

ZAŠČITNE PLASTI BETONA
temelji in zasute površine 5,0 cm
ostala konstrukcija 4,5 cm

VSE OSTRE ROBOVE JE POTREBNO POSNETI S TRIKOTNO LETVICO 3/3 cm

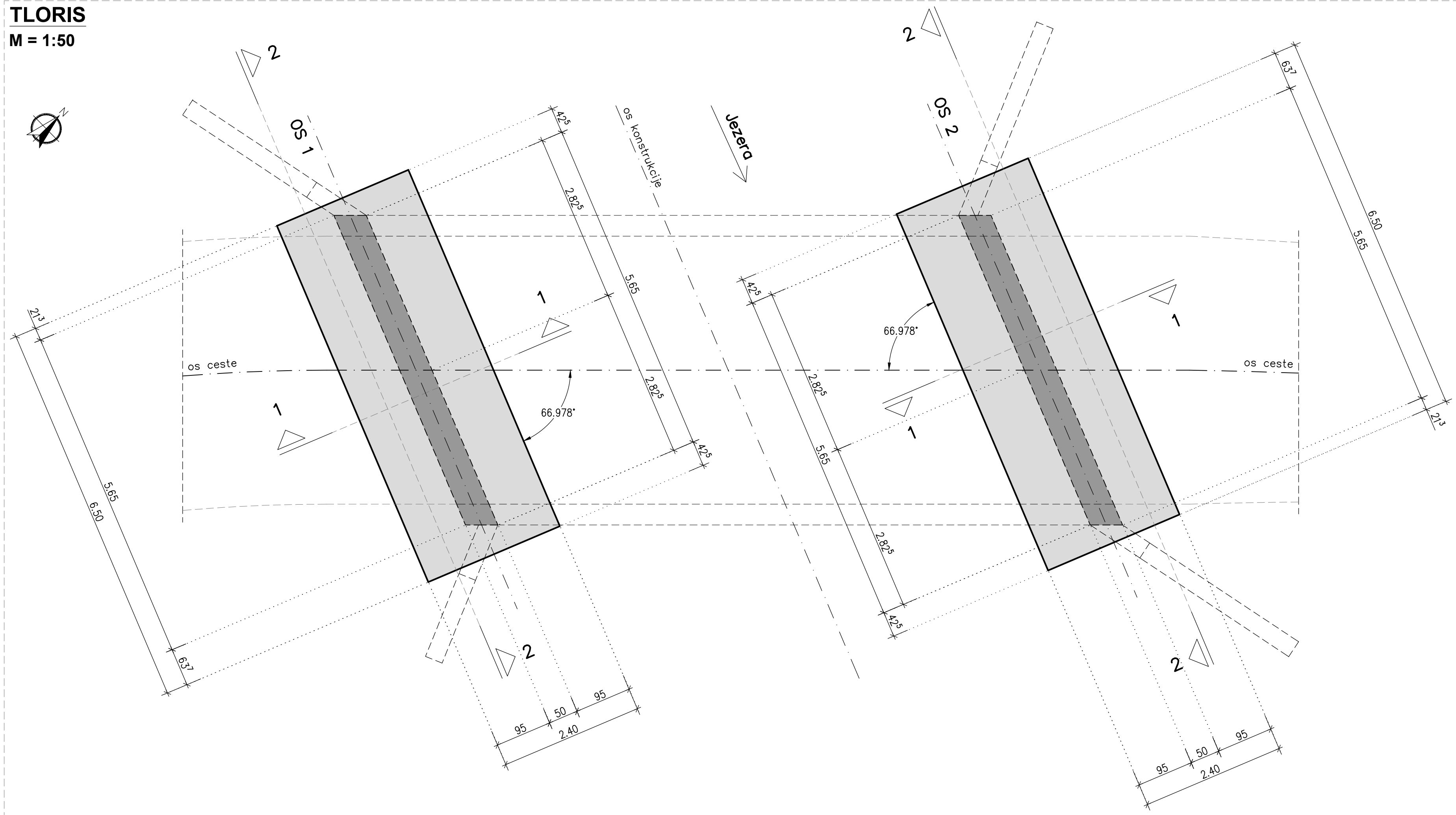
PREČNI PREREZ MOSTU,
prerez 2-2

NEPOOBLAŠČENO KOPIRANJE IN RAZMNOŽEVANJE NI DOVOLJENO

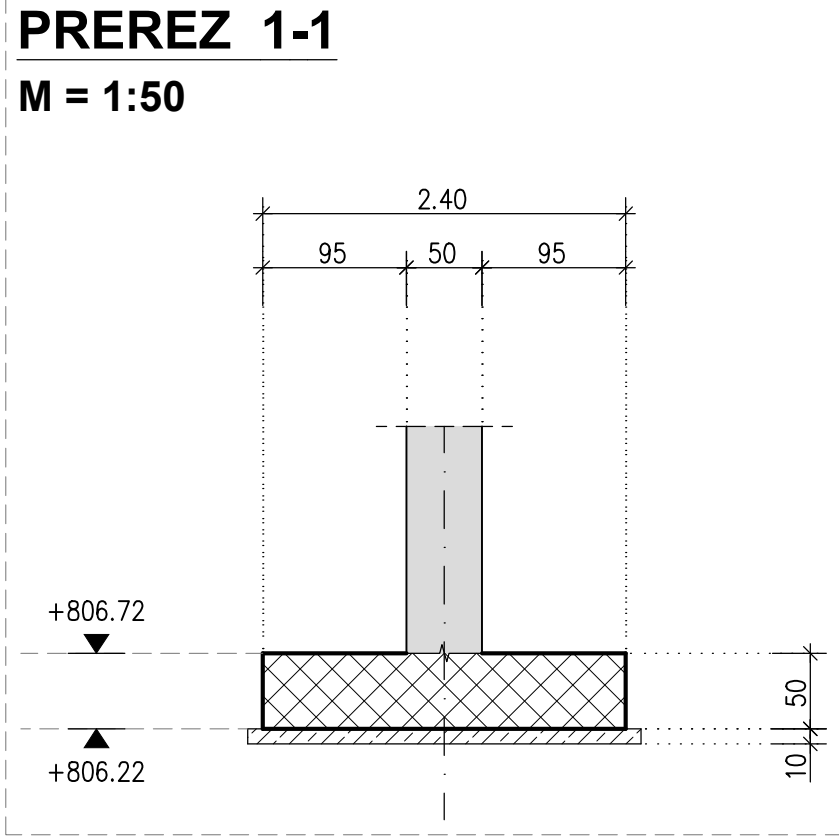
PREDMET:	Odprava škode po neurju 27in28.julij 2024 na mostu Ručnik	ŠT. PROJEKTA Ap 14-26	
NAROČNIK:	Občina Solčava Solčava 29 3335 Solčava		
VODJA PROJEKTA:	Aleš Zaletel, univ.inž.grad.		
Identifikacijska številka:	IZS G-4737		
OBJEKT:	Most Ručnik	ŠT. NAČRTA 438/26	
VSEBINA LISTA:	PREČNI PREREZ MOSTU, prerez 2-2		FAZA PROJEKTA: IZN
Identifikacijska številka:	Branko Sužič, univ.dipl.inž.grad.		MERILO: 1:25
IZDELAL:	Franci Bajda, univ.dipl.inž.grad.		DATUM: Marec 2026
Identifikacijska številka:		Šifra CC: 2141	LIST ŠTEVILKA: 11
Št. odseka :	Arhivska št. :	Faza/objekt :	Šifra risbe :

0,31 x 0,297 = 0,092 m²

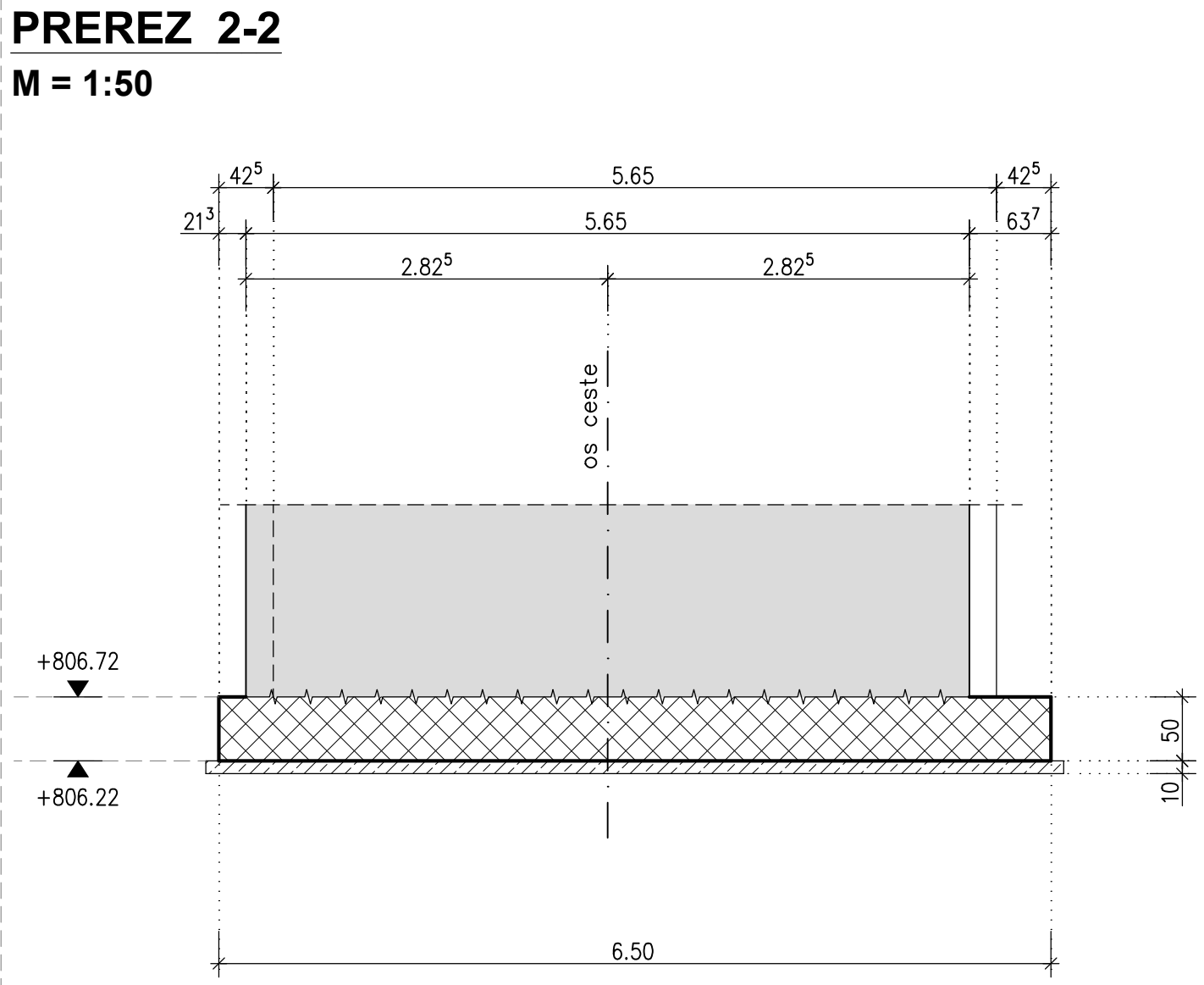
TLORIS
M = 1:50



PREREZ 1-1
M = 1:50



PREREZ 2-2
M = 1:50



KVALITETE BETONOV: (SIST EN 206-1, SIST 1026)

KONSTRUKCIJSKI ELEMENT	TLAČNA TRDNOST	STOPNJA IZPOSTAVLJENOSTI	VODOTESNOST
PODLOŽNI BETON	C12/15	XC2	PV-II,
PREHODNA PLOŠČA	C25/30	XC2, XD2,	PV-II,
TEMELJI	C25/30	XC4, XD3, XF1,	PV-II,
STENE IN KRILA	C30/37	XC4, XD1, XF2	PV-II,
PREKLADNA KONSTRUKCIJA	C30/37	XC4, XD3, XF4	PV-II,
HODNIKI IN ROBNI VENCI	C30/37		

ARMATURA (EN 206-1):

PALICE: BSI 500 S (A)

ZAŠČITNE PLASTI BETONA

temelji in zasute površine

ostala konstrukcija

5,0 cm

4,5 cm

VSE OSTRE ROBOVE JE POTREBNO POSNETI S TRIKOTNO LETVICO 3/3 cm

OPAŽNI NAČRT TEMELJEV MOSTU
tloris, prerez

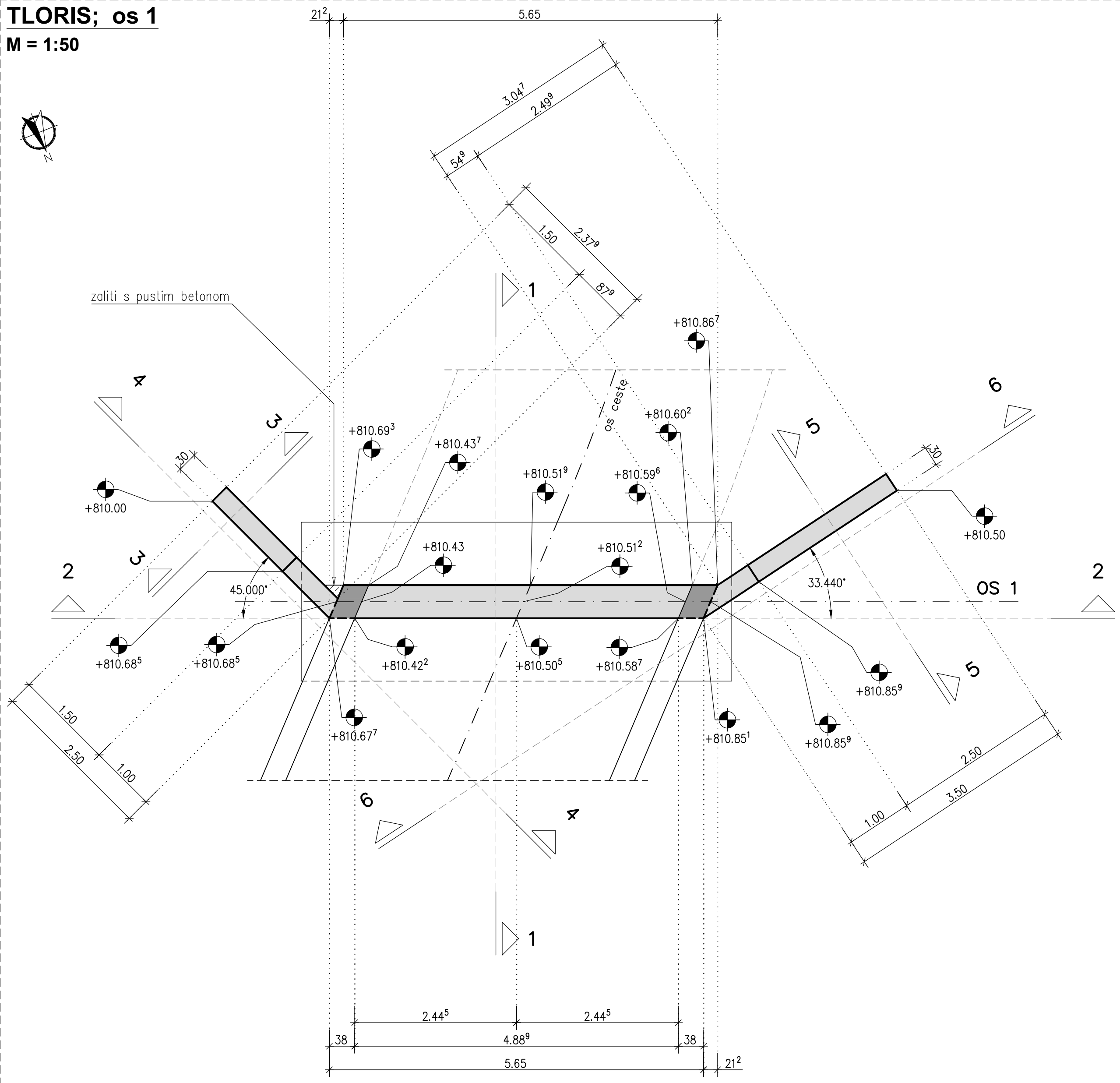
NEPOOBLAŠČENO KOPIRANJE IN RAZNOKROJEVANJE NI DOVOLJENO

PREDMET:	Odprava škode po neurju 27in28.julij 2024 na mostu Ručnik	ŠT. PROJEKTA Ap 14–26	
NAROČNIK:	Občina Solčava Solčava 29 3335 Solčava		
VODJA PROJEKTA:	Aleš Zaletel, univ.inž.grad.		
Identifikacijska številka:	IZS G–4737		
OBJEKT:	Most Ručnik	ŠT. NAČRTA 438/26	
VSEBINA LISTA:	OPAŽNI NAČRT TEMELJEV MOSTU tloris, prerez		FAZA PROJEKTA: IZN
Identifikacijska številka:	IZS G–0818		MERILO: 1:50
IZDELAL:	Franci Bajda, univ.dipl.inž.grad.		DATUM: April 2026
Identifikacijska številka:		Šifra CC: 2141	LIST ŠTEVILKA: 12
Št. odseka :	Arhivska št. :	Faza/objekt :	Šifra risbe :



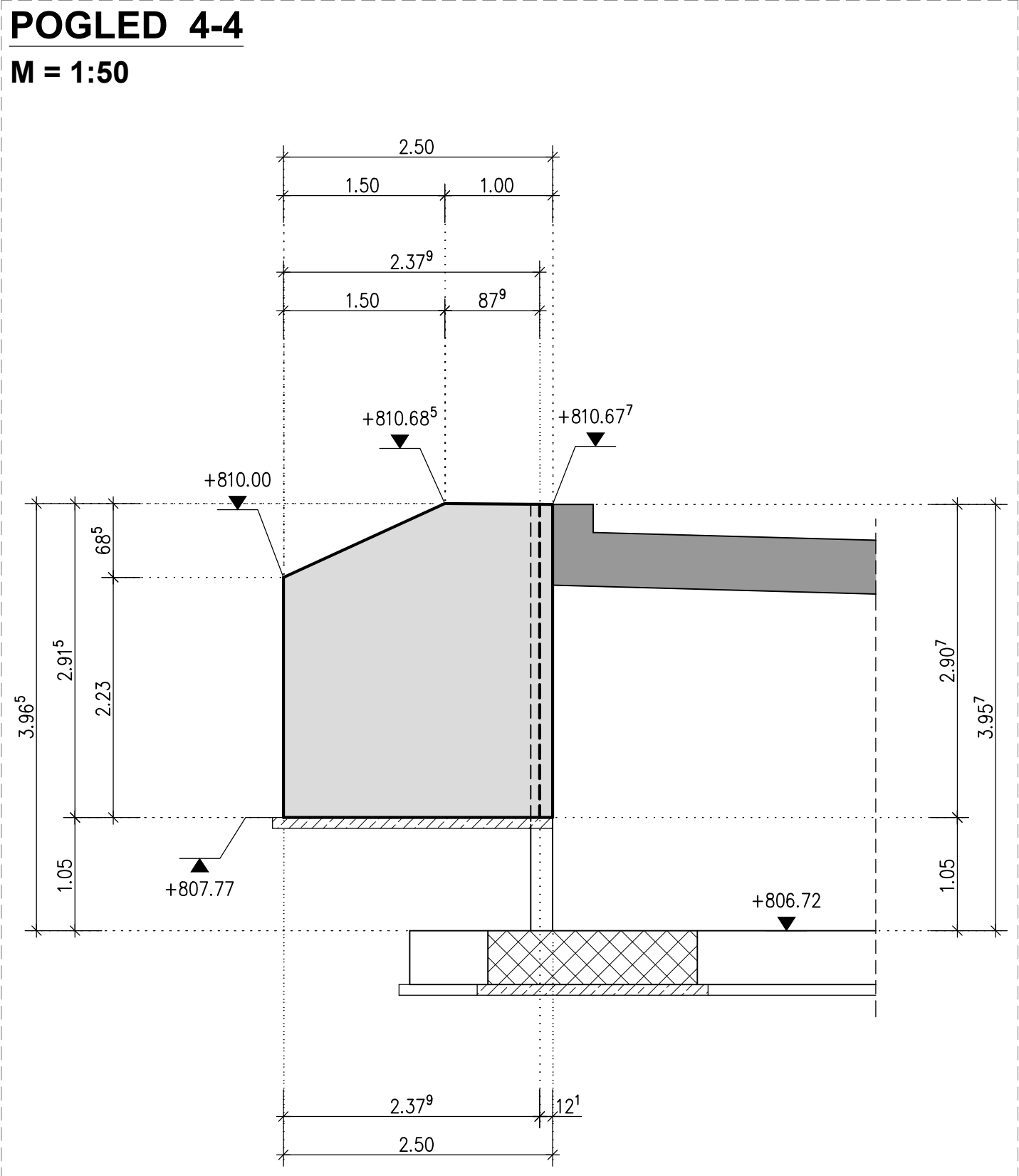
TLORIS; os 1

M = 1:50



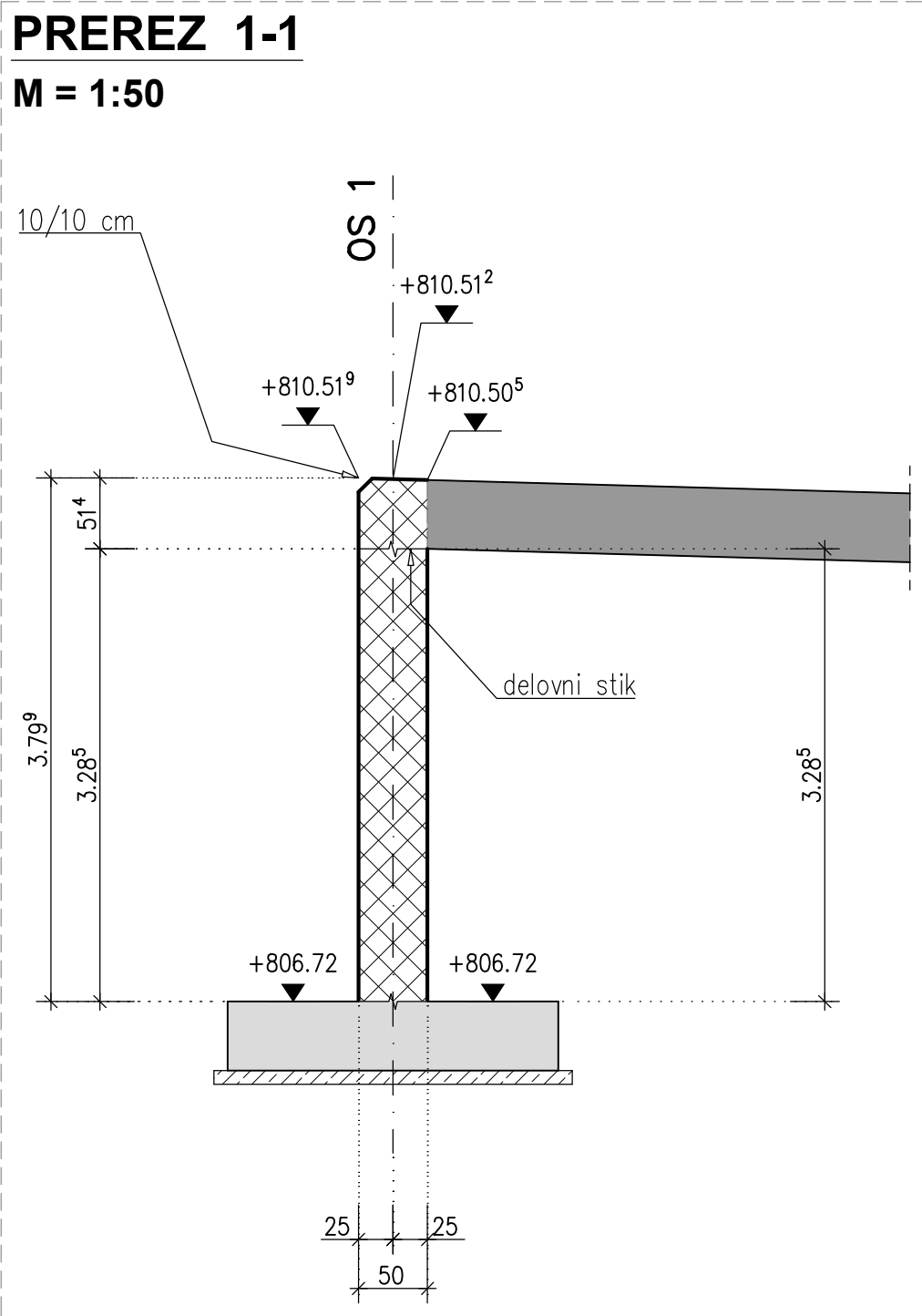
POGLED 4-4

M = 1:50



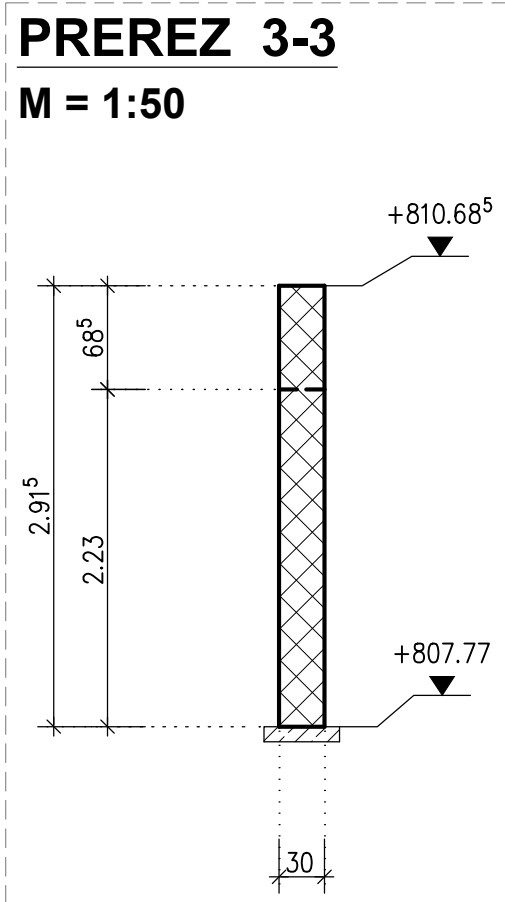
PREREZ 1-1

M = 1:50



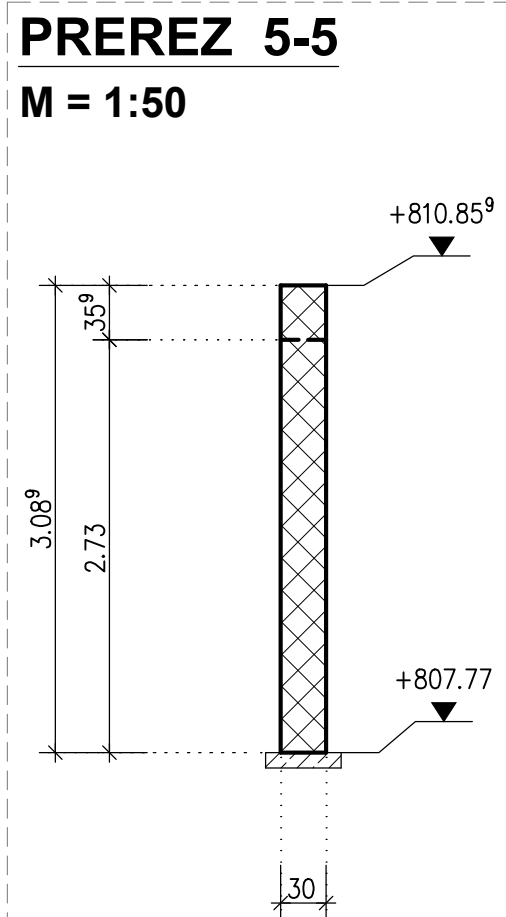
PREREZ 3-3

M = 1:50



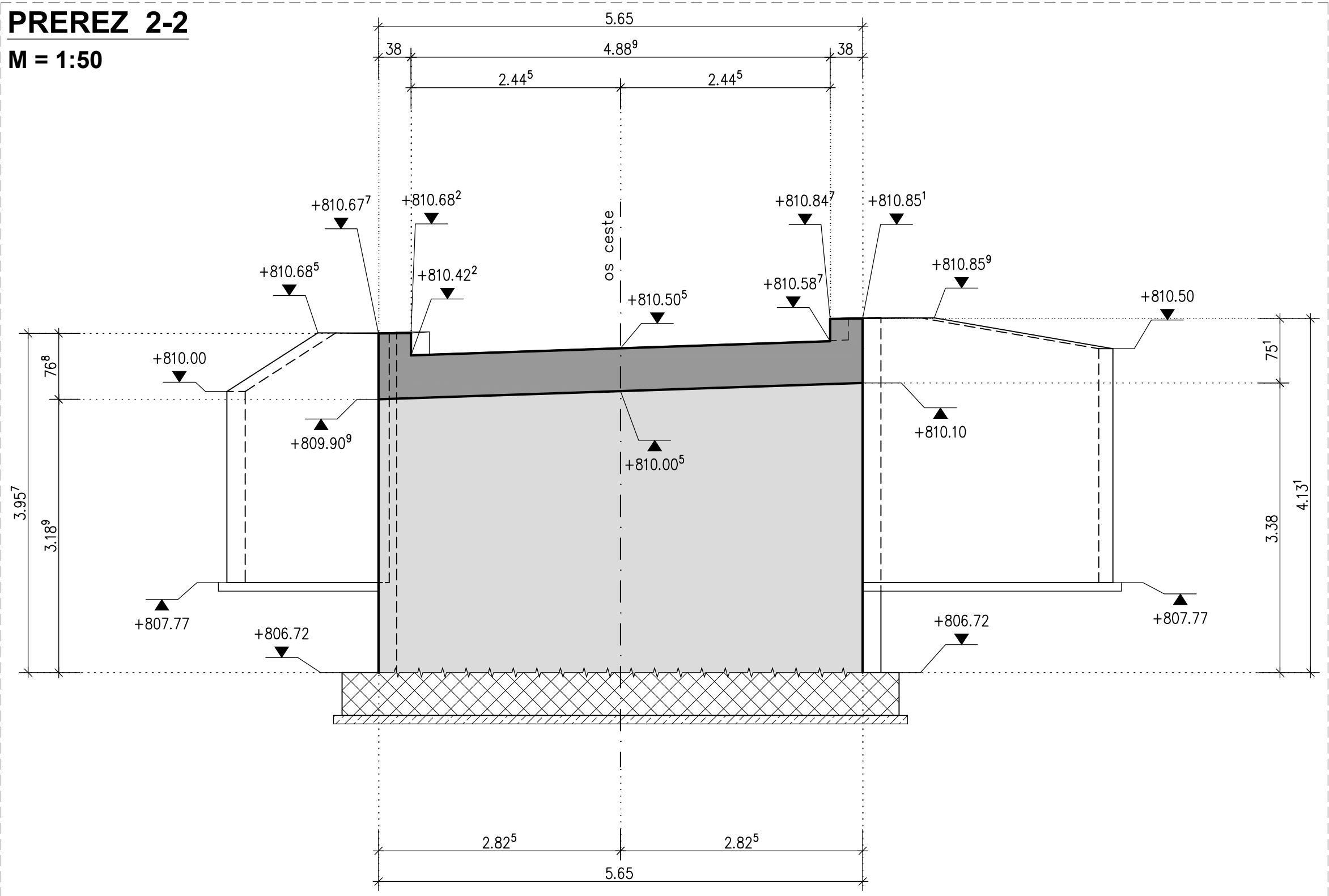
PREREZ 5-5

M = 1:50



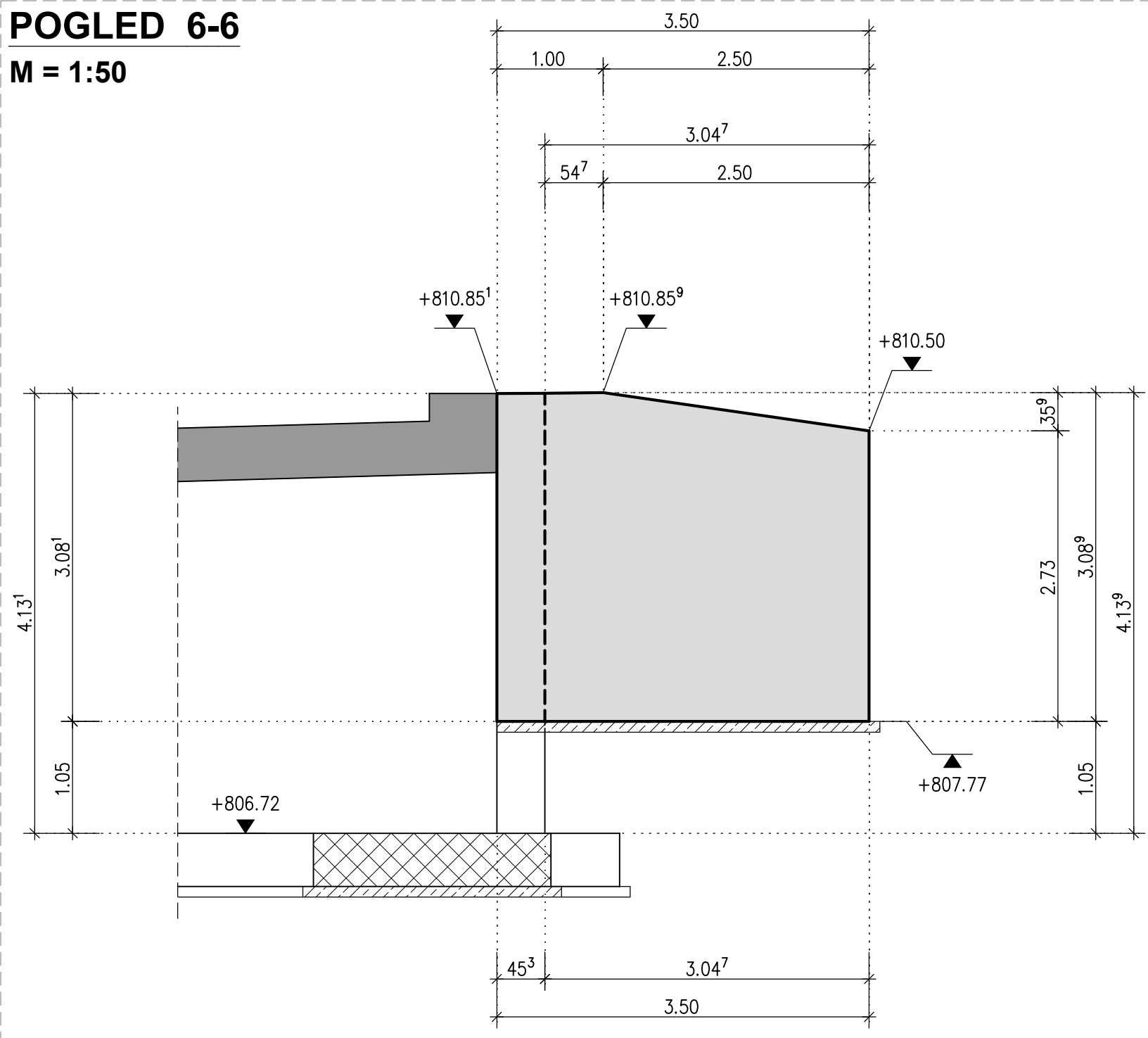
PREREZ 2-2

M = 1:50



POGLED 6-6

M = 1:50



KVALITETE BETONOV: (SIST EN 206-1, SIST 1026)

KONSTRUKCIJSKI ELEMENT	TLAČNA TRDNOST	STOPNJA IZPOSTAVLJENOSTI	VOĐETESNOST
PODLOŽNI BETON	C12/15		
PREHODNA PLOŠČA	C20/30		
TEMELJ	C20/30		
STENE IN KRILA	C30/37		
PREKLADNA KONSTRUKCIJA	C30/37		
RODNIKI IN ROBNİ VENCI	C30/37		

ARMATURA (EN 206-1):
PALICE: B500S (A)

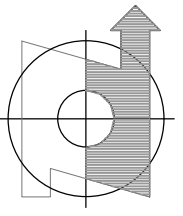
ZAŠČITNE PLASTI BETONA
temelji in zasute površine
ostala konstrukcija

VSE OSTRE ROBOVE JE POTREBNO POSNETI S TRIKOTNO LETVICO 3/3 cm

OPAŽNI NAČRT OPORNIKA IN KRIL, Os 1;
tloris, prerez, pogled

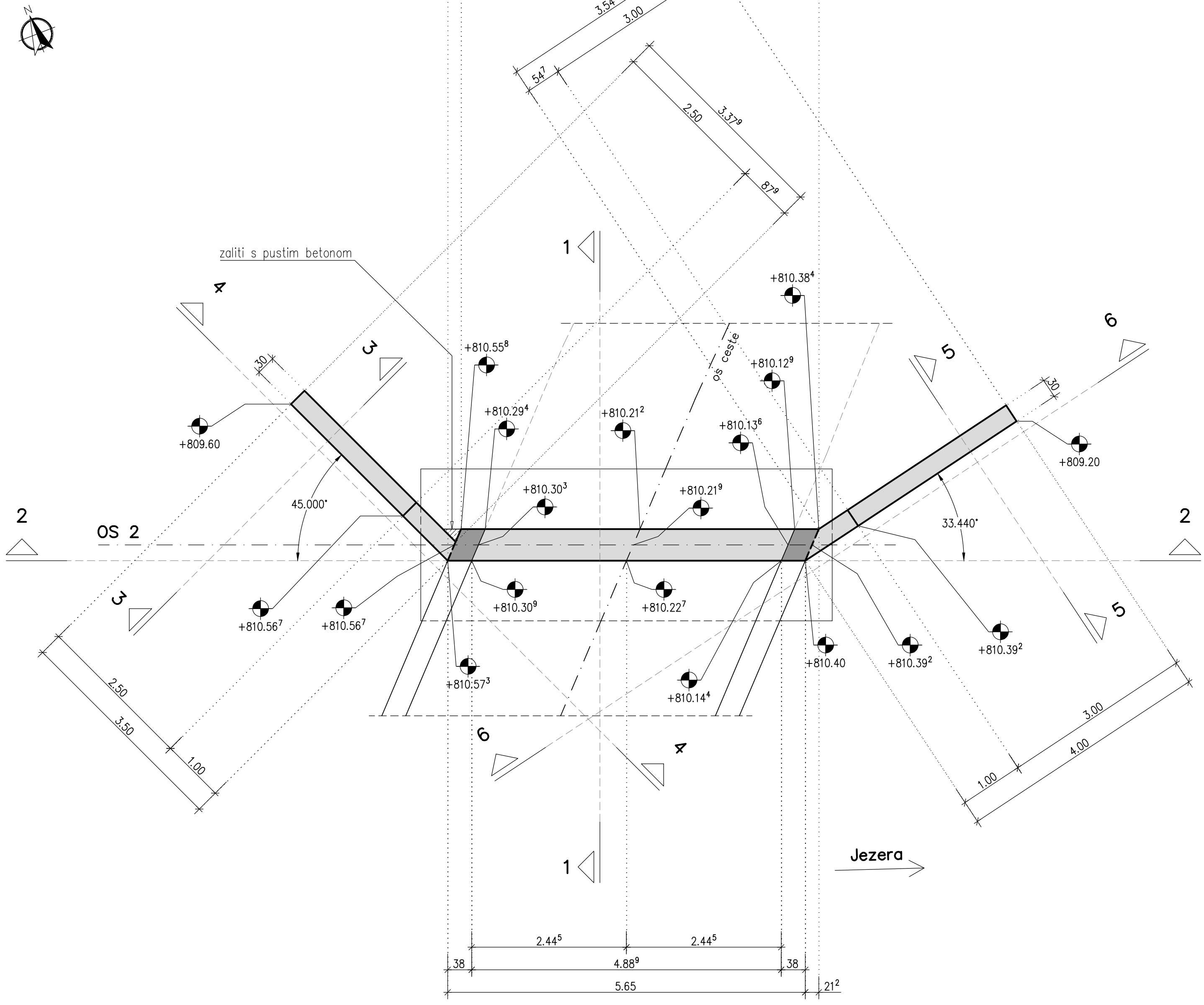
NEPOBOLJŠENO KOPIRANJE NI RAZMNOŽEVANJE NI DOVOLJENO

PREDMET:	Odprava škode po neurju 27in28.julij 2024 na mostu Ručnik	ŠT. NAČRTA Ap 14-26	
NAROČNIK:	Občina Solčava Solčava 29 3335 Solčava		
VOĐJA PROJEKTA:	Aleš Zolotet, univ.inž.grad.		
Identifikacijska številka:	IZS G-4737		
OBJEKT:	Most Ručnik	ŠT. NAČRTA 438/26	
VSEBINA LISTA:	OPAŽNI NAČRT OPORNIKA IN KRIL, Os 1; tloris, prerez, pogled	FAZA PROJEKTA:	IZN
Identifikacijska številka:	IZS G-0818	MERILO:	1:50
IZDELAL:	Franci Bajda, univ.dipl.inž.grad.	DATUM:	April 2026
Identifikacijska številka:		Šifra CC:	2141
Št. oddela:	Arhivska št.:	Faza/objekt:	Šifra risbe:



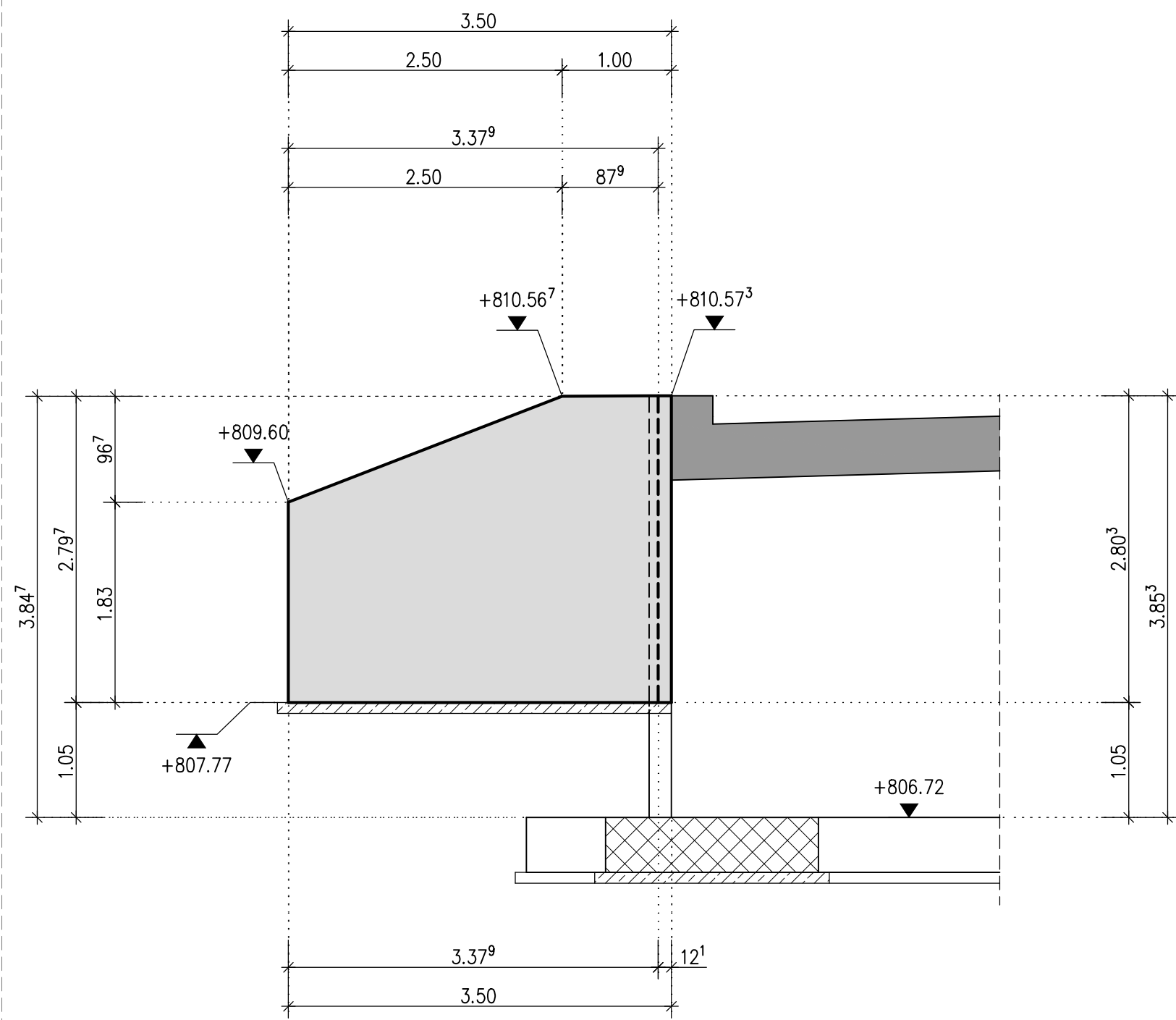
TLORIS; os 2

M = 1:50



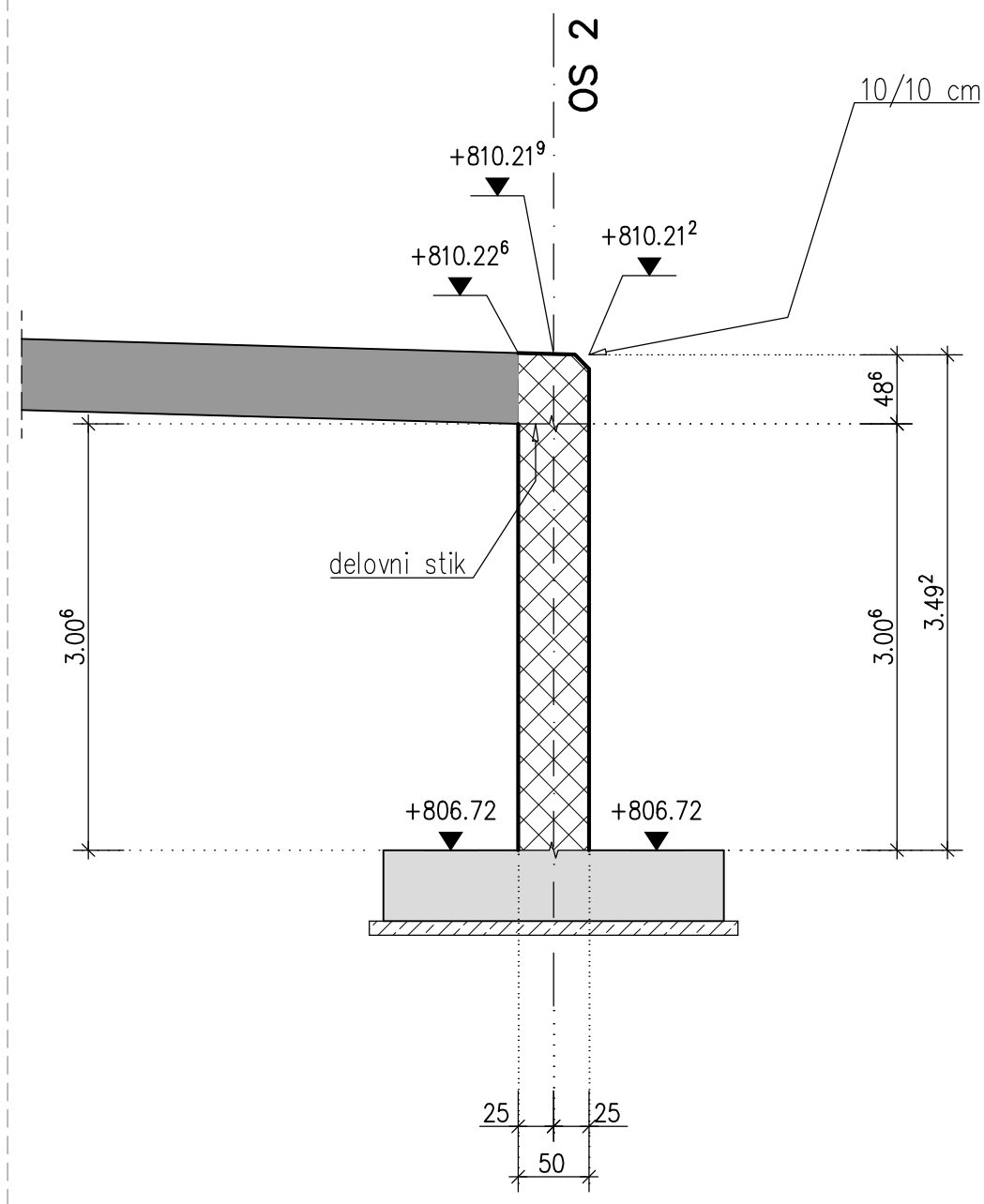
POGLED 4-4

M = 1:50



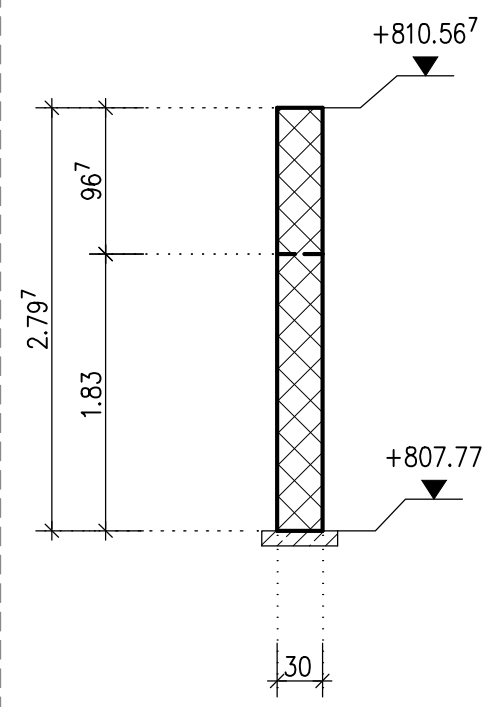
PREREZ 1-1

M = 1:50



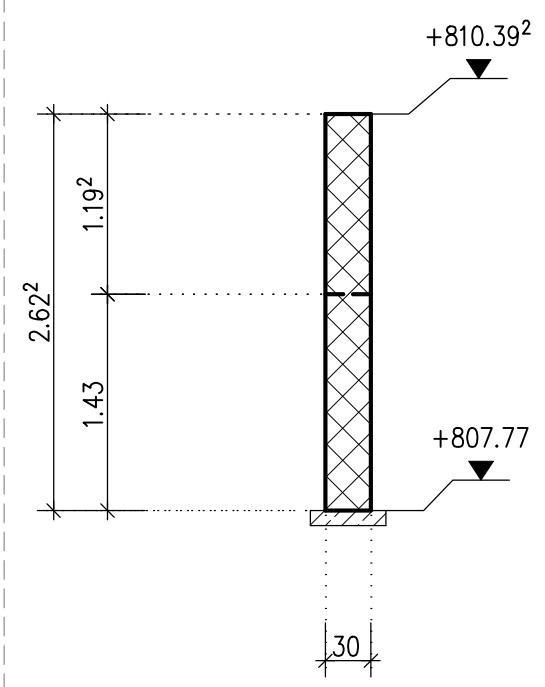
PREREZ 3-3

M = 1:50



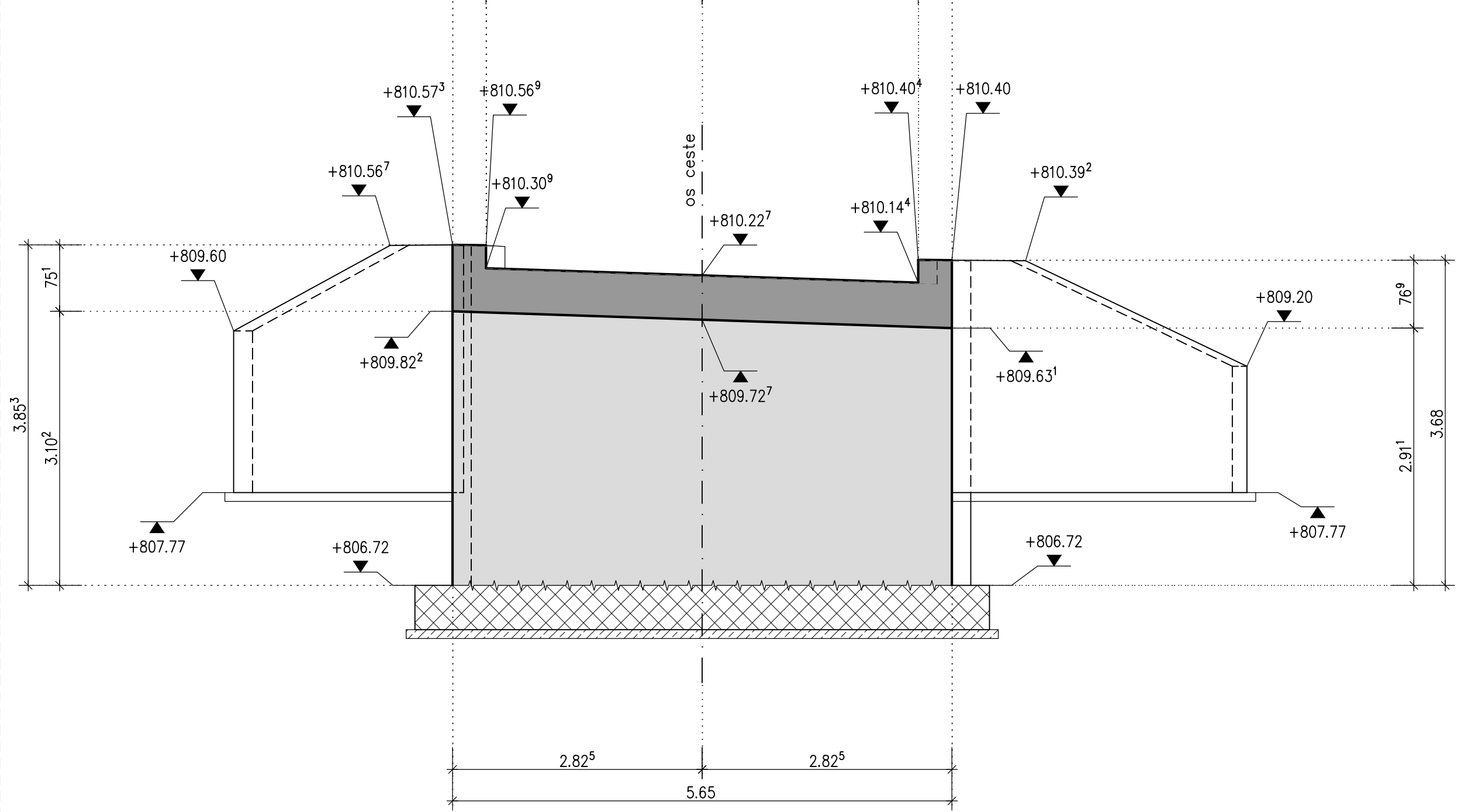
PREREZ 5-5

M = 1:50



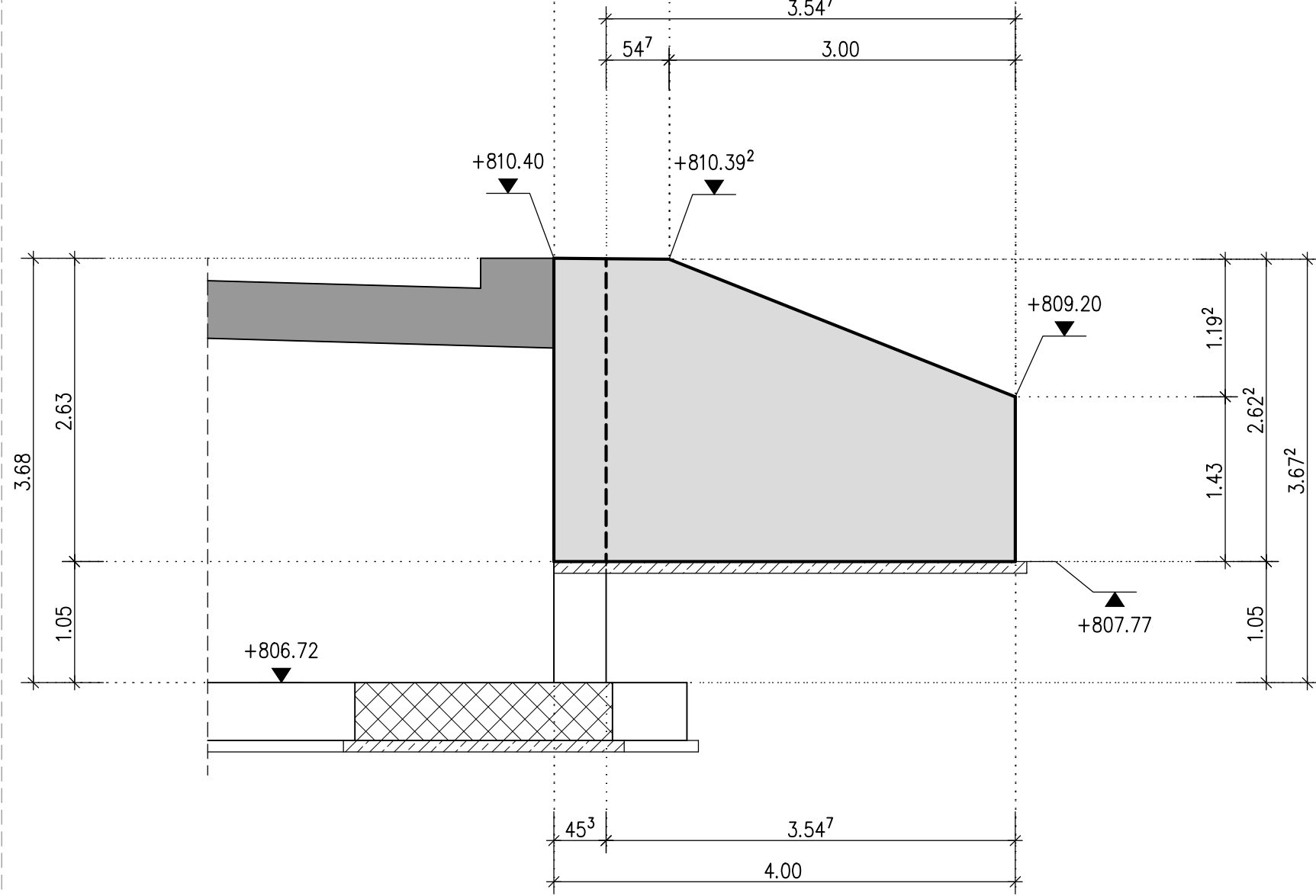
PREREZ 2-2

M = 1:50



POGLED 6-6

M = 1:50



KVALITETE BETONOV: (SIST EN 206-1, SIST 1026)

KONSTRUKCIJSKI ELEMENT	TLAČNA TRDNOST	STOPNJA IZPOSTAVLJENOSTI	VODOTESNOST
PODLOŽNI BETON	C12/15		
PREHODNA PLOŠČA	C25/30	XC2	PV-H
TEMELJI	C25/30	XC2, XD2	PV-H
STENE IN KRILA	C30/37	XC4, XD3, XF1	PV-H
PREKLADNA KONSTRUKCIJA	C30/37	XC4, XD3, XF2	PV-H
MODNIKI IN ROBNİ VENCI	C30/37	XC4, XD3, XF4	PV-H

ARMATURA (EN 206-1):
PALICE: B50 S (A)

ZASOŠTNE PLASTI BETONA
temelji in zasute površine
ostala konstrukcija

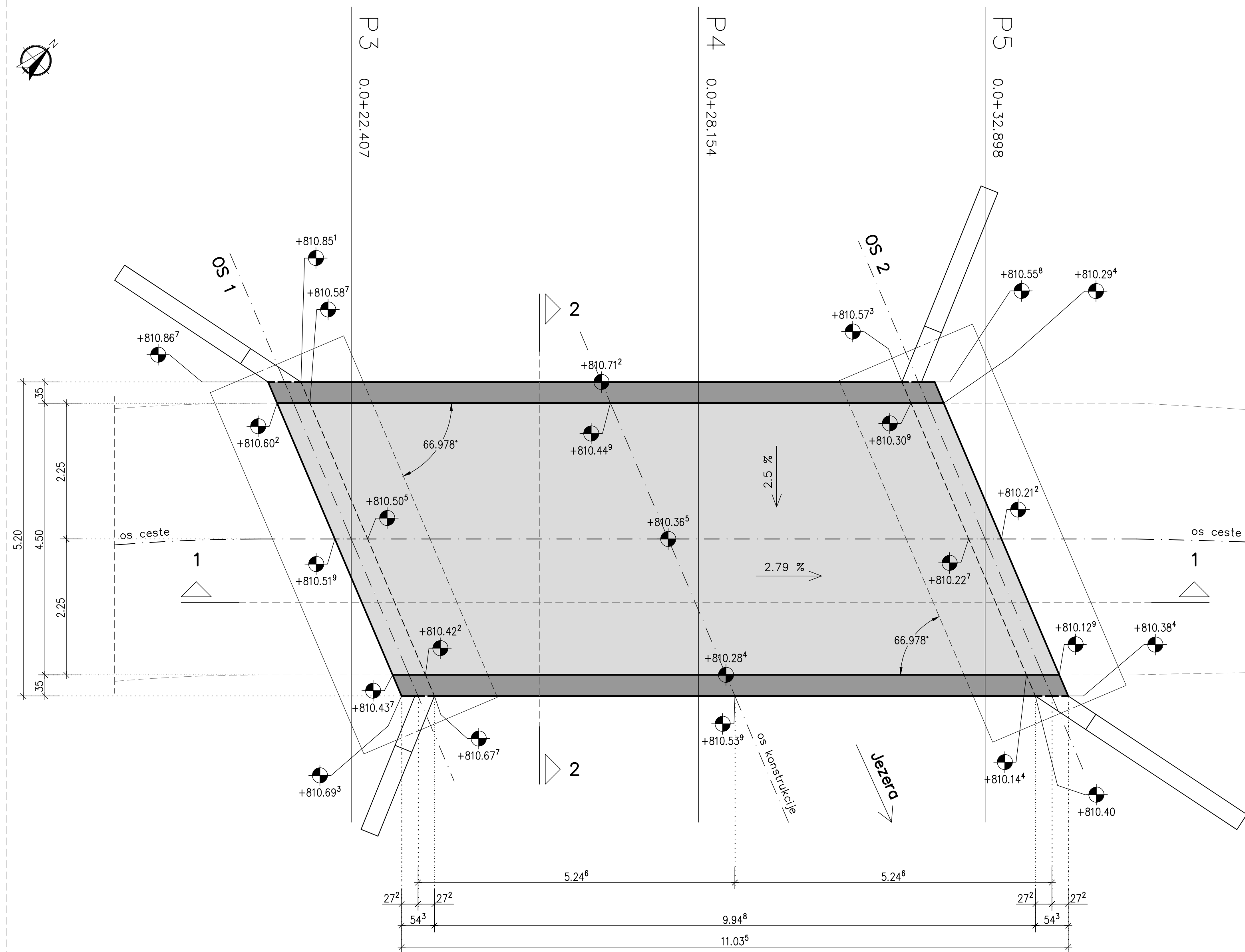
VSE OSTRE ROBOVE JE POTREBNO POSNETI S TRIKOTNO LETVICO 33 cm

OPAŽNI NAČRT OPORNIKA IN KRIL, Os 2; tloris, prerez, pogled

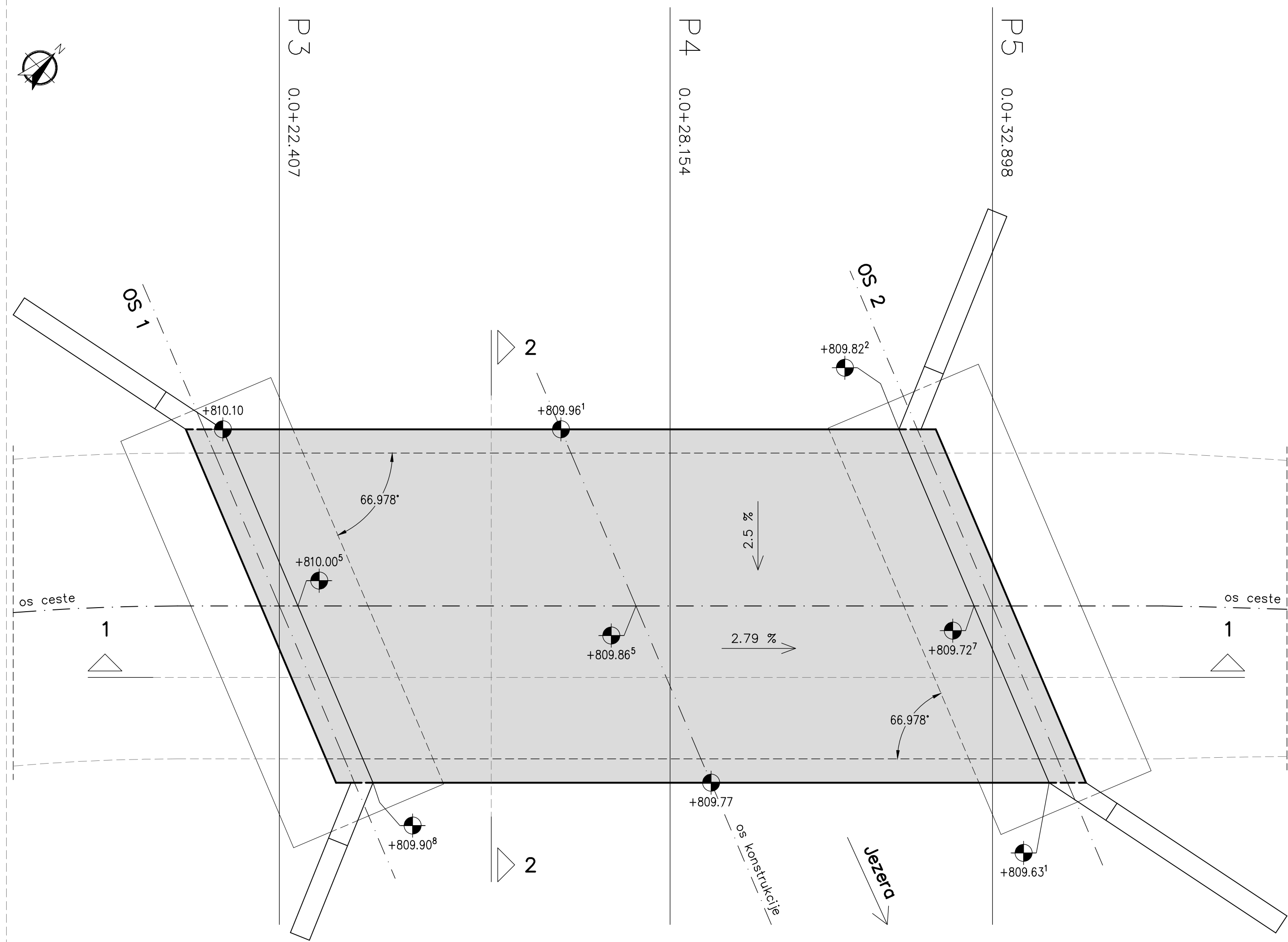
NEPOBOLJŠANO KOPIRANJE NI RAZDOŽIVANJE NI DOKOLERO

PREJMET:	Odprava škode po neurju 27in28.julij 2024 na mostu Ručnik	ŠT. PROJEKTA Ap 14-26
NAROČNIK:	Občina Solčava Solčava 29 3335 Solčava	
VODJA PROJEKTA:	Aleš Zaletel, univ.inž.grad.	
Identifikacijska številka:	I2S G-4737	
OBJEKT:	Most Ručnik	ŠT. NAČRTA 438/26
VSEBINA LISTA:	OPAŽNI NAČRT OPORNIKA IN KRIL, Os 2; tloris, prerez, pogled	FAZA PROJEKTA: IZN
Identifikacijska številka:	I2S G-0818	MERILO: 1:50
IZDELAL:	Franci Bojda, univ.dipl.inž.grad.	DATUM: April 2026
Identifikacijska številka:		Šifra CC: 2141
Št. oddelka:	Arhivska št.:	LIST ŠTEVILKA: 14

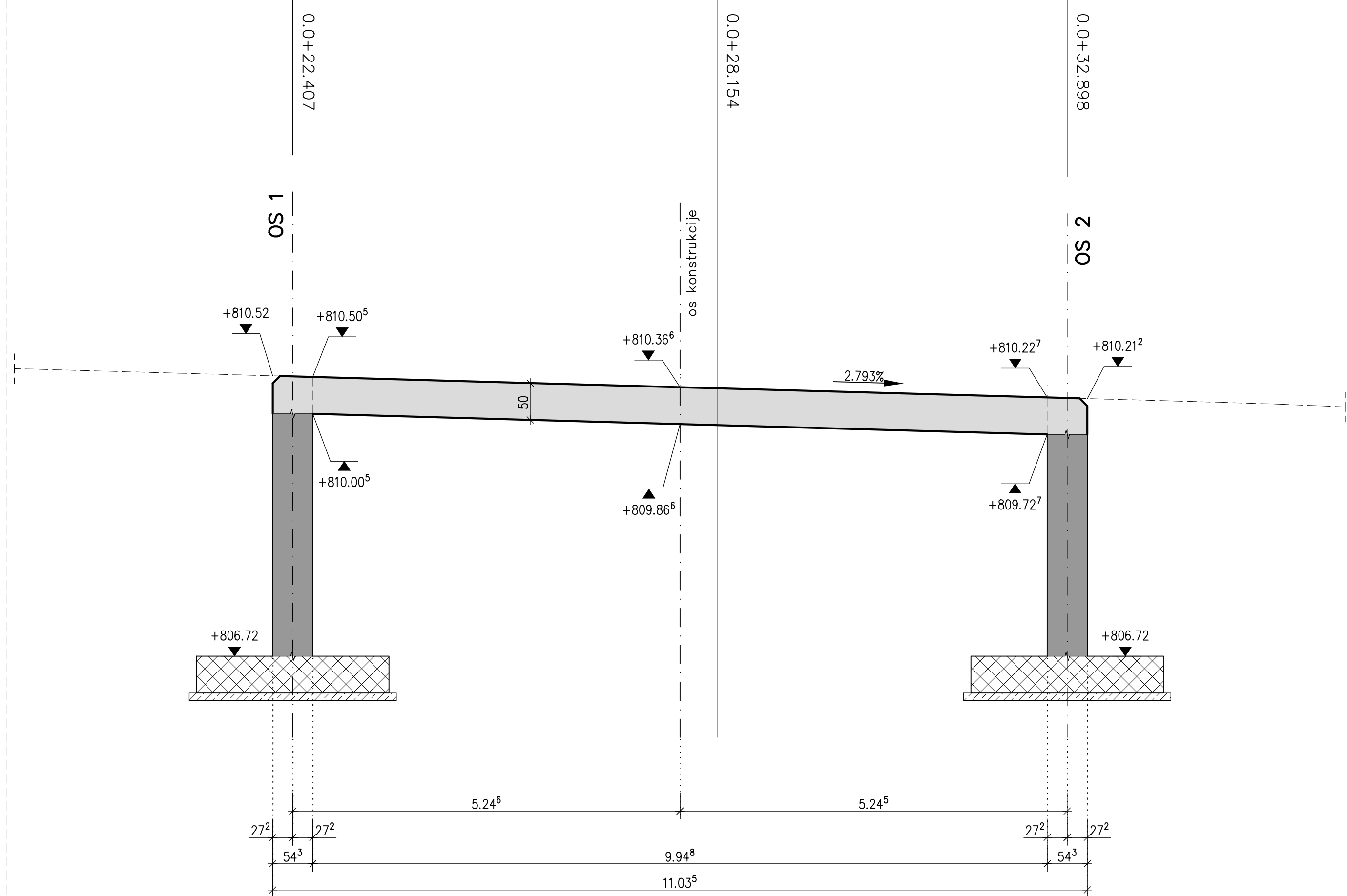
M = 1:50



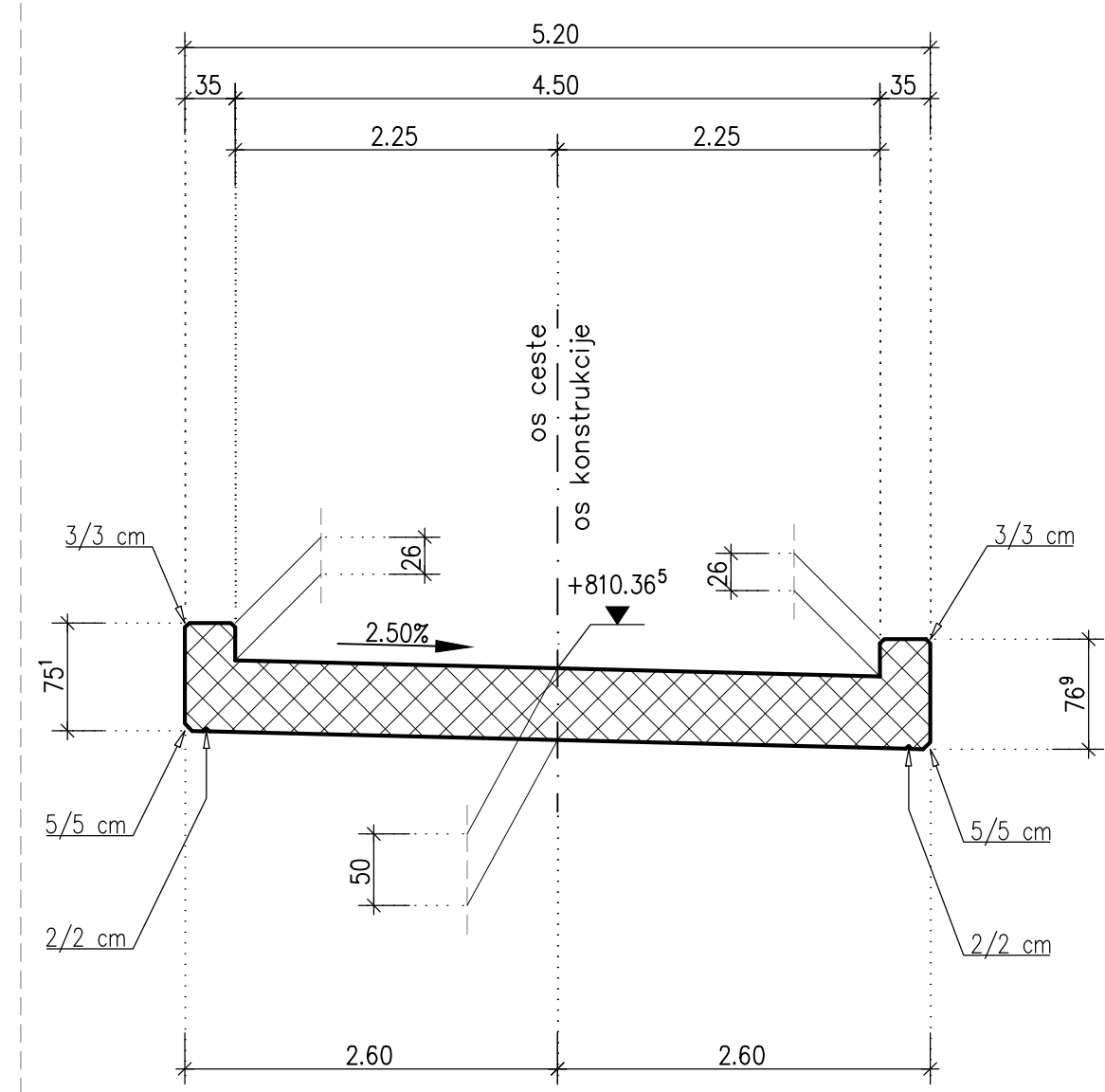
M = 1:50



M = 1:50



M = 1:50



KVALITETE BETONOV: (SIST EN 206-1, SIST 1026)			
KONSTRUKCIJSKI ELEMENT	TLAČNA TRDNOST	STOPNJA UPORAVLJENOSTI	VOJOTRDNOST
PODLOŽNI BETON PREHODNA PL. OŠČA TEMELJ	C13/15 C25/30	XC2	
STENE IN KRIILA	C25/30	XC2, XC2, XC4, XC3, XF1,	Pv/IV,
PREKLADNA KONSTRUKCIJA	C30/37	XC4, XC3, XF1	Pv/IV,
ADONCI IN ROŠKI VENCJI	C30/37	XC4, XC3, XF4	Pv/IV,
ARMATURA (SIST EN 206-1) PALICE B50 S50 (A)	ZASOČNE PLASTI BETONA temelji in zasupe površine ostala konstrukcija		5,0 m 4,5 m

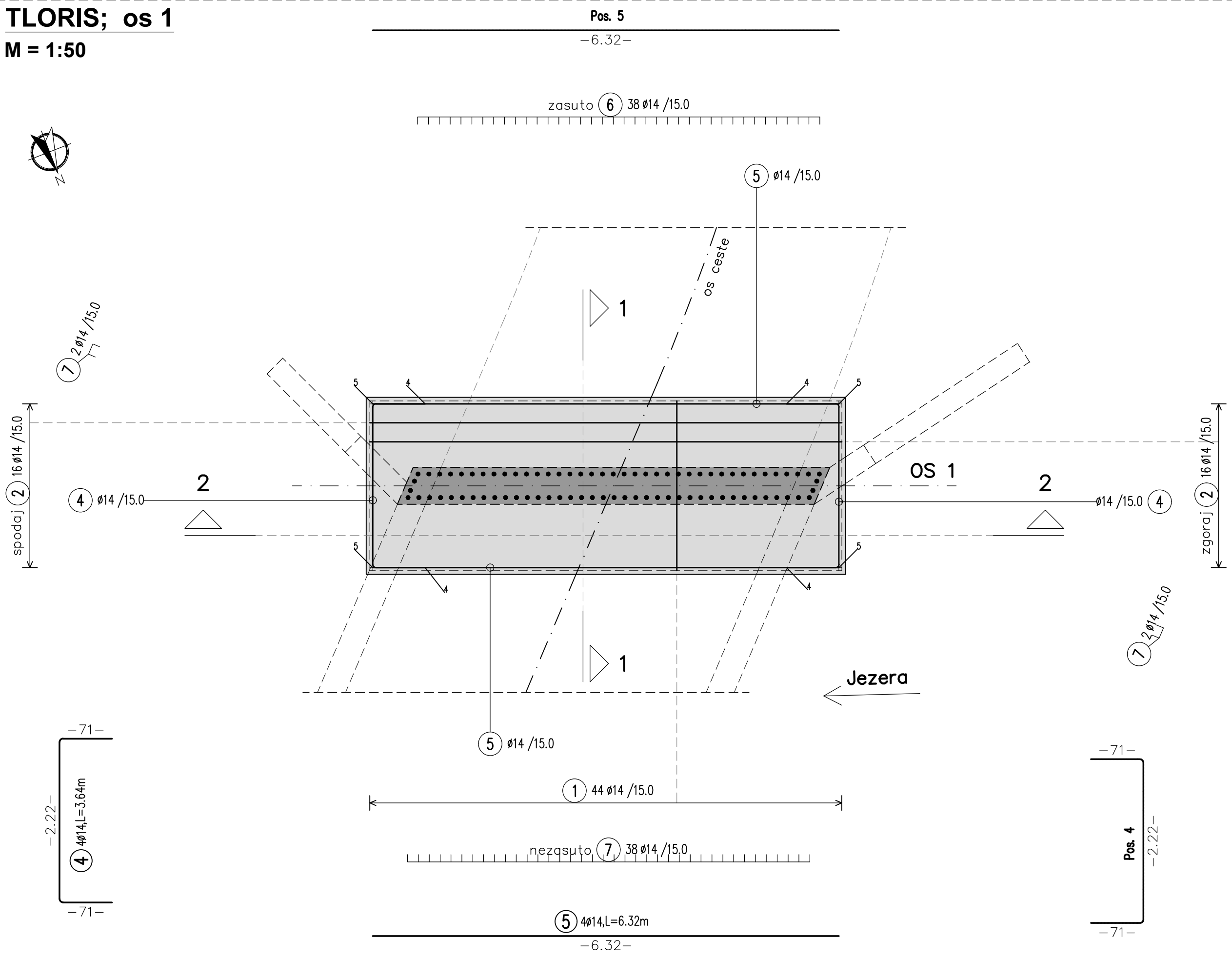
VSE OSTRE ROBOVE JE POTREBNO POŠKOSTI S TRKOVINO LETVICO 3/3 cm

OPAŽNI NAČRT PREKLADNE KONSTRUKCIJE;
tloris, prerez

PROJEKTOVAČNO KUPILNE IZRAŽAVANJE I DOKUMENTI			
PREJEDME: Odprava škoda po neurju 27m28.julij 2024 na mostu Ručnik		ST. PROJEKTA Ap 14-26	
NAROČNIK: Občina Solčava Solčava 29 3335 Solčava			
VODJA PROJEKTA: identifikacija izveštaja:			
IZS G-4737			
OBJEKT: Most Ručnik		ST. NAČRTA 438/26	
		 Jenikova 24, 3000 Celje	
VSEBINA LISTA:		FAZA PROJEKTA:	
OPAZNI NAČRT PREKLADNE KONSTRUKCIJE; tloris, prerez		IZN	
Branko Suzic, univ.dipl.inž.grad.		MERILO: 1:50	
Identifikacija izveštaja: IZS G-0818			
IZDELAL: Franci Bajda, univ.dipl.inž.grad.		Datum: April 2026	
Identifikacija izveštaja:		Projektni Evidencijski Broj	
		Šifra CC: 2141	
		LIST ŠTEVILKA: 15	
Št. odseka :		Arhivska št. :	
Faza objekta :		Šifra risbe :	

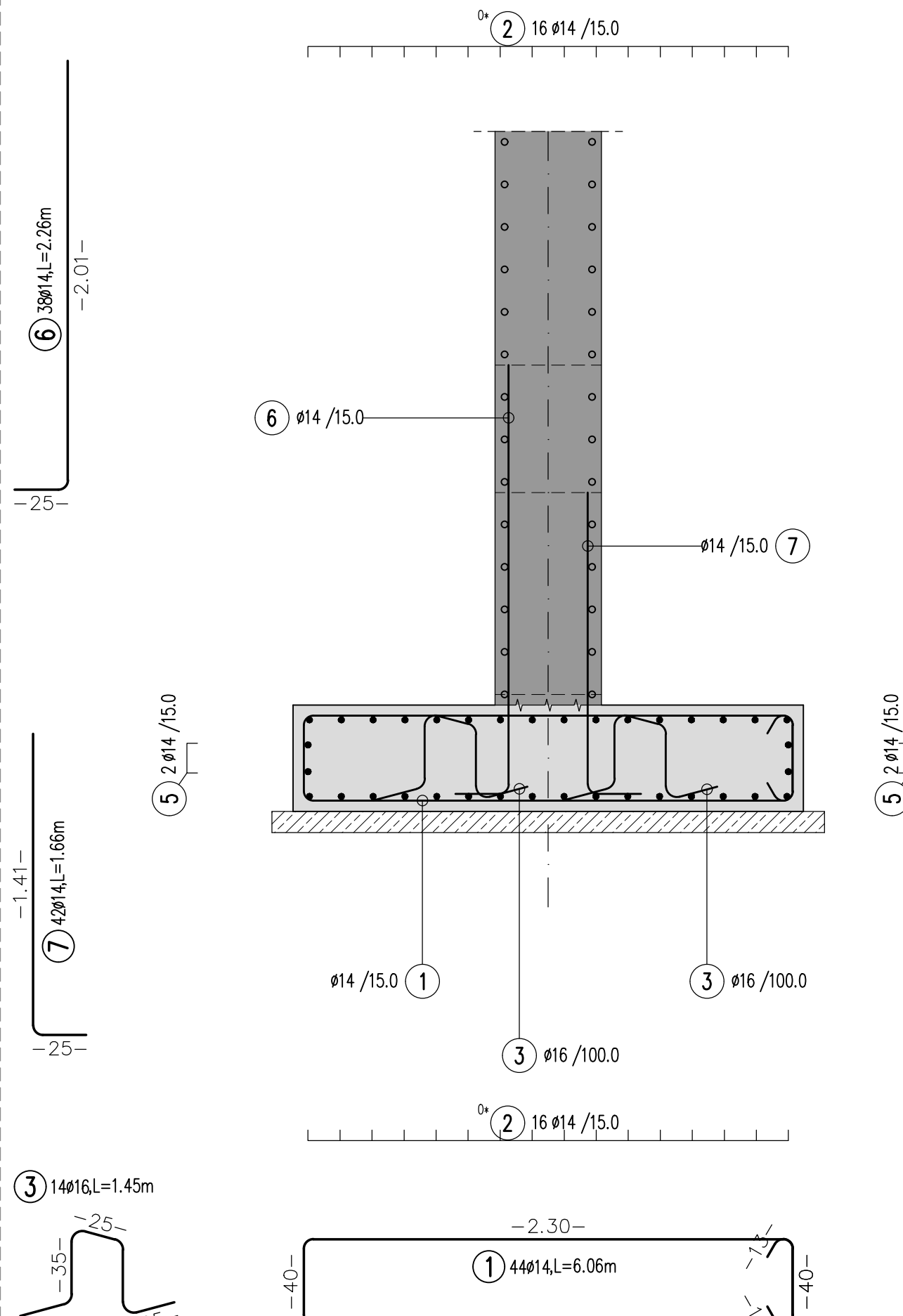
TLORIS; os 1

M = 1:50



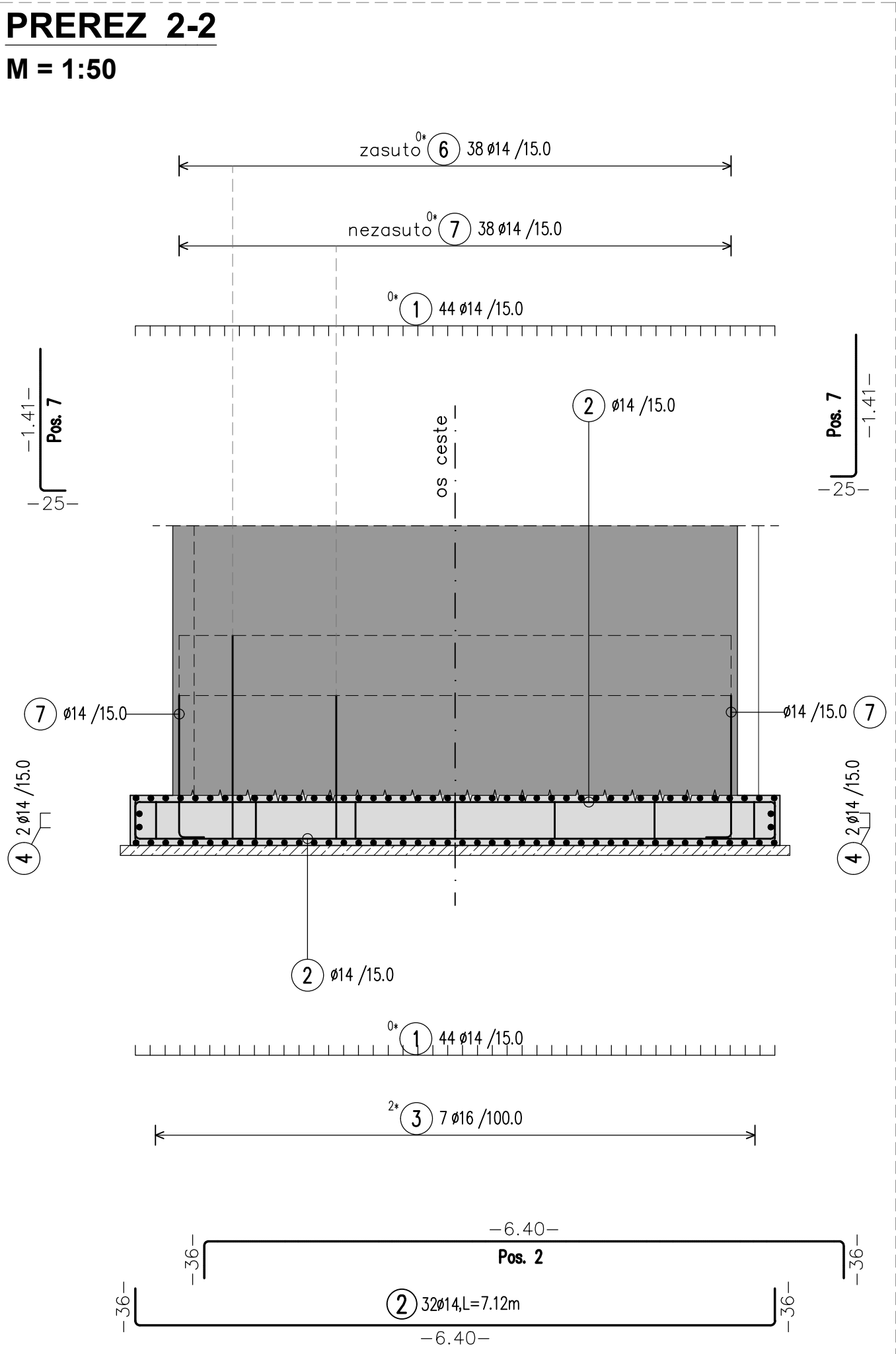
PREREZ 1-1

M = 1:25



PREREZ 2-2

M = 1:50



KVALITETE BETONOV: (SIST EN 206-1, SIST 1026)

KONSTRUKCIJSKI ELEMENT	TLAČNA TRDNOST	STOPNJA IZPOSTAVLJENOSTI	VOODTESNOST
PODLOŽNI BETON	C12/15		
PREHODNA PLOŠČA	C25/30	XC2	Pi-III
TEMELJ	C25/30	XC2, XD2	Pi-III
STENE IN KRILA	C30/37	XC4, XD3, XF1	Pi-III
PREKLADNA KONSTRUKCIJA	C30/37	XC4, XD1, XF2	Pi-III
HODNIKI IN ROBNJ VENC	C30/37	XC4, XD3, XF4	Pi-III

ARMATURA (EN 206-1):

PALICE BSL 500 S (A)

ZAŠČITNE PLASTI BETONA

temelji in zasute površine

ostala konstrukcija

VSE OSTRE ROBOVE JE POTREBNO POSNETI S TRIKOTNO LETVICO 3/3 cm

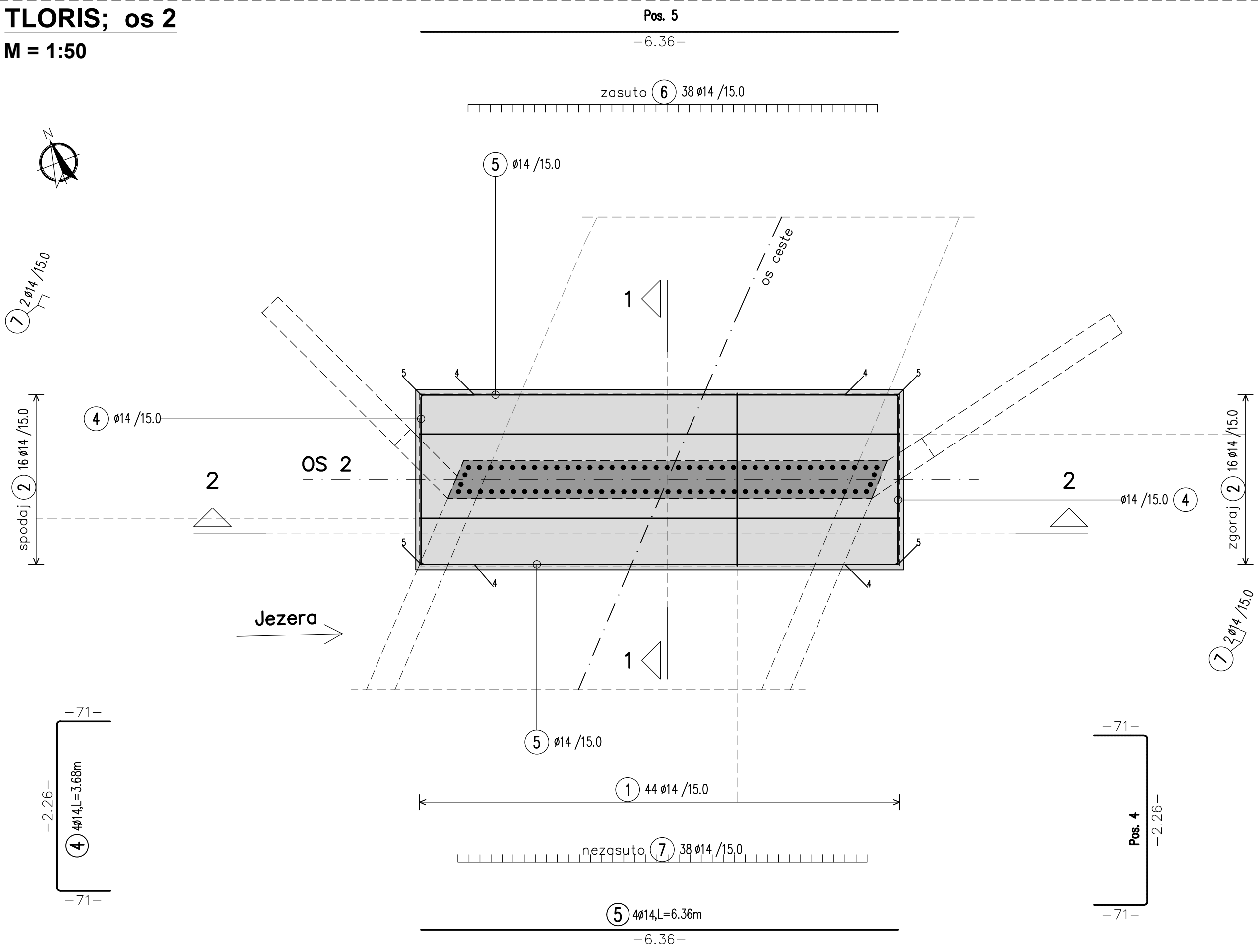
ARMATURNI NAČRT TEMELJA: os 1; tloris, prerez

NEPOBOLJŠENO KOPIRANJE IN RAZNOŽEVANJE NI DOVOLJENO

PREDMET:	Odprava škode po neurju 27in28.julij 2024 na mostu Ručnik	ŠT. PROJEKTA Ap 14-26
NAROČNIK:	Občina Solčava Solčava 29 3335 Solčava	
VODJA PROJEKTA:	Aleš Zaletel, univ.inž.grad.	
Identifikacijska številka:	IZS G-4737	
OBJEKT:	Most Ručnik	ŠT. NAČRTA 438/26
VSEBINA LISTA:	ARMATURNI NAČRT TEMELJA: os 1; tloris, prerez	FAZA PROJEKTA: IZN
Identifikacijska številka:	Branko Suzič, univ.dipl.inž.grad.	MERILO: 1:50, 1:25
IZDELAL:	Franci Bajda, univ.dipl.inž.grad.	DATUM: April 2026
Identifikacijska številka:		
Št. oddelka:	Arhivska št.:	Faza/objekt:
		Šifra risbe:

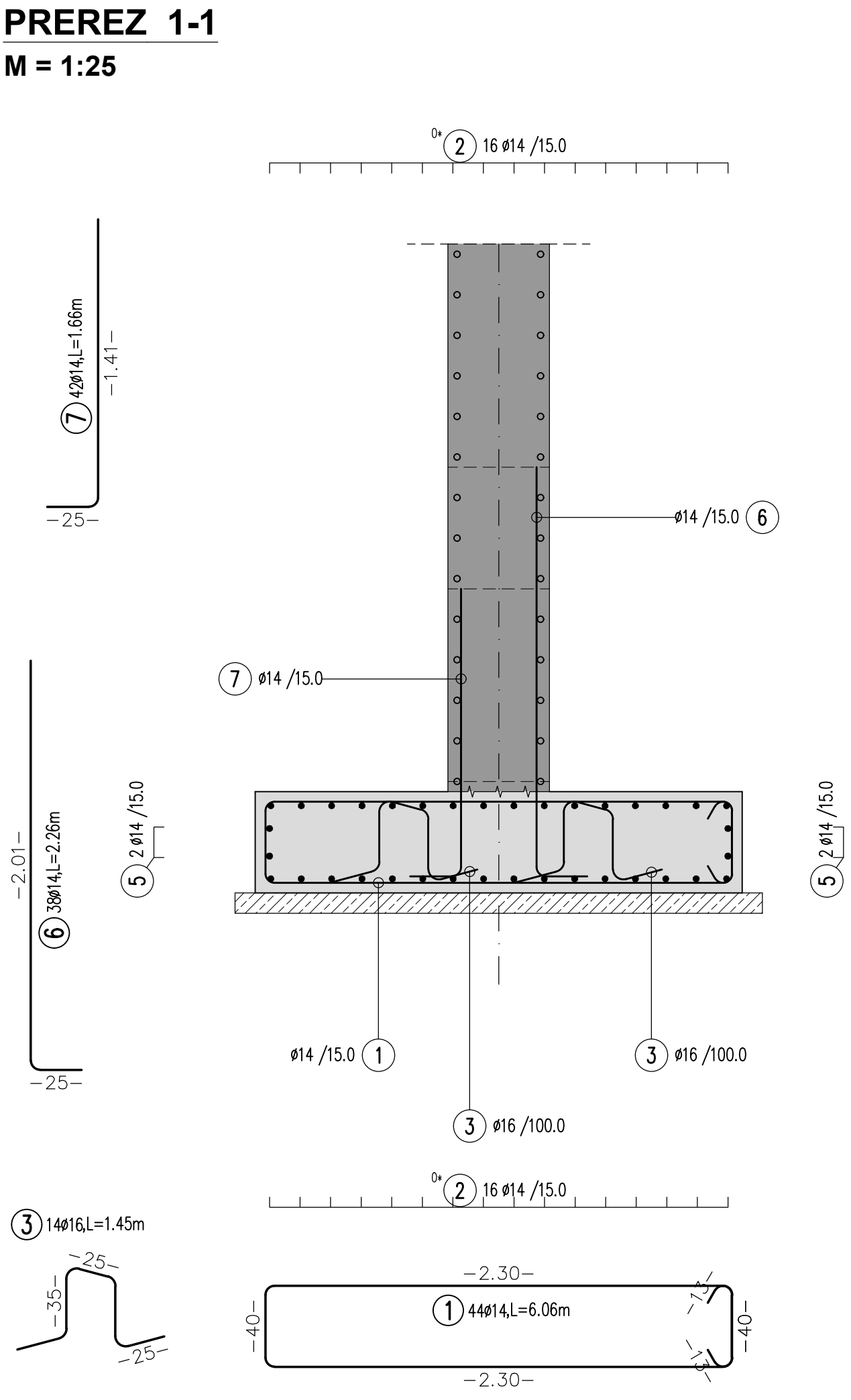
TLORIS; os 2

M = 1:50



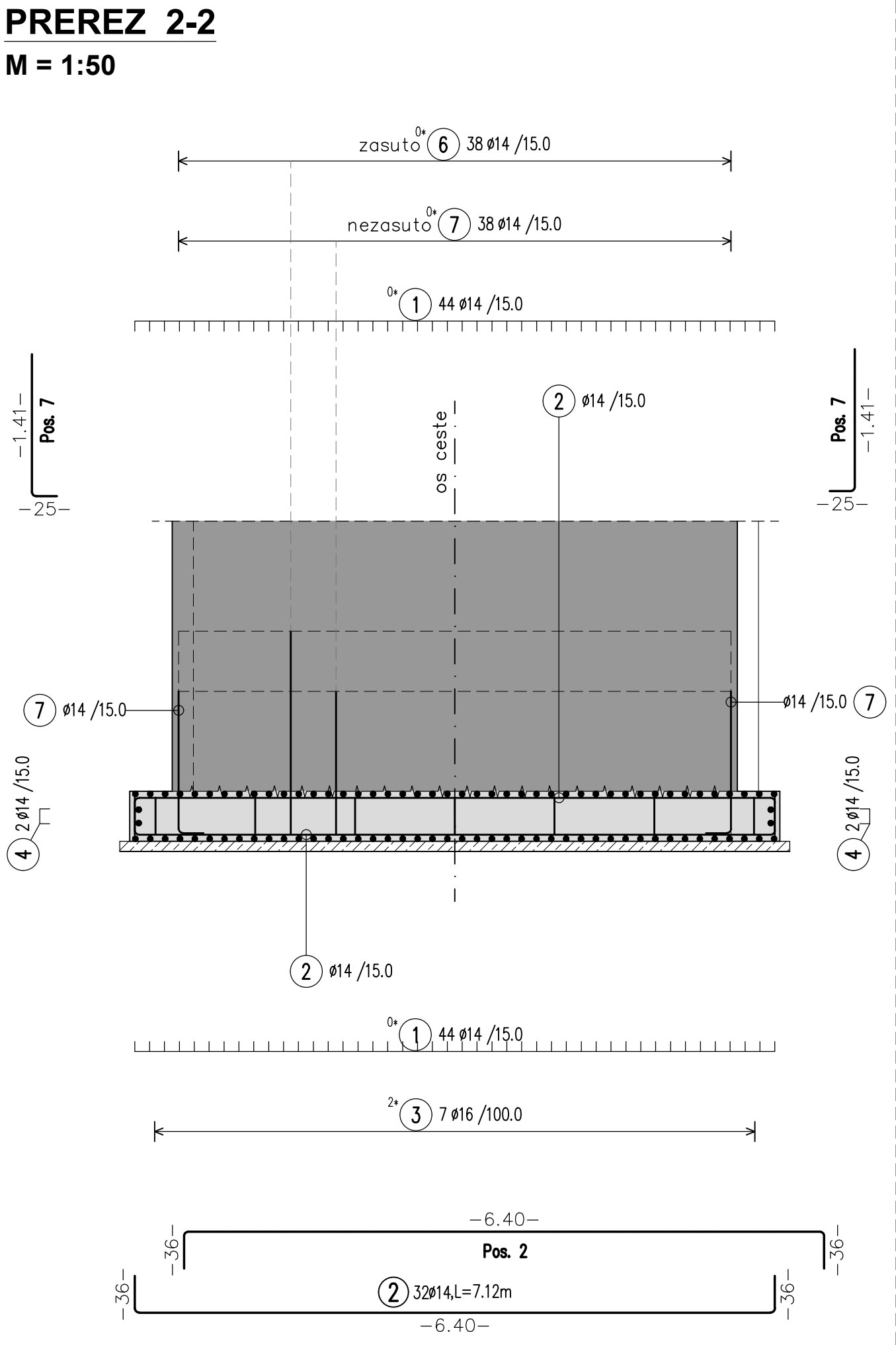
PREREZ 1-1

M = 1:25



PREREZ 2-2

M = 1:50



KVALITETE BETONOV: (SIST EN 206-1, SIST 1026)

KONSTRUKCIJSKI ELEMENT	TLAČNA TRDNOST	STOPNJA IZPOSTAVLJENOSTI	VODOTESNOST
PODLOŽNI BETON	C12/15		
PREHODNA PLOŠČA	C25/30		
TEMELJ	C25/30		
STENE IN KRILA	C30/37		
PREKLADNA KONSTRUKCIJA	C30/37		
HODNIKI IN ROBNI VENCI	C30/37		

ARMATURA (EN 206-1):
PALICE B500 S (A)ZASČITNE PLASTI BETONA
temelji in zasute površine
ostala konstrukcija5,0 cm
4,5 cm

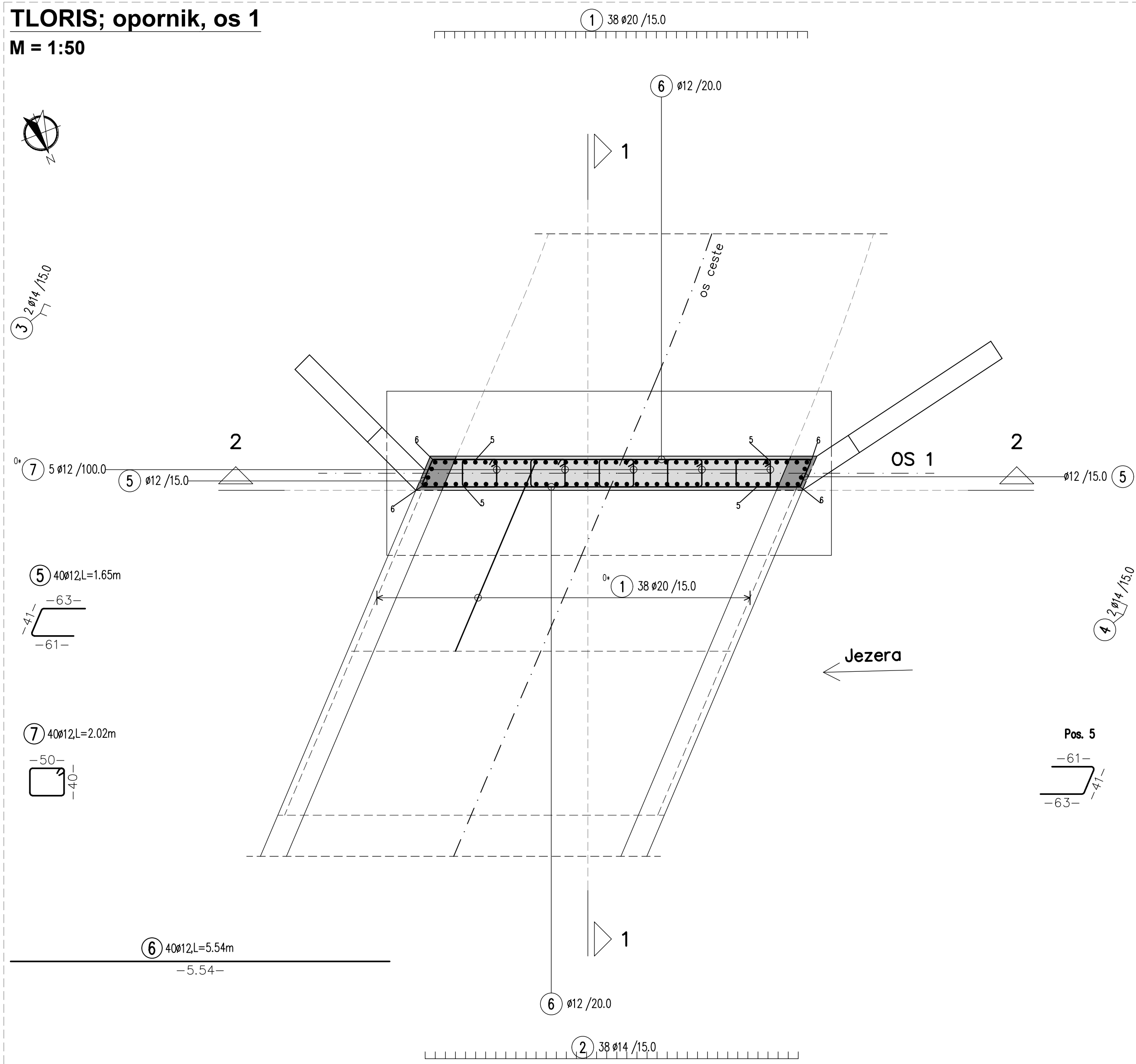
VSE OSTRE ROBOVE JE POTREBNO POSNETI S TRIKOTNO LETVICO 3/3 cm

ARMATURNI NAČRT TEMELJA: os 2;
tloris, prerez

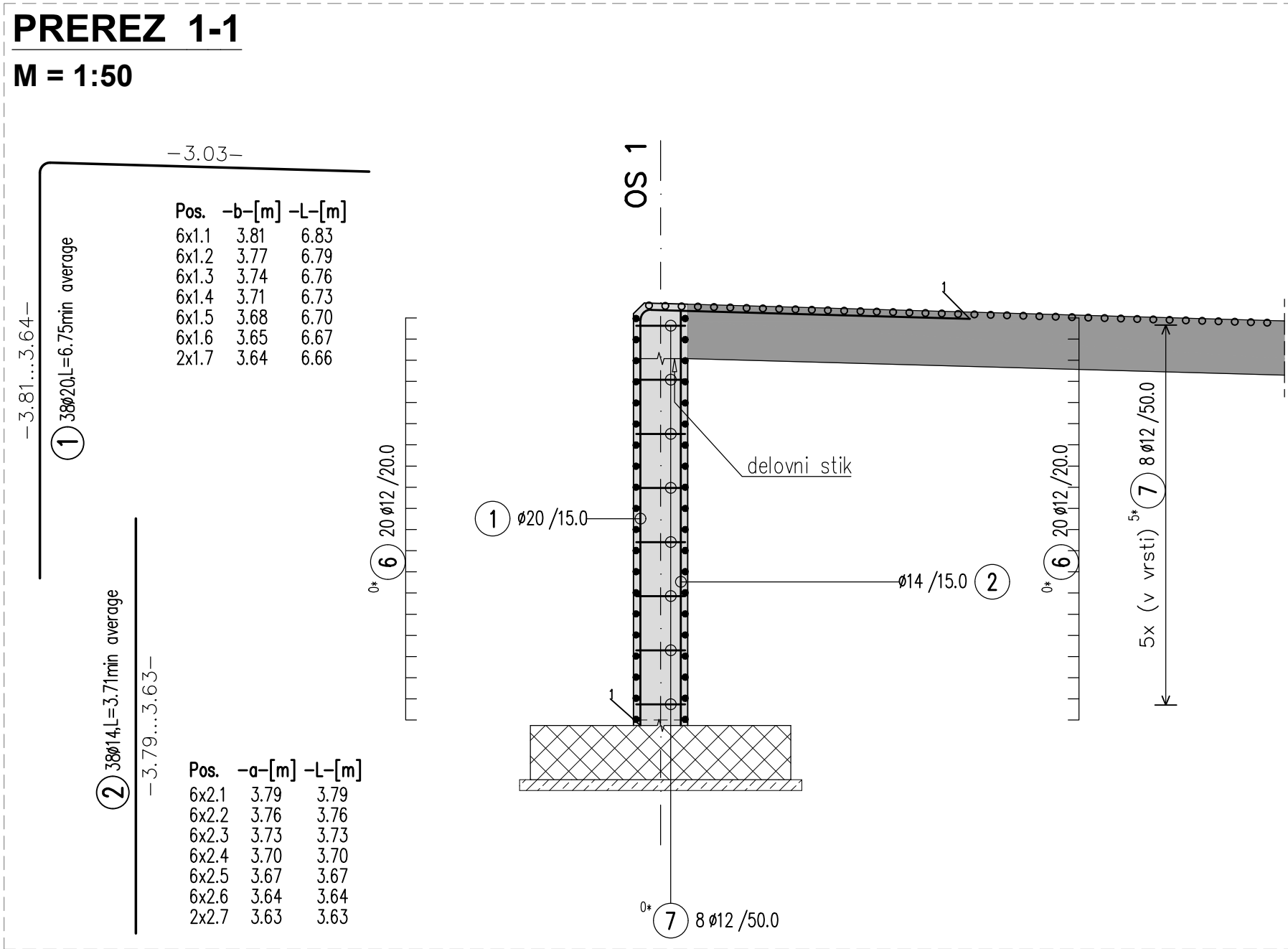
NEPOOBRAZENO KOPIRANJE IN RAZMNOŽEVANJE NI DOVOLJENO

PREDMET:	Odprava škode po neurju 27in28.julij 2024 na mostu Ručnik	ŠT. PROJEKTA Ap 14-26
NAROČNIK:	Občina Solčava Solčava 29 3335 Solčava	
VODJA PROJEKTA:	Aleš Zaletel, univ.inž.grad.	
Identifikacijska številka:	IZS G-4737	
OBJEKT:	Most Ručnik	ŠT. NAČRTA 438/26
VSEBINA LISTA:	ARMATURNI NAČRT TEMELJA: os 2; tloris, prerez	FAZA PROJEKTA: IZN
Identifikacijska številka:	Branko Suzič, univ.dipl.inž.grad.	MERILO: 1:50, 1:25
IZDELAL:	Franci Bajda, univ.dipl.inž.grad.	DATUM: April 2026
Identifikacijska številka:		
Št. odseka:	Arhivska št.:	Šifra risbe:

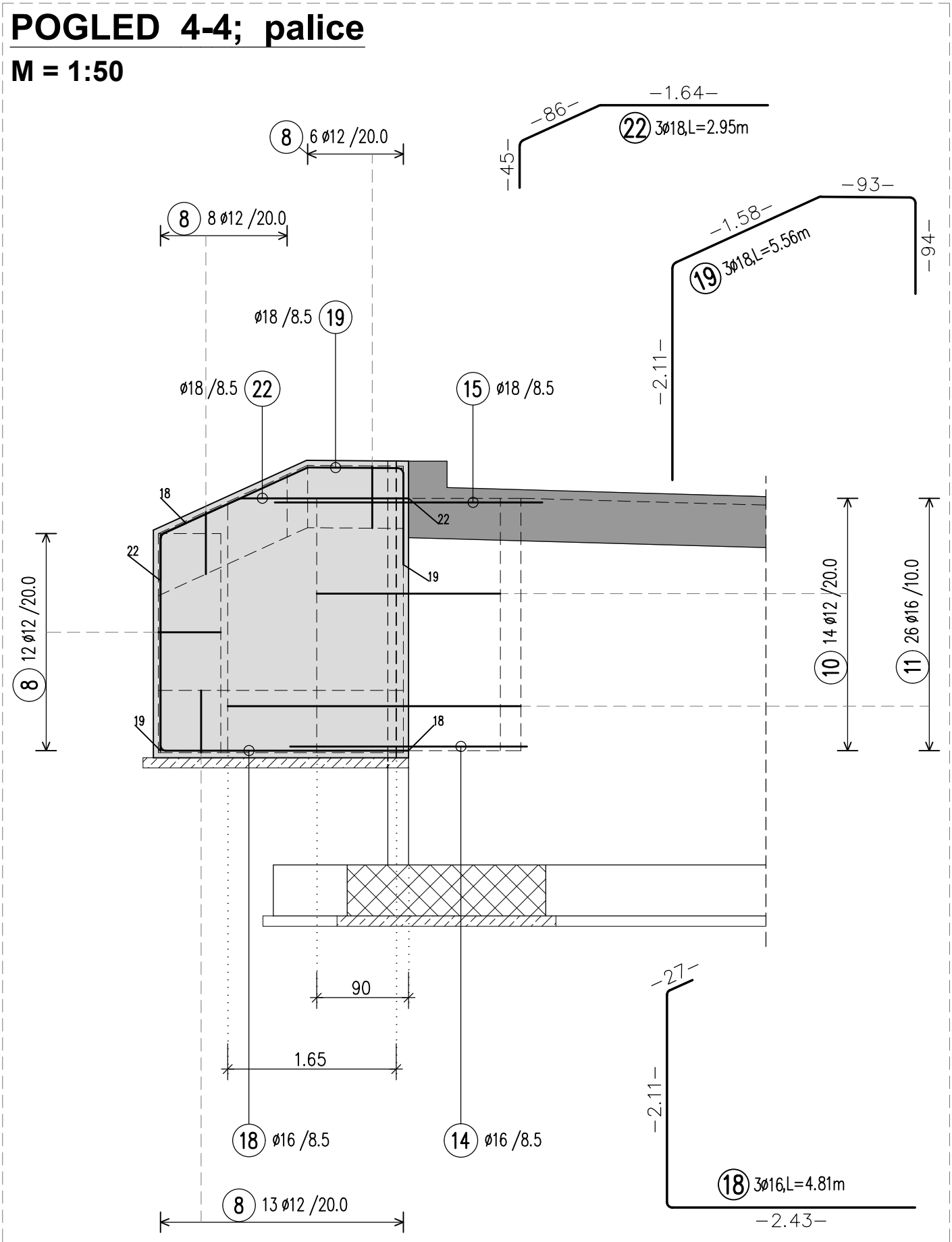
TLORIS; opornik, os 1
M = 1:50



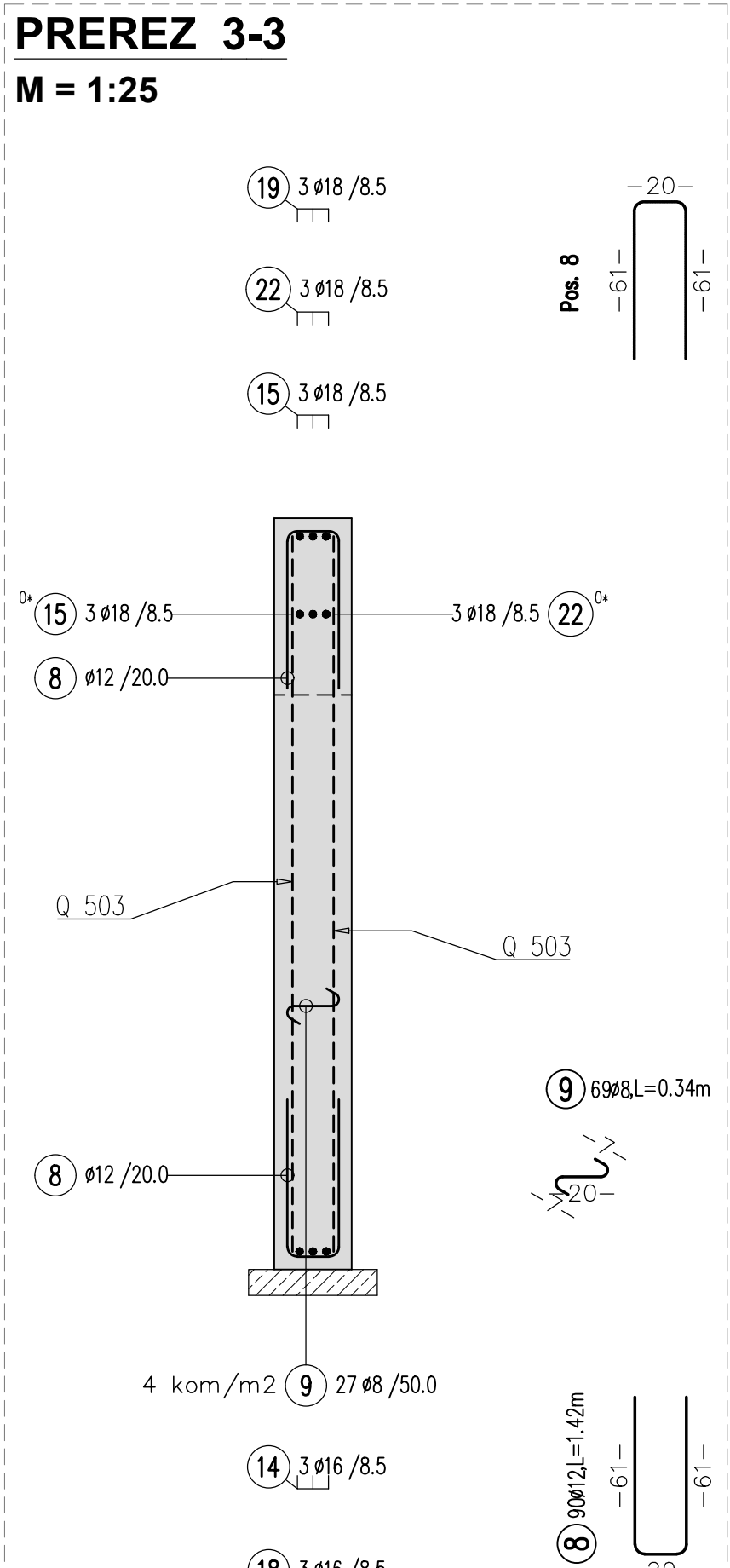
PREREZ 1-1
M = 1:50



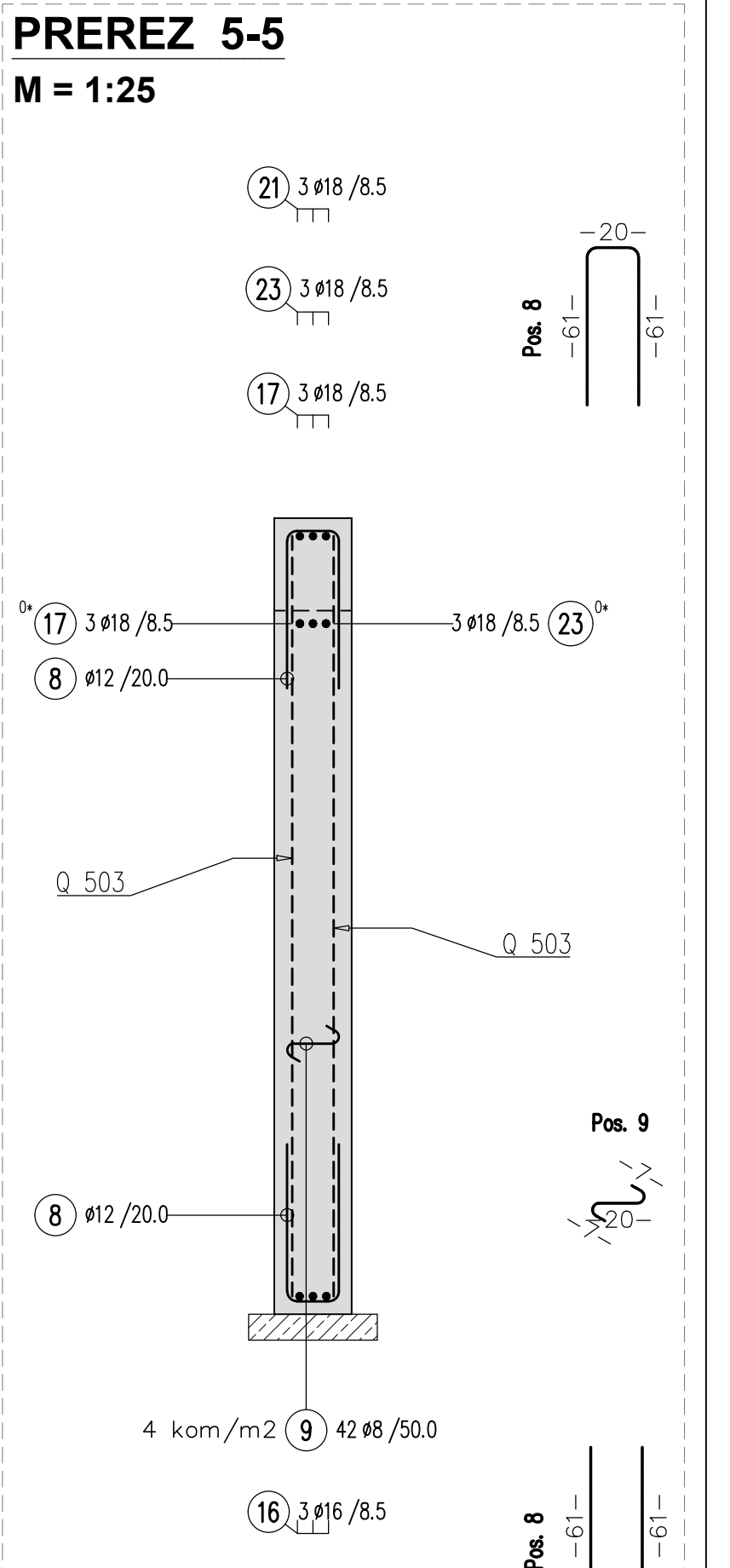
POGLED 4-4; palice
M = 1:50



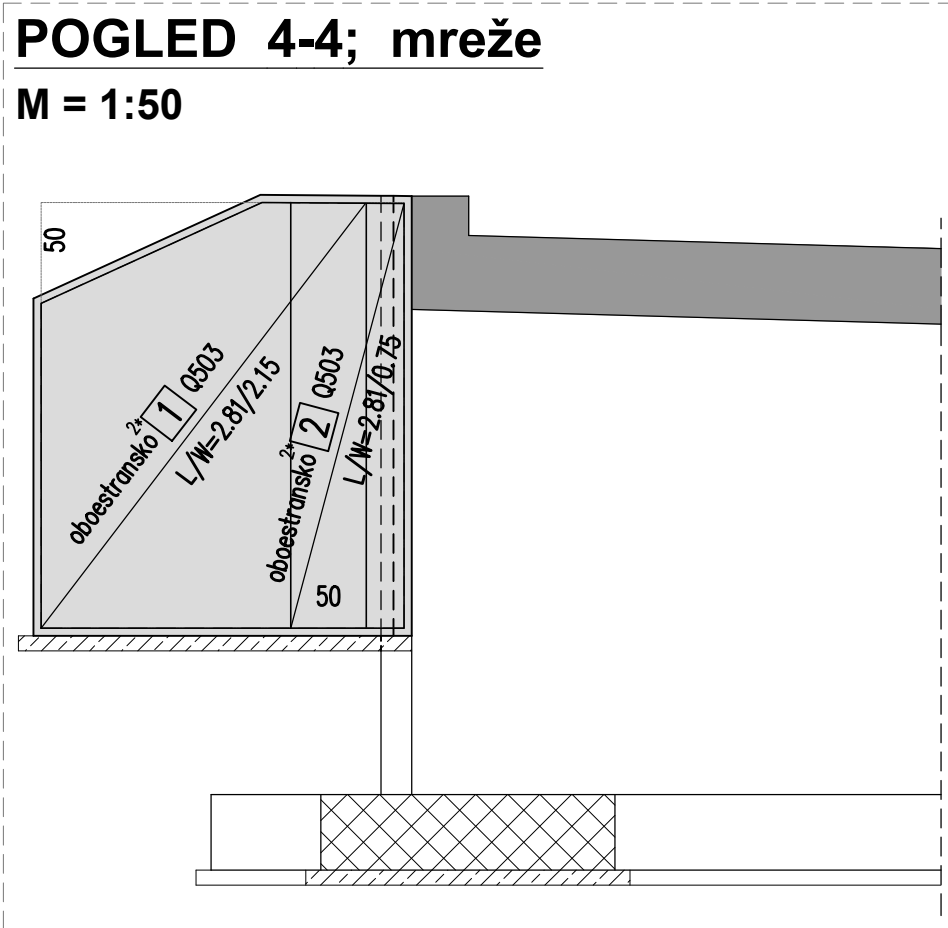
PREREZ 3-3
M = 1:25



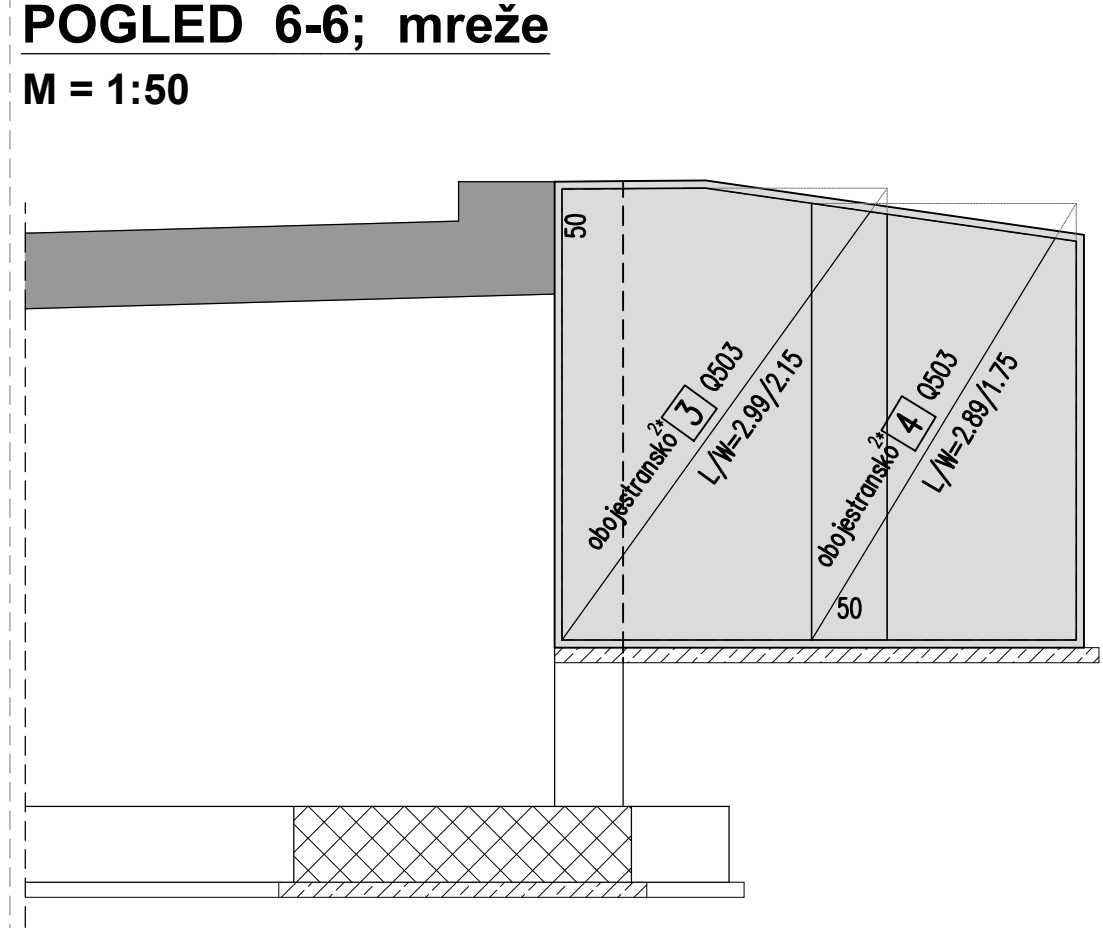
PREREZ 5-5
M = 1:25



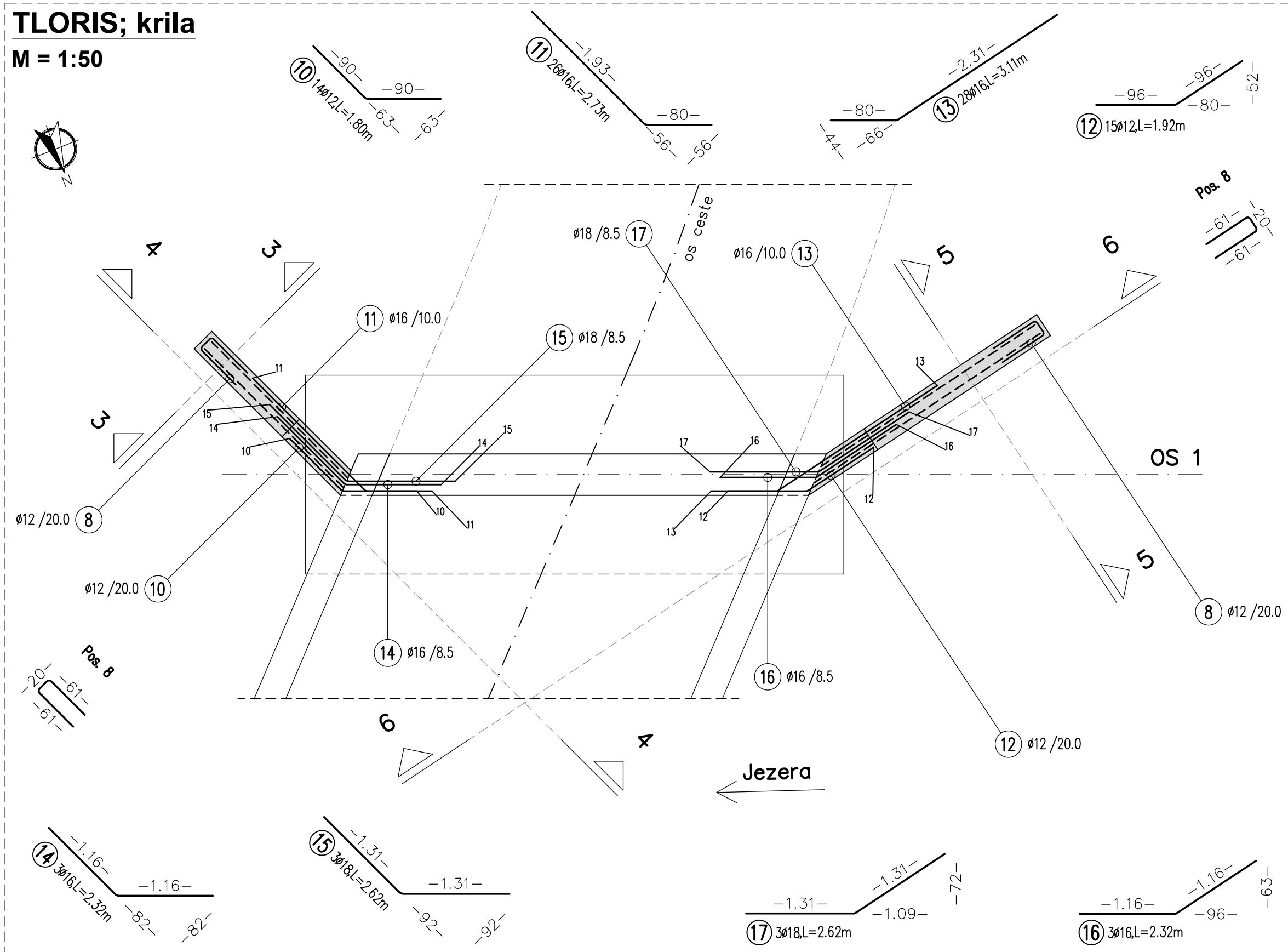
POGLED 4-4; mreže
M = 1:50



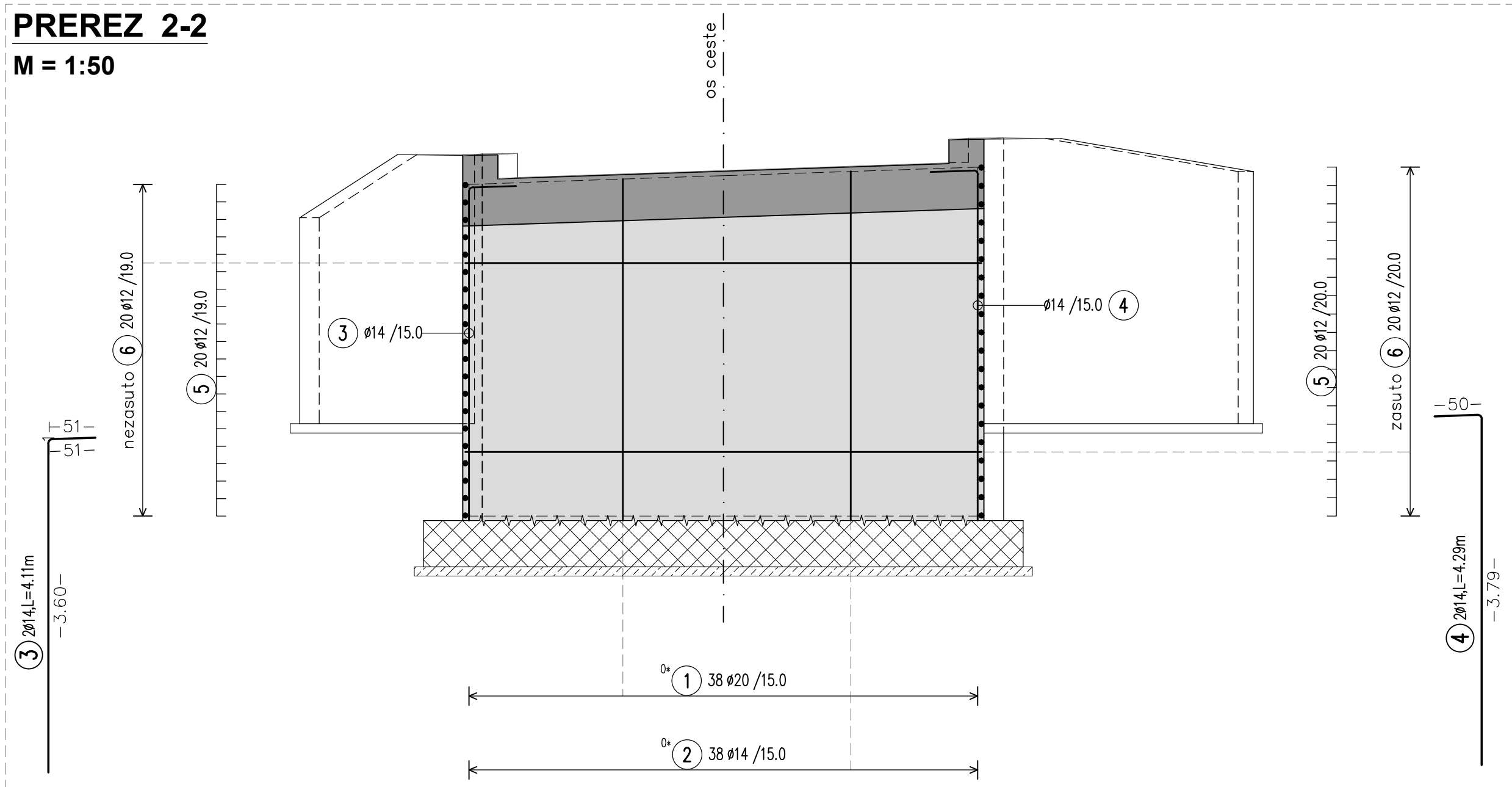
POGLED 6-6; mreže
M = 1:50



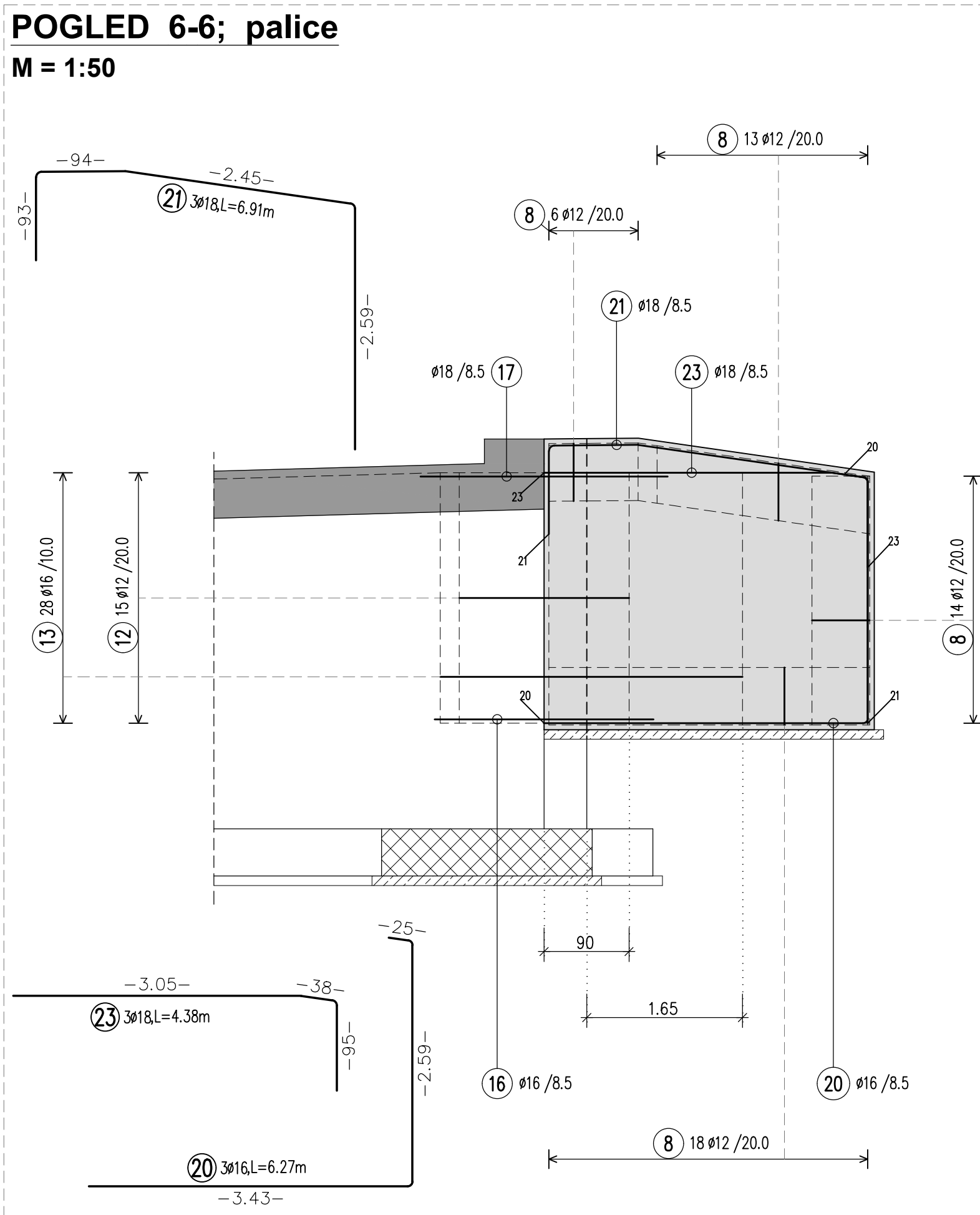
TLORIS; krila
M = 1:50



PREREZ 2-2
M = 1:50



POGLED 6-6; palice
M = 1:50



KVALITETE BETONOV: (SIST EN 206-1, SIST 1026)

KONSTRUKCIJSKI ELEMENT	TLAČNI TRNOVI	STOPNJA IZPOSTAVLENOSTI	VODOTESNOST
PROJECIJA BETON	C18/16	XC2	PV4
PREHODNA PLOŠČA	C25/20	XC2, XC3	PV4
TEMELJA	C30/37	XC4, XC5, XF1	PV4
STENE IN KRILA	C30/37	XC4, XC5, XF1	PV4
PREHODNA KONSTRUKCIJA	C30/37	XC4, XC5, XF1	PV4
HOZNI IN ROBNI VENCI	C30/37	XC4, XC5, XF1	PV4

ARMATURA (EN 206-1):

PALICE: B500 S (A)

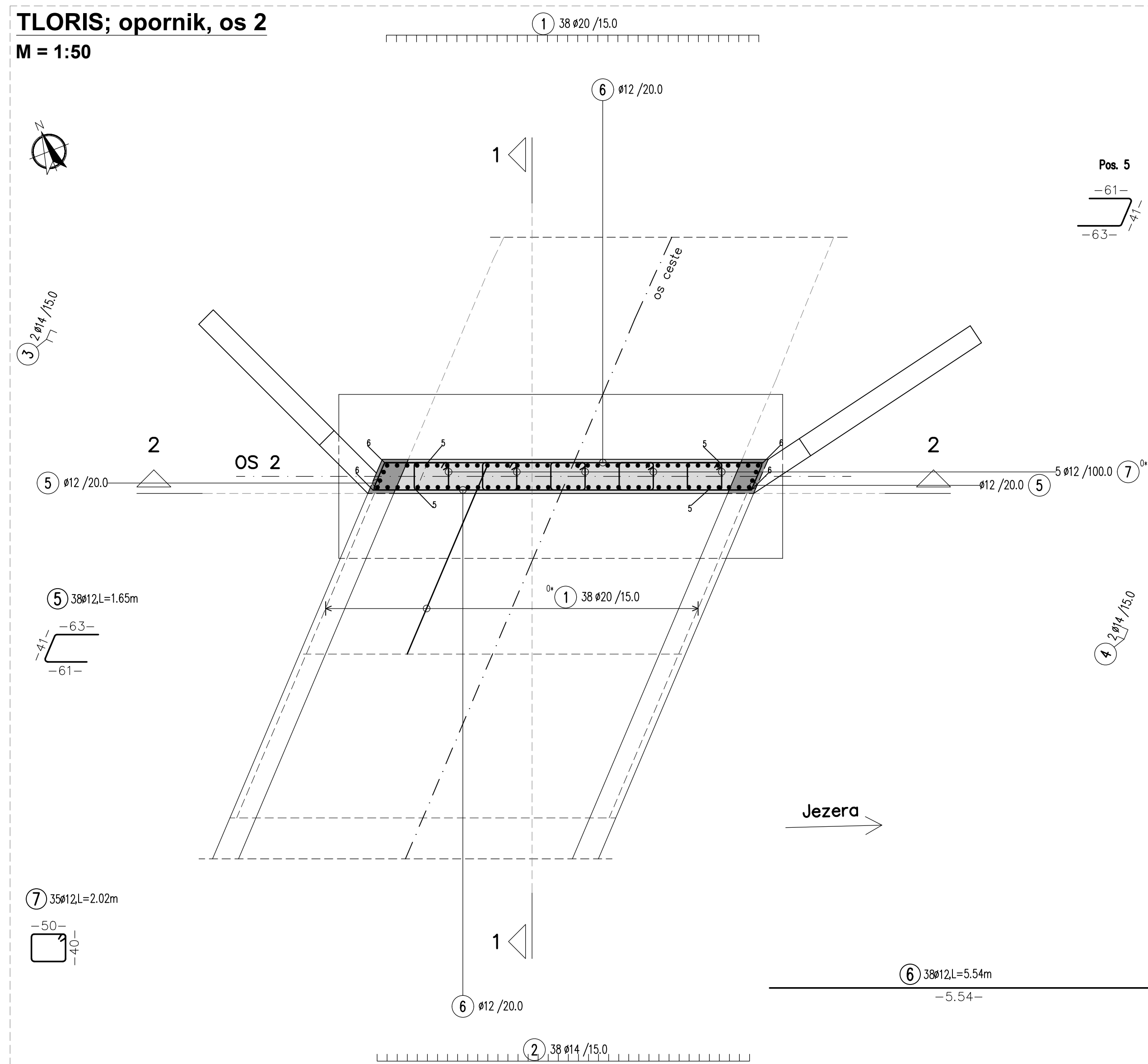
VSE OSTRE ROBNOVE JE POTREBNO POSNETI S TRKOTNO LETVICO 33 cm

ARMATURNI NAČRT OPORNIKA IN KRIL;
os 1

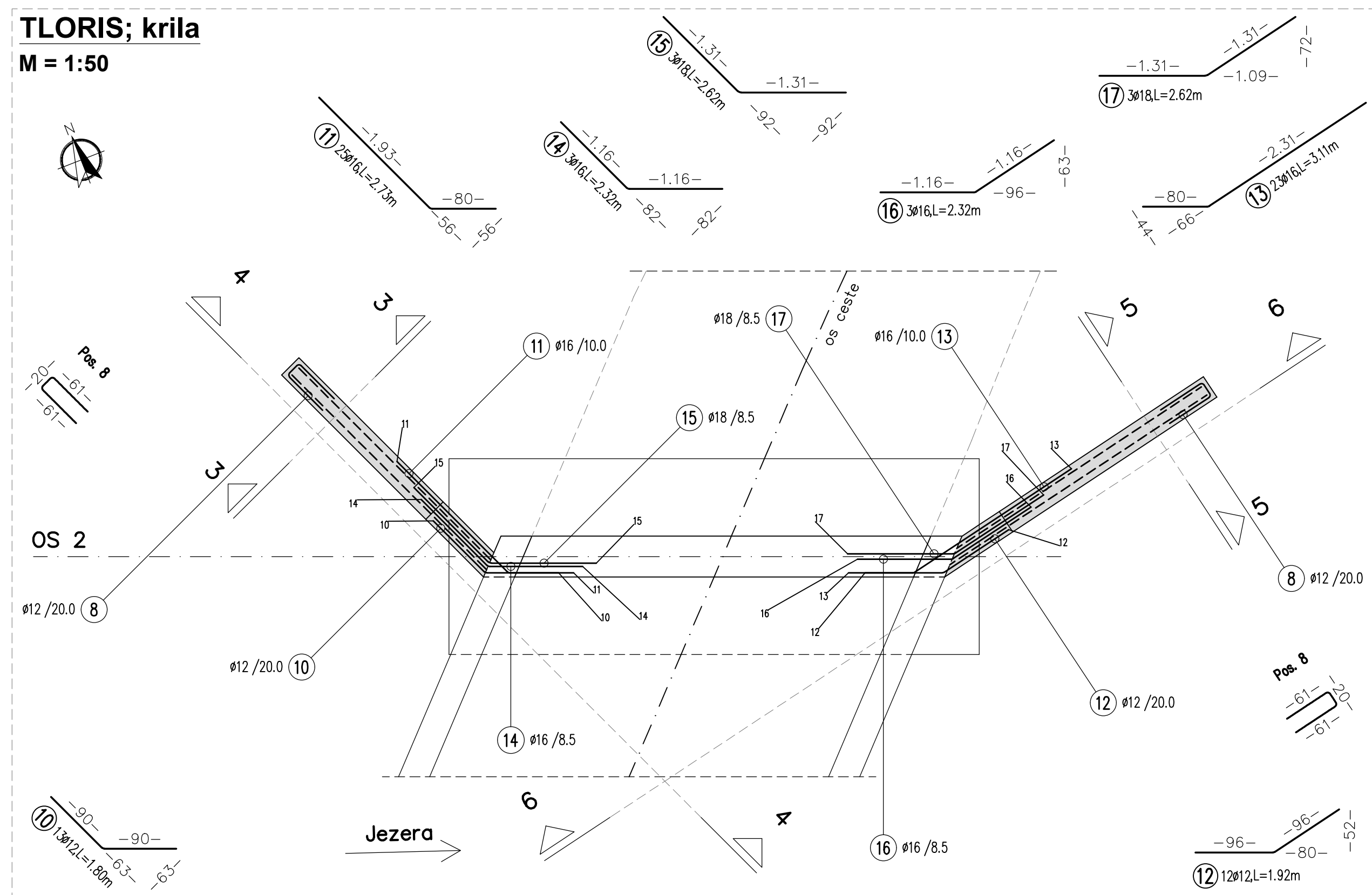
NEPOVRATNO KOPIRANJE IN RAZMNOŽEVANJE NI DOVOLJENO

PREJEMEL:	Odpovedi škoda po neurju 27.12.2024	ŠT. PROJEKTA:	Ap 14-26
NAROČNIK:	Občina Solčava Solčava 29 3335 Solčava	ŠT. NAČRTA:	438/26
VODJA PROJEKTA:	Aleš Zalete, univ.inž.grad.	FAZA PROJEKTA:	IZN
OBJEKT:	Most Ručnik	MERILO:	1:50, 1:25
VSEBINA LISTA:	ARMATURNI NAČRT OPORNIKA IN KRIL; os 1	DATUM:	April 2026
IZDELAL:	Franci Bajda, univ.dipl.inž.grad.	Šifra CC:	2141
LIST ŠTEVILKA:			18

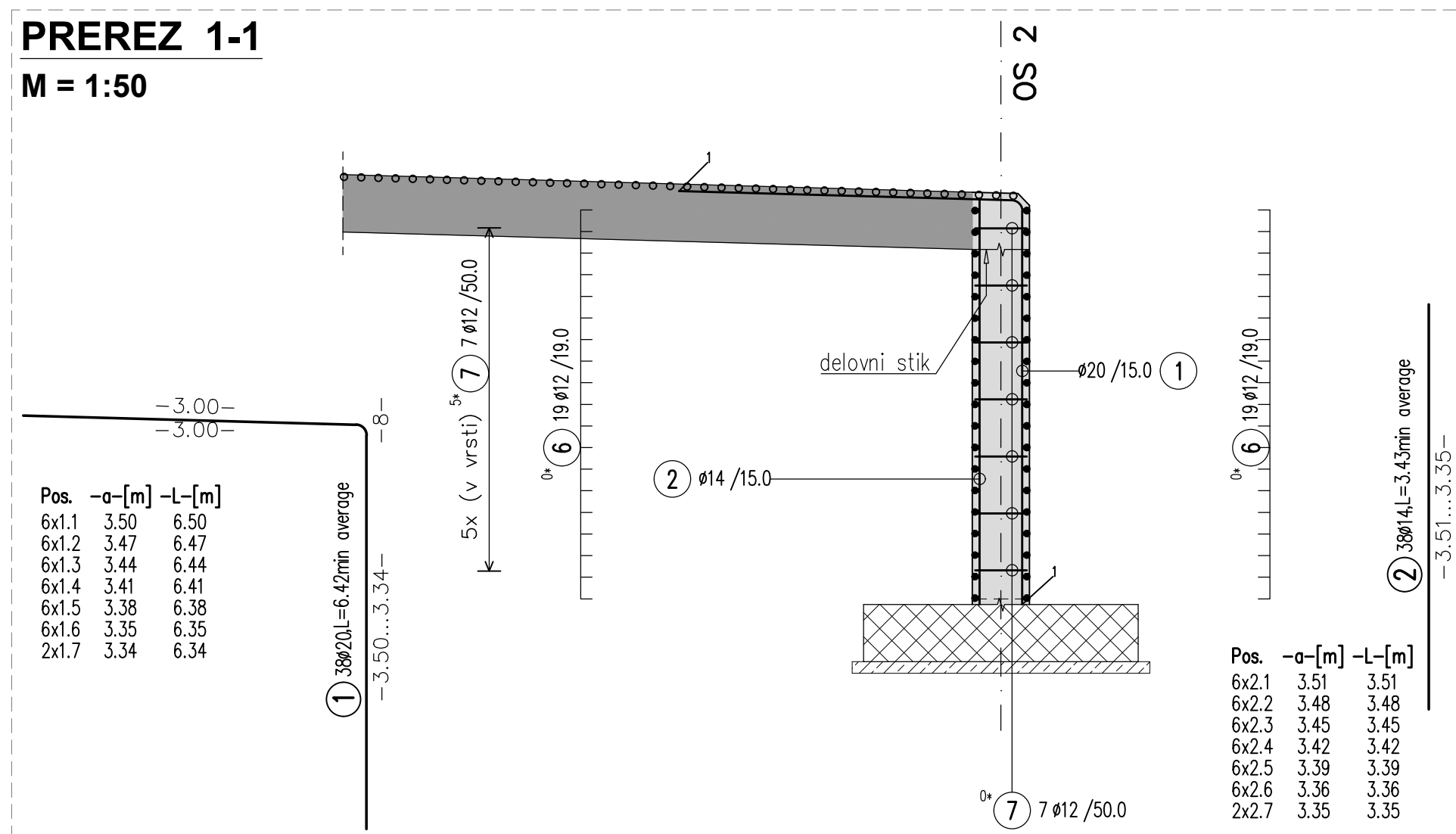
M = 1:50



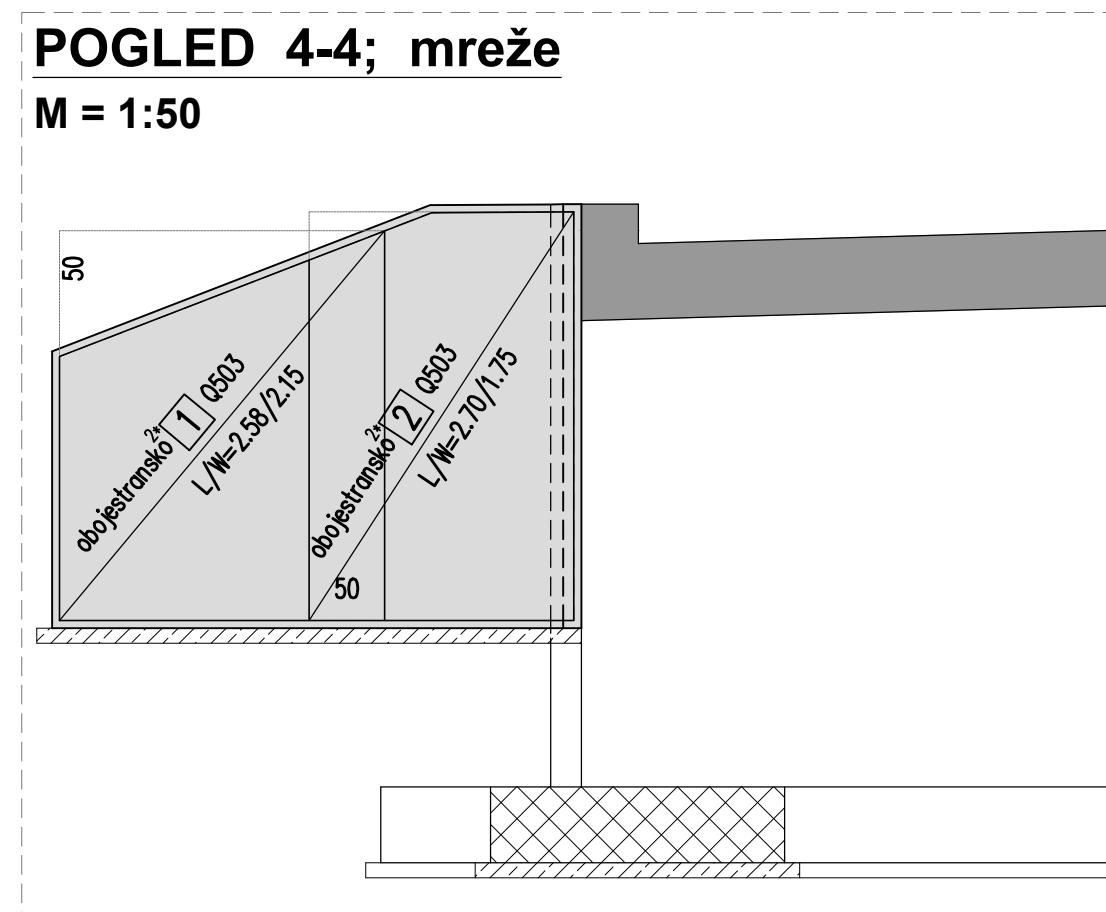
M = 1:50



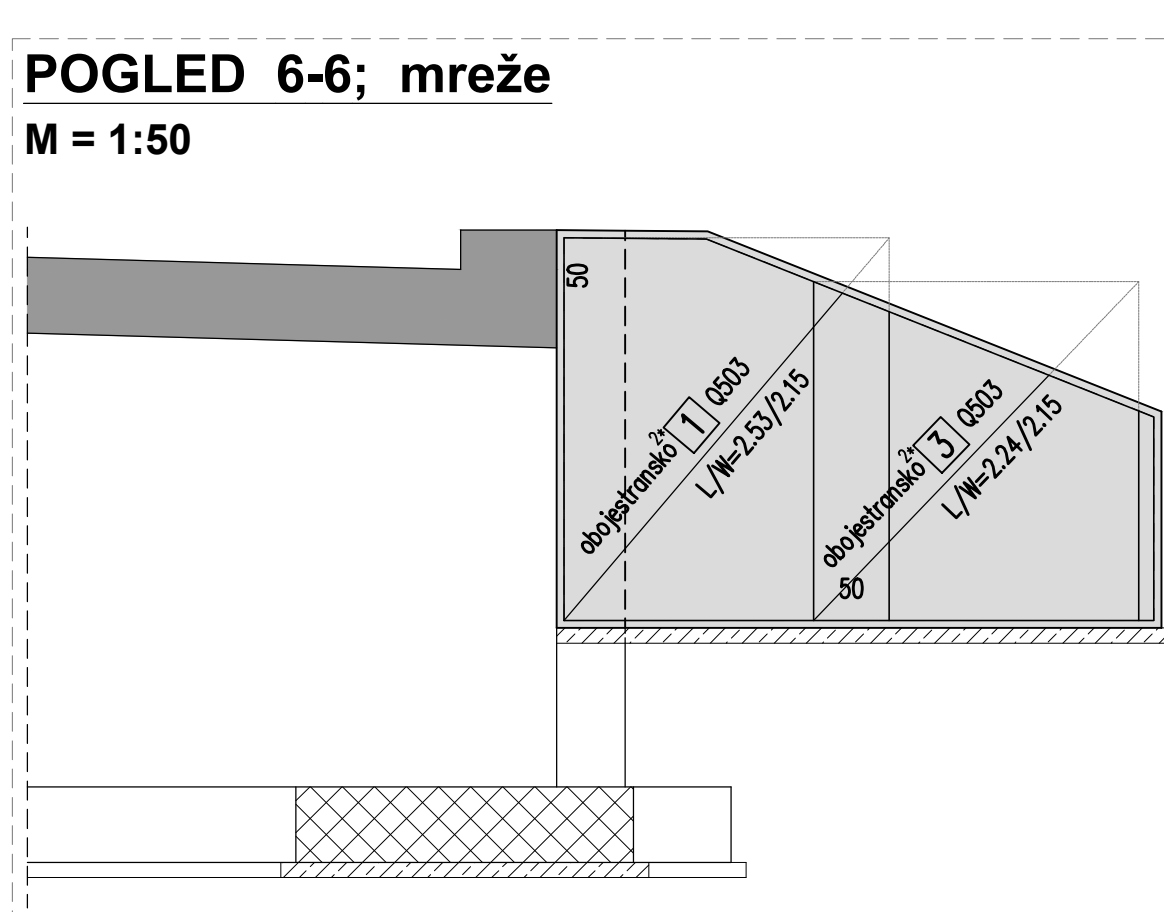
M = 1:50



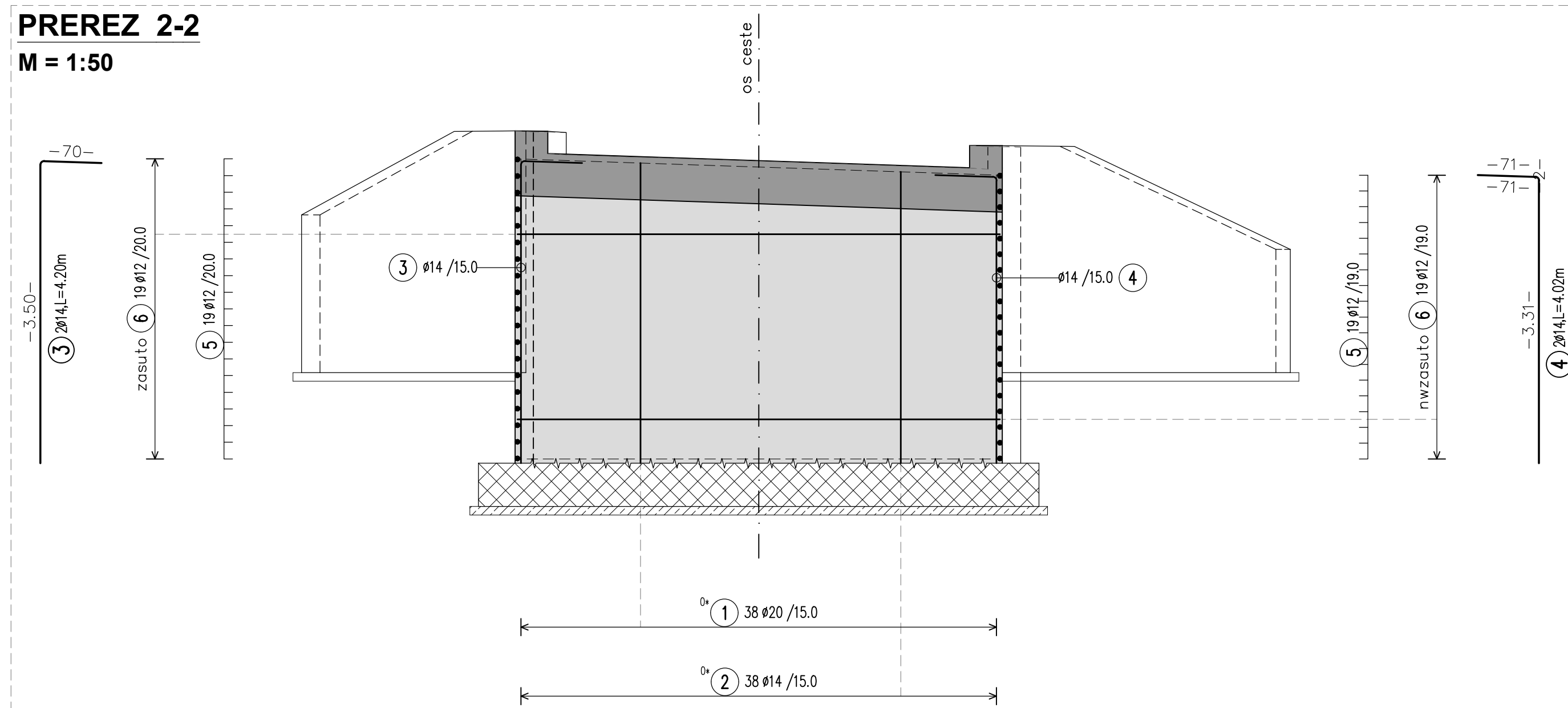
M = 1:50



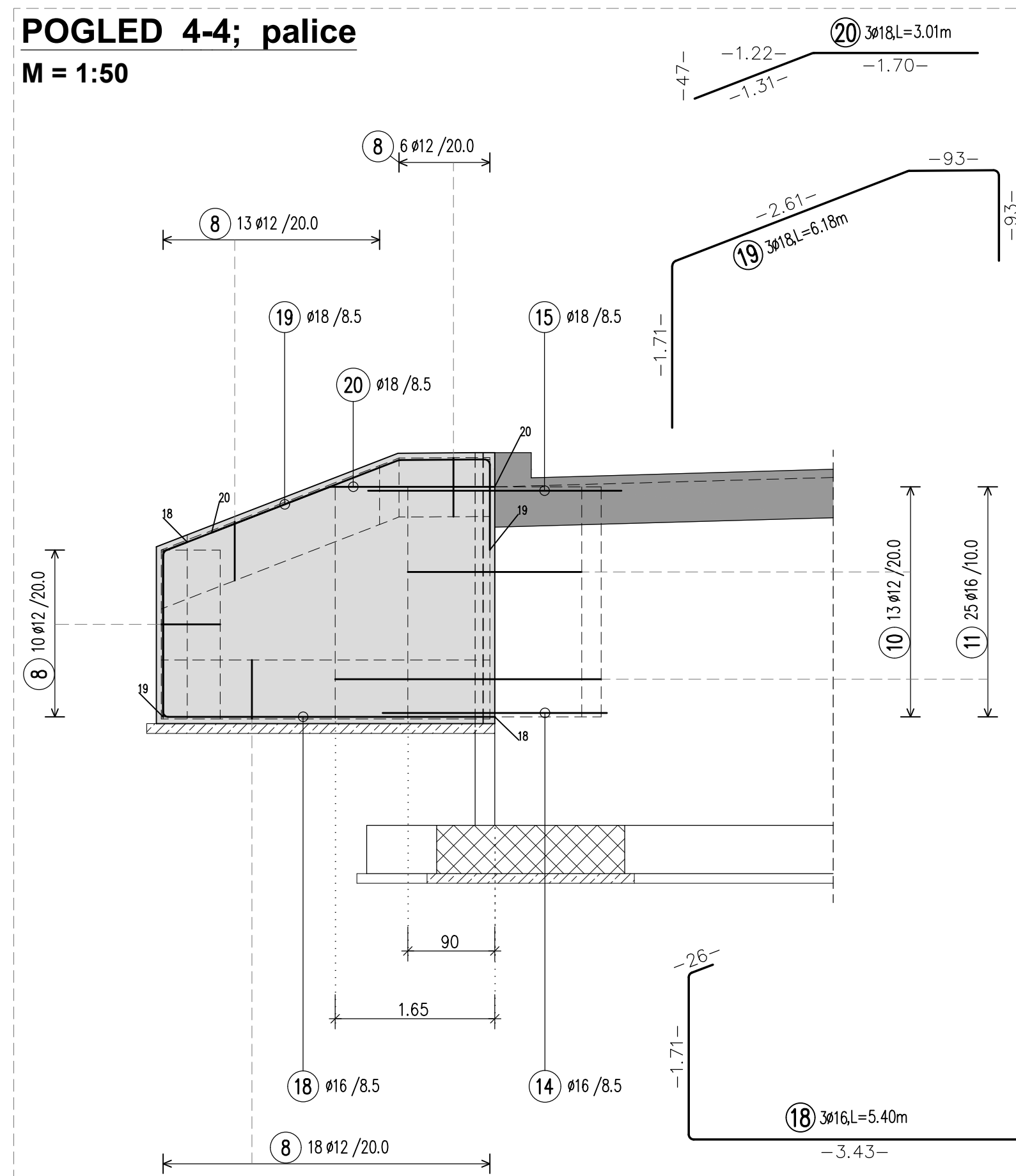
M = 1:50



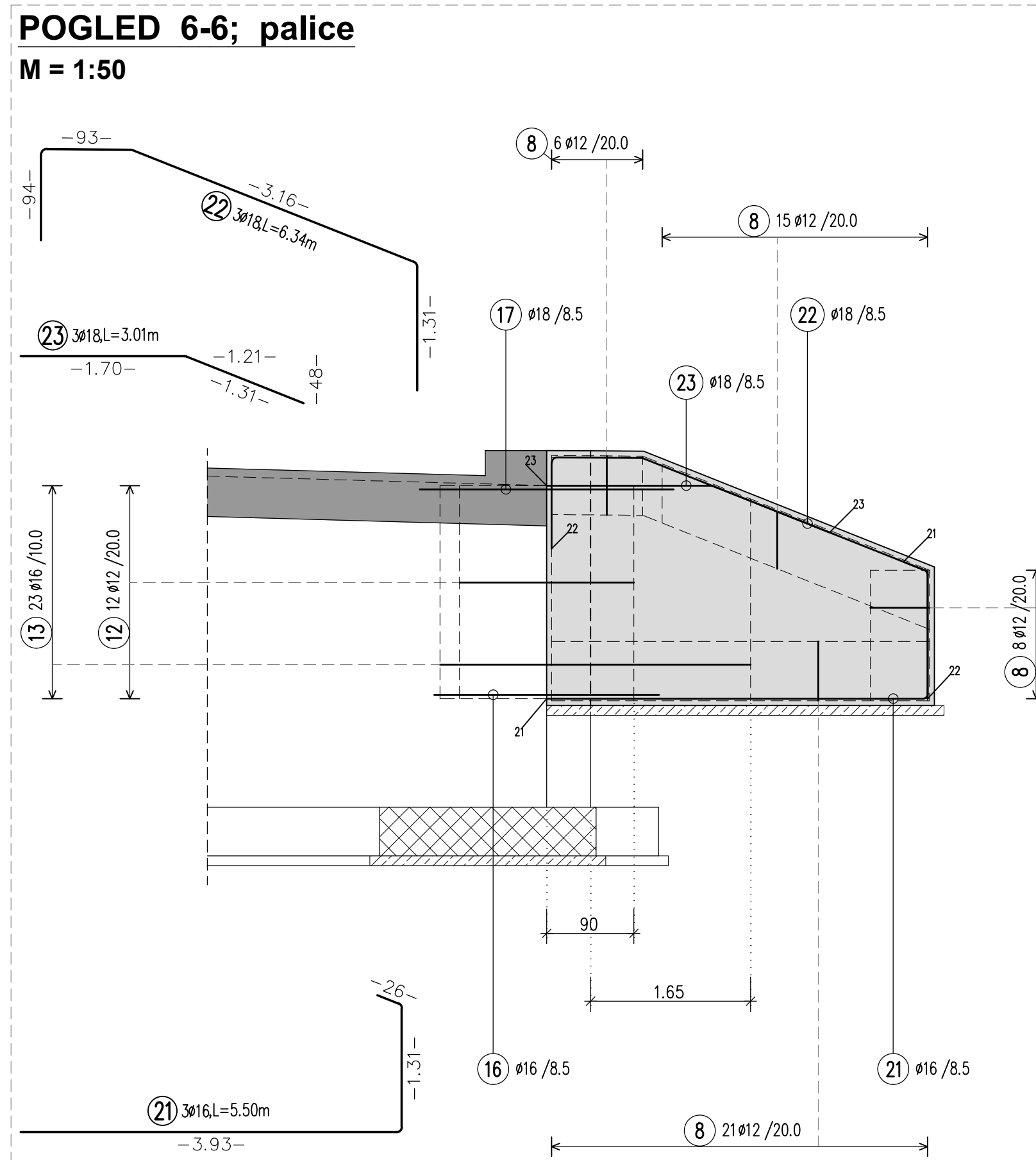
M = 1:50



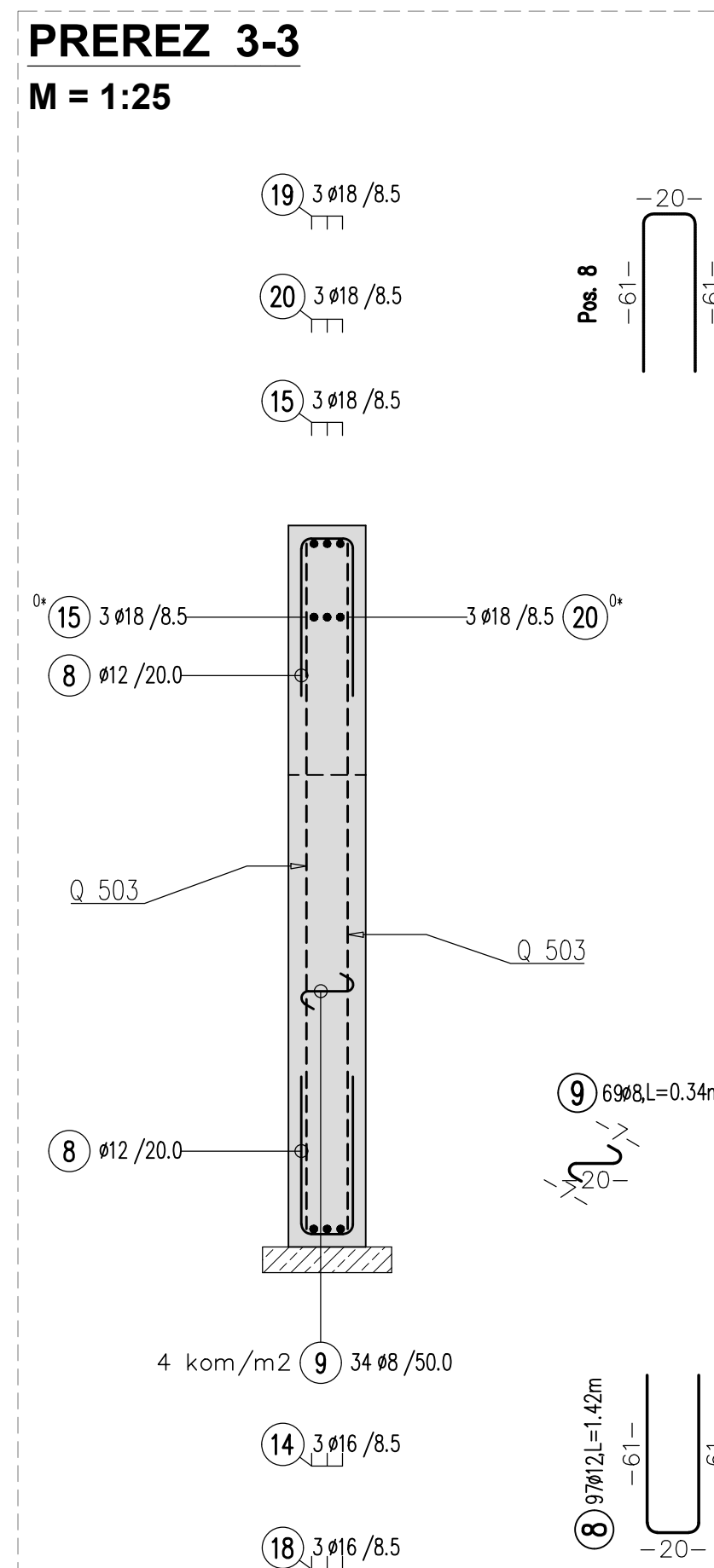
M = 1:50



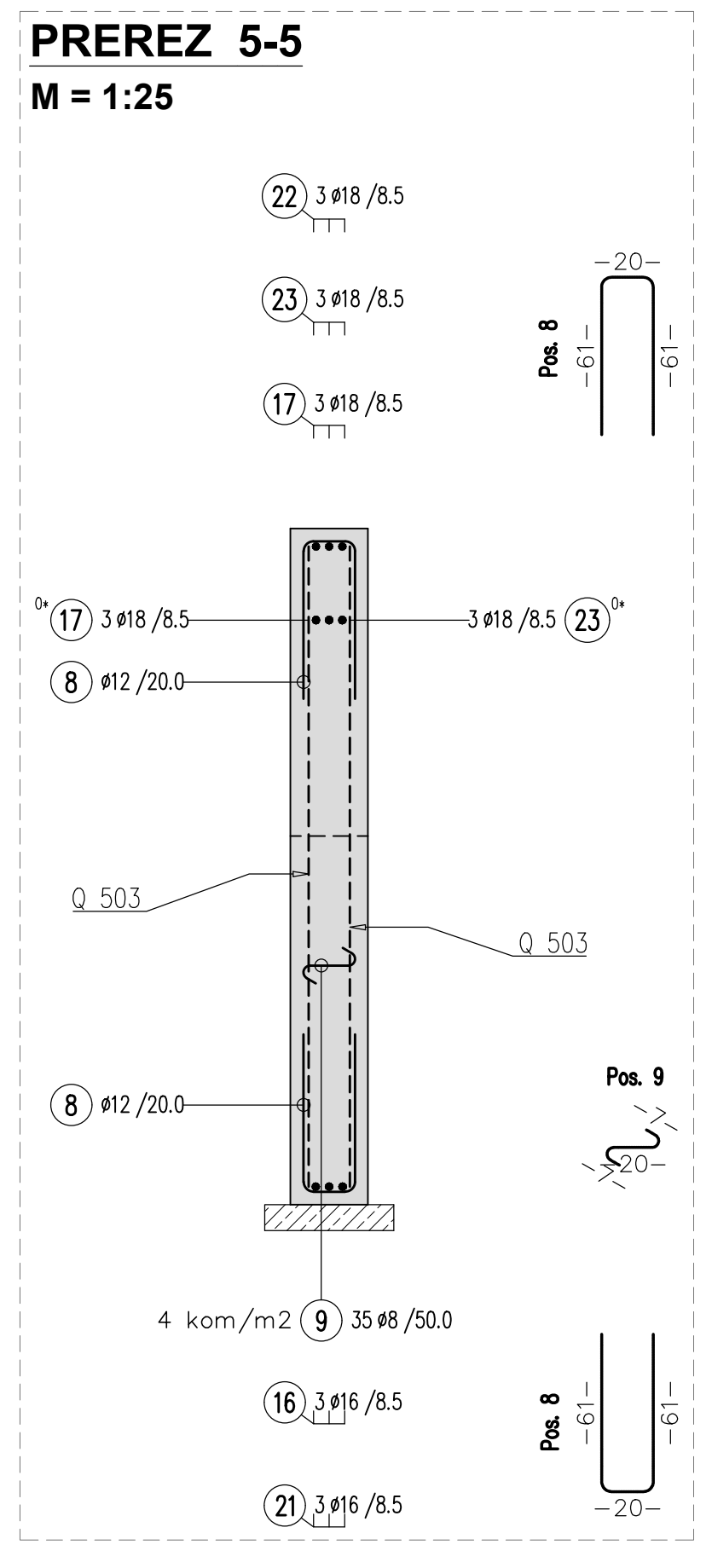
M = 1:50



M = 1:25



M = 1:25

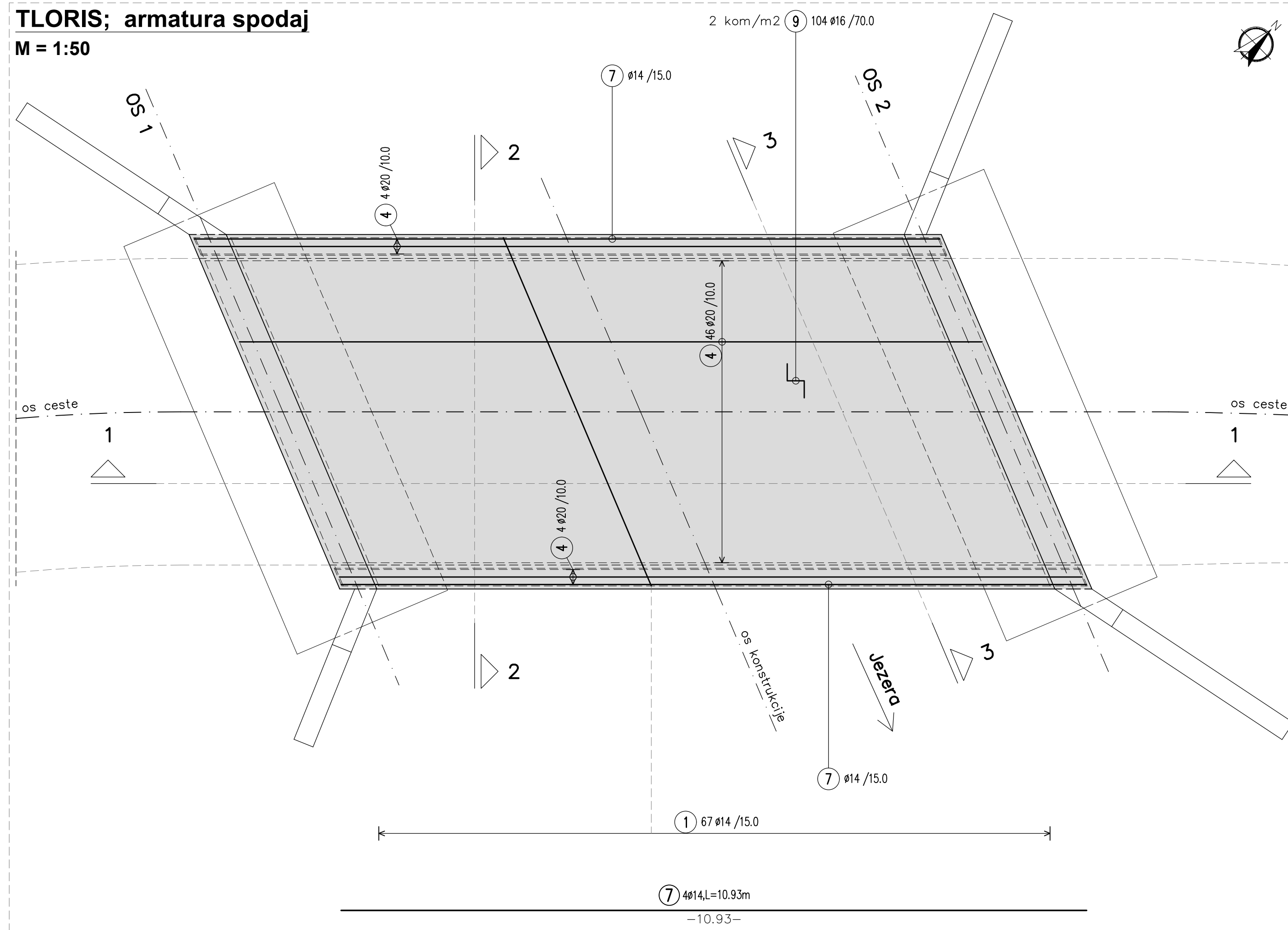


KVALITETE BETONOV: (SIST EN 206-1, SIST 1026)			
KONSTRUKCIJSKI ELEMENT	TLAČNA TRDNOST	STOPNJA IZPOSTAVLJENOSTI	VODOTESNOST
PODLOŽNA BETONSKA PREHODNA PLOŠČA TEMELJ	C10/15 C25/30	XC2 XC2	
STENE IN KRALA	C25/30 C30/37	XC4, XC3, XF1, XC4, XC3, XF2	PxII, PxII,
PREKLADNA KONSTRUKCIJA HODNIK IN RAVNINE	C30/37 C30/37	XC4, XC3, XF4 XC4, XC3, XF4	PxII, PxII,
ARMATURA (EN 206-1) PALICE S500 (S5)		ZASTIČNE PLASTI BETONA temelji in zasupe površine ostala konstrukcija	5.0 cm 4.5 cm

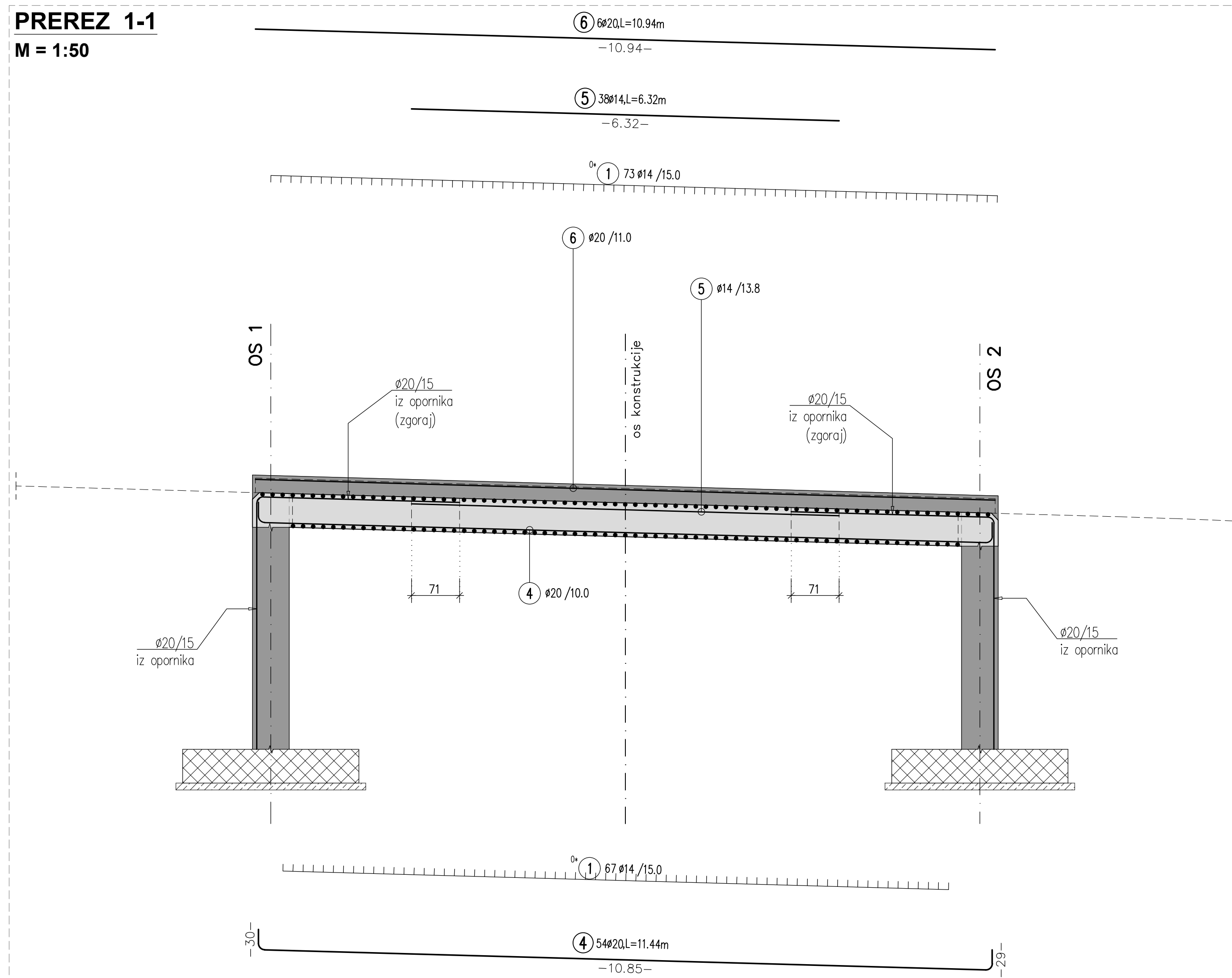
NEPOOBLAŠČENO KOPIRANJE IN RAZMNOŽEVANJE NI DOVOLJENO

PREMIJE:	Odprava škode po neurju 27m/28.julij 2024	ŠT. PROJEKTA:	Ap 14 – 26
NAROČNIK:	Občina Solčava Solčava 29 3335 Solčava		
VODIA PROJEKTA:	Ales Žaletel, univ.dipl.inž.grad.		
identifikacija braila:	IZS G-4737		
OBJEKT:	Most Ručnik	ŠT. NACRTA	
		438/26	
VSEBINA LISTA:	ARMATURNI NACRT OPORNIKA IN KRIL; os 2		FAZA PROJEKTA:
	Branko Suzič, univ.dipl.inž.grad.		IZN
identifikacija braila:	IZS G-0818		MERILO: 1:50; 1:25
IZDELAL:	Franci Bajda, univ.dipl.inž.grad.		DATUM: April 2026
identifikacija braila:			
		Šifra cc:	LIST ŠTEVILKA:
		2141	19
Št. izdelka:	Arhivna št. :	Faza/objekt:	Šifra risbe:

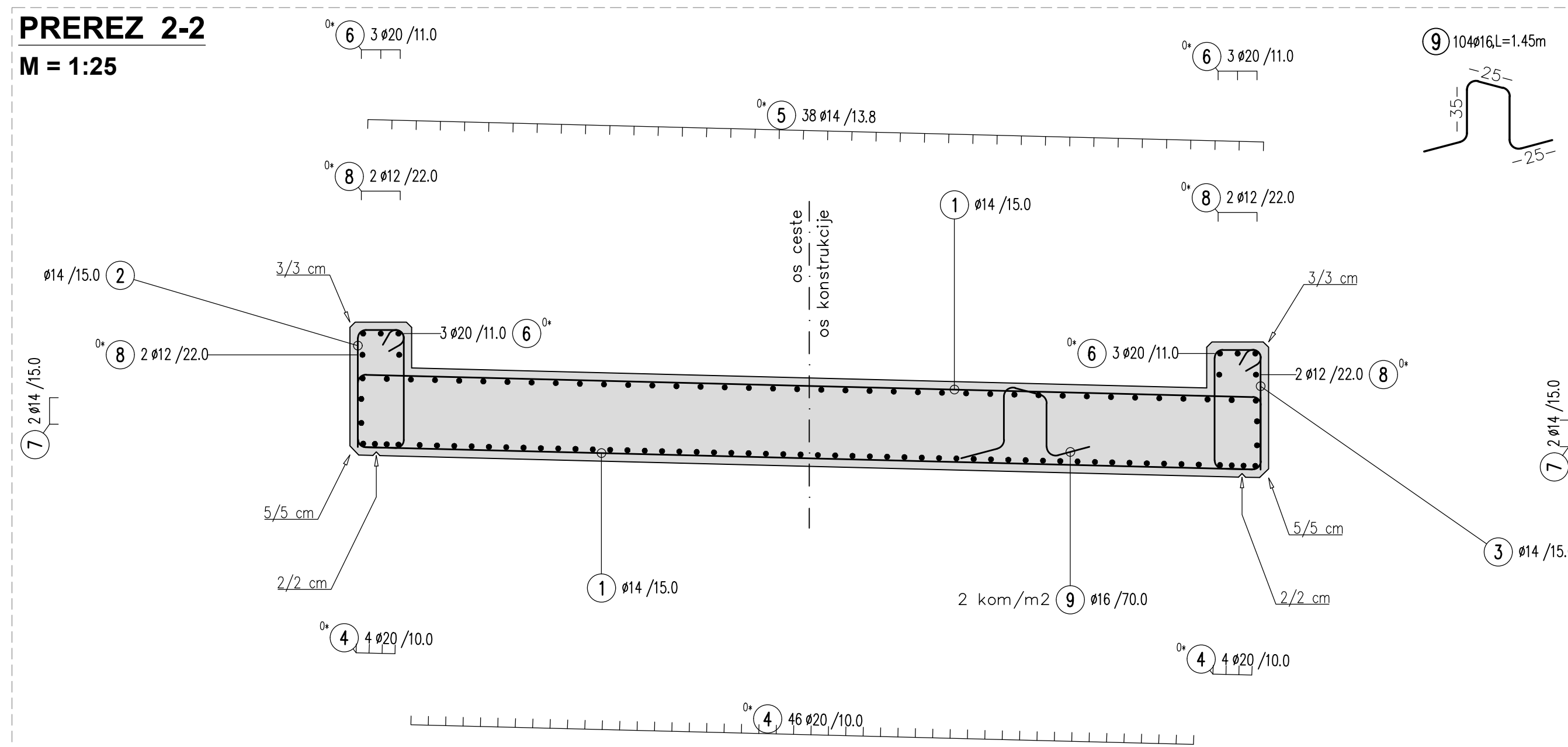
M = 1:50



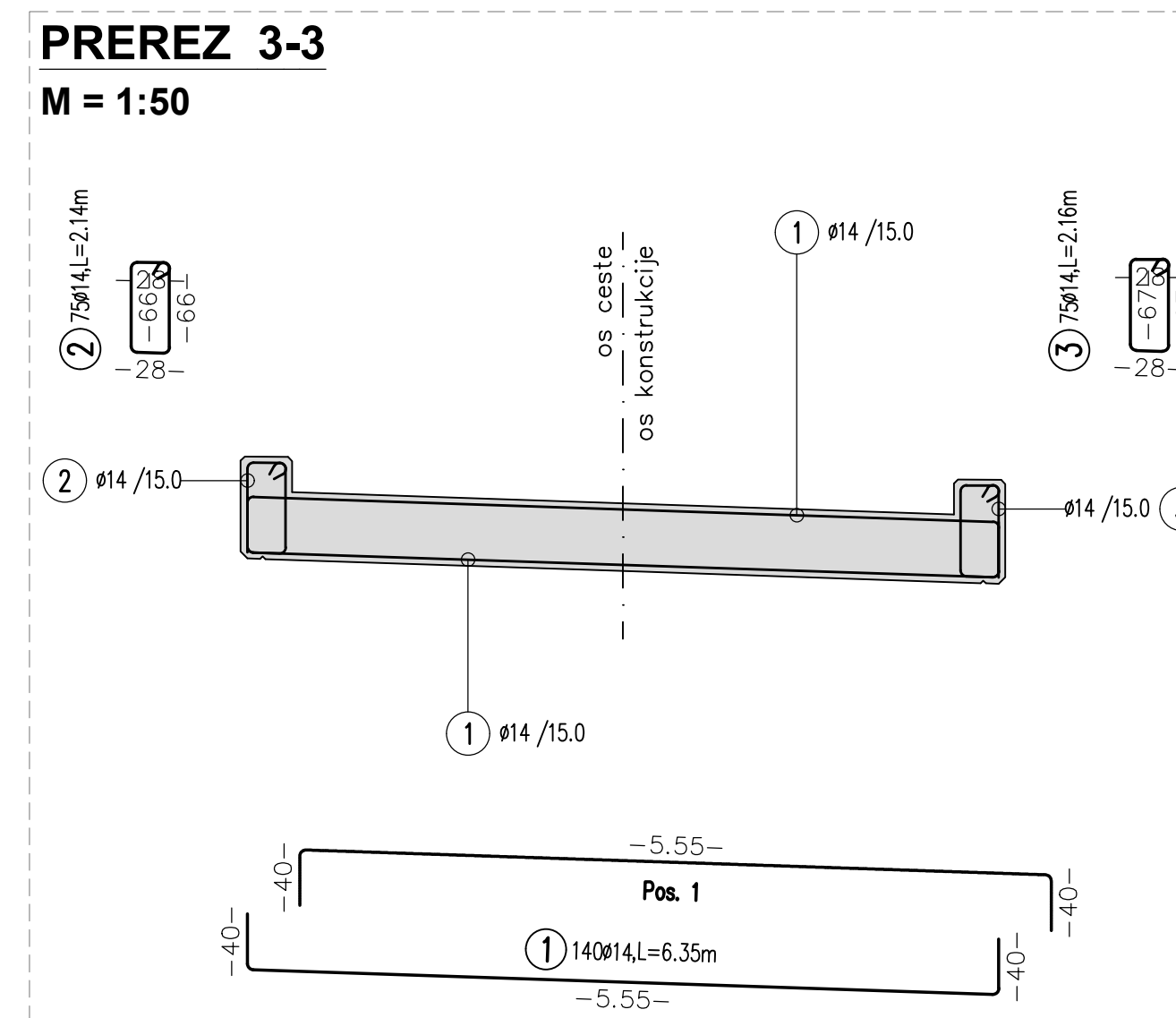
M = 1:50



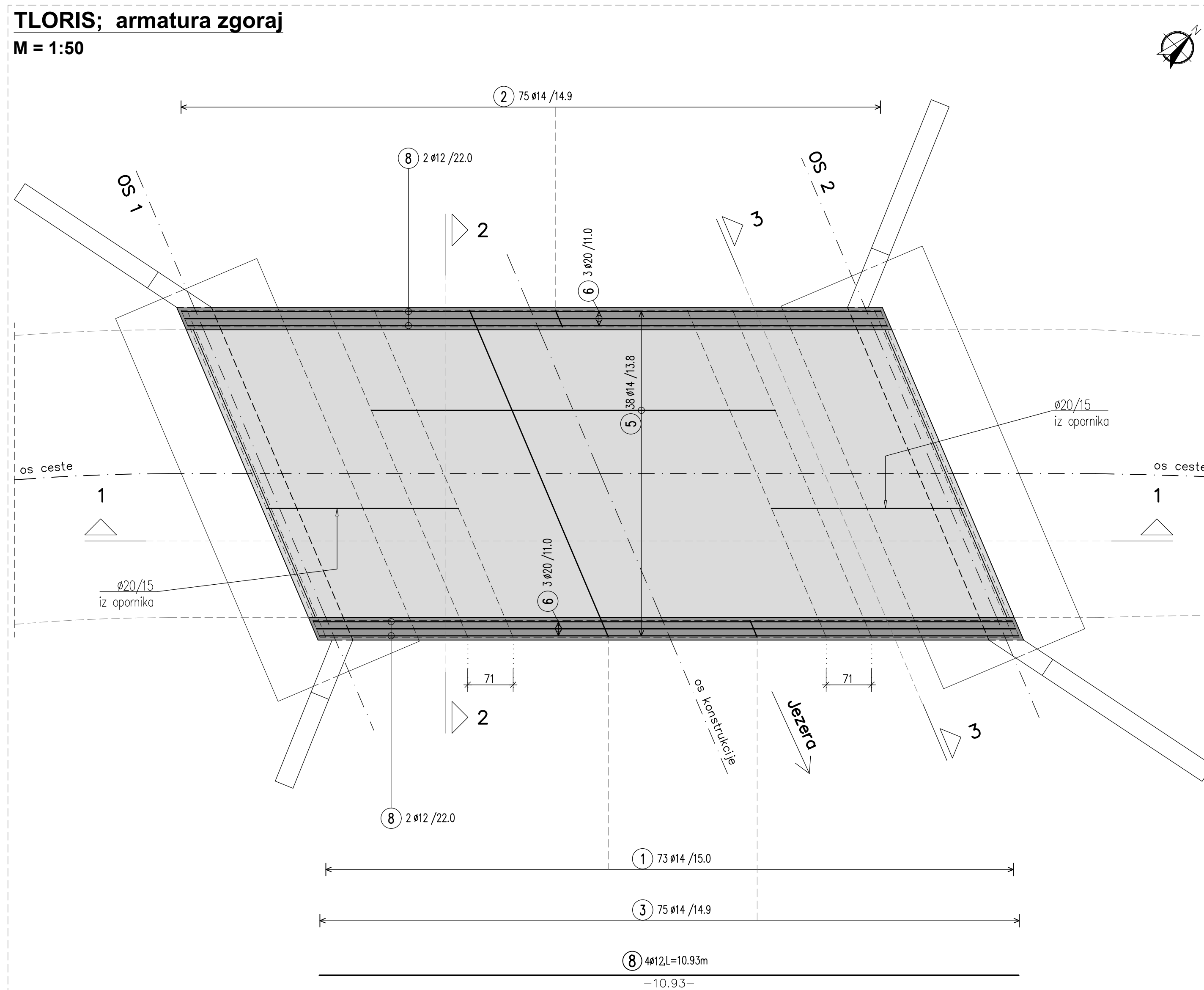
M = 1:25



M = 1:50



M = 1:50



KVALITETE BETONOV: (SIST EN 206-1, SIST 1026)				
KONSTRUKCIJSKI ELEMENT	KLASIFIKACIJA	STOPNJA ODPORNOSTI	STOPNJA ODPORNOSTI	ODSTOTAK VODOTOPNOSTI
POZOLCENI BETON PREČICA 16/20	C15/15			
TEMELJI	C20/20	XC2		
STENE I RAVNE	C25/25	XC2, XC3		P4/4
PRESEK STENI	C30/37	XC3, XC4		P4/4
ROŠTANCI I ROSTI	C30/37	XC3, XC4		P4/4
ARMATURA (EN 206-1)		ZASTRTO PLASTI BETONA		5,0 mm
PALICE Ø30-50 (S)		100% I II z dodatno zaštitom		4,5 mm
VSE OSTRE ROBOVE JE POTREBNO POPOVEDITI TRKOTNO LETVICO 33 cm		celisti konstrukcija		

ARMATURNI NAČRT PREKLADNE KONSTRUKCIJE;
tloris, prerez

PREDMET: Odprava škoda po neurju 27in28.julij 2024 na mostu Ručnik		ŠT. PROJEKTA Ap 14-26	
NAROČNIK: Občina Solčava Solčava 29 3335 Solčava		 Jemsko 24, 3000 Celje	
VODJA PROJEKTA: Aleš Zaletež, univ.inž.grad. identifikacijska številka: IZS G-4737			
OBJEKT: Most Ručnik		ŠT. NACRTA 438/26	
VSEBINA LISTA: ARMATURNI NACRT PREKLADNE KONSTRUKCIJE; toris, prerez Branko Suzič, univ.dipl.inž.grad. IZS G-0818 Identifikacijska številka: IZS G-0818		FAZA PROJEKTA: IZN MERILO: 1:50, 1:25 DATUM: April 2026 Identifikacijska številka:	
IZDELAL: Franci Bojda, univ.dipl.inž.grad. Identifikacijska številka:		Slika CC: 2141 LIST ŠTEVILKA: 20	
Š. izdelka :	Arhivska št. :	Faza/objekt :	Slika risbe :

stevilka projekta: 438-26 Most Ručnik

/ 16

Podatki o projektu

Objekt : Most Ručnik
Vsebina risbe : Armaturni načrt temelja; os 1
stevilka risbe : 16

All total length of bar profiles outer dimension

IZVLECEK ARMATURNIH PALIC; tabela Jeklo za armiranje: S500B

poz	kos	D	dolz(L)	D14	D16
1	44	14	6.06	266.64	
2	32	14	7.12	227.84	
3	14	16	1.45		20.30
4	4	14	3.64	14.56	
5	4	14	6.32	25.28	
6	38	14	2.26	85.88	
7	42	14	1.66	69.72	

skupna dolzina 689.92 20.30
kg / m D14 1.252 D16 1.638
kg / d 863.780 33.251

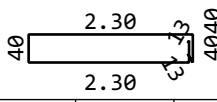
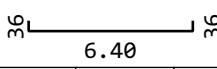
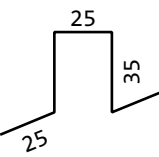
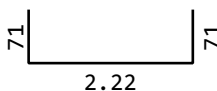
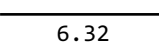
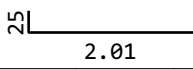
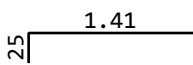
Skupna teza (kg) 897.031

stevilka projekta: 438-26 Most Ručnik

/ 16

Podatki o projektu

Objekt : Most Ručnik
Vsebina risbe : Armaturni načrt temelja; os 1
stevilka risbe : 16

ARMATURNE PALICE															Jeklo za armiranje: S500B														
poz	kos		dolzina	dbr ds	tip	oblika palice								skupno L	teza kg														
						A	B	C	D	E	H																		
1	44	14	6.06	4	A4	0.40	2.30	0.40	2.30	0.40	0.13	0.13	266.64	333.833															
																													
2	32	14	7.12	4	A3	0.36	6.40	0.36					227.84	285.256															
																													
3	14	16	1.45	4	D2	0.25	0.35	0.25					20.30	33.251															
																													
4	4	14	3.64	4	A3	0.71	2.22	0.71					14.56	18.229															
																													
5	4	14	6.32	4	A1	6.32							25.28	31.651															
																													
6	38	14	2.26	4	A2	0.25	2.01						85.88	107.522															
																													
7	42	14	1.66	4	A2	1.41	0.25						69.72	87.289															
																													

Skupna teza (kg) 897.031

stevilka projekta: 438-26 Most Ručnik

/ 17

Podatki o projektu

Objekt : Most Ručnik
Vsebina risbe : Armaturni načrt temelja; os 2
stevilka risbe : 17

All total length of bar profiles outer dimension

IZVLECEK ARMATURNIH PALIC; tabela Jeklo za armiranje: S500B

poz	kos	D	dolz(L)	D14	D16
1	44	14	6.06	266.64	
2	32	14	7.12	227.84	
3	14	16	1.45		20.30
4	4	14	3.68	14.72	
5	4	14	6.36	25.44	
6	38	14	2.26	85.88	
7	42	14	1.66	69.72	

skupna dolzina 690.24 20.30
kg / m D14 1.252 D16 1.638
kg / d 864.180 33.251

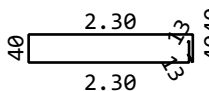
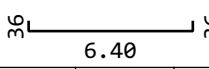
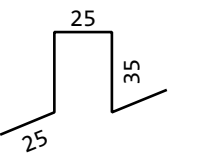
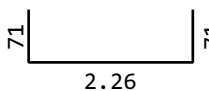
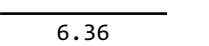
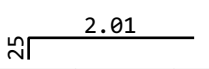
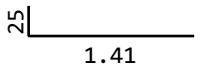
Skupna teza (kg) 897.431

stevilka projekta: 438-26 Most Ručnik

/ 17

Podatki o projektu

Objekt : Most Ručnik
Vsebina risbe : Armaturni načrt temelja; os 2
stevilka risbe : 17

ARMATURNE PALICE															Jeklo za armiranje: S500B														
poz	kos		dolzina	dbr ds	tip	oblika palice								skupno L	teza kg														
						A	B	C	D	E	H																		
1	44	14	6.06	4	A4	0.40	2.30	0.40	2.30	0.40	0.13	0.13	266.64	333.833															
																													
2	32	14	7.12	4	A3	0.36	6.40	0.36					227.84	285.256															
																													
3	14	16	1.45	4	D2	0.25	0.35	0.25					20.30	33.251															
																													
4	4	14	3.68	4	A3	0.71	2.26	0.71					14.72	18.429															
																													
5	4	14	6.36	4	A1	6.36							25.44	31.851															
																													
6	38	14	2.26	4	A2	2.01	0.25						85.88	107.522															
																													
7	42	14	1.66	4	A2	0.25	1.41						69.72	87.289															
																													

Skupna teza (kg) 897.432

stevilka projekta: 438-26 Most Ručnik

/ 18

Podatki o projektu

Objekt : Most Ručnik
Vsebina risbe : Armaturni načrt opornika in kril; os 1
stevilka risbe : 18

All total length of bar profiles outer dimension

IZVLECEK ARMATURNIH PALIC; tabela Jeklo za armiranje: S500B

poz	kos	D	dolz(L)	D8	D12	D14	D16	D18	D20
1	38	20	6.75*						256.50
2	38	14	3.71*			140.98			
3	2	14	4.11			8.22			
4	2	14	4.29			8.58			
5	40	12	1.65		66.00				
6	40	12	5.54		221.60				
7	40	12	2.02		80.80				
8	90	12	1.42		127.80				
9	69	8	0.34	23.46					
10	14	12	1.80		25.20				
11	26	16	2.73				70.98		
12	15	12	1.92		28.80				
13	28	16	3.11				87.08		
14	3	16	2.32				6.96		
15	3	18	2.62					7.86	
16	3	16	2.32				6.96		
17	3	18	2.62					7.86	
18	3	16	4.81				14.43		
19	3	18	5.56					16.68	
20	3	16	6.27				18.81		
21	3	18	6.91					20.73	
22	3	18	2.95					8.85	
23	3	18	4.38					13.14	

* = na sredini

skupna dolzina	23.46	550.20	157.78	205.22	75.12	256.50
kg / m	D8 0.409	D12 0.920	D14 1.252	D16 1.638	D18 2.070	D20 2.555
kg / d	9.595	506.184	197.541	336.150	155.498	655.358
Skupna teza (kg)	1860.326					

stevilka projekta: 438-26 Most Ručnik

/ 18

Podatki o projektu

Objekt : Most Ručnik
Vsebina risbe : Armaturni načrt opornika in kril; os 1
stevilka risbe : 18

IZVLECEK ARMATURNIH MREZ;tabela Jeklo za armiranje: S500B

poz	kos	tip	dolzina	sirina	Q503
1	2	Q503	2.82	2.15	12.13
2	2	Q503	2.81	0.75	4.21
3	2	Q503	2.99	2.15	12.86
4	2	Q503	2.89	1.75	10.12

skupna površina	39.31
kg / m2	7.98
kg / mreža	313.718

Skupna teza (kg)	313.718
------------------	---------

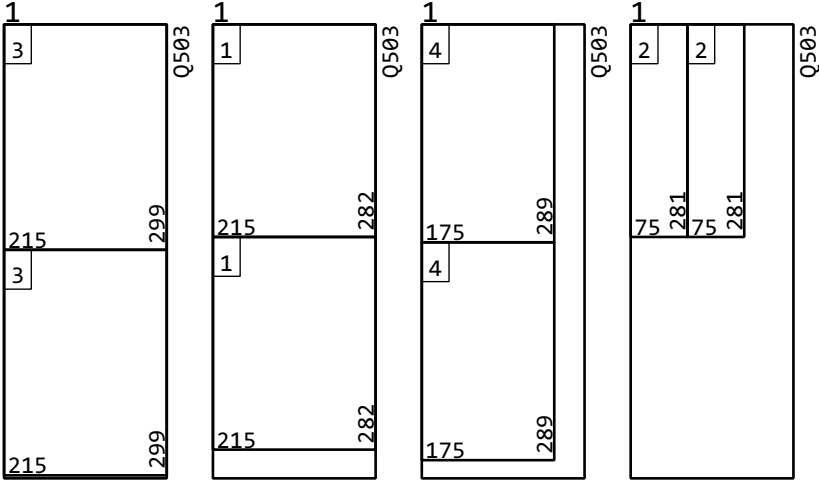
stevilka projekta: 438-26 Most Ručnik

/ 18

Podatki o projektu

Objekt : Most Ručnik
Vsebina risbe : Armaturni načrt opornika in kril; os 1
stevilka risbe : 18

ARMATURNE MREZE;razrez Jeklo za armiranje: S500B



Skupna količina armature, bruto

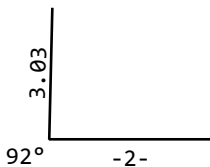
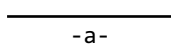
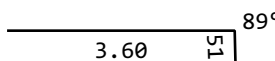
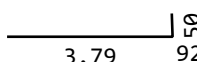
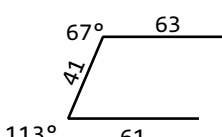
kos	Tip	dolzina m	sirina m	teza kg
4	Q503	6.00	2.15	411.768
Skupna teza, bruto (kg)				411.768

stevilka projekta: 438-26 Most Ručnik

/ 18

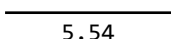
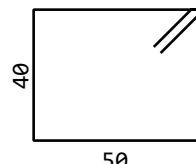
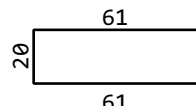
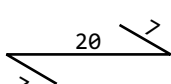
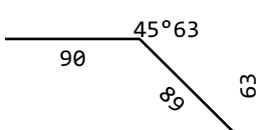
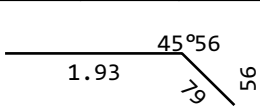
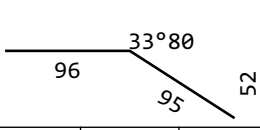
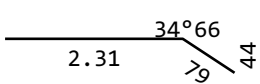
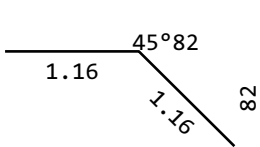
Podatki o projektu

Objekt : Most Ručnik
Vsebina risbe : Armaturni načrt opornika in kril; os 1
stevilka risbe : 18

ARMATURNE PALICE				Jeklo za armiranje: S500B									
poz	kos		dolzina	dbr ds	tip	oblika palice						skupno L	teza kg
						A	B	C	D	E	H		
1	38	20	--	7	X1	 Nr. dx dy l >s 1 -0.08 -3.04 3.03 92 2 3.83 0.00 3.82 poz kos dolz. -2- 1 6 6.84 3.81 2 6 6.80 3.77 3 6 6.77 3.74 4 6 6.74 3.71 5 6 6.71 3.68 6 6 6.68 3.65 7 2 6.67 3.64						256.50	655.358
2	38	14	--	4	A1	3.79						140.98	176.507
						 poz kos dolz. -a- 1 6 3.79 3.79 2 6 3.76 3.76 3 6 3.73 3.73 4 6 3.70 3.70 5 6 3.67 3.67 6 6 3.64 3.64 7 2 3.63 3.63							
3	2	14	4.11	4	C1	3.60	0.01	0.51				8.22	10.291
													
4	2	14	4.29	4	X1	 Nr. dx dy l >s 1 3.79 0.00 3.79 92 2 -0.02 0.51 0.50						8.58	10.742
5	40	12	1.65	4	X1	 Nr. dx dy l >s 1 -0.63 0.00 0.63 67 2 -0.17 -0.40 0.41 113 3 0.63 0.00 0.61						66.00	60.720

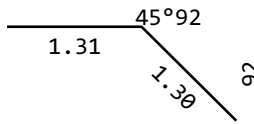
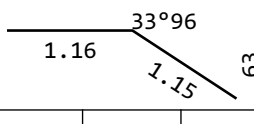
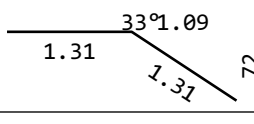
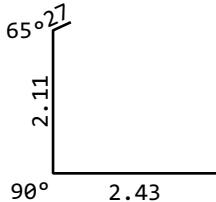
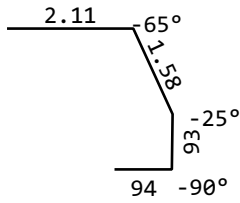
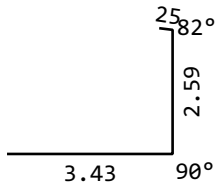
stevilka projekta: 438-26 Most Ručnik

/ 18

ARMATURNE PALICE Jeklo za armiranje: S500B														
poz	kos		dolžina	dbr ds	tip	oblika palice						skupno L	teža kg	
						A	B	C	D	E	H			
6	40	12	5.54	4	A1	5.54						221.60	203.872	
														
7	40	12	2.02	4	B1	0.50	0.40				0.11	0.11	80.80	74.336
														
8	90	12	1.42	4	A3	0.61	0.20	0.61				127.80	117.576	
														
9	69	8	0.34	4	A1	0.20					0.07	0.07	23.46	9.595
														
10	14	12	1.80	4	C1	0.90	0.63	0.63				25.20	23.184	
														
11	26	16	2.73	4	C1	1.93	0.56	0.56				70.98	116.265	
														
12	15	12	1.92	4	C1	0.96	0.80	0.52				28.80	26.496	
														
13	28	16	3.11	4	C1	2.31	0.66	0.44				87.08	142.637	
														
14	3	16	2.32	4	C1	1.16	0.82	0.82				6.96	11.400	
														

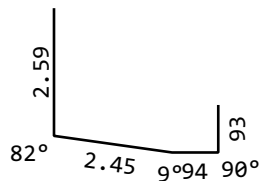
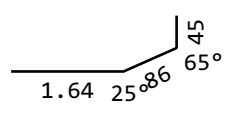
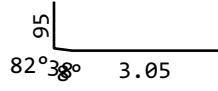
stevilka projekta: 438-26 Most Ručnik

/ 18

ARMATURNE PALICE			Jeklo za armiranje: S500B																																			
poz	kos		dolžina	dbr ds	tip	oblika palice						skupno L	teza kg																									
						A	B	C	D	E	H																											
15	3	18	2.62	4	C1	1.31	0.92	0.92				7.86	16.270																									
																																						
16	3	16	2.32	4	C1	1.16	0.96	0.63				6.96	11.400																									
																																						
17	3	18	2.62	4	C1	1.31	1.09	0.72				7.86	16.270																									
																																						
18	3	16	4.81	4	X1	 <table><tr><td>Nr.</td><td>dx</td><td>dy</td><td>l</td><td>>s</td></tr><tr><td>1</td><td>-0.25</td><td>-0.11</td><td>0.27</td><td>65</td></tr><tr><td>2</td><td>0.00</td><td>-2.11</td><td>2.11</td><td>90</td></tr><tr><td>3</td><td>2.43</td><td>0.00</td><td>2.43</td><td></td></tr></table>						Nr.	dx	dy	l	>s	1	-0.25	-0.11	0.27	65	2	0.00	-2.11	2.11	90	3	2.43	0.00	2.43		14.43	23.636					
Nr.	dx	dy	l	>s																																		
1	-0.25	-0.11	0.27	65																																		
2	0.00	-2.11	2.11	90																																		
3	2.43	0.00	2.43																																			
19	3	18	5.56	4	X1	 <table><tr><td>Nr.</td><td>dx</td><td>dy</td><td>l</td><td>>s</td></tr><tr><td>1</td><td>2.12</td><td>0.00</td><td>2.11</td><td>-65</td></tr><tr><td>2</td><td>0.66</td><td>-1.44</td><td>1.58</td><td>-25</td></tr><tr><td>3</td><td>-0.01</td><td>-0.93</td><td>0.93</td><td>-90</td></tr><tr><td>4</td><td>-0.94</td><td>0.00</td><td>0.94</td><td></td></tr></table>						Nr.	dx	dy	l	>s	1	2.12	0.00	2.11	-65	2	0.66	-1.44	1.58	-25	3	-0.01	-0.93	0.93	-90	4	-0.94	0.00	0.94		16.68	34.528
Nr.	dx	dy	l	>s																																		
1	2.12	0.00	2.11	-65																																		
2	0.66	-1.44	1.58	-25																																		
3	-0.01	-0.93	0.93	-90																																		
4	-0.94	0.00	0.94																																			
20	3	16	6.27	4	X1	 <table><tr><td>Nr.</td><td>dx</td><td>dy</td><td>l</td><td>>s</td></tr><tr><td>1</td><td>3.43</td><td>0.00</td><td>3.43</td><td>90</td></tr><tr><td>2</td><td>0.00</td><td>2.60</td><td>2.59</td><td>82</td></tr><tr><td>3</td><td>-0.25</td><td>0.04</td><td>0.25</td><td></td></tr></table>						Nr.	dx	dy	l	>s	1	3.43	0.00	3.43	90	2	0.00	2.60	2.59	82	3	-0.25	0.04	0.25		18.81	30.811					
Nr.	dx	dy	l	>s																																		
1	3.43	0.00	3.43	90																																		
2	0.00	2.60	2.59	82																																		
3	-0.25	0.04	0.25																																			

stevilka projekta: 438-26 Most Ručnik

/ 18

ARMATURNE PALICE			Jeklo za armiranje: S500B										
poz	kos		dolzina	dbr ds	tip	oblika palice						skupno L	teza kg
						A	B	C	D	E	H		
21	3	18	6.91	4	X1	 Nr. dx dy l >s 1 0.00 -2.60 2.59 82 2 2.43 -0.35 2.45 9 3 0.95 0.01 0.94 90 4 0.00 0.94 0.93						20.73	42.911
22	3	18	2.95	4	X1	 Nr. dx dy l >s 1 1.65 0.00 1.64 25 2 0.78 0.36 0.86 65 3 0.00 0.45 0.45						8.85	18.319
23	3	18	4.38	4	X1	 Nr. dx dy l >s 1 0.00 -0.95 0.95 82 2 0.38 -0.05 0.38 8 3 3.05 0.00 3.05						13.14	27.200

Skupna teza (kg) 1860.326

stevilka projekta: 438-26 Most Ručnik

/ 19

Podatki o projektu

Objekt : Most Ručnik
Vsebina risbe : Armaturni načrt opornika in kril; os 2
stevilka risbe : 19

All total length of bar profiles outer dimension

IZVLECEK ARMATURNIH PALIC; tabela Jeklo za armiranje: S500B

poz	kos	D	dolz(L)	D8	D12	D14	D16	D18	D20
1	38	20	6.42*						243.96
2	38	14	3.43*			130.34			
3	2	14	4.20			8.40			
4	2	14	4.02			8.04			
5	38	12	1.65		62.70				
6	38	12	5.54		210.52				
7	35	12	2.02		70.70				
8	97	12	1.42		137.74				
9	69	8	0.34	23.46					
10	13	12	1.80		23.40				
11	25	16	2.73				68.25		
12	12	12	1.92		23.04				
13	23	16	3.11				71.53		
14	3	16	2.32				6.96		
15	3	18	2.62					7.86	
16	3	16	2.32				6.96		
17	3	18	2.62					7.86	
18	3	16	5.40				16.20		
19	3	18	6.18					18.54	
20	3	18	3.01					9.03	
21	3	16	5.50				16.50		
22	3	18	6.34					19.02	
23	3	18	3.01					9.03	

* = na sredini

skupna dolzina	23.46	528.10	146.78	186.40	71.34	243.96
kg / m	D8 0.409	D12 0.920	D14 1.252	D16 1.638	D18 2.070	D20 2.555
kg / d	9.595	485.852	183.769	305.323	147.674	623.318
Skupna teza (kg)	1755.531					

stevilka projekta: 438-26 Most Ručnik

/ 19

Podatki o projektu

Objekt : Most Ručnik
Vsebina risbe : Armaturni načrt opornika in kril; os 2
stevilka risbe : 19

IZVLECEK ARMATURNIH MREZ;tabela Jeklo za armiranje: S500B

poz	kos	tip	dolzina	sirina	Q503
1	4	Q503	2.53	2.15	21.76
2	2	Q503	2.70	1.75	9.45
3	2	Q503	2.24	2.15	9.63

skupna površina	40.84
kg / m2	7.98
kg / mreza	325.903

Skupna teza (kg)	325.903
------------------	---------

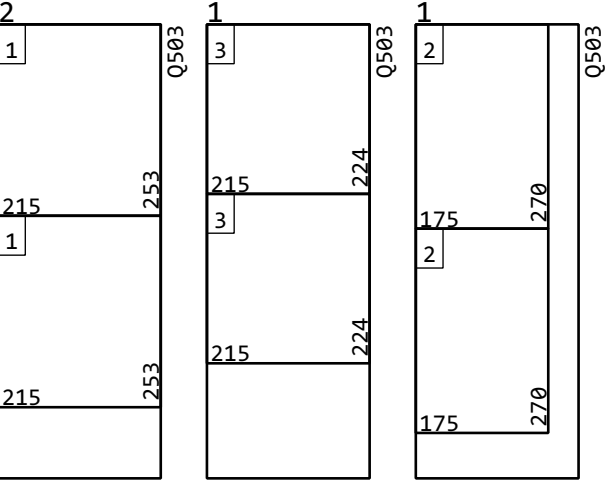
številka projekta: 438-26 Most Ručnik

/ 19

Podatki o projektu

Objekt : Most Ručnik
Vsebina risbe : Armaturni načrt opornika in kril; os 2
številka risbe : 19

ARMATURNE MREZE;razrez Jeklo za armiranje: S500B



Skupna kolicina armature, bruto

kos	Tip	dolzina m	sirina m	teza kg
4	Q503	6.00	2.15	411.768
Skupna teza, bruto (kg)				411.768

stevilka projekta: 438-26 Most Ručnik

/ 19

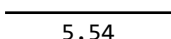
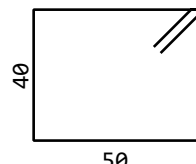
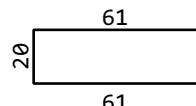
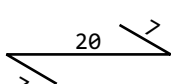
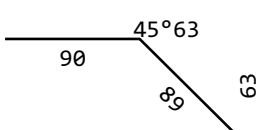
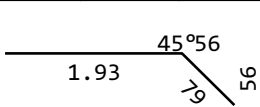
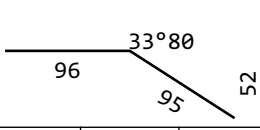
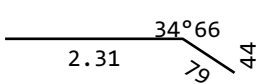
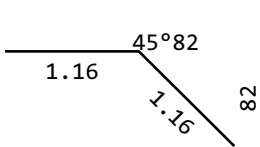
Podatki o projektu

Objekt : Most Ručnik
Vsebina risbe : Armaturni načrt opornika in kril; os 2
stevilka risbe : 19

ARMATURNE PALICE					Jeklo za armiranje: S500B								
poz	kos		dolzina	dbr ds	tip	oblika palice						skupno L	teza kg
						A	B	C	D	E	H		
1	38	20	--	7	C1	3.50	0.08	3.00				243.96	623.318
<													

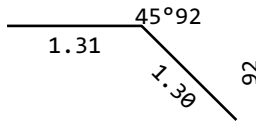
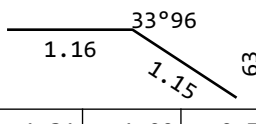
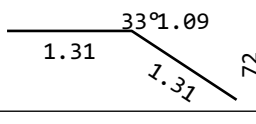
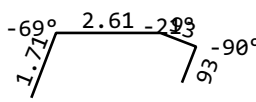
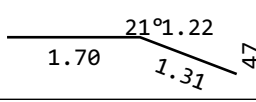
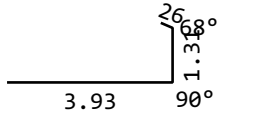
stevilka projekta: 438-26 Most Ručnik

/ 19

ARMATURNE PALICE Jeklo za armiranje: S500B														
poz	kos		dolžina	dbr ds	tip	oblika palice						skupno L	teža kg	
						A	B	C	D	E	H			
6	38	12	5.54	4	A1	5.54						210.52	193.678	
														
7	35	12	2.02	4	B1	0.50	0.40				0.11	0.11	70.70	65.044
														
8	97	12	1.42	4	A3	0.61	0.20	0.61				137.74	126.721	
														
9	69	8	0.34	4	A1	0.20					0.07	0.07	23.46	9.595
														
10	13	12	1.80	4	C1	0.90	0.63	0.63				23.40	21.528	
														
11	25	16	2.73	4	C1	1.93	0.56	0.56				68.25	111.794	
														
12	12	12	1.92	4	C1	0.96	0.80	0.52				23.04	21.197	
														
13	23	16	3.11	4	C1	2.31	0.66	0.44				71.53	117.166	
														
14	3	16	2.32	4	C1	1.16	0.82	0.82				6.96	11.400	
														

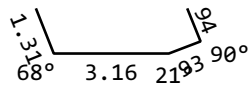
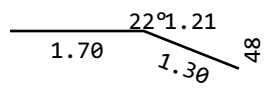
stevilka projekta: 438-26 Most Ručnik

/ 19

ARMATURNE PALICE													Jeklo za armiranje: S500B																									
poz	kos		dolžina	dbr ds	tip	oblika palice						skupno L	teža kg																									
						A	B	C	D	E	H																											
15	3	18	2.62	4	C1	1.31	0.92	0.92				7.86	16.270																									
																																						
16	3	16	2.32	4	C1	1.16	0.96	0.63				6.96	11.400																									
																																						
17	3	18	2.62	4	C1	1.31	1.09	0.72				7.86	16.270																									
																																						
18	3	16	5.40	4	X1	 <table><tr><td>Nr.</td><td>dx</td><td>dy</td><td>l</td><td>>s</td></tr><tr><td>1</td><td>-0.25</td><td>-0.10</td><td>0.26</td><td>69</td></tr><tr><td>2</td><td>0.00</td><td>-1.71</td><td>1.71</td><td>90</td></tr><tr><td>3</td><td>3.43</td><td>0.00</td><td>3.43</td><td></td></tr></table>						Nr.	dx	dy	l	>s	1	-0.25	-0.10	0.26	69	2	0.00	-1.71	1.71	90	3	3.43	0.00	3.43		16.20	26.536					
Nr.	dx	dy	l	>s																																		
1	-0.25	-0.10	0.26	69																																		
2	0.00	-1.71	1.71	90																																		
3	3.43	0.00	3.43																																			
19	3	18	6.18	4	X1	 <table><tr><td>Nr.</td><td>dx</td><td>dy</td><td>l</td><td>>s</td></tr><tr><td>1</td><td>0.62</td><td>1.60</td><td>1.71</td><td>-69</td></tr><tr><td>2</td><td>2.62</td><td>0.00</td><td>2.61</td><td>-21</td></tr><tr><td>3</td><td>0.88</td><td>-0.33</td><td>0.93</td><td>-90</td></tr><tr><td>4</td><td>-0.34</td><td>-0.87</td><td>0.93</td><td></td></tr></table>						Nr.	dx	dy	l	>s	1	0.62	1.60	1.71	-69	2	2.62	0.00	2.61	-21	3	0.88	-0.33	0.93	-90	4	-0.34	-0.87	0.93		18.54	38.378
Nr.	dx	dy	l	>s																																		
1	0.62	1.60	1.71	-69																																		
2	2.62	0.00	2.61	-21																																		
3	0.88	-0.33	0.93	-90																																		
4	-0.34	-0.87	0.93																																			
20	3	18	3.01	4	C1	1.70	1.22	0.47				9.03	18.692																									
																																						
21	3	16	5.50	4	X1	 <table><tr><td>Nr.</td><td>dx</td><td>dy</td><td>l</td><td>>s</td></tr><tr><td>1</td><td>3.93</td><td>0.00</td><td>3.93</td><td>90</td></tr><tr><td>2</td><td>0.00</td><td>1.31</td><td>1.31</td><td>68</td></tr><tr><td>3</td><td>-0.25</td><td>0.10</td><td>0.26</td><td></td></tr></table>						Nr.	dx	dy	l	>s	1	3.93	0.00	3.93	90	2	0.00	1.31	1.31	68	3	-0.25	0.10	0.26		16.50	27.027					
Nr.	dx	dy	l	>s																																		
1	3.93	0.00	3.93	90																																		
2	0.00	1.31	1.31	68																																		
3	-0.25	0.10	0.26																																			

stevilka projekta: 438-26 Most Ručnik

/ 19

ARMATURNE PALICE														Jeklo za armiranje: S500B																								
poz	kos		dolžina	dbr ds	tip	oblika palice						skupno L	teza kg																									
						A	B	C	D	E	H																											
22	3	18	6.34	4	X1	 <table><tr><td>Nr.</td><td>dx</td><td>dy</td><td>l</td><td>>s</td></tr><tr><td>1</td><td>0.48</td><td>-1.22</td><td>1.31</td><td>68</td></tr><tr><td>2</td><td>3.17</td><td>0.00</td><td>3.16</td><td>21</td></tr><tr><td>3</td><td>0.87</td><td>0.34</td><td>0.93</td><td>90</td></tr><tr><td>4</td><td>-0.35</td><td>0.87</td><td>0.94</td><td></td></tr></table>						Nr.	dx	dy	l	>s	1	0.48	-1.22	1.31	68	2	3.17	0.00	3.16	21	3	0.87	0.34	0.93	90	4	-0.35	0.87	0.94		19.02	39.371
Nr.	dx	dy	l	>s																																		
1	0.48	-1.22	1.31	68																																		
2	3.17	0.00	3.16	21																																		
3	0.87	0.34	0.93	90																																		
4	-0.35	0.87	0.94																																			
23	3	18	3.01	4	C1	1.70	1.21	0.48				9.03	18.692																									
																																						

Skupna teza (kg) 1755.531

stevilka projekta: 438-26 Most Ručnik

/ 20

Podatki o projektu

Objekt : Most Ručnik
Vsebina risbe : Armaturni načrt prekladne konstrukcije
stevilka risbe : 20

All total length of bar profiles outer dimension

IZVLECEK ARMATURNIH PALIC; tabela Jeklo za armiranje: S500B

poz	kos	D	dolz(L)	D12	D14	D16	D20
1	140	14	6.35		889.00		
2	75	14	2.14		160.50		
3	75	14	2.16		162.00		
4	54	20	11.44				617.76
5	38	14	6.32		240.16		
6	6	20	10.94				65.64
7	4	14	10.93		43.72		
8	4	12	10.93	43.72			
9	104	16	1.45			150.80	

skupna dolzina				43.72	1495.38	150.80	683.40
kg / m				D12 0.920	D14 1.252	D16 1.638	D20 2.555
kg / d				40.222	1872.216	247.010	1746.087

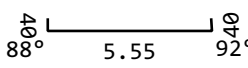
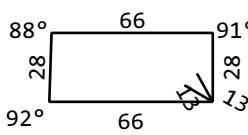
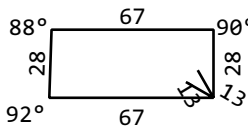
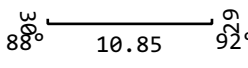
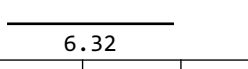
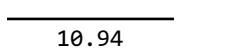
Skupna teza (kg)			3905.535				

stevilka projekta: 438-26 Most Ručnik

/ 20

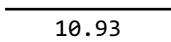
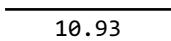
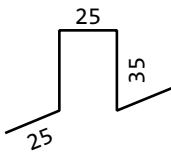
Podatki o projektu

Objekt : Most Ručnik
 Vsebina risbe : Armaturni načrt prekladne konstrukcije
 številka risbe : 20

ARMATURNE PALICE												Jeklo za armiranje: S500B	
poz	kos		dolžina	dbr ds	tip	oblika palice						skupno L	teža kg
						A	B	C	D	E	H		
1	140	14	6.35	4	X1	 Nr. dx dy l >s 1 0.01 -0.41 0.40 88 2 5.56 0.00 5.55 92 3 -0.01 0.41 0.40						889.00	1113.028
2	75	14	2.14	4	X1	 Nr. dx dy l >s 1 0.00 0.28 0.28 150 2 -0.66 0.00 0.66 88 3 -0.01 -0.28 0.28 92 4 0.67 0.00 0.66 150 0.13						160.50	200.946
3	75	14	2.16	4	X1	 Nr. dx dy l >s 1 0.00 0.28 0.28 150 2 -0.67 0.00 0.67 88 3 -0.01 -0.28 0.28 92 4 0.68 0.00 0.67 150 0.13						162.00	202.824
4	54	20	11.44	7	X1	 Nr. dx dy l >s 1 0.01 -0.30 0.30 88 2 10.86 0.00 10.85 92 3 -0.01 0.30 0.29						617.76	1578.377
5	38	14	6.32	4	A1	6.32						240.16	300.680
													
6	6	20	10.94	7	A1	10.94						65.64	167.710
													

stevilka projekta: 438-26 Most Ručnik

/ 20

ARMATURNE PALICE													Jeklo za armiranje: S500B	
poz	kos		dolzina	dbr ds	tip	oblika palice						skupno L	teza kg	
						A	B	C	D	E	H			
7	4	14	10.93	4	A1	10.93						43.72	54.737	
														
8	4	12	10.93	4	A1	10.93						43.72	40.222	
														
9	104	16	1.45	4	D2	0.25	0.35	0.25				150.80	247.010	
														

Skupna teza (kg) 3905.536