BLAN d.o.o.
Storitve v gradbeništvu in rudarstvu
Špeglova ulica 47, 3320 Velenje

www.blan.si
info@blan.si

EI	NASLOVNA STRAN Z OSNOVNIMI PODATKI O ELABORATU

ELABORAT IN ŠTEVILČNA OZNAKA ELABORATA:

Geološko geotehnično poročilo, GM - 189/2025

NAROČNIK:

Občina Mislinja, Šolska cesta 34, 2382 Mislinja

NAZIV TER VRSTA GRADNJE:

Sanacija JP 761521 Pr. Kričej-Sv. Mohor

VRSTA PROJEKTNE DOKUMENTACIJE:

PZI – projektna dokumentacija za izvedbo gradnje

PODATKI O IZDELOVALCU ELABORATA (PI):

Dr. Andrej BLAŽIČ,univ.dipl.inž.rud in geotehnol. RG-0119

PODATKI O PROJEKTANTU:

BLAN d.o.o., Špeglova ulica 47, 3320 Velenje

VODJA PROJEKTA:

Dr. Andrej BLAŽIČ,univ.dipl.inž.rud in geotehnol. RG-0119

dr. ANDREJ BLAŽIČ
univ.dipl.inž.rud. in geotehnol.
IZS RG0119

KRAJ IN DATUM IZDELAVE ELABORATA:

Velenje, oktober 2025

S. SPLOŠNI DEL

S.1 KAZALO VSEBINE POROČILA

S. SPLOŠNI DEL 2
S.1 KAZALO VSEBINE POROČILA 3
S.1 KAZALO SLIK 4
S.1 KAZALO RISB 4
T. TEHNIČNI DEL 5
T.1. SPLOŠNO 6
T.1.1. Obstoječe stanje 7
T.1.2. Obstoječe stanje voziščne konstrukcije 7
T.2. GEOLOŠKE IN HIDROGEOLOŠKE OSNOVE 8
T.2.1. Geološke in hidrogeološke osnove 8
T.2.2. Podzemna in meteorna voda 9
T.3. TERENSKE PREISKAVE 10
T.3.1. Dinamično penetracijsko sondiranje 10
T.4. OPIS POGOJEV ZA PROJEKTIRANJE IN GRADNJO 11
T.4.1. Karakteristike zemeljskih / hribinskih slojev 13
T.4.2. Količnik CBR 13
T.4.3. Klimatski in hidrološki pogoji 14
T.4.4. Vrsta in uporabnost zemeljskih materialov 14
T.4.5. Ureditev obstoječe voziščne konstrukcije 14
R. POROČILO O GEOTEHNIČNIH PREISKAVAH 15
R.1 REZULTATI MERITEV Z DINAMIČNIM PENETROMETROM – Pagani TG 63-100 16
R.1.1 Sondiranje z dinamičnim penetrometrom – DPSH 1 17
R.1.2 Sondiranje z dinamičnim penetrometrom – DPSH 2 18
R.1.3 Sondiranje z dinamičnim penetrometrom – DPSH 3 19
R.1.4 Sondiranje z dinamičnim penetrometrom – DPSH 4 20
R.1.5 Sondiranje z dinamičnim penetrometrom – DPSH 5 21
R.1.6 Sondiranje z dinamičnim penetrometrom – DPSH 6 22
R.1.7 Sondiranje z dinamičnim penetrometrom – DPSH 7 23
R.1.8 Interpretacija 24
R.1.9 Rezultati 25
R.2 REZULTATI MERITEV Z DINAMIČNIM PENETROMETROM – DPM 30-20 26

R.2.1 Sondiranje z dinamičnim penetrometrom – DPM 1 27
R.2.2 Sondiranje z dinamičnim penetrometrom – DPM 2 28
R.2.3 Sondiranje z dinamičnim penetrometrom – DPM 3 29
R.2.4 Interpretacija 30
R.2.5 Rezultati 31
R.3 FOTOGRAFIJE 32
G. RISBE 35

S.1 KAZALO SLIK

Slika 1: Obravnavana lokacija 6
Slika 2: Geološka karta območja 9
Slika 3: Dinamična penetrometra Pagani TG 63-100 (levo) in DPM 30-20 (desno) 10
Slika 4: Tabela kategorij izkopov 12
Slika 5: Pogled na traso 33
Slika 6: Pogled na traso 34
Slika 7: Pogled na traso 34

S.1 KAZALO RISB

Risba G.1 Pregledna situacija izvedenih raziskav
Risba G.2 Geotehnični profili

T. TEHNIČNI DEL

T.1. SPLOŠNO

Naročnik geološko geotehničnega poročila, Občina Mislinja, želi na območju javne poti JP 761521, pridobiti osnovne značilnosti o prisotnih materialih ter mehanskih lastnostih prisotnih materialov, pogoje projektiranja ter pogojev gradnje za ureditev ceste.

Geološko poročilo podaja osnove za dimenzioniranje vozišče konstrukcije.



Slika 1: Obravnavana lokacija

T.1.1. Obstoječe stanje

Večji del trase poteka po gričevnatem terenu v smeri jug-sever. Na obeh straneh cestišča se na določenih odsekih pojavljajo strmejša travnata pobočja, na katerih pa ni zaslediti znakov plazenja. Na obeh straneh cestišča se nahajajo travnate površine. Na zahodni in vzhodni strani trase se nahajata vodotoka, ki odvajata meteorno vodo iz višje ležečih območij.

T.1.2. Obstoječe stanje voziščne konstrukcije

Sestava obstoječe VK:

- Kamnito nasutje – nevezana nosilna plast
- Pod kamnitim nasutjem se pojavljajo peščene gline in grušča, ki z globino preidejo v matično podlago (peščenjaka)

Obstoječa voziščna konstrukcija je izvedena v razgiban teren. Voda se prosto razliva po cestišču in po brežinah ceste. Globokih drenaž za zaščito voziščne konstrukcije ni zaznati. Vozišče je makadamsko. Posedkov cestišča pri terenskem ogledu nismo zaznali.

T.2. GEOLOŠKE IN HIDROGEOLOŠKE OSNOVE

T.2.1. Geološke in hidrogeološke osnove

Širše območje:

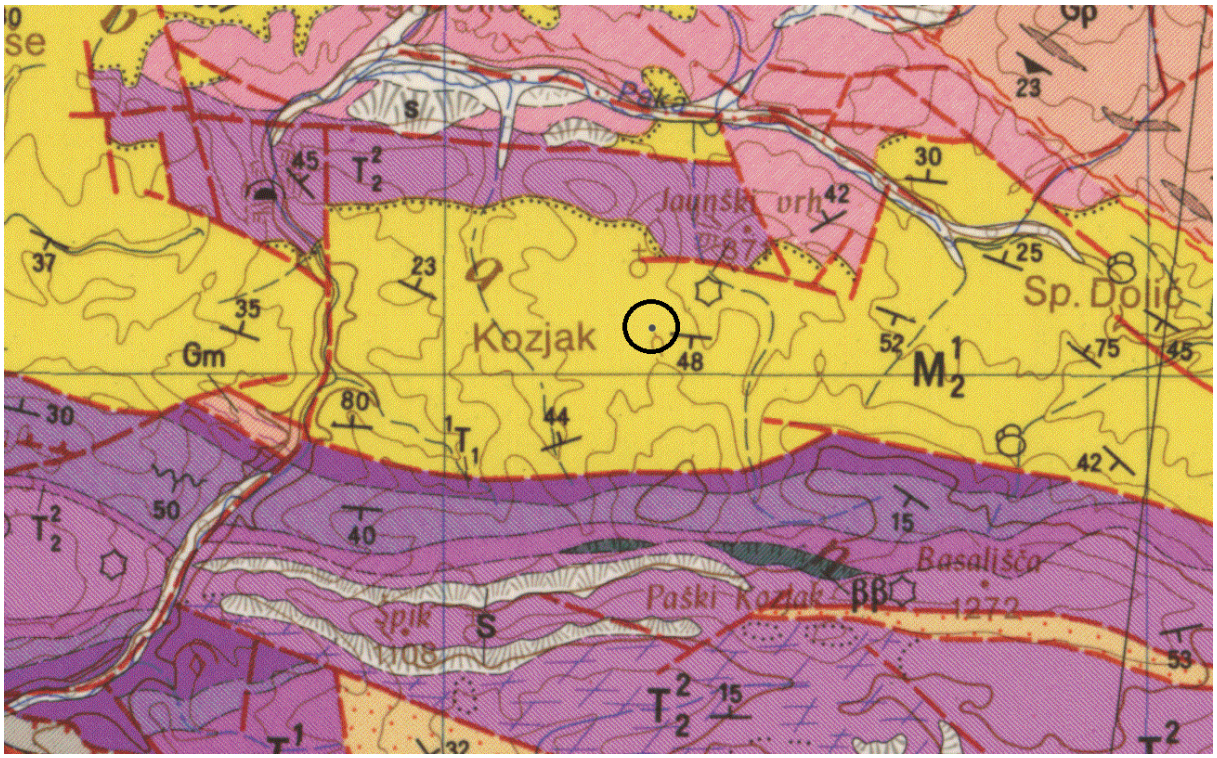
Obravnavano območje pripada geotektonski enoti Podgorsko-vitanjski tektonski jarek, ki spada med terciarne bazene. Omenjeni tektonski jarek poteka od Slovenj Gradca proti vzhodu med Paškim Kozjakom in Pohorjem, mimo Vitanja še dalje proti jugovzhodu. Zgrajen je iz burdigalsko – helvetskih plasti. Generalna smer enote je severozahod-jugovzhod. Prvotni značaj tektonskega jarka je bil pozneje deformiran. Jugozahodno od Slovenj Gradca so na to enoto narinjene severne Karavanke, naprej proti jugovzhodu pa poteka meja ob severnem robu Paškega Kozjaka. Severovzhodna meja poteka ob labotski prelomni coni. Horizontalno premikanje Pohorja in Karavank je vplivalo na nastanek sistema vzporednih gub. Tako ima del enote jugovzhodno od Slovenj Gradca obliko sinklinorija. Del te enote je tudi neotektonsko pogreznjena udorina pri Slovenj Gradcu.

Obravnavano območje:

Na obravnavanem območju se nahaja konglomerat, peščenjak, lapor-ivinske plasti (starost: M2/1).

Hidrogeološke lastnosti:

V hidrogeološkem smislu je mogoče obravnavati aluvialne sedimente (prod, pesek,..) kot dobro prepustne, gline kot slabo prepustne, medtem, ko laporje, glinavce, tufe in meljevce kot neprepustne kamnine. Vodoprepustnost apnencev in dolomitov je kompleksnejša, saj je odvisna od razpokanosti kamnine.



Slika 2: Geološka karta območja

T.2.2. Podzemna in meteorna voda

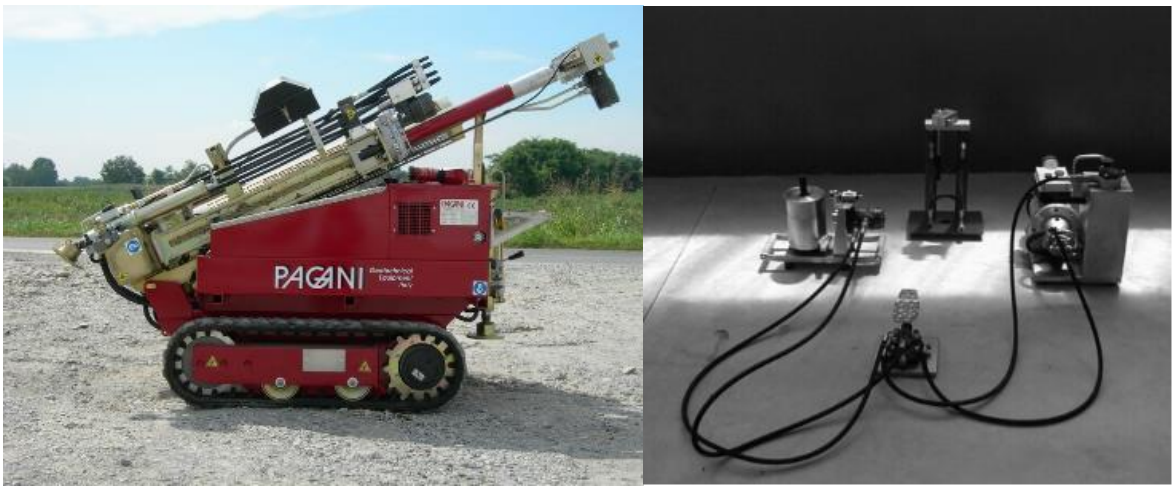
Konkretni podatki o gibanju nivoja podzemnih vod na tem območju nam niso na voljo, ker ni na voljo stalnih opazovalnih objektov. Meteorne vode se večinoma odvajajo disperzno.

Pri izvedbi sondiranj in razkopov nismo zaznali podzemne vode. Na obravnavani lokaciji na stiku med preperino in podlago prihaja do pretakanja meteorne vode, odtok je delno površinski, delno pa se infiltrira, vendar pa je precejanje odvisno od količine meteorne vode. Glede na lego pobočja je zagotovljen odtok meteornih vod, podzemne vode v motečih količinah ni pričakovati.

T.3. TERENSKE PREISKAVE

T.3.1. Dinamično penetracijsko sondiranje

Za izvedbo terenskih raziskav smo izvedli penetracijsko sondiranje do globine nepodajne podlage ali do globine vpliva z dinamičnima penetrometroma Pagani TG 63-100 in DPM 30-20. Izvedba penetracijskega sondiranja terena nam omogoča pridobiti informacije o trdnostih karakteristikah materialov in globini trdne podlage. Penetracijsko sondiranje smo na izbrani lokaciji ponavljali do globine trdne podlage. Interpretacija plasti in rezultatov meritev so podani za vsako posamezno meritev.



Slika 3: Dinamična penetrometra Pagani TG 63-100 (levo) in DPM 30-20 (desno)

T.4. OPIS POGOJEV ZA PROJEKTIRANJE IN GRADNJO

Začasne izkope v zemljinah je potrebno izvajati v naklonu največ 1:1.5 oziroma pod kotom 34° in jih zaščititi pred erozijskimi procesi..

- Trajne naklone vkopanih brežin v raščen teren zemljine (gline, melji, peščene gline) se izvedejo v naklonu 1:2 oziroma pod kotom 26°.
- Trajni naklon vkopanih brežin v skalnato pobočje se izvede v naklonu 2:1 oziroma pod kotom 60°. Na strmejših vkopih se izvede zaščita brežine z težko pocinkano mrežo.
- Trajne naklone nasipnih zemljin (gline, melji, peščene gline) se izvedejo v naklonu največ 1:2 oziroma pod kotom 26°.
- Trajne naklone nasipnih brežin iz kamnitega materiala se izvedejo v naklonu 1:1.5 oziroma pod kotom 34°. Pri izvedbi večjih nasipov predlagamo, da se peta nasipa izvede s kamnitim nasutjem D300 v stopničastem izkopu raščenega stabilnega terena. Stopničast izkop se izvede naklonu 1:2.

Pričakovane zemljine in kamnine pri izvajanju zemeljskih del:

***Gruš*č:** debelozrnata ostroroba zemljina, ki vsebuje več kot 50 % zrn > 2 mm in ostala zrna pod 63 mm. Pričakovana kategorija izkopa: 2. (Zemljine predvidene za trajno deponiranje – lahek izkop)

***Peščena glina*:** svetlo rjav do siv melj ter glinen melj z vložki podlage. Pričakovana kategorija izkopa: 2. (Zemljine predvidene za trajno deponiranje – lahek izkop)

***Glina*:** drobnozrnata vezljiva zemljina, ki leži nad A linijo na diagramu plastičnosti. Pričakovana kategorija izkopa: 2. (Zemljine predvidene za trajno deponiranje – lahek izkop)

Peščenjak: klastična sedimentna kamnina z večino zrn premera med 0.063 in 2 mm.
Pričakovana kategorija izkopa: 4. (Kamnine – srednje zahteven izkop)

Št	Naziv kategorije	Opis materiala	Ozna-ka	$I_{s(50)}$ (MPa)	Podrobnejši opis materiala	Predlagana mehanizacija za učinkovit izkop	Ocena uporabnosti
1	Plodna zemljina – lahek izkop	Površinska plast tal z znatnim deležem organske snovi.	Plodna zemljina		Površinska plast tal z znatnim deležem organske snovi, vključno s travno rušo, lahko tudi s predhodno mletimi drevesnimi panji.	bager, buldozer	Humuziranje brežin, za ureditev in izboljšavo kmetijskih površin skladno s pogoji pedološke stroke.
2	Zemljine predvidene za trajno deponiranje – lahek izkop	Vse izkopne zemljine, ki bodo trajno deponirane.	Ostale zemljine		Glina, melj, pesek in gramoz, šota (ter vse kombinacije naštetih zemljin), s posameznimi kosi kamnine velikosti zrn < 630 mm, oziroma volumen < 0,3 m^3.	bager, buldozer	Trajno deponiranje.
3	Zemljine predvidene za vgradnjo ali predelavo - lahek izkop	Vse izkopne zemljine, ki se bodo vgradile v nasipe ali zasipe.			Glina, melj, pesek in gramoz (ter vse kombinacije naštetih zemljin), s posameznimi zrni kamnine velikosti < 630 mm, oziroma volumen < 0,3 m^3.	bager, buldozer	Primerno za nasipe in zasipe, v projektu definirati pogoje vgradnje ter predvideti morebitne ukrepe za zagotovitev ustrezne zrnavosti in vgradljivosti.
4	Kamnine - srednje zahteven izkop	Mehke kamnine.	REW - RW	0,05 - 0,4	Laporovec, glinavec, skrilavec, tuf, slabo vezan konglomerat in breča, fliš.	bager, buldozer	Primerno za nasipe in zasipe, v projektu definirati pogoje vgradnje ter predvideti morebitne ukrepe za zagotovitev ustrezne zrnavosti in vgradljivosti.
		Kamnine tektonsko poškodovane ali razpadle ali strižno deformirane, zelo slaba do zmerna kakovost površine ploskev razpok.	RW-RS	0,4-3	Priloga 2		
			RS - RES	>3	Priloga 3		
5A	Kamnine - zahteven izkop	Kamnine razpokane v bloke ali tektonsko poškodovane ali razpadle, zelo slabe do zelo dobre kakovosti površine ploskev razpok.	RW-RS	0,4-3	Priloga 2	lažje hidravlično kladivo do 1800 kg, rijač/riper	Primerno za nasipe in zasipe. Predvideti je treba morebitne ukrepe za zagotovitev ustrezne zrnavosti in vgradljivosti. Praviloma primerno tudi za predelavo v gradbene proizvode, če so izpolnjeni pogoji za rabo.
			RS - RES	>3	Priloga 3		
5B	Kamnine - zelo zahteven izkop	Kamnine razpokane v bloke ali tektonsko poškodovane ali razpadle, zmerne do zelo dobre kakovosti površine ploskev razpok.	RW-RS	0,4-3	Priloga 2	težko hidravlično kladivo nad 1800 kg	
			RS - RES	>3	Priloga 3		
6	Kamnine - izjemno zahteven izkop	Intaktne ali kamnine razpokane v bloke, zmerne do zelo dobre kakovosti površine ploskev razpok.	RW-RS	0,4-3	Priloga 2	težko hidravlično kladivo nad 1800 kg, miniranje	
			RS - RES	>3	Priloga 3		

Slika 4: Tabela kategorij izkopov

T.4.1. Karakteristike zemeljskih / hribinskih slojev

Pri projektiranju naj se upošteva karakteristike zemeljskih slojev podane v spodnji tabeli. Karakteristike zemeljskih materialov so ovrednotene po Skempton-u oziroma so izkustveno ocenjene.

Sloj	Kohezija (kPa)	Strižni kot (°)	Prostorni. teža (kN/m^3)
Peščena glina	3	22	19
Grušč	0	40 – 42	20
Glina	5	20	19
Peščenjak	50	30	23

T.4.2. Količnik CBR

Za potrebe dimenzioniranja vozišče konstrukcije je bil na podlagi SPT ovrednoten količnik CBR. Pri dimenzioniranju vozišče konstrukcije in zunanje ureditve naj se upoštevajo naslednje vrednosti CBR:

Grušč: CBR ≈ 20.0 % - od stacionaže 0.0+0.00 do 0.4+60.00

Peščena glina: CBR ≈ 5.0 % - od stacionaže 0.4+0.60 do 0.5+40.00

Grušč: CBR ≈ 20.0 % - od stacionaže 0.5+40.00 do 1.0+40.00

Peščena glina: CBR ≈ 2.0 % - od stacionaže 1.0+40.00 do 1.1+20.00

Grušč: CBR ≈ 20.0 % - od stacionaže 1.1+20.00 do 1.1+85.09

Glede na izvedene raziskave se bo v temeljnih tleh pojavljal grušč. Od začetka trase se uporabi pri dimenzioniranju vozišče konstrukcije CBR ≈ 20.0 %. Na krajšem odseku v stacionaži 0.4+0.60 do km 0.8+30 se bo v temeljnih tleh pojavil sloj peščene gline – na tem delu trase se lahko uporabi za dimenzioniranje vozišča CBR ≈ 5.0 %. Na krajšem odseku v km 1.0+40.0 do 1.1+20.0 sledimo slabše nosilen sloj peščene gline – za preračun vozišče konstrukcije se uporabi CBR ≈ 2.0%. Na odsekih, kjer se v temeljnih tleh pojavlja glina, se priporoča vgradnja geotekstila.

T.4.3. Klimatski in hidrološki pogoji

Maksimalna globina prodiranje mraza na tem območju znaša $h_m \approx 90$ cm (povzeto po karti globin prodiranja mraza na področju Republike Slovenije).

V kolikor bodo pri novi vozišči konstrukciji izvedene globoke drenaže ter urejeno površinsko odvodnjavanje cestišča z asfaltnimi muldami, se pri dimenzioniranju vozišča uporabijo ugodni hidrološki pogoji. Kjer se v temeljnih tleh pojavlja grušč, so tla odporna proti učinkom zmrzovanja in odtajanja. Kjer se v temeljnih tleh pojavlja peščena glina, so tla neodporna proti učinkom zmrzovanja in odtajanja.

T.4.4. Vrsta in uporabnost zemeljskih materialov

Za nasipanje pod temelji ali VK lahko uporabimo nekoherentne zemljine kot so dobro granulirani materiali proda, kamnitega drobljenca,… (največ 5-8% finih delcev do 0,063 mm). To so materiali, ki so odporni na zmrzovanje.

Za nasipanje pod temelji do globine zmrzovanja pa ne moremo uporabiti koherentnih oziroma drobnozrnatih zemljin kot so gline, melji,... To so materiali, ki niso odporni na zmrzovanje.

T.4.5. Ureditev obstoječe voziščne konstrukcije

Za novogradnjo je predvidena vgradnja sledečih plasti na temeljna tla:

- Obstoječo konstrukcijo in temeljna tla je treba odstraniti do kote, ki bo usklajena s predvideno niveleto nove voziščne konstrukcije. Na izkop se pred vgradnjo kamnitega drobljenca vgradi ločilna plast geotekstila.
- 50 cm kamnitega drobljenca TD 125
- 20 cm tamponskega drobljenca TD 32
- 6 cm bituminiziranega drobljenca AC 16 base B50/70, A4
- 4 cm bitumenskega betona AC 11 surf B70/100, A4

R. POROČILO O GEOTEHNIČNIH PREISKAVAH

R.1 REZULTATI MERITEV Z DINAMIČNIM PENETROMETROM – Pagani TG 63-100

R.1.1 Sondiranje z dinamičnim penetrometrom – DPSH 1

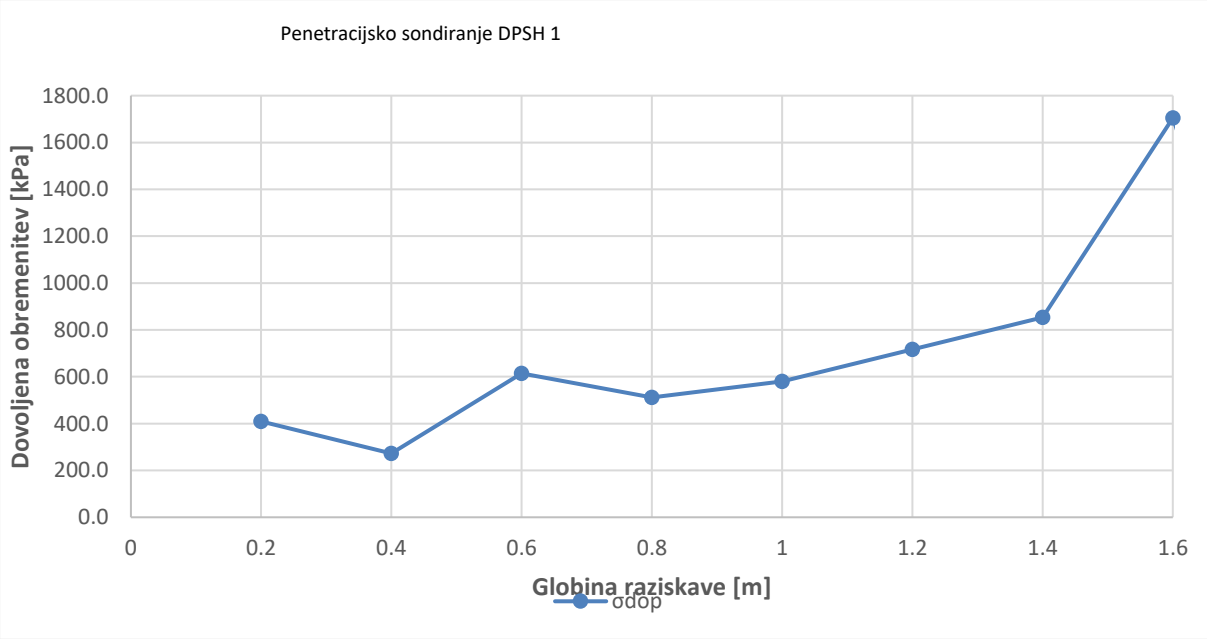
Meritev: DPSH 1

Globina meritve: 1.6 m

Popis:

do globine 1.4 m grušč

globina > 1.4 m peščenjak



Geološko-geotehnični opis	Grušč	Peščenjak
Klasifikacija SIST EN ISO 14688-2	Gr	/
Sloj (m)	0.0 – 1.4	> 1.4
Povprečno število udarcev – pretvorba na SPT (N)	24.9	> 70.0

Podzemna voda pri izvedbi penetracije ni bila zaznana.

R.1.2 Sondiranje z dinamičnim penetrometrom – DPSH 2

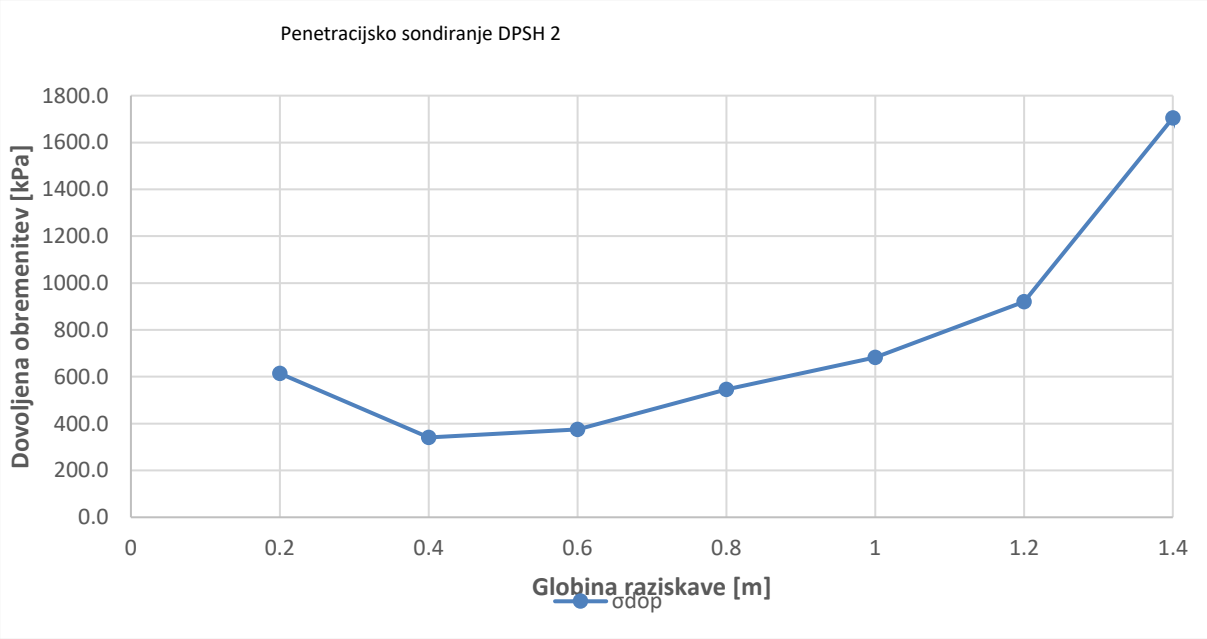
Meritev: DPSH 2

Globina meritve: 1.4 m

Popis:

do globine 1.2 m grušč

globina > 1.2 m peščenjak



Geološko-geotehnični opis	Grušč	Peščenjak
Klasifikacija SIST EN ISO 14688-2	Gr	/
Sloj (m)	0.0 – 1.2	> 1.2
Povprečno število udarcev – pretvorba na SPT (N)	25.5	> 70.0

Podzemna voda pri izvedbi penetracije ni bila zaznana.

R.1.3 Sondiranje z dinamičnim penetrometrom – DPSH 3

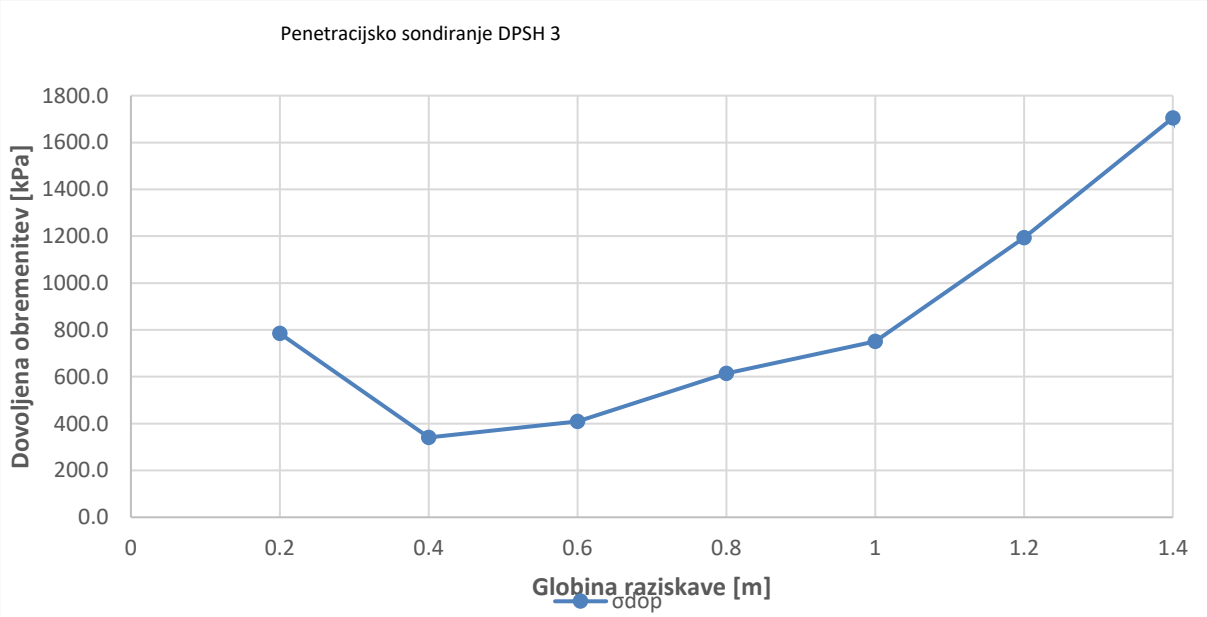
Meritev: DPSH 3

Globina meritve: 1.4 m

Popis:

do globine 1.2 m grušč

globina > 1.2 m peščenjak



Geološko-geotehnični opis	Grušč	Peščenjak
Klasifikacija SIST EN ISO 14688-2	Gr	/
Sloj (m)	0.0 – 1.2	> 1.2
Povprečno število udarcev – pretvorba na SPT (N)	30.0	> 70.0

Podzemna voda pri izvedbi penetracije ni bila zaznana.

R.1.4 Sondiranje z dinamičnim penetrometrom – DPSH 4

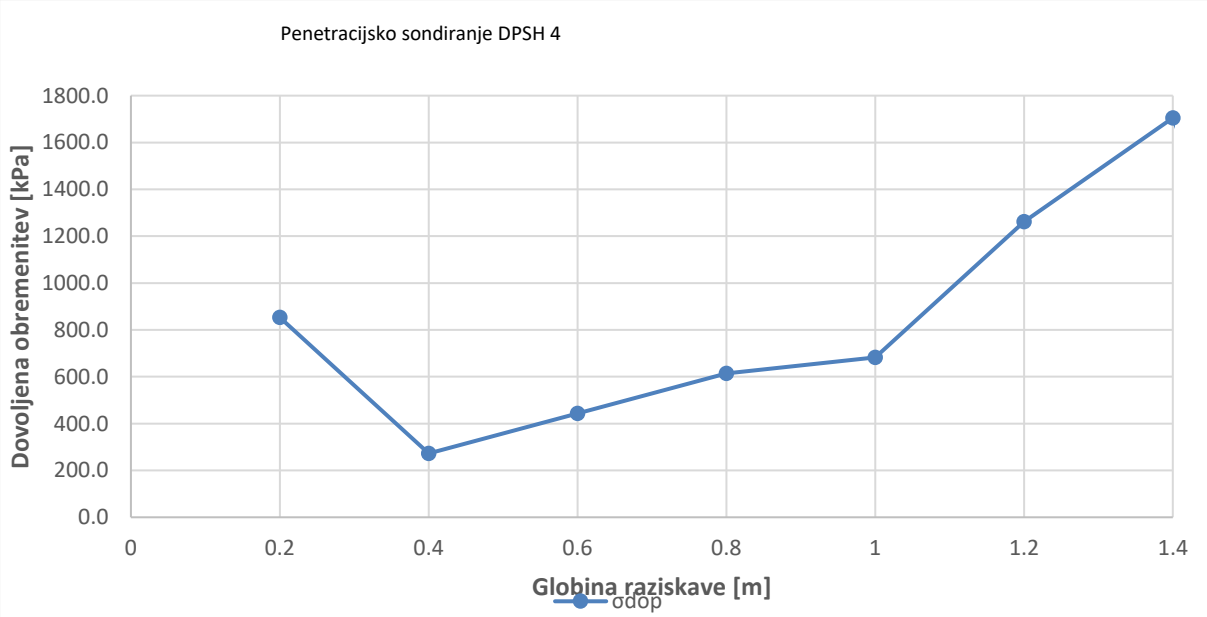
Meritev: DPSH 4

Globina meritve: 1.4 m

Popis:

do globine 1.2 m grušč

globina > 1.2 m peščenjak



Geološko-geotehnični opis	Grušč	Peščenjak
Klasifikacija SIST EN ISO 14688-2	Gr	/
Sloj (m)	0.0 – 1.2	> 1.2
Povprečno število udarcev – pretvorba na SPT (N)	30.3	> 70.0

Podzemna voda pri izvedbi penetracije ni bila zaznana.

R.1.5 Sondiranje z dinamičnim penetrometrom – DPSH 5

Meritev: DPSH 5

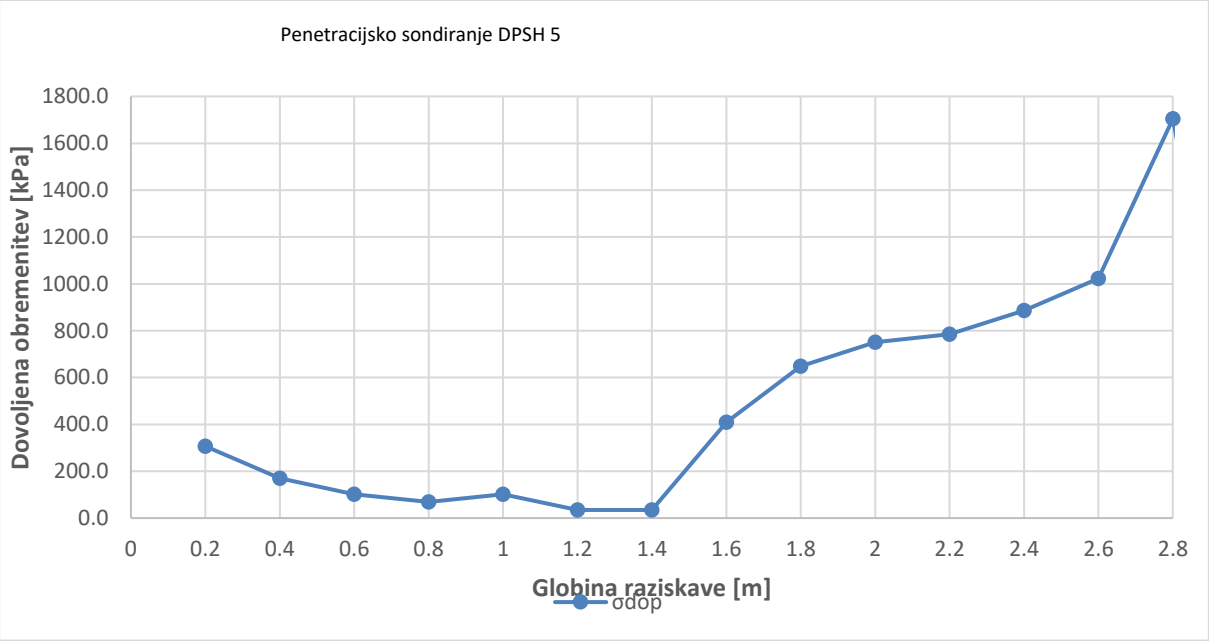
Globina meritve: 2.8 m

Popis:

do globine 1.4 m peščena glina

od globine 1.4 m do 2.6 m grušč

globina > 2.6 m laporovec



Geološko-geotehnični opis	Peščena glina	Grušč	Peščenjak
Klasifikacija SIST EN ISO 14688-2	Cl	Gr	/
Sloj (m)	0.0 – 1.4	1.4 – 2.6	> 2.6
Povprečno število udarcev – pretvorba na SPT (N)	5.1	30.3	> 70.0

Podzemna voda pri izvedbi penetracije ni bila zaznana.

R.1.6 Sondiranje z dinamičnim penetrometrom – DPSH 6

Meritev: DPSH 6

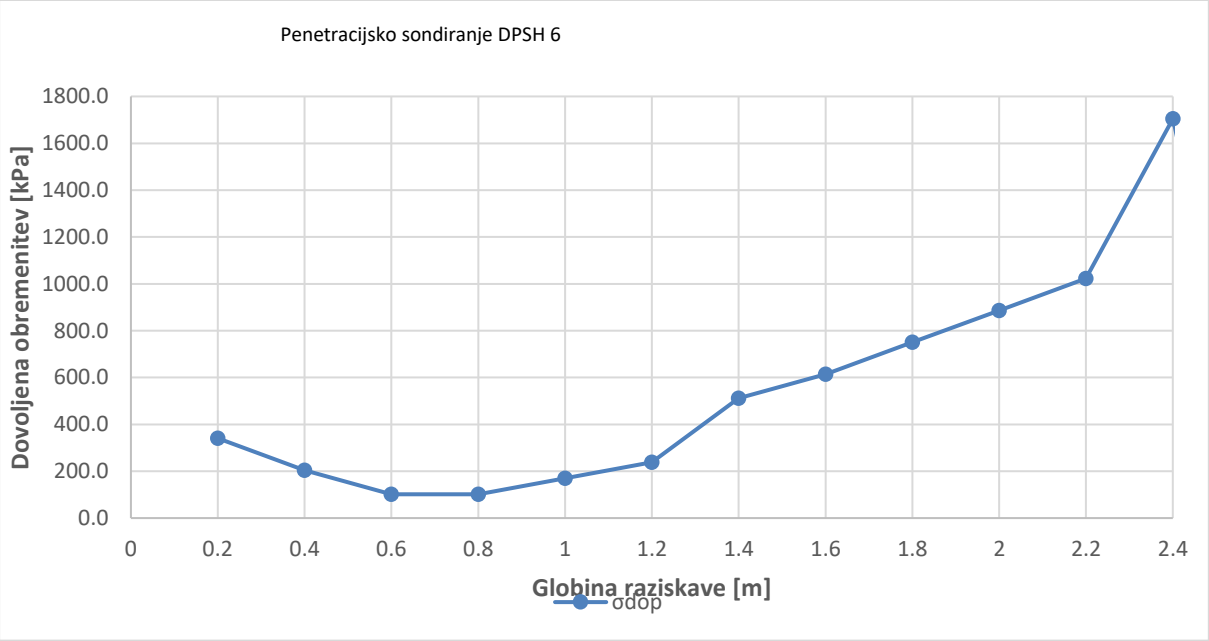
Globina meritve: 2.6 m

Popis:

do globine 1.2 m peščena glina

od globine 1.2 m do 2.4 m grušč

globina > 2.4 m laporovec



Geološko-geotehnični opis	Peščena glina	Grušč	Peščenjak
Klasifikacija SIST EN ISO 14688-2	Cl	Gr	/
Sloj (m)	0.0 – 1.2	1.2 – 2.4	> 2.4
Povprečno število udarcev – pretvorba na SPT (N)	8.5	33.3	> 70.0

Podzemna voda pri izvedbi penetracije ni bila zaznana.

R.1.7 Sondiranje z dinamičnim penetrometrom – DPSH 7

Meritev: DPSH 7

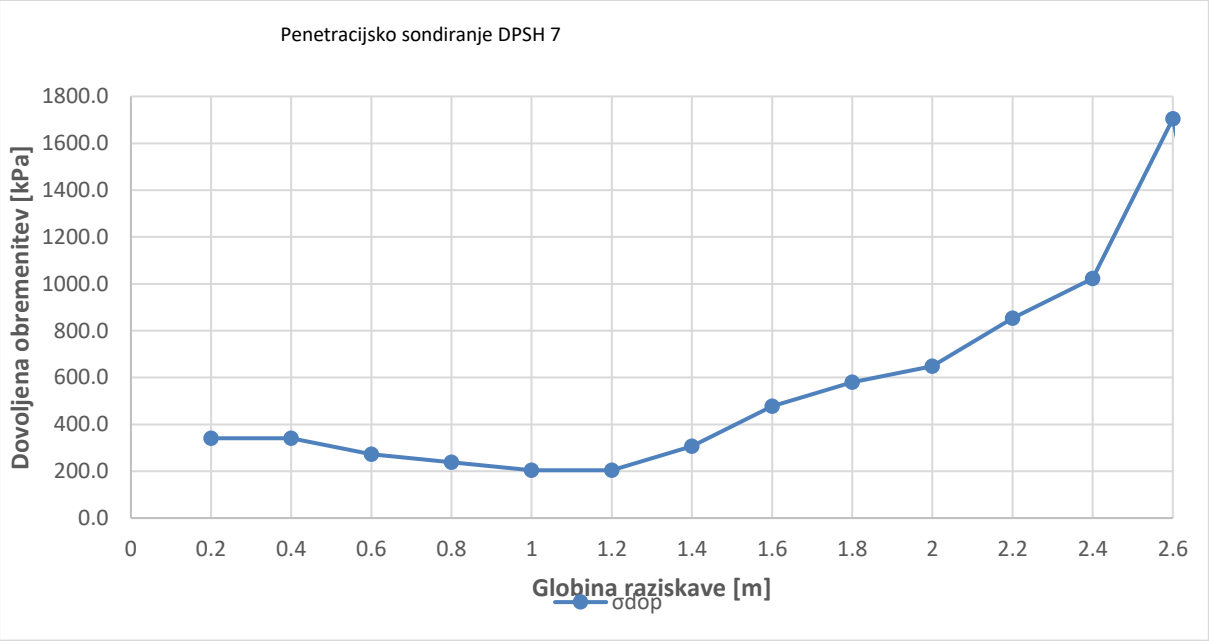
Globina meritve: 2.6 m

Popis:

do globine 1.4 m peščena glina

od globine 1.4 m do 2.4 m grušč

globina > 2.4 m laporovec



Geološko-geotehnični opis	Peščena glina	Grušč	Peščenjak
Klasifikacija SIST EN ISO 14688-2	Cl	Gr	/
Sloj (m)	0.0 – 1.4	1.4 – 2.4	> 2.4
Povprečno število udarcev – pretvorba na SPT (N)	12.0	31.5	> 70.0

Podzemna voda pri izvedbi penetracije ni bila zaznana.

R.1.8 Interpretacija

Strižne karakteristike so določene po Skempton-u glede na relativno gostoto:

gostota	zelo rahlo	rahlo		srednje		gosto	zelo gosto
$(N_1)_{60}$	0	3	8	15	25	42	58
D_r (%)	0	15	35	50	65	85	100
φ (°)		28	30	33	36	41	44

$$N_{60} = N \cdot k_{60} \cdot \kappa \cdot \lambda$$

$$(N_1)_{60} = N \cdot k_{60} \cdot \kappa \cdot \lambda \cdot C_N \cdot C_S$$

$$D_r^2 = N_{60} / 60 \text{ ali } (N_1)_{60} / 60$$

KOHERENTNE ZEMLJINE (gline, melji,...)		
N	**Konsistenčno stanje**	**qu (kPa)**
2	židko	25
2 - 4	lahko gnetno	25 - 50
4 - 8	srednje gnetno	50 - 100
8 - 15	težko gnetno	100 - 200
15 - 30	poltrdno	200 - 400
> 30	trdno	> 400

NEKOHERENTNE ZEMLJINE (peski, prodi,...)	
N	**Gostotno stanje**
< 4	zelo rahlo
4 - 10	rahlo
10 - 30	srednje gosto
30 - 50	gosto
> 50	zelo gosto

Kjer so:

N – število udarcev

k_{60} – količnik prenosa energije (DPSH-B 1.22)

κ – korekcijski faktor pri uporabi konice

λ – korekcija zaradi dolžine drogovja (do 4 m 0.75, do 6 m 0.85, do 10 m 0.95, nad 10 m 1.00)

C_N – korekcija zaradi efektivnega tlaka (odvisna od globine)

N_{60} – število udarcev, korigirano na 60% teoretične energije

$(N_1)_{60}$ – število udarcev, korigirano na 60% teoretične energije in na efektivni vertikalni tlak σ'_v=100 kPa

Dr – relativna gostota

φ ali ϕ – strižni kot

R.1.9 Rezultati

γ povprečna	19,0	kN/m3
k60	1,22	
κ	1,00	Melji, gline..
κ	1,00	Prodi, grušči..

Meritve DPSH-B (s pretvorbo na SPT)

Meritev	Srednja globina sloja	Izmerjeno št. udarcev pretvorjenih na SPT	Nivo podzemne vode	Normalni tlak	Korekcijski faktor drogovja (upoštevano 1 m zunaj)	Korekcija zaradi energijskih izgub	Korekcijski faktor efektivnega tlaka	Korekcijski faktor zaradi podzemne vode v peskih	Korigirano število udarcev SPT	Relativna gostota	Gostotno stanje (Skempton)	Konsistenčno stanje (tabela)	Strižni kot (Skempton)	Strižni kot (Gibbs)	Enoosna tlačna trdnost za N<16 (Peck)
	d	**$N_{30(SPT)}$**		**σv'**	**λ**	**N_{60}**	**C_N**	**C_S**	**$(N_1)_{60}$**	**Dr**			**ϕ**	**ϕ**	**qu**
	[m]	**[ud./30 cm]**	**[m]**	**[kPa]/100**		**[ud./30 cm]**			**[ud./30 cm]**	**[%]**			**[°]**	**[°]**	**[kPa]**
DPSH 1	0.7	24.9	/	0.13	0.75	22.8	1.77	/	40.2	81.9	gosto	poltrdno	**40.2**	**37.5**	/
	1.5	75.0	/	0.29	0.75	68.6	/	/	/	106.9	zelo gosto	trdno	**>44**	**72.0**	/
DPSH 2	0.6	25.5	/	0.11	0.75	23.3	1.80	/	41.9	83.6	gosto	poltrdno	**40.6**	**37.8**	/
	1.3	75.0	/	0.25	0.75	68.6	/	/	/	106.9	zelo gosto	trdno	**>44**	**72.0**	/
DPSH 3	0.6	30.0	/	0.11	0.75	27.5	1.80	/	49.3	90.6	zelo gosto	poltrdno	**42.1**	**39.0**	/
	1.3	75.0	/	0.25	0.75	68.6	/	/	/	106.9	zelo gosto	trdno	**>44**	**72.0**	/
DPSH 4	0.6	30.0	/	0.11	0.75	27.5	1.80	/	49.3	90.6	zelo gosto	poltrdno	**42.1**	**39.0**	/
	1.3	75.0	/	0.25	0.75	68.6	/	/	/	106.9	zelo gosto	trdno	**>44**	**72.0**	/
DPSH 5	0.7	5.1	/	0.13	0.75	4.7	/	/	/	27.9	rahlo	srednje gnetno	**29.3**	**22.1**	58
	2.0	33.0	/	0.38	0.75	30.2	1.45	/	43.8	85.4	zelo gosto	trdno	**41.1**	**38.1**	/
	2.7	75.0	/	0.51	0.75	68.6	/	/	/	106.9	zelo gosto	trdno	**>44**	**72.0**	/
DPSH 6	0.6	8.5	/	0.11	0.75	7.8	/	/	/	36.0	srednje gosto	srednje gnetno	**30.2**	**24.5**	97
	1.7	33.3	/	0.32	0.75	30.5	1.51	/	46.1	87.6	zelo gosto	trdno	**41.5**	**38.5**	/
	2.3	75.0	/	0.44	0.75	68.6	/	/	/	106.9	zelo gosto	trdno	**>44**	**72.0**	/
DPSH 7	0.7	12.0	/	0.13	0.75	11.0	/	/	/	42.8	srednje gosto	težko gnetno	**31.6**	**27.0**	137
	1.9	31.5	/	0.36	0.75	28.8	1.47	/	42.4	84.0	gosto	poltrdno	**40.8**	**37.9**	/
	2.5	75.0	/	0.48	0.75	68.6	/	/	/	106.9	zelo gosto	trdno	**>44**	**72.0**	/

R.2 REZULTATI MERITEV Z DINAMIČNIM PENETROMETROM – DPM 30-20

R.2.1 Sondiranje z dinamičnim penetrometrom – DPM 1

Meritev: DPM 1

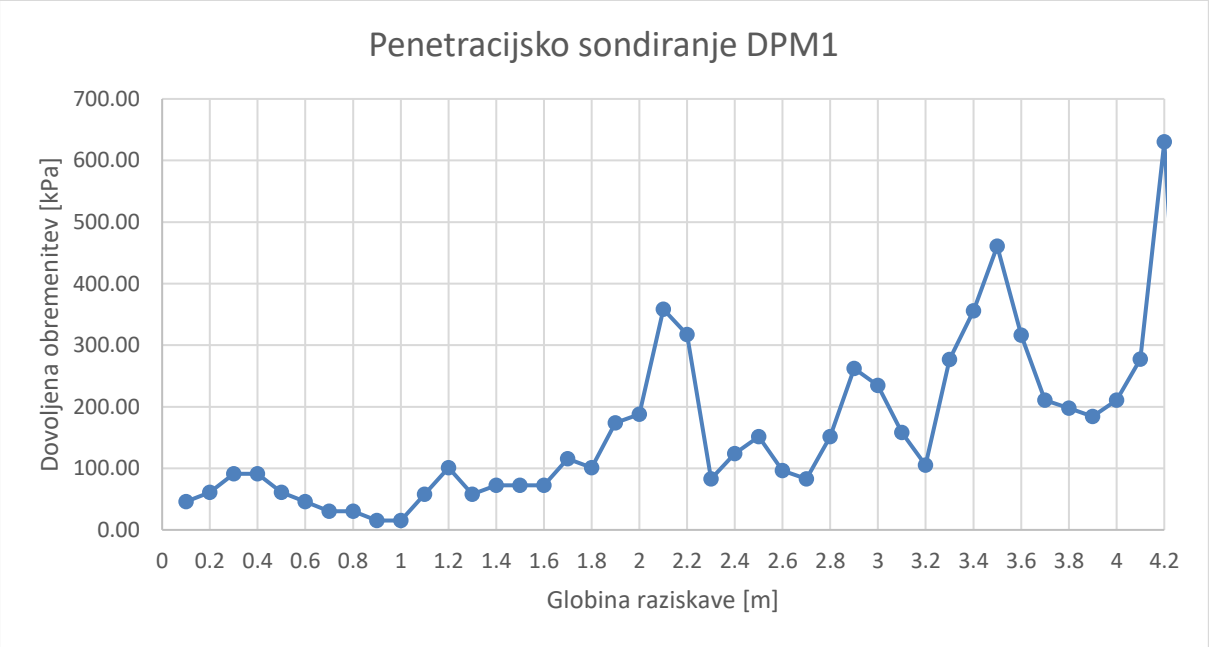
Globina meritve: 4.2 m

Popis:

do globine 1.8 m peščena glina

od globine 1.8 m do 4.1 m grušč

globina > 4.1 m peščenjak



Geološko-geotehnični opis	Peščena glina	Grušč	Peščenjak
Klasifikacija SIST EN ISO 14688-2	Cl	Gr	/
Sloj (m)	0.0 – 1.8	1.8 – 4.1	> 4.1
Povprečno število udarcev – pretvorba na SPT (N)	3.3	12.3	> 35.0

Podzemna voda pri izvedbi prenetracije ni bila zaznana.

R.2.2 Sondiranje z dinamičnim penetrometrom – DPM 2

Meritev: DPM 2

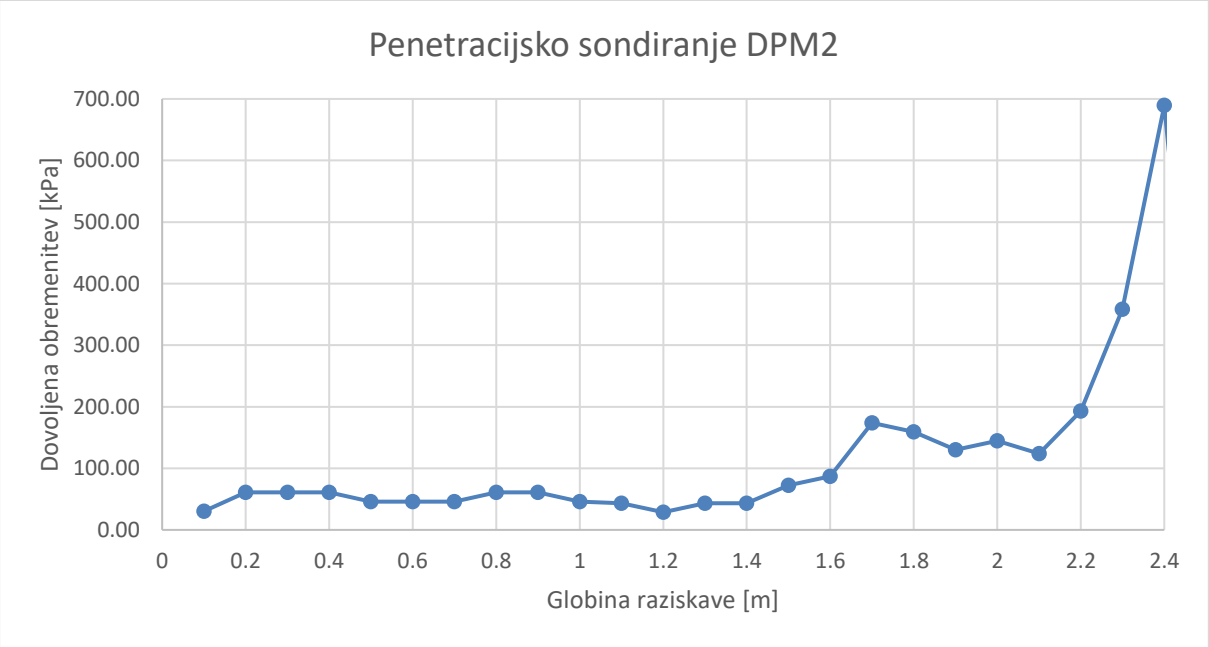
Globina meritve: 2.4 m

Popis:

do globine 1.6 m peščena glina

od globine 1.6 m do 2.3 m grušč

globina > 2.3 m peščenjak



Geološko-geotehnični opis	Peščena glina	Grušč	Peščenjak
Klasifikacija SIST EN ISO 14688-2	Cl	Gr	/
Sloj (m)	0.0 – 1.6	1.6 – 2.3	> 2.3
Povprečno število udarcev – pretvorba na SPT (N)	2.7	9.9	> 35.0

Podzemna voda pri izvedbi prenetracije ni bila zaznana.

R.2.3 Sondiranje z dinamičnim penetrometrom – DPM 3

Meritev: DPM 3

Globina meritve: 5.0 m

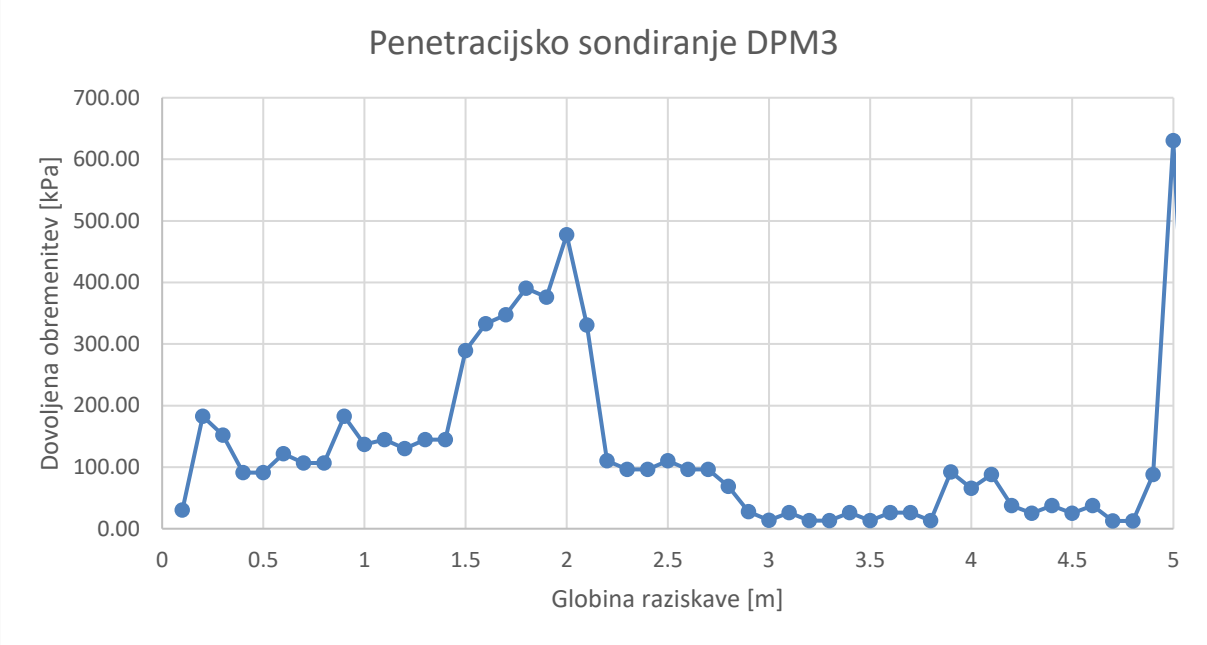
Popis:

do globine 1.4 m peščena glina

od globine 1.4 m do 2.1 m grušč

od globine 2.1 m do 4.9 m glina

globina > 4.9 m peščenjak



Geološko-geotehnični opis	Peščena glina	Grušč	Glina	Peščenjak
Klasifikacija SIST EN ISO 14688-2	Cl	Gr	Cl	/
Sloj (m)	0.0 – 1.4	1.4 – 2.1	2.1 – 4.9	> 4.9
Povprečno število udarcev – pretvorba na SPT (N)	6.4	19.3	2.9	> 35.0

Podzemna voda pri izvedbi prenetracije ni bila zaznana.

R.2.4 Interpretacija

Strižne karakteristike so določene po Skempton-u glede na relativno gostoto:

gostota	zelo rahlo	rahlo		srednje		gosto	zelo gosto
$(N_1)_{60}$	0	3	8	15	25	42	58
D_r (%)	0	15	35	50	65	85	100
φ (°)		28	30	33	36	41	44

$$N_{60} = N \cdot k_{60} \cdot \kappa \cdot \lambda$$

$$(N_1)_{60} = N \cdot k_{60} \cdot \kappa \cdot \lambda \cdot C_N \cdot C_S$$

$$D_r^2 = N_{60} / 60 \text{ ali } (N_1)_{60} / 60$$

KOHERENTNE ZEMLJINE (gline, melji,...)		
N	**Konsistenčno stanje**	**qu (kPa)**
2	židko	25
2 - 4	lahko gnetno	25 - 50
4 - 8	srednje gnetno	50 - 100
8 - 15	težko gnetno	100 - 200
15 - 30	poltrdno	200 - 400
> 30	trdno	> 400

NEKOHERENTNE ZEMLJINE (peski, prodi,...)	
N	**Gostotno stanje**
< 4	zelo rahlo
4 - 10	rahlo
10 - 30	srednje gosto
30 - 50	gosto
> 50	zelo gosto

Kjer so:

N – število udarcev

k_{60} – količnik prenosa energije (DPSH-B 1.22)

κ – korekcijski faktor pri uporabi konice

λ – korekcija zaradi dolžine drogovja (do 4 m 0.75, do 6 m 0.85, do 10 m 0.95, nad 10 m 1.00)

C_N – korekcija zaradi efektivnega tlaka (odvisna od globine)

N_{60} – število udarcev, korigirano na 60% teoretične energije

$(N_1)_{60}$ – število udarcev, korigirano na 60% teoretične energije in na efektivni vertikalni tlak σ'_v=100 kPa

Dr – relativna gostota

φ ali ϕ – strižni kot

R.2.5 Rezultati

γ povprečna	19,0	kN/m3
k60	1,22	
κ	1,00	Melji, gline..
κ	1,00	Prodi, gruščі..

Meritve DPSH-B (s pretvorbo na SPT)

Meritev	Srednja globina sloja	Izmerjeno št. udarcev pretvorjenih na SPT	Nivo podzemne vode	Normalni tlak	Korekcijski faktor drogovja (upoštevano 1 m zunaj)	Korekcija zaradi energijskih izgub	Korekcijski faktor efektivnega tlaka	Korekcijski faktor zaradi podzemne vode v peskih	Korigirano število udarcev SPT	Relativna gostota	Gostotno stanje (Skempton)	Konsistenčno stanje (tabela)	Strižni kot (Skempton)	Strižni kot (Gibbs)	Enoosna tlačna trdnost za N<16 (Peck)
	d	**$N_{30(SPT)}$**		**σv'**	**λ**	**N_{60}**	**C_N**	**C_S**	**$(N_1)_{60}$**	**Dr**			**ϕ**	**ϕ**	**qu**
	[m]	**[ud./30 cm]**	**[m]**	**[kPa]/100**		**[ud./30 cm]**			**[ud./30 cm]**	**[%]**			**[°]**	**[°]**	**[kPa]**
DPM 1	0.9	3.3	/	0.17	0.75	2.4	/	/	/	20.2	rahlo	lahko gnetno	**28.5**	**20.3**	31
	3.0	12.3	/	0.56	0.75	9.2	1.28	/	11.8	44.3	srednje gosto	težko gnetno	**31.9**	**32.8**	/
	4.2	38.1	/	0.79	0.85	32.4	/	/	/	73.5	gosto	trdno	**38.1**	**43.7**	/
DPM 2	0.8	2.7	/	0.15	0.75	2.0	/	/	/	18.3	rahlo	lahko gnetno	**28.3**	**20.0**	25
	2.0	9.9	/	0.37	0.75	7.4	1.46	/	10.8	42.5	srednje gosto	srednje gnetno	**31.5**	**32.6**	/
	2.4	38.1	/	0.45	0.75	28.6	/	/	/	69.0	gosto	poltrdno	**37.0**	**40.7**	/
DPM 3	0.7	6.4	/	0.13	0.75	4.8	/	/	/	28.3	rahlo	srednje gnetno	**29.3**	**22.2**	60
	1.8	19.3	/	0.33	0.75	14.5	1.50	/	21.7	60.1	srednje gosto	težko gnetno	**35.0**	**34.5**	/
	3.5	2.9	/	0.67	0.85	2.4	/	/	/	20.1	rahlo	lahko gnetno	**28.5**	**20.3**	30
	5.0	38.1	/	0.94	0.85	32.4	/	/	/	73.5	gosto	trdno	**38.1**	**43.7**	/

R.3 FOTOGRAFIJE



Slika 5: Pogled na traso



Slika 6: Pogled na traso



Slika 7: Pogled na traso

G. RISBE

BLAN d.o.o.
Storitve v gradbeništvu in rudarstvu
Špeglova ulica 47, 3320 Velenje

www.blan.si
info@blan.si

EI	NASLOVNA STRAN Z OSNOVNIMI PODATKI O ELABORATU

ELABORAT IN ŠTEVILČNA OZNAKA ELABORATA:

Načrt podpornih konstrukcij, GM - 189/2025

NAROČNIK:

Občina Mislinja, Šolska cesta 34, 2382 Mislinja

NAZIV TER VRSTA GRADNJE:

Sanacija JP 761521 Pr. Kričej-Sv. Mohor

VRSTA PROJEKTNE DOKUMENTACIJE:

PZI – projektna dokumentacija za izvedbo gradnje

PODATKI O IZDELOVALCU ELABORATA (PI):

Dr. Andrej BLAŽIČ,univ.dipl.inž.rud in geotehnol. RG-0119

PODATKI O PROJEKTANTU:

BLAN d.o.o., Špeglova ulica 47, 3320 Velenje

VODJA PROJEKTA:

Dr. Andrej BLAŽIČ,univ.dipl.inž.rud in geotehnol. RG-0119

dr. ANDREJ BLAŽIČ
univ.dipl.inž.rud. in geotehnol.
IZS RG0119

KRAJ IN DATUM IZDELAVE ELABORATA:

Velenje, oktober 2025

S. SPLOŠNI DEL

S.1 KAZALO VSEBINE POROČILA

S. SPLOŠNI DEL 2
S.1 KAZALO VSEBINE POROČILA 3
S.1 KAZALO SLIK 3
S.1 KAZALO RISB 3
T. TEHNIČNI DEL 4
T.1. SPLOŠNO 5
T.2. STABILNOSTNO STATIČNI IZRAČUN 6
T.2.1. Stabilnostno statični izračun kamnite zložbe 6
T.2.2. Izpis stabilnostno statičnega izračuna varovanja brežine z brizganim betonom in sidranjem s SIS sidri 7
T.3. IZVEDBA SANACIJE 8
T.3.1. Kamnita zložba 8
T.3.2. Odvodnjavanje 9
T.3.3. Brizgani beton in sidra 9
T.3.4. Zakoličbeni podatki 10
T.4. POPIS DEL IN OCENA INVESTICIJE 11
G. RISBE 12

S.1 KAZALO SLIK

Slika 1: Obravnavana lokacija 5

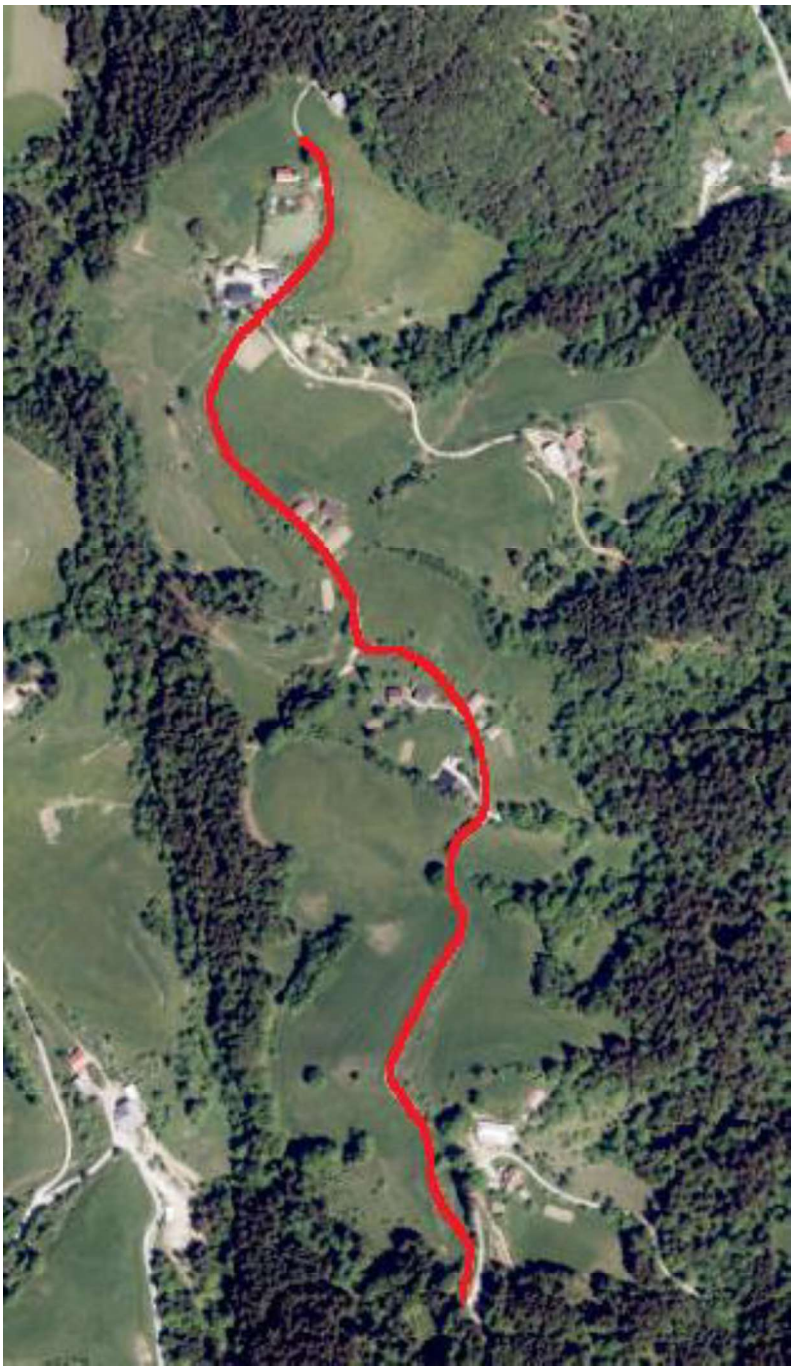
S.1 KAZALO RISB

Risba G.1 Gradbena situacija
Risba G.2 Sanacija v prečnih profilih
Risba G.3 Kamnita zložba
Risba G.4 Betonska obloga - armatura in sidranje
Risba G.5 Zakoličbena situacija

T. TEHNIČNI DEL

T.1. SPLOŠNO

Na osnovi naročila Občine Mislinja smo izvedli načrt konstrukcija za sanacijo javne poti JP 761521 Pr. Kričej-Sv. Mohor. Osnova za izdelavo tega poročila je podana in predstavljena situacija na območju občinske ceste, terenska prospekcija območja, izvedene terenske raziskave in razpoložljiva geološka literatura ter interpretacija pridobljenih podatkov



Slika 1: Obravnavana lokacija

T.2. STABILNOSTNO STATIČNI IZRAČUN

T.2.1. Stabilnostno statični izračun kamnite zložbe

Osnova za stabilnostno-statični izračun so bile predhodno izvedene geomehanske raziskave. Ovrednotene so bile geomehanske karakteristike in globine posameznih slojev zemljin. Statični izračun kamnite zložbe smo izvedli z geostatičnim programom GEO5 po EC2.

Osnova za dimenzioniranje podpornih konstrukcij so ovrednotene notranje statične količine (MSN), deformacije (MSU). Pri mejnem stanju nosilnosti smo uporabili ustrezne projektne pristope, pri mejnem stanju uporabnosti pa smo upoštevali varnostni faktor F=1.0. Vsi izračuni in dimenzioniranja so bili izvedeni v skladu s smernicami Evrokod.

Pri izračunu so upoštevane naslednje karakteristike slojev:

Sloj	Kohezija (kPa)	Strižni kot (°)	Prostorni. teža (kN/m^3)
Peščena glina	2	22	19
Grušč	0	38	20
Peščenjak	50	30	23

Gravity wall analysis

Input data

Project

Task : Sanacija JP 761521 Pr. Kričej-Sv. Mohor
Author : BLAN d.o.o.
Date : 10/9/2025

Settings

Slovenia - EN 1997

Materials and standards

Concrete structures : EN 1992-1-1 (EC2)
Coefficients EN 1992-1-1 : standard
Masonry (stone) wall : EN 1996-1-1 (EC6)

Wall analysis

Active earth pressure calculation : Coulomb
Passive earth pressure calculation : Caquot-Kerisel
Earthquake analysis : Mononobe-Okabe
Shape of earth wedge : Calculate as skew
Allowable eccentricity : 0.333
Verification methodology : according to EN 1997
Design approach : 2 - reduction of actions and resistances

Partial factors on actions (A)					
Permanent design situation					
		Unfavourable		Favourable	
Permanent actions :	γ_G =	1.35	[–]	1.00	[–]
Variable actions :	γ_Q =	1.50	[–]	0.00	[–]
Water load :	γ_w =	1.35	[–]		

Partial factors for resistances (R)			
Permanent design situation			
Partial factor on overturning :	γ_{Rv} =	1.40	[–]
Partial factor on sliding resistance :	γ_{Rh} =	1.10	[–]
Partial factor on bearing capacity :	γ_{Re} =	1.40	[–]

Partial factors for variable actions			
Permanent design situation			
Factor for combination value :	ψ_0 =	0.70	[–]
Factor for frequent value :	ψ_1 =	0.50	[–]
Factor for quasi-permanent value :	ψ_2 =	0.30	[–]

Anchors

Verification methodology : Limit states (LSD)

Reduction coefficients			
Reduction. coeff of steel strength :	γ_s =	1.35	[–]
Reduction coefficient of pull out resistance (soil) :	γ_e =	1.35	[–]
Reduction coefficient of pull out resistance (grouting) :	γ_c =	1.35	[–]

[GEO5 - Gravity Wall | version 5.2021.72.0 | hardware key 9398 / 1 | BLAN d.o.o. | Copyright © 2023 Fine spol. s r.o. All Rights Reserved | www.finesoftware.eu]
[Geoportal d.o.o. | + 386(0)1 620 33 20| info@geoportal.si| http://www.geoportal.si]

Material of structure

Unit weight γ = 23.00 kN/m^3
Analysis of concrete structures carried out according to the standard EN 1992-1-1 (EC2).

Concrete: C 20/25
Cylinder compressive strength f_{ck} = 20.00 MPa
Tensile strength f_{ctm} = 2.20 MPa

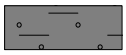
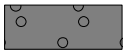
Longitudinal steel: B500B
Yield strength f_{yk} = 500.00 MPa

Geometry of structure

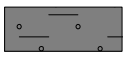
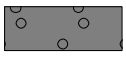
No.	Coordinate X [m]	Depth Z [m]
1	0.00	0.00
2	0.00	3.00
3	-1.40	3.00
4	-0.50	0.25
5	-0.60	0.25
6	-0.60	0.00

The origin [0,0] is located at the most upper right point of the wall.
Wall section area = 2.76 m^2.

Basic soil parameters

No.	Name	Pattern	φ_{ef} [°]	c_{ef} [kPa]	γ [kN/m^3]	γ_{su} [kN/m^3]	δ [°]
1	Peščena glina		22.00	3.00	19.00	10.00	9.00
2	Grušč		40.00	0.00	20.00	11.00	20.00
3	Peščenjak		30.00	50.00	23.00	13.00	21.00

Soil parameters to compute pressure at rest

No.	Name	Pattern	Type calculation	φ_{ef} [°]	v [–]	OCR [–]	K_r [–]
1	Peščena glina		cohesionless	22.00	-	-	-
2	Grušč		cohesionless	40.00	-	-	-
3	Peščenjak		cohesive	-	0.40	-	-

Soil parameters

Peščena glina
Unit weight : γ = 19.00 kN/m^3
Stress-state : effective
Angle of internal friction : φ_{ef} = 22.00 °
Cohesion of soil : c_{ef} = 3.00 kPa
Angle of friction struc.-soil : δ = 9.00 °
Soil : cohesionless

[GEO5 - Gravity Wall | version 5.2021.72.0 | hardware key 9398 / 1 | BLAN d.o.o. | Copyright © 2023 Fine spol. s r.o. All Rights Reserved | www.finesoftware.eu]
[Geoportal d.o.o. | + 386(0)1 620 33 20| info@geoportal.si| http://www.geoportal.si]

Saturated unit weight : γ_{sat} = 20.00 kN/m^3

Grušč
Unit weight : γ = 20.00 kN/m^3
Stress-state : effective
Angle of internal friction : φ_{ef} = 40.00 °
Cohesion of soil : c_{ef} = 0.00 kPa
Angle of friction struc.-soil : δ = 20.00 °
Soil : cohesionless
Saturated unit weight : γ_{sat} = 21.00 kN/m^3

Peščenjak
Unit weight : γ = 23.00 kN/m^3
Stress-state : effective
Angle of internal friction : φ_{ef} = 30.00 °
Cohesion of soil : c_{ef} = 50.00 kPa
Angle of friction struc.-soil : δ = 21.00 °
Soil : cohesive
Poisson's ratio : ν = 0.40
Saturated unit weight : γ_{sat} = 23.00 kN/m^3

Backfill

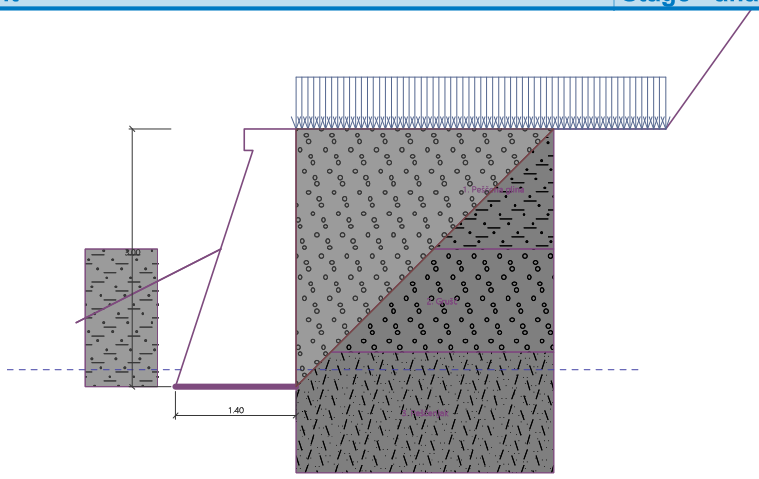
Assigned soil : Grušč
Slope = 45.00 °

Geological profile and assigned soils

No.	Thickness of layer t [m]	Depth z [m]	Assigned soil	Pattern
1	1.40	0.00 .. 1.40	Peščena glina	
2	1.20	1.40 .. 2.60	Grušč	
3	-	2.60 .. ∞	Peščenjak	

[GEO5 - Gravity Wall | version 5.2021.72.0 | hardware key 9398 / 1 | BLAN d.o.o. | Copyright © 2023 Fine spol. s r.o. All Rights Reserved | www.finesoftware.eu]
[Geoportal d.o.o. | + 386(0)1 620 33 20| info@geoportal.si| http://www.geoportal.si]

Name : Profile and assignment	Stage - analysis : 1 - 0



Foundation

Type of foundation : soil from geological profile

Terrain profile

No.	Coordinates x [m]	Depth z [m]
1	0.00	0.00
2	4.30	0.00
3	6.30	-2.80
4	9.90	-2.80
5	10.80	-5.50
6	11.80	-5.50

Origin [0,0] is located in upper right edge of construction.
Positive coordinate +z has downward direction.

Water influence

GWT behind the structure lies at a depth of 2.80 m
GWT in front of the structure lies at a depth of 2.80 m
Subgrade at the heel is not permeable.
Uplift in foot. bottom due to different pressures is not considered.

Input surface surcharges

No.	Surcharge new	Surcharge change	Action	Mag.1 [kN/m2]	Mag.2 [kN/m2]	Ord.x x [m]	Length l [m]	Depth z [m]
1	Yes		permanent	16.00		0.00	4.30	on terrain

No.	Name
1	promet

Resistance on front face of the structure

Resistance on front face of the structure: at rest
Soil on front face of the structure - Peščena glina
Soil thickness in front of structure h = 1.60 m
Soil slope in front of structure β = -27.00 °

Settings of the stage of construction

Design situation : permanent

[GEO5 - Gravity Wall | version 5.2021.72.0 | hardware key 9398 / 1 | BLAN d.o.o. | Copyright © 2023 Fine spol. s r.o. All Rights Reserved | www.finesoftware.eu]
[Geoportal d.o.o. | + 386(0)1 620 33 20| info@geoportal.si| http://www.geoportal.si]

The wall is free to move. Active earth pressure is therefore assumed.

Verification No. 1

Forces acting on construction

Name	F_{hor} [kN/m]	App.Pt. z [m]	F_{vert} [kN/m]	App.Pt. x [m]	Coeff. overtur.	Coeff. sliding	Coeff. stress
Weight - wall	0.00	-1.30	60.80	0.91	1.000	1.000	1.350
FF resistance	-9.19	-0.54	4.81	-0.35	1.000	1.000	1.350
Active pressure	16.81	-1.00	6.12	1.40	1.350	1.350	1.350
Water pressure	0.00	-3.00	0.00	1.40	1.000	1.000	1.350
promet	8.87	-1.48	3.23	1.40	1.350	1.350	1.350

Verification of complete wall

Check for overturning stability

Resisting moment M_{res} = 50.91 kNm/m
Overturning moment M_{ovr} = 35.58 kNm/m

Wall for overturning is SATISFACTORY

Check for slip

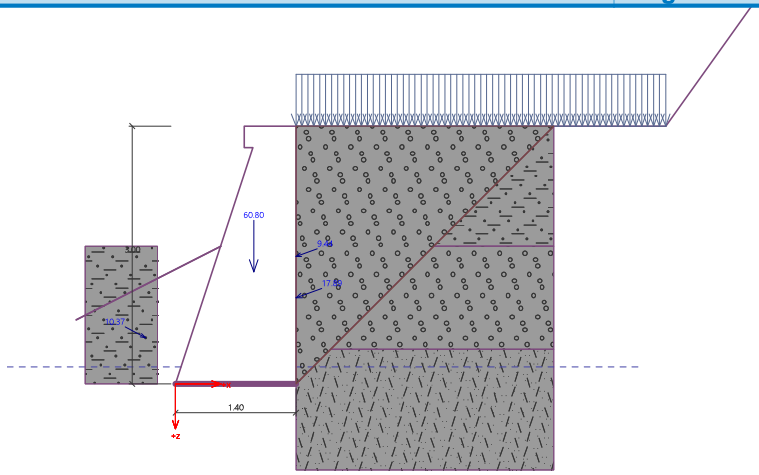
Resisting horizontal force H_{res} = 82.55 kN/m
Active horizontal force H_{act} = 25.48 kN/m

Wall for slip is SATISFACTORY

Overall check - WALL is SATISFACTORY

Maximum stress in footing bottom : 91.12 kPa

Name : Verification	Stage - analysis : 1 - 1



Bearing capacity of foundation soil

Design load acting at the center of footing bottom

No.	Moment [kNm/m]	Norm. force [kN/m]	Shear Force [kN/m]	Eccentricity [–]	Stress [kPa]
1	14.65	101.20	22.26	0.103	91.12
2	19.06	78.23	25.48	0.174	85.71

[GEO5 - Gravity Wall | version 5.2021.72.0 | hardware key 9398 / 1 | BLAN d.o.o. | Copyright © 2023 Fine spol. s r.o. All Rights Reserved | www.finesoftware.eu]
[Geoportal d.o.o. | + 386(0)1 620 33 20| info@geoportal.si| http://www.geoportal.si]

Service load acting at the center of footing bottom

No.	Moment [kNm/m]	Norm. force [kN/m]	Shear Force [kN/m]
1	10.85	74.96	16.49

Verification of foundation soil

Stress in the footing bottom : rectangle

Eccentricity verification

Max. eccentricity of normal force $e = 0.174$
Maximum allowable eccentricity $e_{alw} = 0.333$

Eccentricity of the normal force is SATISFACTORY

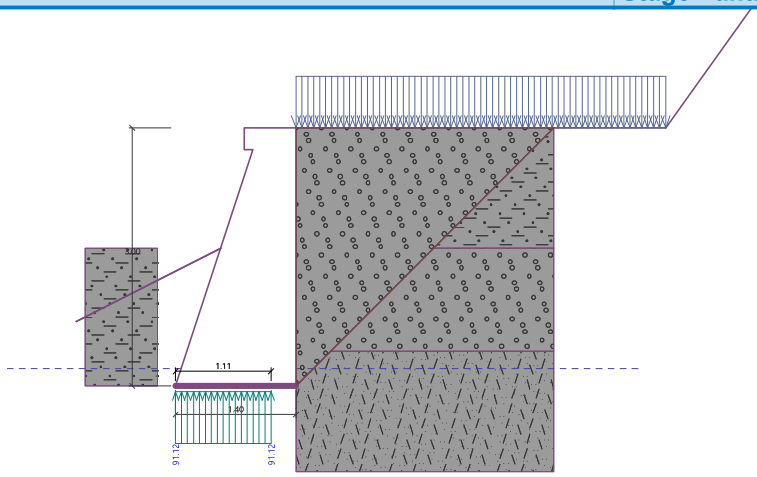
Verification of bearing capacity

Bearing capacity of foundation soil $R = 500.00$ kPa
Partial factor on bearing capacity $\gamma_{Rv} = 1.40$
Max. stress at footing bottom $\sigma = 91.12$ kPa
Bearing capacity of foundation soil $R_d = 357.14$ kPa

Bearing capacity of foundation soil is SATISFACTORY

Overall verification - bearing capacity of found. soil is SATISFACTORY

Name : Bearing cap.	Stage - analysis : 1 - -1



Dimensioning No. 1

Forces acting on construction

Name	F_{hor} [kN/m]	App.Pt. z [m]	F_{vert} [kN/m]	App.Pt. x [m]	Coeff. moment	Coeff. norm.force	Coeff. shear for.
Weight - wall	0.00	-0.05	1.36	0.30	1.000	1.000	1.000
Active pressure	0.02	-0.03	0.01	0.60	1.000	1.000	1.350
Water pressure	0.00	-0.10	0.00	0.60	1.000	1.000	1.000
promet	0.17	-0.03	0.06	0.60	1.000	1.000	1.350

Wall check at the construction joint 0.10 m from the wall crest

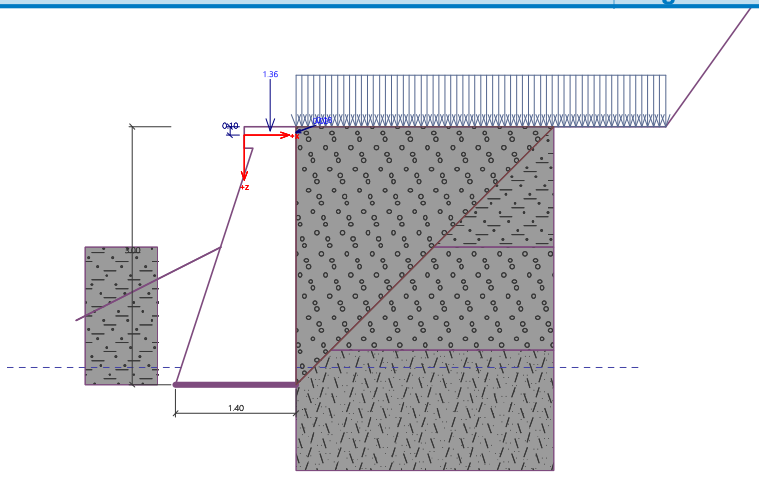
Cross-section depth h = 0.60 m
Ultimate shear force $V_{Rd} = 329.01$ kN/m > 0.26 kN/m $= V_{Ed}$

[GEO5 - Gravity Wall | version 5.2021.72.0 | hardware key 9398 / 1 | BLAN d.o.o. | Copyright © 2023 Fine spol. s r.o. All Rights Reserved | www.finesoftware.eu]
[Geoportal d.o.o. | + 386(0)1 620 33 20| info@geoportal.si| http://www.geoportal.si]

Ultimate compressive force N_{Rd} = 5973.33 kN/m > 1.43 kN/m = N_{Ed}
Ultimate moment M_{Rd} = -0.43 kNm/m > -0.03 kNm/m = M_{Ed}

Cross-section bearing capacity is SATISFACTORY

Name : Dimensioning	Stage - analysis : 1 - 1



[GEO5 - Gravity Wall | version 5.2021.72.0 | hardware key 9398 / 1 | BLAN d.o.o. | Copyright © 2023 Fine spol. s r.o. All Rights Reserved | www.finesoftware.eu]
[Geoportal d.o.o. | + 386(0)1 620 33 20| info@geoportal.si| http://www.geoportal.si]

Slope stability analysis

Input data

Project

Task : Sanacija JP 761521 Pr. Kričej-Sv. Mohor
Author : BLAN d.o.o.
Date : 10/9/2025

Settings

Slovenia - EN 1997

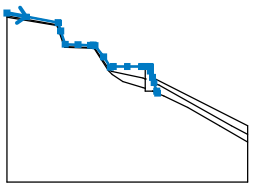
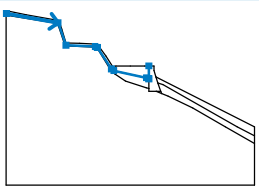
Stability analysis

Earthquake analysis : Standard
Verification methodology : according to EN 1997
Design approach : 3 - reduction of actions (GEO, STR) and soil parameters

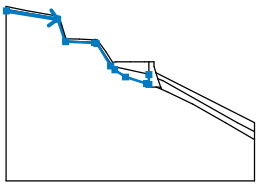
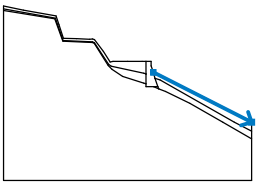
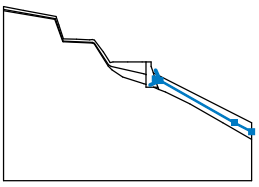
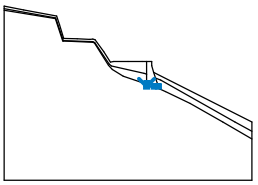
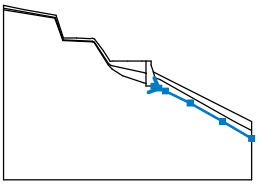
Partial factors on actions (A)									
Permanent design situation									
		State STR				State GEO			
		Unfavourable		Favourable		Unfavourable		Favourable	
Permanent actions :	γ_G =	1.00	[–]	1.00	[–]	1.00	[–]	1.00	[–]
Variable actions :	γ_Q =	1.50	[–]	0.00	[–]	1.30	[–]	0.00	[–]
Water load :	γ_w =					1.00	[–]		

Partial factors for soil parameters (M)			
Permanent design situation			
Partial factor on internal friction :	γ_ϕ =	1.25	[–]
Partial factor on effective cohesion :	γ_c =	1.25	[–]
Partial factor on undrained shear strength :	γ_{cu} =	1.40	[–]

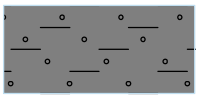
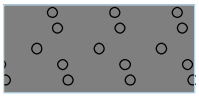
Interface

No.	Interface location	Coordinates of interface points [m]					
		x	z	x	z	x	z
1		0.00	14.06	2.39	13.58	6.36	12.87
		6.70	11.81	7.24	10.16	8.85	10.12
		10.41	10.04	10.75	10.07	11.00	9.99
		12.06	8.58	12.89	7.29	13.25	7.37
		15.00	7.37	16.75	7.37	17.25	7.37
		17.85	7.37	17.85	6.82	18.12	6.02
		18.34	5.34	18.68	4.32	18.77	4.06
2		0.00	13.71	6.27	12.59	7.22	9.87
		10.75	9.74	10.98	9.62	12.73	7.03
		13.01	6.80	16.96	5.94	17.22	5.84
		17.25	5.82	17.25	7.37		

[GEO5 - Slope Stability | version 5.2021.47.0 | hardware key 9398 / 1 | BLAN d.o.o. | Copyright © 2023 Fine spol. s r.o. All Rights Reserved | www.finesoftware.eu]
[Geoportal d.o.o. | + 386(0)1 620 33 20| info@geoportal.si| http://www.geoportal.si]

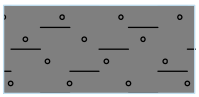
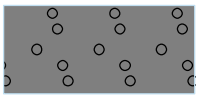
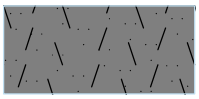
No.	Interface location	Coordinates of interface points [m]					
		x	z	x	z	x	z
3		0.00	13.54	6.21	12.52	7.13	9.86
		7.21	9.81	10.74	9.67	10.94	9.56
		12.66	6.86	13.12	6.39	14.43	5.53
		16.96	4.73	17.25	4.65	17.25	5.82
4		18.12	6.02	30.00	0.00		
5		18.34	5.34	18.94	5.10	27.94	0.00
		30.00	-1.07				
6		17.25	4.65	17.25	4.32	18.16	4.32
		18.68	4.32				
7		18.16	4.32	18.77	4.06	19.57	3.72
		22.55	2.28	26.49	0.00	30.00	-2.03

Soil parameters - effective stress state

No.	Name	Pattern	φ_{ef} [°]	c_{ef} [kPa]	γ [kN/m^3]
1	Peščena glina		22.00	3.00	19.00
2	Grušč		40.00	0.00	20.00
3	Peščenjak		30.00	50.00	23.00

[GEO5 - Slope Stability | version 5.2021.47.0 | hardware key 9398 / 1 | BLAN d.o.o. | Copyright © 2023 Fine spol. s r.o. All Rights Reserved | www.finesoftware.eu]
[Geoportal d.o.o. | + 386(0)1 620 33 20| info@geoportal.si| http://www.geoportal.si]

Soil parameters - uplift

No.	Name	Pattern	γ_{sat} [kN/m^3]	γ_s [kN/m^3]	n [–]
1	Peščena glina		20.00		
2	Grušč		21.00		
3	Peščenjak		23.00		

Soil parameters

Peščena glina

Unit weight :	γ =	19.00 kN/m^3
Stress-state :		effective
Angle of internal friction :	φ_{ef} =	22.00 °
Cohesion of soil :	c_{ef} =	3.00 kPa
Saturated unit weight :	γ_{sat} =	20.00 kN/m^3

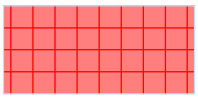
Grušč

Unit weight :	γ =	20.00 kN/m^3
Stress-state :		effective
Angle of internal friction :	φ_{ef} =	40.00 °
Cohesion of soil :	c_{ef} =	0.00 kPa
Saturated unit weight :	γ_{sat} =	21.00 kN/m^3

Peščenjak

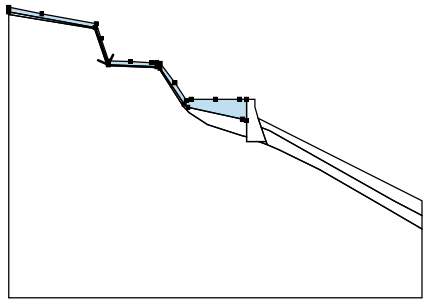
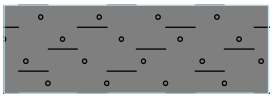
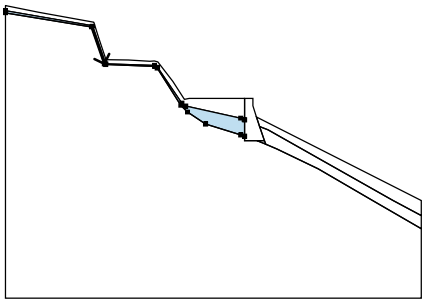
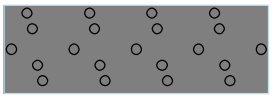
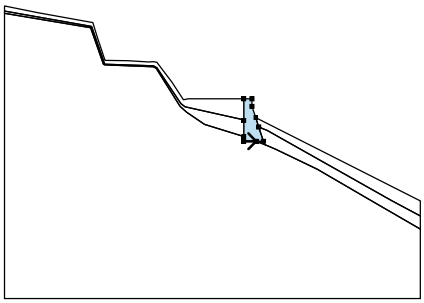
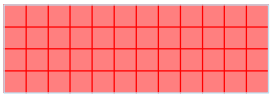
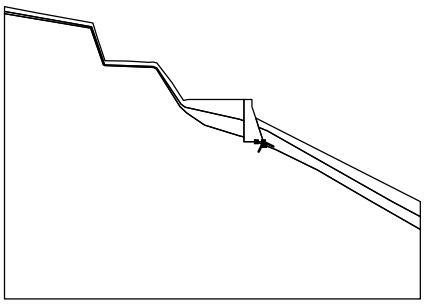
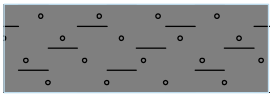
Unit weight :	γ =	23.00 kN/m^3
Stress-state :		effective
Angle of internal friction :	φ_{ef} =	30.00 °
Cohesion of soil :	c_{ef} =	50.00 kPa
Saturated unit weight :	γ_{sat} =	23.00 kN/m^3

Rigid Bodies

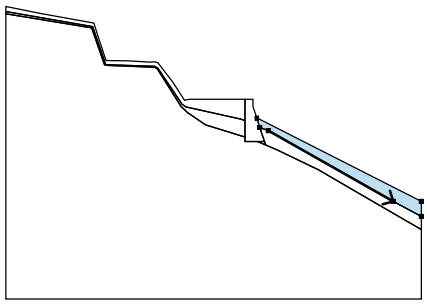
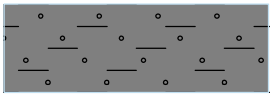
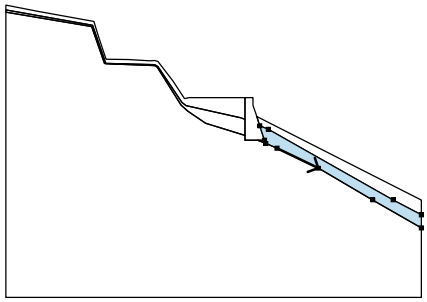
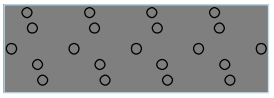
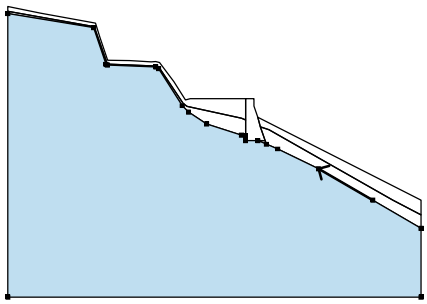
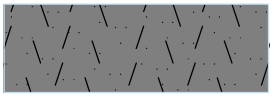
No.	Name	Sample	γ [kN/m^3]
1	Kamnita zložba		25.00

[GEO5 - Slope Stability | version 5.2021.47.0 | hardware key 9398 / 1 | BLAN d.o.o. | Copyright © 2023 Fine spol. s r.o. All Rights Reserved | www.finesoftware.eu]
[Geoportal d.o.o. | + 386(0)1 620 33 20| info@geoportal.si| http://www.geoportal.si]

Assigning and surfaces

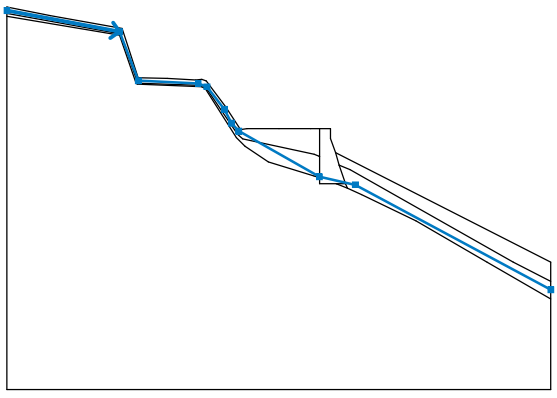
No.	Surface position	Coordinates of surface points [m]				Assigned soil
		x	z	x	z	
1		6.27	12.59	7.22	9.87	Peščena glina
		10.75	9.74	10.98	9.62	
		12.73	7.03	13.01	6.80	
		16.96	5.94	17.22	5.84	
		17.25	5.82	17.25	7.37	
		16.75	7.37	15.00	7.37	
		13.25	7.37	12.89	7.29	
		12.06	8.58	11.00	9.99	
		10.75	10.07	10.41	10.04	
		8.85	10.12	7.24	10.16	
		6.70	11.81	6.36	12.87	
		2.39	13.58	0.00	14.06	
		0.00	13.71			
2		6.21	12.52	7.13	9.86	Grušč
		7.21	9.81	10.74	9.67	
		10.94	9.56	12.66	6.86	
		13.12	6.39	14.43	5.53	
		16.96	4.73	17.25	4.65	
		17.25	5.82	17.22	5.84	
		16.96	5.94	13.01	6.80	
		12.73	7.03	10.98	9.62	
		10.75	9.74	7.22	9.87	
		6.27	12.59	0.00	13.71	
		0.00	13.54			
3		17.25	4.32	18.16	4.32	Kamnita zložba
		18.68	4.32	18.34	5.34	
		18.12	6.02	17.85	6.82	
		17.85	7.37	17.25	7.37	
		17.25	5.82	17.25	4.65	
4		18.77	4.06	18.68	4.32	Peščena glina
		18.16	4.32			

[GEO5 - Slope Stability | version 5.2021.47.0 | hardware key 9398 / 1 | BLAN d.o.o. | Copyright © 2023 Fine spol. s r.o. All Rights Reserved | www.finesoftware.eu]
[Geoportal d.o.o. | + 386(0)1 620 33 20| info@geoportal.si| http://www.geoportal.si]

No.	Surface position	Coordinates of surface points [m]				Assigned soil
		x	z	x	z	
5		18.94	5.10	27.94	0.00	Peščena glina
		30.00	-1.07	30.00	0.00	
		18.12	6.02	18.34	5.34	
6		19.57	3.72	22.55	2.28	Grušč
		26.49	0.00	30.00	-2.03	
		30.00	-1.07	27.94	0.00	
		18.94	5.10	18.34	5.34	
		18.68	4.32	18.77	4.06	
7		26.49	0.00	22.55	2.28	Peščenjak
		19.57	3.72	18.77	4.06	
		18.16	4.32	17.25	4.32	
		17.25	4.65	16.96	4.73	
		14.43	5.53	13.12	6.39	
		12.66	6.86	10.94	9.56	
		10.74	9.67	7.21	9.81	
		7.13	9.86	6.21	12.52	
		0.00	13.54	0.00	-7.03	
		30.00	-7.03	30.00	-2.03	

Water

Water type : GWT

No.	GWT location	Coordinates of GWT points [m]					
		x	z	x	z	x	z
1		0.00	13.87	6.21	12.70	7.26	10.00
		10.56	9.85	11.03	9.67	11.99	8.43
		12.39	7.66	12.78	7.22	17.24	4.70
		19.23	4.26	30.00	-1.54		

[GEO5 - Slope Stability | version 5.2021.47.0 | hardware key 9398 / 1 | BLAN d.o.o. | Copyright © 2023 Fine spol. s r.o. All Rights Reserved | www.finesoftware.eu]
[Geoportal d.o.o. | + 386(0)1 620 33 20| info@geoportal.si| http://www.geoportal.si]

Tensile crack

Tensile crack not input.

Earthquake

Earthquake not included.

Settings of the stage of construction

Design situation : permanent

Results (Stage of construction 1)

Analysis 1

Circular slip surface

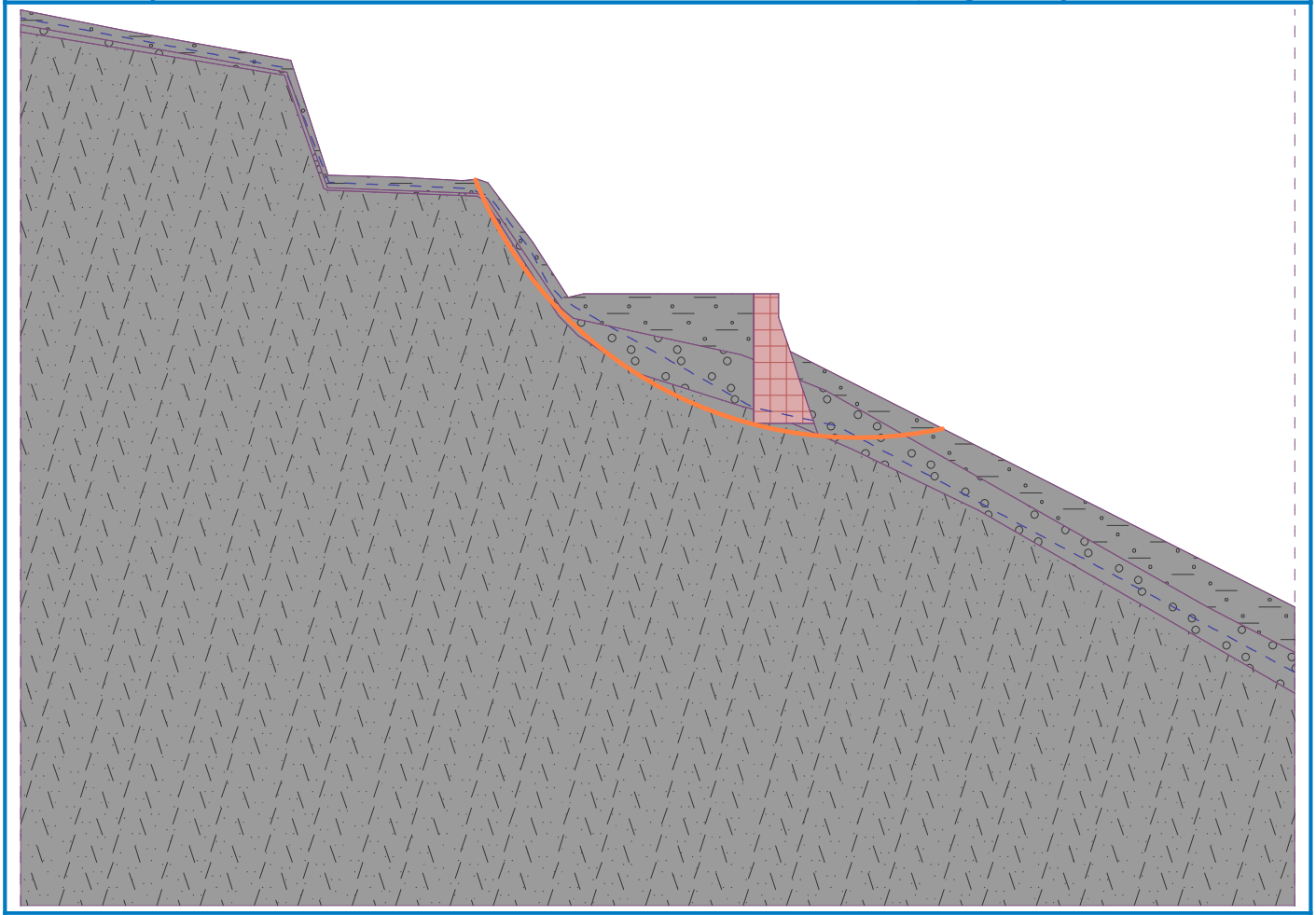
Slip surface parameters							
Center :	x =	19.70	[m]	Angles :	α_1 =	-68.04	[°]
	z =	13.69	[m]		α_2 =	11.93	[°]
Radius :	R =	9.70	[m]				
Analysis of the slip surface without optimization.							

Slope stability verification (all methods)

Bishop : Utilization = 27.5 % **ACCEPTABLE**
Fellenius / Petterson : Utilization = 27.9 % **ACCEPTABLE**
Spencer : Utilization = 27.4 % **ACCEPTABLE**
Janbu : Utilization = 27.4 % **ACCEPTABLE**
Morgenstern-Price : Utilization = 27.4 % **ACCEPTABLE**

[GEO5 - Slope Stability | version 5.2021.47.0 | hardware key 9398 / 1 | BLAN d.o.o. | Copyright © 2023 Fine spol. s r.o. All Rights Reserved | www.finesoftware.eu]
[Geoportal d.o.o. | + 386(0)1 620 33 20| info@geoportal.si| http://www.geoportal.si]

Name : Analysis	Stage - analysis : 1 - 1



[GEO5 - Slope Stability | version 5.2021.47.0 | hardware key 9398 / 1 | BLAN d.o.o. | Copyright © 2023 Fine spol. s r.o. All Rights Reserved | www.finesoftware.eu]
[Geoportal d.o.o. | + 386(0)1 620 33 20| info@geoportal.si| http://www.geoportal.si]

T.2.2. Izpis stabilnostno statičnega izračuna varovanja brežine z brizganim betonom in sidranjem s SIS sidri

Analysis of nailed slope

Input data

Project

Task : Sanacija JP 761521 Pr. Kričej-Sv. Mohor
Author : BLAN d.o.o.
Date : 10/13/2025

Settings

Slovenia - EN 1997

Materials and standards

Concrete structures : EN 1992-1-1 (EC2)
Coefficients EN 1992-1-1 : standard

Wall analysis

Active earth pressure calculation : Coulomb
Passive earth pressure calculation : Caquot-Kerisel
Earthquake analysis : Mononobe-Okabe
Shape of earth wedge : Calculate as skew
Allowable eccentricity : 0.333
Verification methodology : according to EN 1997
Design approach : 2 - reduction of actions and resistances

Partial factors on actions (A)					
Permanent design situation					
		Unfavourable		Favourable	
Permanent actions :	γ_G =	1.35	[–]	1.00	[–]
Variable actions :	γ_Q =	1.50	[–]	0.00	[–]
Water load :	γ_w =	1.35	[–]		

Partial factors for resistances (R)			
Permanent design situation			
Partial factor on overturning :	γ_{Rv} =	1.40	[–]
Partial factor on sliding resistance :	γ_{Rh} =	1.10	[–]
Partial factor on bearing capacity :	γ_{Re} =	1.40	[–]

Partial factors for variable actions			
Permanent design situation			
Factor for combination value :	ψ_0 =	0.70	[–]
Factor for frequent value :	ψ_1 =	0.50	[–]
Factor for quasi-permanent value :	ψ_2 =	0.30	[–]

Stability analysis

Verification methodology : according to EN 1997
Design approach : 3 - reduction of actions (GEO, STR) and soil parameters

Partial factors on actions (A)					
Permanent design situation					
		State STR		State GEO	
		Unfavourable	Favourable	Unfavourable	Favourable

[GEO5 - Nailed Slope | version 5.2021.72.0 | hardware key 9398 / 1 | BLAN d.o.o. | Copyright © 2023 Fine spol. s r.o. All Rights Reserved | www.finesoftware.eu]
[Geoportal d.o.o. | + 386(0)1 620 33 20| info@geoportal.si| http://www.geoportal.si]

Partial factors on actions (A)								
Permanent design situation								
Permanent actions :	γ_G =	1.00	[–]	1.00	[–]	1.00	[–]	1.00 [–]
Variable actions :	γ_Q =	1.50	[–]	0.00	[–]	1.30	[–]	0.00 [–]
Water load :	γ_w =					1.00	[–]	

Partial factors for soil parameters (M)			
Permanent design situation			
Partial factor on internal friction :	γ_ϕ =	1.25	[–]
Partial factor on effective cohesion :	γ_c =	1.25	[–]
Partial factor on undrained shear strength :	γ_{cu} =	1.40	[–]

Geometry of structure

Thickness of concrete cover h = 0.10 m

No.	Depth z [m]	Coordinate x [m]
1	0.00	0.00
2	3.40	-1.90

Type of nails

No.	Name	Nail type	Tensile strength R_t [kN]	Pull out resistance T_p [kN/m]	Nail head strength R_f [kN]
1	IBO R32N	IBO R32N	222.00	71.63	0.00

Geometry of nails

Overall number of nails - 2
Inclination of nails from horizontal dir. = 10.00 °

Nail	Depth [m]	Distance to bench [m]	Length [m]	Spacing [m]	Type of nail
1	1.00	0.50	3.00	3.00	IBO R32N
2	2.00	0.50	3.00	3.00	IBO R32N

Material of structure

Analysis of concrete structures carried out according to the standard EN 1992-1-1 (EC2).

Concrete: C 20/25
Cylinder compressive strength f_{ck} = 20.00 MPa
Tensile strength f_{ctm} = 2.20 MPa

Longitudinal steel: B500B
Yield strength f_{yk} = 500.00 MPa

Soil parameters

Peščena glina
Unit weight : γ = 19.00 kN/m^3
Stress-state : effective
Angle of internal friction : φ_{ef} = 22.00 °
Cohesion of soil : c_{ef} = 3.00 kPa
Angle of friction struc.-soil : δ = 9.00 °
Soil : cohesionless
Saturated unit weight : γ_{sat} = 20.00 kN/m^3

[GEO5 - Nailed Slope | version 5.2021.72.0 | hardware key 9398 / 1 | BLAN d.o.o. | Copyright © 2023 Fine spol. s r.o. All Rights Reserved | www.finesoftware.eu]
[Geoportal d.o.o. | + 386(0)1 620 33 20| info@geoportal.si| http://www.geoportal.si]

Grušč

Unit weight :	γ =	20.00 kN/m^3
Stress-state :		effective
Angle of internal friction :	φ_{ef} =	40.00 °
Cohesion of soil :	c_{ef} =	0.00 kPa
Angle of friction struc.-soil :	δ =	20.00 °
Soil :		cohesionless
Saturated unit weight :	γ_{sat} =	21.00 kN/m^3

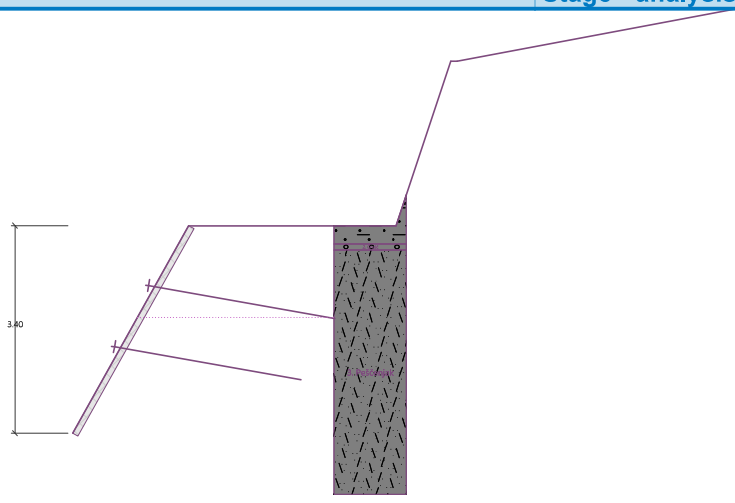
Peščenjak

Unit weight :	γ =	23.00 kN/m^3
Stress-state :		effective
Angle of internal friction :	φ_{ef} =	30.00 °
Cohesion of soil :	c_{ef} =	50.00 kPa
Angle of friction struc.-soil :	δ =	21.00 °
Soil :		cohesive
Poisson's ratio :	ν =	0.40
Saturated unit weight :	γ_{sat} =	23.00 kN/m^3

Geological profile and assigned soils

No.	Thickness of layer t [m]	Depth z [m]	Assigned soil	Pattern
1	0.30	0.00 .. 0.30	Peščena glina	
2	0.10	0.30 .. 0.40	Grušč	
3	-	0.40 .. ∞	Peščenjak	

Name : Profile and assignment | **Stage - analysis : 1 - 0**



[GEO5 - Nailed Slope | version 5.2021.72.0 | hardware key 9398 / 1 | BLAN d.o.o. | Copyright © 2023 Fine spol. s r.o. All Rights Reserved | www.finesoftware.eu]
[Geoportal d.o.o. | + 386(0)1 620 33 20| info@geoportal.si| http://www.geoportal.si]

Terrain profile

No.	Coordinates x [m]	Depth z [m]
1	0.00	0.00
2	3.40	0.00
3	4.30	-2.70
4	4.40	-2.70
5	10.80	-3.90
6	11.80	-3.90

Origin [0,0] is located in upper right edge of construction.
Positive coordinate +z has downward direction.

Water influence

Ground water table is located below the structure.

Settings of the stage of construction

Design situation : permanent

Internal stability

Analysis No. 1

Input plane slip surface :

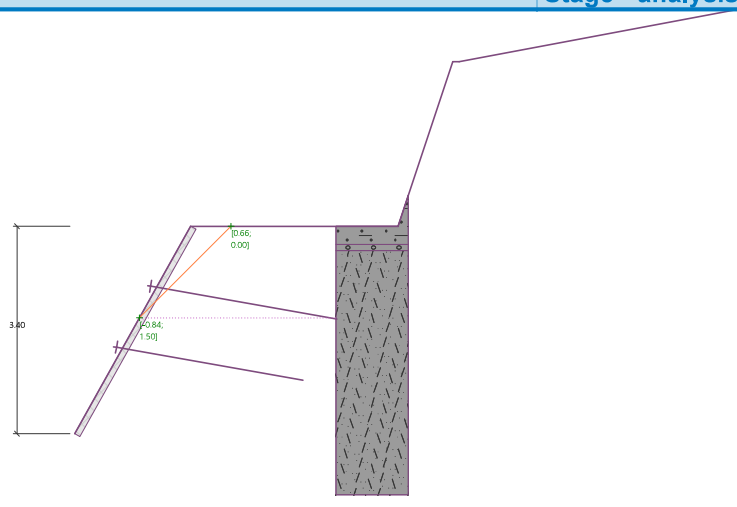
Slip surface angle = 45.00 °
Origin of slip surface at a depth of = 1.50 m

Gravity force = 10.55 kN/m
Overall force carried by nails behind slip surf. = 4.55 kN/m
Forces on slip surf. driving (grav.force) = 7.46 kN/m
Forces on slip surf. driving (pressure) = 0.00 kN/m
Forces on slip surf. resist. (soil) = 68.25 kN/m
Forces on slip surf. resist. (nails) = 2.61 kN/m

Resisting force = 70.86 kN/m > 7.46 kN/m = shear force.

Stability of slip surface is SATISFACTORY

Name : Internal stability	Stage - analysis : 1 - 1



[GEO5 - Nailed Slope | version 5.2021.72.0 | hardware key 9398 / 1 | BLAN d.o.o. | Copyright © 2023 Fine spol. s r.o. All Rights Reserved | www.finesoftware.eu]
[Geoportal d.o.o. | + 386(0)1 620 33 20| info@geoportal.si| http://www.geoportal.si]

Verification No. 1

Forces acting on construction

Name	F_{hor} [kN/m]	App.Pt. z [m]	F_{vert} [kN/m]	App.Pt. x [m]	Coeff. overtur.	Coeff. sliding	Coeff. stress
Weight - reinforced soil	0.00	-1.60	235.18	2.44	1.000	1.000	1.350
Active pressure	0.12	-3.05	0.10	4.30	1.350	1.350	1.350

Verification of complete wall

Check for overturning stability

Resisting moment M_{res} = 410.05 kNm/m
Overturning moment M_{ovr} = 0.50 kNm/m

Wall for overturning is SATISFACTORY

Check for slip

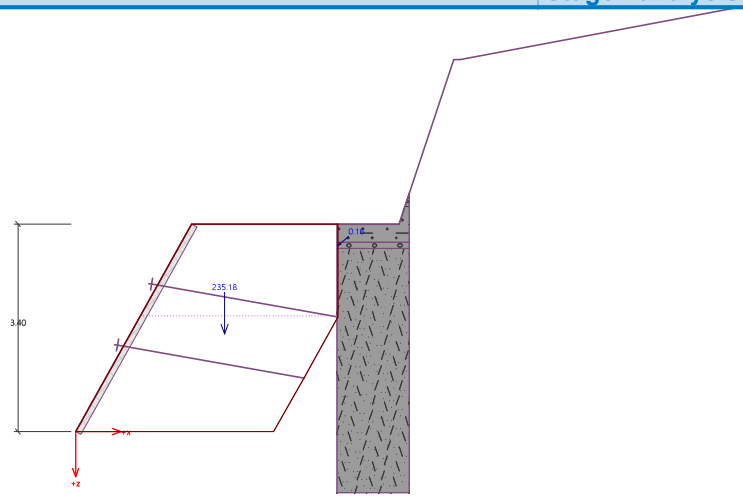
Resisting horizontal force H_{res} = 271.03 kN/m
Active horizontal force H_{act} = 0.16 kN/m

Wall for slip is SATISFACTORY

Overall check - WALL is SATISFACTORY

Maximum stress in footing bottom : 97.87 kPa

Name : Verification | **Stage - analysis : 1 - 1**



Bearing capacity of foundation soil

Design load acting at the center of footing bottom

No.	Moment [kNm/m]	Norm. force [kN/m]	Shear Force [kN/m]	Eccentricity [–]	Stress [kPa]
1	-258.84	317.63	0.16	0.000	97.87
2	-191.70	235.32	0.16	0.000	72.51

Service load acting at the center of footing bottom

No.	Moment [kNm/m]	Norm. force [kN/m]	Shear Force [kN/m]
1	-191.73	235.28	0.12

[GEO5 - Nailed Slope | version 5.2021.72.0 | hardware key 9398 / 1 | BLAN d.o.o. | Copyright © 2023 Fine spol. s r.o. All Rights Reserved | www.finesoftware.eu]
[Geoportal d.o.o. | + 386(0)1 620 33 20| info@geoportal.si| http://www.geoportal.si]

Verification of foundation soil

Stress in the footing bottom : rectangle

Eccentricity verification

Max. eccentricity of normal force $e = 0.000$
Maximum allowable eccentricity $e_{alw} = 0.333$

Eccentricity of the normal force is SATISFACTORY

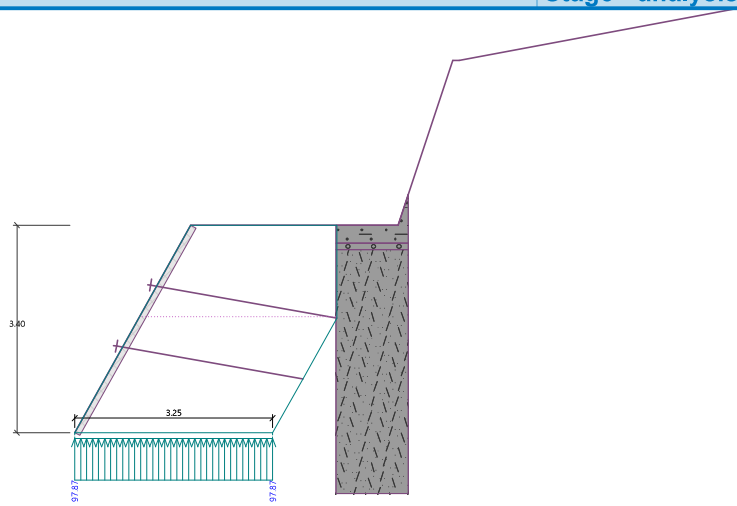
Verification of bearing capacity

Bearing capacity of foundation soil $R = 500.00$ kPa
Partial factor on bearing capacity $\gamma_{Rv} = 1.40$
Max. stress at footing bottom $\sigma = 97.87$ kPa
Bearing capacity of foundation soil $R_d = 357.14$ kPa

Bearing capacity of foundation soil is SATISFACTORY

Overall verification - bearing capacity of found. soil is SATISFACTORY

Name : Bearing cap.	Stage - analysis : 1 - -1



Dimensioning No. 1

Input data

Mesh type : Q188A (6,0x6,0/150x150 [mm])
Area of horizontal reinforcement $A_{hor} = 2 \times 188.5$ mm²/m
Area of vertical reinforcement $A_{vert} = 2 \times 188.5$ mm²/m
Distance of mesh center from back side $h_1 = 0.0$ mm
Distance of mesh center from front face $h_2 = 0.0$ mm

Dimensioning of concrete cover

Vertical direction - back

Position of neutral axis $x = 0.01$ m < 0.06 m $= x_{max}$
Ultimate moment $M_{Rd} = 7.94$ kNm/m > 0.02 kNm/m $= M_{Ed}$

Cross-section is SATISFACTORY.

Horizontal direction - back

Position of neutral axis $x = 0.01$ m < 0.06 m $= x_{max}$
Ultimate moment $M_{Rd} = 7.94$ kNm/m > 0.02 kNm/m $= M_{Ed}$

Cross-section is SATISFACTORY.

[GEO5 - Nailed Slope | version 5.2021.72.0 | hardware key 9398 / 1 | BLAN d.o.o. | Copyright © 2023 Fine spol. s r.o. All Rights Reserved | www.finesoftware.eu]
[Geoportal d.o.o. | + 386(0)1 620 33 20| info@geoportal.si| http://www.geoportal.si]

Vertical direction - front

Position of neutral axis $x = 0.01$ m < 0.06 m $= x_{max}$

Ultimate moment $M_{Rd} = -7.94$ kNm/m > -0.02 kNm/m $= M_{Ed}$

Cross-section is SATISFACTORY.

Horizontal direction - front

Position of neutral axis $x = 0.01$ m < 0.06 m $= x_{max}$

Ultimate moment $M_{Rd} = -7.94$ kNm/m > -0.01 kNm/m $= M_{Ed}$

Cross-section is SATISFACTORY.

Design principles

Reinforcement ratio $\rho = 0.19$ % > 0.13 % $= \rho_{min}$

Cross-section is SATISFACTORY.

Verification on shear

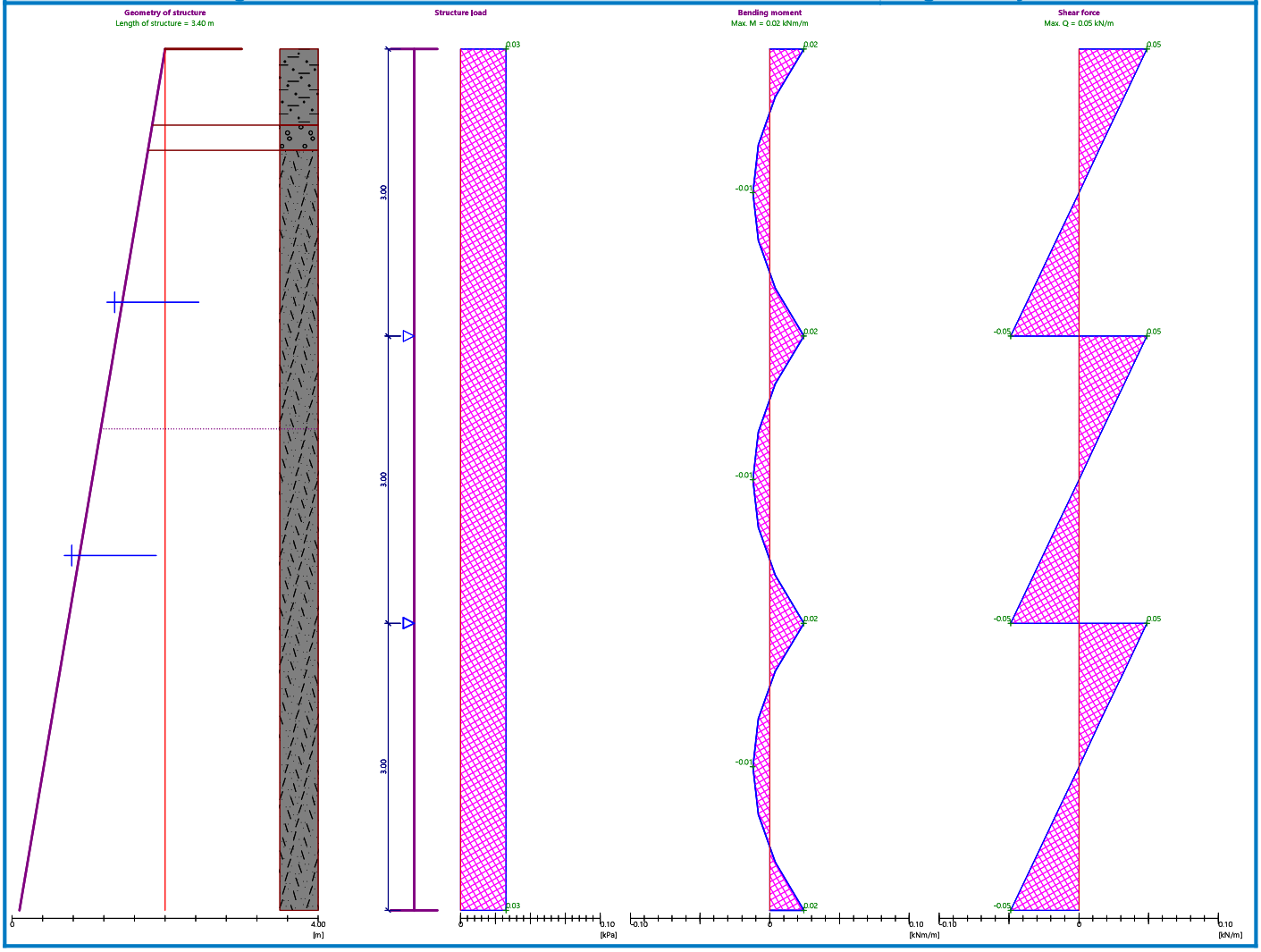
Ultimate shear force $V_{Rd} = 44.27$ kN/m > 0.05 kN/m $= V_{Ed}$

Cross-section is SATISFACTORY.

Overall verification is SATISFACTORY

[GEO5 - Nailed Slope | version 5.2021.72.0 | hardware key 9398 / 1 | BLAN d.o.o. | Copyright © 2023 Fine spol. s r.o. All Rights Reserved | www.finesoftware.eu]
[Geoportal d.o.o. | + 386(0)1 620 33 20| info@geoportal.si| http://www.geoportal.si]

Name : Dimensioning	Stage - analysis : 1 - 1



Slope stability analysis

Input data

Project

Settings

Slovenia - EN 1997

Stability analysis

Earthquake analysis : Standard
Verification methodology : according to EN 1997
Design approach : 3 - reduction of actions (GEO, STR) and soil parameters

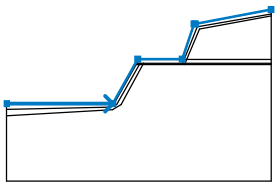
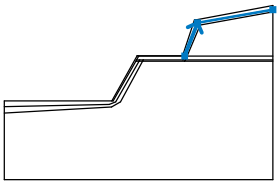
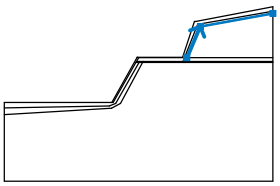
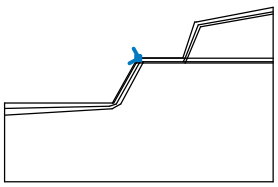
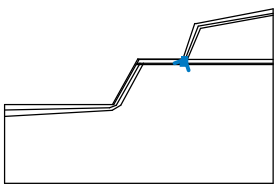
Partial factors on actions (A)			
Permanent design situation			
		State STR	State GEO

[GEO5 - Nailed Slope | version 5.2021.72.0 | hardware key 9398 / 1 | BLAN d.o.o. | Copyright © 2023 Fine spol. s r.o. All Rights Reserved | www.finesoftware.eu]
[Geoportal d.o.o. | + 386(0)1 620 33 20| info@geoportal.si| http://www.geoportal.si]

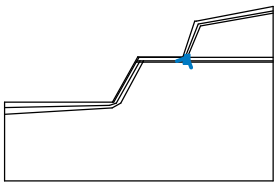
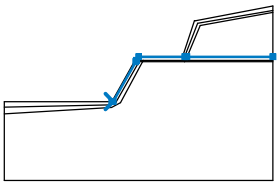
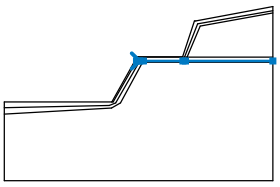
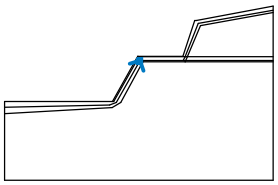
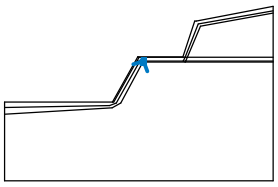
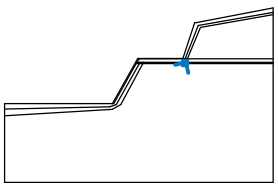
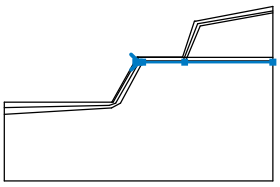
Partial factors on actions (A)								
Permanent design situation								
		Unfavourable		Favourable		Unfavourable		Favourable	
Permanent actions :	γ_G =	1.00	[–]	1.00	[–]	1.00	[–]	1.00	[–]
Variable actions :	γ_Q =	1.50	[–]	0.00	[–]	1.30	[–]	0.00	[–]
Water load :	γ_w =					1.00	[–]		

Partial factors for soil parameters (M)			
Permanent design situation			
Partial factor on internal friction :	γ_ϕ =	1.25	[–]
Partial factor on effective cohesion :	γ_c =	1.25	[–]
Partial factor on undrained shear strength :	γ_{cu} =	1.40	[–]

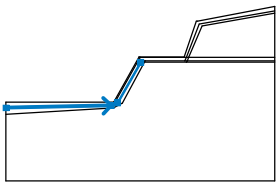
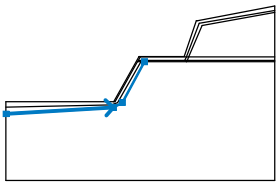
Interface

No.	Interface location	Coordinates of interface points [m]					
		x	z	x	z	x	z
1		-10.00	-3.40	-1.90	-3.40	0.00	0.00
		3.40	0.00	4.30	2.70	4.40	2.70
		10.20	3.79				
2		3.56	-0.03	4.54	2.49	10.20	3.46
3		3.74	-0.03	4.74	2.32	10.20	3.30
4		0.00	0.00	0.10	-0.03		
5		3.43	-0.30	3.56	-0.03		

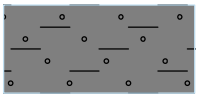
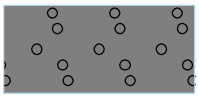
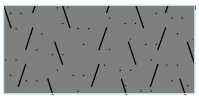
[GEO5 - Nailed Slope | version 5.2021.72.0 | hardware key 9398 / 1 | BLAN d.o.o. | Copyright © 2023 Fine spol. s r.o. All Rights Reserved | www.finesoftware.eu]
[Geoportal d.o.o. | + 386(0)1 620 33 20| info@geoportal.si| http://www.geoportal.si]

No.	Interface location	Coordinates of interface points [m]					
		x	z	x	z	x	z
6		3.62	-0.30	3.74	-0.03		
7		-1.90	-3.40	-1.80	-3.40	-0.11	-0.40
		-0.05	-0.30	0.10	-0.03	3.56	-0.03
		3.74	-0.03	10.20	-0.03		
8		-0.05	-0.30	0.18	-0.30	0.46	-0.30
		3.43	-0.30	3.62	-0.30	10.20	-0.30
9		0.13	-0.40	0.18	-0.30		
10		0.41	-0.40	0.46	-0.30		
11		3.56	-0.40	3.62	-0.30		
12		-0.11	-0.40	0.13	-0.40	0.41	-0.40
		3.56	-0.40	10.20	-0.40		

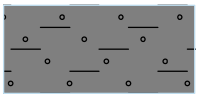
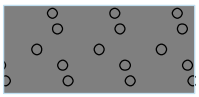
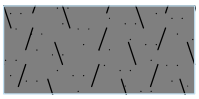
[GEO5 - Nailed Slope | version 5.2021.72.0 | hardware key 9398 / 1 | BLAN d.o.o. | Copyright © 2023 Fine spol. s r.o. All Rights Reserved | www.finesoftware.eu]
[Geoportal d.o.o. | + 386(0)1 620 33 20| info@geoportal.si| http://www.geoportal.si]

No.	Interface location	Coordinates of interface points [m]					
		x	z	x	z	x	z
13		-10.00	-3.83	-2.09	-3.66	-1.62	-3.47
		0.13	-0.40				
14		-10.00	-4.32	-1.92	-3.84	-1.25	-3.47
		0.41	-0.40				

Soil parameters - effective stress state

No.	Name	Pattern	φ_{ef} [°]	c_{ef} [kPa]	γ [kN/m^3]
1	Peščena glina		22.00	3.00	19.00
2	Grušč		40.00	0.00	20.00
3	Peščenjak		30.00	50.00	23.00

Soil parameters - uplift

No.	Name	Pattern	γ_{sat} [kN/m^3]	γ_s [kN/m^3]	n [–]
1	Peščena glina		20.00		
2	Grušč		21.00		
3	Peščenjak		23.00		

Soil parameters

Peščena glina

Unit weight : γ = 19.00 kN/m^3
Stress-state : effective
Angle of internal friction : φ_{ef} = 22.00 °

[GEO5 - Nailed Slope | version 5.2021.72.0 | hardware key 9398 / 1 | BLAN d.o.o. | Copyright © 2023 Fine spol. s r.o. All Rights Reserved | www.finesoftware.eu]
[Geoportal d.o.o. | + 386(0)1 620 33 20| info@geoportal.si| http://www.geoportal.si]

Cohesion of soil : c_{ef} = 3.00 kPa
Saturated unit weight : γ_{sat} = 20.00 kN/m^3

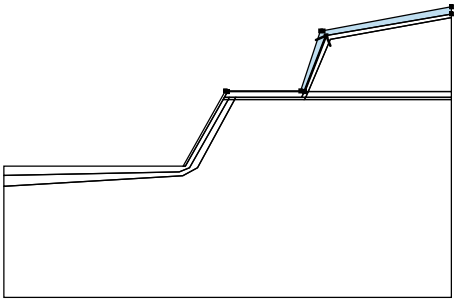
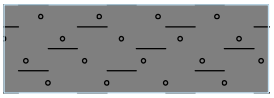
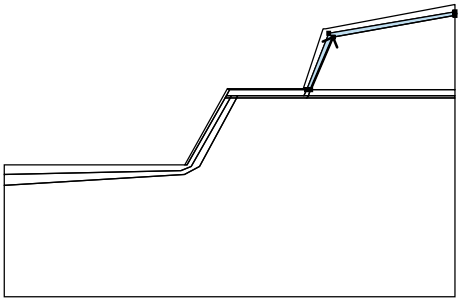
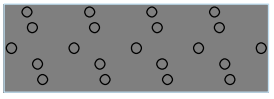
Grušč
Unit weight : γ = 20.00 kN/m^3
Stress-state : effective
Angle of internal friction : φ_{ef} = 40.00 °
Cohesion of soil : c_{ef} = 0.00 kPa
Saturated unit weight : γ_{sat} = 21.00 kN/m^3

Peščenjak
Unit weight : γ = 23.00 kN/m^3
Stress-state : effective
Angle of internal friction : φ_{ef} = 30.00 °
Cohesion of soil : c_{ef} = 50.00 kPa
Saturated unit weight : γ_{sat} = 23.00 kN/m^3

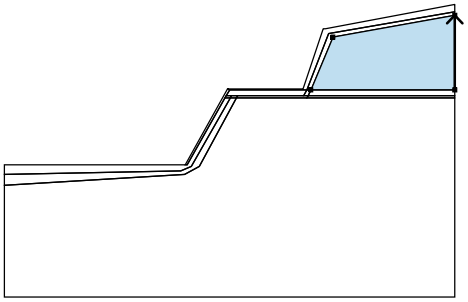
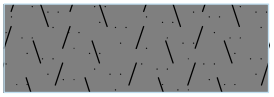
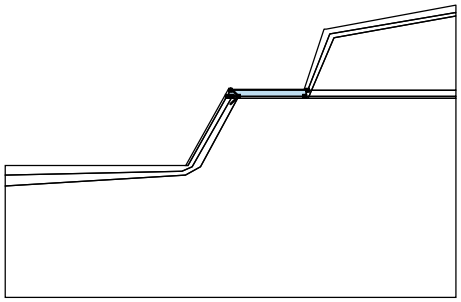
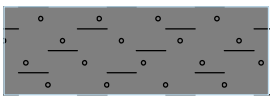
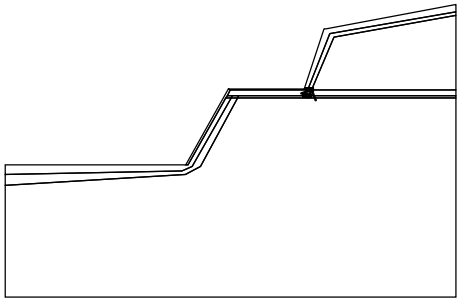
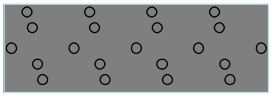
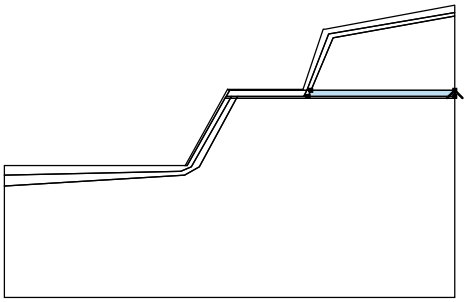
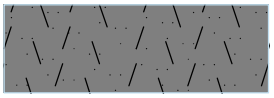
Rigid Bodies

No.	Name	Sample	γ [kN/m^3]
1	Material of structure		23.00

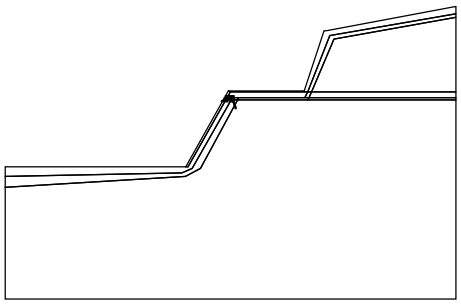
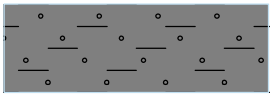
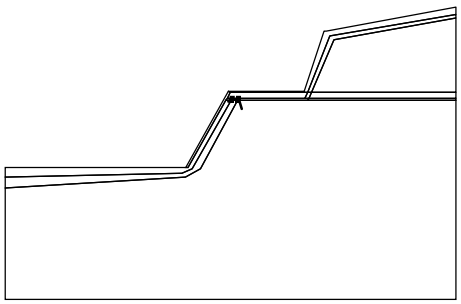
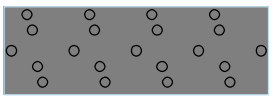
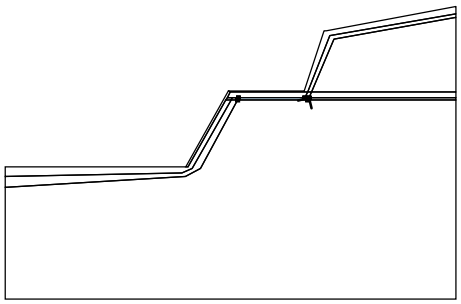
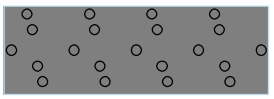
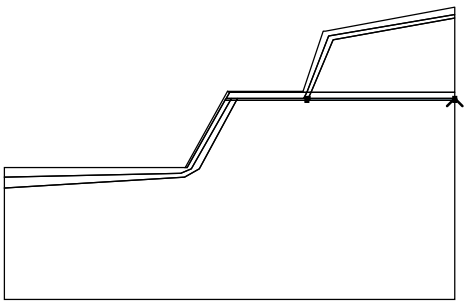
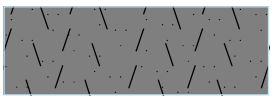
Assigning and surfaces

No.	Surface position	Coordinates of surface points [m]				Assigned soil
		x	z	x	z	
1		3.56	-0.03	4.54	2.49	Peščena glina
		10.20	3.46	10.20	3.79	
		4.40	2.70	4.30	2.70	
		3.40	0.00	0.00	0.00	
		0.10	-0.03			
2		3.74	-0.03	4.74	2.32	Grušč
		10.20	3.30	10.20	3.46	
		4.54	2.49	3.56	-0.03	

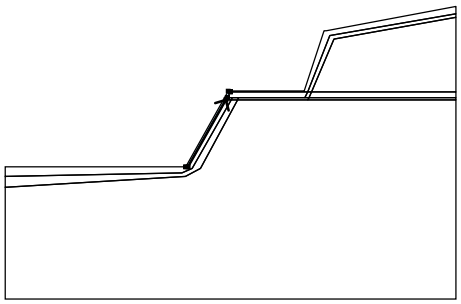
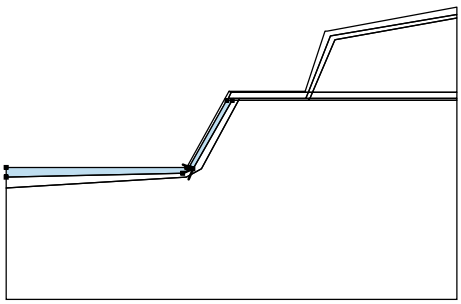
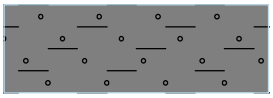
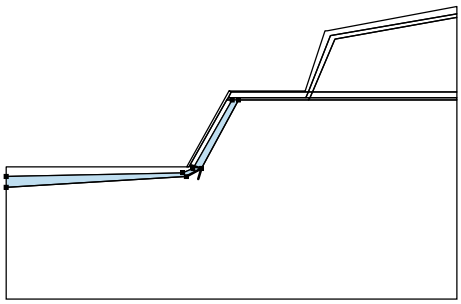
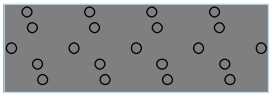
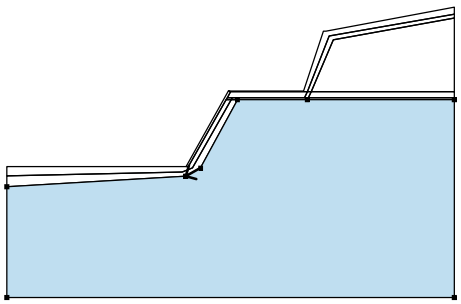
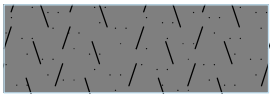
[GEO5 - Nailed Slope | version 5.2021.72.0 | hardware key 9398 / 1 | BLAN d.o.o. | Copyright © 2023 Fine spol. s r.o. All Rights Reserved | www.finesoftware.eu]
[Geoportal d.o.o. | + 386(0)1 620 33 20| info@geoportal.si| http://www.geoportal.si]

No.	Surface position	Coordinates of surface points [m]				Assigned soil
		x	z	x	z	
3		10.20	-0.03	10.20	3.30	Peščenjak
		4.74	2.32	3.74	-0.03	
4		0.18	-0.30	0.46	-0.30	Peščena glina
		3.43	-0.30	3.56	-0.03	
		0.10	-0.03	-0.05	-0.30	
5		3.62	-0.30	3.74	-0.03	Grušč
		3.56	-0.03	3.43	-0.30	
6		10.20	-0.30	10.20	-0.03	Peščenjak
		3.74	-0.03	3.62	-0.30	

[GEO5 - Nailed Slope | version 5.2021.72.0 | hardware key 9398 / 1 | BLAN d.o.o. | Copyright © 2023 Fine spol. s r.o. All Rights Reserved | www.finesoftware.eu]
[Geoportal d.o.o. | + 386(0)1 620 33 20| info@geoportal.si| http://www.geoportal.si]

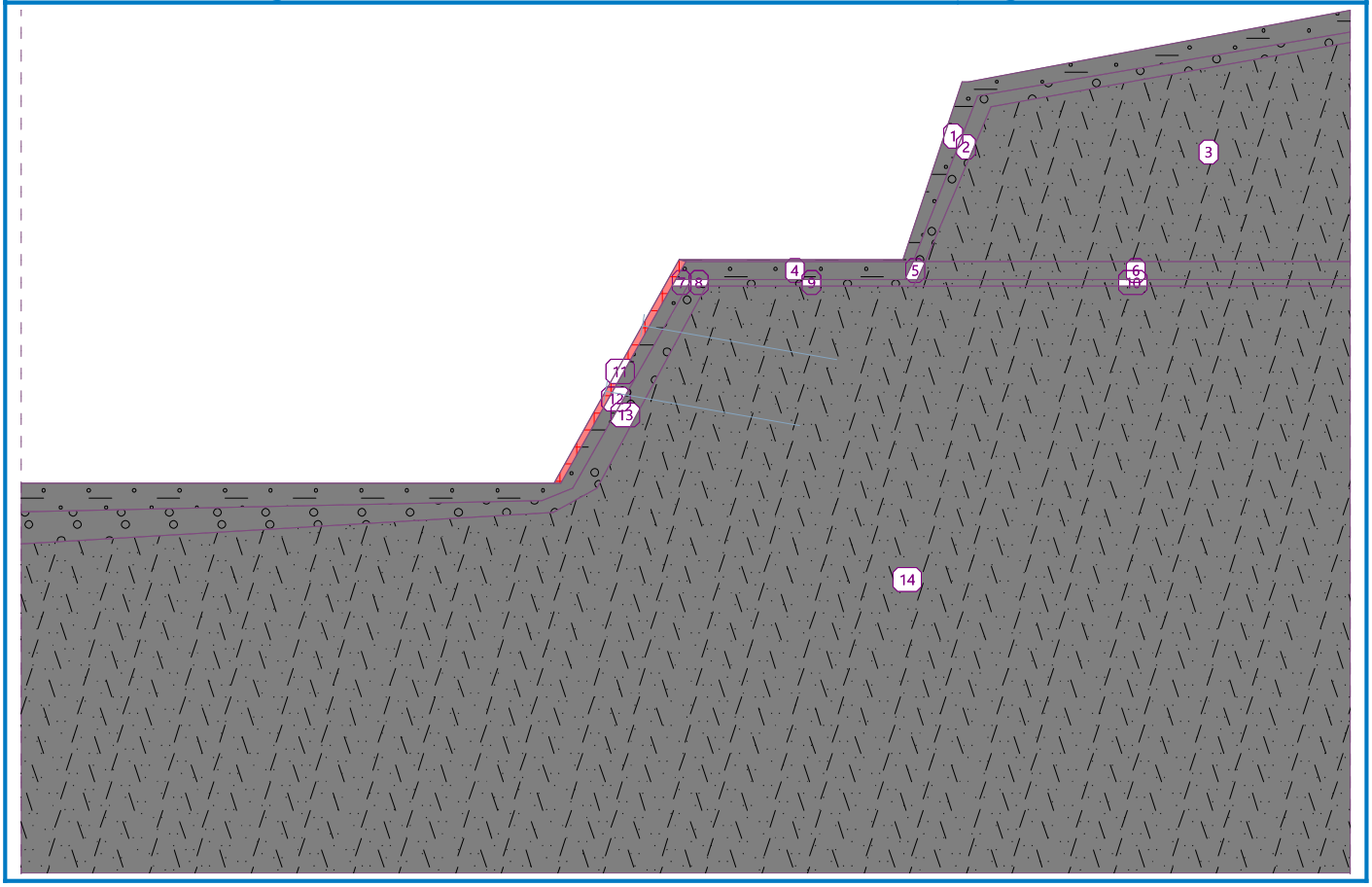
No.	Surface position	Coordinates of surface points [m]				Assigned soil
		x	z	x	z	
7		0.13	-0.40	0.18	-0.30	Peščena glina
		-0.05	-0.30	-0.11	-0.40	
8		0.41	-0.40	0.46	-0.30	Grušč
		0.18	-0.30	0.13	-0.40	
9		3.56	-0.40	3.62	-0.30	Grušč
		3.43	-0.30	0.46	-0.30	
		0.41	-0.40			
10		10.20	-0.40	10.20	-0.30	Peščenjak
		3.62	-0.30	3.56	-0.40	

[GEO5 - Nailed Slope | version 5.2021.72.0 | hardware key 9398 / 1 | BLAN d.o.o. | Copyright © 2023 Fine spol. s r.o. All Rights Reserved | www.finesoftware.eu]
[Geoportal d.o.o. | + 386(0)1 620 33 20| info@geoportal.si| http://www.geoportal.si]

No.	Surface position	Coordinates of surface points [m]				Assigned soil
		x	z	x	z	
11		-1.80	-3.40	-0.11	-0.40	Material of structure
		-0.05	-0.30	0.10	-0.03	
		0.00	0.00	-1.90	-3.40	
12		-2.09	-3.66	-1.62	-3.47	Peščena glina
		0.13	-0.40	-0.11	-0.40	
		-1.80	-3.40	-1.90	-3.40	
		-10.00	-3.40	-10.00	-3.83	
13		-1.92	-3.84	-1.25	-3.47	Grušč
		0.41	-0.40	0.13	-0.40	
		-1.62	-3.47	-2.09	-3.66	
		-10.00	-3.83	-10.00	-4.32	
14		-1.25	-3.47	-1.92	-3.84	Peščenjak
		-10.00	-4.32	-10.00	-9.32	
		10.20	-9.32	10.20	-0.40	
		3.56	-0.40	0.41	-0.40	

[GEO5 - Nailed Slope | version 5.2021.72.0 | hardware key 9398 / 1 | BLAN d.o.o. | Copyright © 2023 Fine spol. s r.o. All Rights Reserved | www.finesoftware.eu]
[Geoportal d.o.o. | + 386(0)1 620 33 20| info@geoportal.si| http://www.geoportal.si]

Name : Soils and assignment | **Stage : 1**



Nails

No.	Start pt. x [m]	Start pt. z [m]	Length l [m]	Inclination α [°]	Spacing b [m]	Tension strength	Pull out resistance	Nail head strength
1	-0.56	-1.00	3.00	10.00	3.00	R_t = 222.00 kN	T_p = 71.63 kN/m	R_f = 0.00 kN
2	-1.12	-2.00	3.00	10.00	3.00	R_t = 222.00 kN	T_p = 71.63 kN/m	R_f = 0.00 kN

Water

Water type : No water

Tensile crack

Tensile crack not input.

Earthquake

Earthquake not included.

Settings of the stage of construction

Design situation : permanent

[GEO5 - Nailed Slope | version 5.2021.72.0 | hardware key 9398 / 1 | BLAN d.o.o. | Copyright © 2023 Fine spol. s r.o. All Rights Reserved | www.finesoftware.eu]
[Geoportal d.o.o. | + 386(0)1 620 33 20| info@geoportal.si| http://www.geoportal.si]

Results (Stage of construction 1)

Analysis 1

Circular slip surface

Slip surface parameters							
Center :	x =	-5.61	[m]	Angles :	α_1 =	-12.45	[°]
	z =	16.11	[m]		α_2 =	51.87	[°]
Radius :	R =	19.98	[m]				
Analysis of the slip surface without optimization.							

Nails bearing capacity

Nail	Bearing capacity [kN/m]
1	0.00
2	4.12

Slope stability verification (all methods)

Bishop : Utilization = 35.2 % **ACCEPTABLE**
Fellenius / Petterson : Utilization = 35.6 % **ACCEPTABLE**
Spencer : Utilization = 35.3 % **ACCEPTABLE**
Janbu : Utilization = 35.3 % **ACCEPTABLE**
Morgenstern-Price : Utilization = 35.3 % **ACCEPTABLE**

[GEO5 - Nailed Slope | version 5.2021.72.0 | hardware key 9398 / 1 | BLAN d.o.o. | Copyright © 2023 Fine spol. s r.o. All Rights Reserved | www.finesoftware.eu]
[Geoportal d.o.o. | + 386(0)1 620 33 20| info@geoportal.si| http://www.geoportal.si]

T.3. IZVEDBA SANACIJE

T.3.1. Kamnita zložba

Osnova za izračun kamnite zložbe so podatki pridobljeni z geotehničnimi meritvami in geometrijo terena. Izkope v zemljini je potrebno izvajati položno v naklonu 1:1.

Temelj se izvede iz betona C25/30 v debelini 0.5 m, v katerega se nato začne vgrajevati kamniti lomljenec. V primeru, da na predvideni koti temeljenja ni nepodajne podlage, je potrebno izkope poglobiti in material nadomestiti s kombinacijo kamna in betona, kot je predvideno v kamniti zložbi. Pri izvedbi kamnite zložbe se uporabi beton C20/25 ter kamniti lomljenec velikosti 30-100 cm, pri tem je potrebno fuge na vidnem delu zaradi sonaravnega izgleda poglobiti.

Konstrukcija se po potrebi višinsko prilagodi terenu.

Kamnito zložbo se gradi sočasno z izkopi v horizontalnih kampadah dolžin cca. 5-6 m.

Na kamnito zložbo se izvede AB venec. Pri izvedbi AB venca se uporabi beton C30/37, XC4/XF3, PV-II, D16, S3. Armaturni koš je izveden iz vzdolžne in stremenske armature premera Φ10 mm. Zaščitni sloj armature znaša 5 cm, prekrivanje vzdolžnih armaturnih palic pa najmanj 60 cm. Pri izvedbi AB venca je potrebno zgornje robove ustrezno »pobrati« oziroma jih urediti s trikotnimi letvami. Na kamniti zložbi se na 1/3 vezne AB grede izvede dilatacijska rega.

Na vrhu vezne grede se po končani sanaciji postavi jeklena varnostna ograja.

Višina kamnite zložbe je 3.0 m. Širina temelja kamnite zložbe znaša 1.4 m, širina na vrhu pa 0.50 m. Celotna dolžina kamnite zložbe je 44.7 m.

T.3.2. Odvodnjavanje

Na zaledni strani kamnite zložbe se izdela kamniti drenažni zasip D16/32 v višini cca. 1.5 m, širine 30 – 50 cm.

Pri kamniti zložbi se vgradi drenažna cev DN 200, ki je položena na betonsko posteljico. Drenažna cev se izvede proti zbirnemu jašku pod naklonom min. 1%. Voda iz zbirnega jaška se spelje preko kanalizacijske cevi do iztoka v obstoječi jarek. Iztok se uredi v kamnu in betonu.

T.3.3. Brizgani beton in sidra

Brizgani beton

Pred izvedbo brizganja je potrebno očistiti ter odstraniti del odvečne zemljine z obravnavane brežine.

Pri izvedbi je predvideno vgrajevanje brizganega betona v debelini 10 cm, katerega tlačna trdnost znaša C30/37. Za armaturo se uporabijo armaturne mreže Q-189. Prekrivanje armaturnih mrež znaša minimalno 0.2 m oziroma dve polji.

Izvedba naj se izvaja po sledečem vrstnem redu:

- 5 cm kontaktni obrizg,
- vrtanje in vgradnja SIS sider R32/20
- vgradnja armaturne mreže Q-189
- 5 cm končni obrizg
- privijanje SIS sider R32/20

Izvedba se bo izvajala fazno od spodaj navzgor ali obratno. Faze so razdeljene na vertikalne odseke v dolžini armaturne mreže (6.0 m) po cca 6.2-6.5 m, kje je potrebno izvajati brizganje z betonom v širini armaturne mreže (2.15 m), ki se vgrajuje. Naslednja faza se lahko prične, ko je izdelan celoten odsek. Prekrivanje armaturne mreže je določeno z razdaljo minimalno 20 cm oziroma 2 polja, zato je potrebno pas prekrivanja 20-30 cm pri fazah dela zaključiti pri vgradnji mreže.

SIS – sidra R32/20

Za izvedbo varovanja gradbene jame se uporabijo SIS-sidra R32/20:

- Sidra so dolžine 3.0 m
- Vertikalne razdalje med sidri znašajo 1.2 m
- Horizontalne razdalje med sidri znašajo 3.0 m
- Skupno predvideno število sider znaša 23
- Sidra so vgrajena pravokotno na teren
- Sidra so zalita po vsej dolžini z injektirno maso iz cementa in vode z vodocementnim faktorjem w/c=0.45
- Sidra se privijejo, da se doseže osna sila v sidru 20 kN.

V primeru, da pri izdelavi vrtin ne pride do porušitve le teh, se lahko namesto SIS sider vgradijo SN sidra.

T.3.4. Zakoličbeni podatki

Zakoličba lokacij podpornih konstrukcij so podane koordinate detajlnih točk. Podatki so podani na risbi G.5.

0/2 NAČRT CESTE

Sanacija javne poti JP 761521 priključek Kričej- Sv. Mohor na območju občine Mislinja v dolžini 1190.0 m

Naročnik	Občina Mislinja Šolska cesta 34 2382 Mislinja
Številka projekta	470/2025
Vrsta dokumentacije	IZN
Številka načrta	470-C
Številka zvezka	1/1
Vsebina izdelave	S Splošni del T Tehnični del G Grafični del
Datum izdelave	Oktober 2025

S.1.1 Naslovna stran projektne dokumentacije (priloga 1A)

Številka projekta	470/2025
Številka načrta	470-C

PRILOGA 1A

NASLOVNA STRAN PROJEKTNE DOKUMENTACIJE

INVESTITOR		
INVESTITOR 1		
ime in priimek ali naziv družbe		**Občina Mislinja**
naslov ali poslovni naslov družbe		**Šolska cesta 34, 2382 Mislinja**
INVESTITOR 2		
ime in priimek ali naziv družbe		
naslov ali poslovni naslov družbe		
PODATKI O GRADNJI		
naziv gradnje		**Sanacija javne poti JP 761521 priključek Kričej- Sv. Mohor na območju občine Mislinja v dolžini 1190.0 m**
naziv gradnje se določi po namenu glavnega objekta		
VRSTE GRADNJE	☐	**NOVOGRADNJA - NOVOZGRAJEN OBJEKT**
označiti vse ustrezne vrste gradnje	☐	**NOVOGRADNJA - PRIZIDAVA**
	☑	**REKONSTRUKCIJA**
	☐	**SPREMEMBA NAMEMBNOSTI**
	☐	**ODSTRANITEV CELOTNEGA OBJEKTA**
	☐	**LEGALIZACIJA**
	☐	**MANJŠA REKONSTRUKCIJA**
PODATKI O PROJEKTNI DOKUMENTACIJI		
vrsta dokumentacije (DPP, DGD, PZI, PZO, PID, DL)		**IZN**
številka projekta		**470/2025**
datum izdelave		**oktober 2025**
datum spremembe		
PODATKI O PROJEKTANTU		
projektant (naziv družbe)		**Cestni inženiring d.o.o.**
naslov		**Mladinska ulica 54, 2000 Maribor**
odgovorna oseba projektanta		
podpis odgovorne osebe projektanta		cestni d.o.o. inženiring
PODATKI O IZDELOVALCU OSNOVNEGA PRIKAZA / NAČRTA		
izdelovalec osnovnega prikaza / načrta		**Mojca Zemljarič Bajec, univ.dipl.inž.grad.**
identifikacijska številka		**PI G-2486**
projektant izdelovalca osnovnega načrta (naziv družbe)		**Cestni inženiring d.o.o.**
naslov		**Mladinska ulica 54, 2000 Maribor**
PODATKI O VODJI PROJEKTIRANJA		
VODJA PROJEKTIRANJA		**Mojca Zemljarič Bajec, univ.dipl.inž.grad.**
identifikacijska številka		**PI G-2486**
podpis vodje projektiranja		MOJCA ZEMLJARIČ BAJEC univ. dipl. inž. grad. IZS G-2486

S.1.2 Udeleženi strokovnjaki pri projektiranju (priloga 1B)

Številka projekta	470/2025
Številka načrta	470-C

PRILOGA 1B

UDELEŽENI STROKOVNJAKI PRI PROJEKTIRANJU

UDELEŽENI STROKOVNJAKI PRI PROJEKTIRANJU	
POOBLAŠČENI ARHITEKTI	
ime in priimek, strokovna izobrazba, identifikacijska številka	
navedba gradiv, ki so jih izdelali	
POOBLAŠČENI INŽENIRJI S PODROČJA GRADBENIŠTVA	
ime in priimek, strokovna izobrazba, identifikacijska številka	**Mojca Zemljarič Bajec, univ. dipl. inž. grad., PI G-2486**
navedba gradiv, ki so jih izdelali	**0/2 Načrt ceste, št.:470-C**
POOBLAŠČENI INŽENIRJI S PODROČJA ELEKTROTEHNIKE	
ime in priimek, strokovna izobrazba, identifikacijska številka	
navedba gradiv, ki so jih izdelali	
POOBLAŠČENI INŽENIRJI S PODROČJA STROJNIŠTVA	
ime in priimek, strokovna izobrazba, identifikacijska številka	
navedba gradiv, ki so jih izdelali	
POOBLAŠČENI INŽENIRJI S PODROČJA TEHNOLOGIJE	
ime in priimek, strokovna izobrazba, identifikacijska številka	
navedba gradiv, ki so jih izdelali	
POOBLAŠČENI INŽENIRJI S PODROČJA POŽARNE VARNOSTI	
ime in priimek, strokovna izobrazba, identifikacijska številka	
navedba gradiv, ki so jih izdelali	
POOBLAŠČENI INŽENIRJI S PODROČJA GEOTEHNOLOGIJE IN RUDARSTVA	
ime in priimek, strokovna izobrazba, identifikacijska številka	
navedba gradiv, ki so jih izdelali	
navedba gradiv, ki so jih izdelali	
POOBLAŠČENI INŽENIRJI S PODROČJA GEODEZIJE	
ime in priimek, strokovna izobrazba, identifikacijska številka	
navedba gradiv, ki so jih izdelali	
POOBLAŠČENI INŽENIRJI S PODROČJA PROMETNEGA INŽENIRSTVA	
ime in priimek, strokovna izobrazba, identifikacijska številka	
navedba gradiv, ki so jih izdelali	
POOBLAŠČENI KRAJINSKI ARHITEKTI	
ime in priimek, strokovna izobrazba, identifikacijska številka	
navedba gradiv, ki so jih izdelali	
POOBLAŠČENI PROSTORSKI NAČRTOVALCI	
ime in priimek, strokovna izobrazba, identifikacijska številka	
navedba gradiv, ki so jih izdelali	
STROKOVNJAKI DRUGIH STROK	
ime in priimek, strokovna izobrazba	

navedba gradiv, ki so jih izdelali

Neustrezno izpustiti ali po potrebi dodati vrstice.
Pri DPP, DGD se kot "gradiva, ki so jih izdelali" navedejo kakršna koli gradiva, ki jih vodja projektiranja uporabi pri pripravi zbirnega prikaza (skice, risbe, detajli, izračuni, strokovne podlage, ki jih pred izdelavo zahtevajo področni predpisi, npr. geodetski načrt, geomehansko poročilo), vključno s tehničnimi prikazi; pri PZI, PID se navedejo načrti, pri PZO, DL tehnični prikazi oz. posnetki obstoječega stanja.

S.1.3 Podatki o sodelujočih

Projektanti	Sodelavec načrta	Mojca Zemljarič Bajec u.d.i.g./PI G-2486 Cestni inženiring d. o. o., Mladinska ulica 54, 2000 Maribor
	Sodelavec načrta	Marko Čuček, dipl. inž. prom. (UN), Cestni inženiring d. o. o., Mladinska ulica 54, 2000 Maribor
	Sodelavec načrta	Gjani Hadji Mustafa, dipl. inž. grad. (UN) Cestni inženiring d.o.o., Mladinska ulica 54, 2000 Maribor
	Sodelavec načrta	Tjaša Črnko, d.g.i. Cestni inženiring d. o. o., Mladinska ulica 54, 2000 Maribor
	Sodelavec načrta	Gal Gajster, g.t. Cestni inženiring d. o. o., Mladinska ulica 54, 2000 Maribor
	Sodelavec načrta	Matej Košuta, dipl.inž.grad. Cestni inženiring d.o.o., Mladinska ulica 54, 2000 Maribor
	Sodelavec načrta	Lovro Jamšek, grad.teh Cestni inženiring d.o.o., Mladinska ulica 54, 2000 Maribor
	Sodelavec načrta	Larisa Vidrač, dipl. inž. prom. (VS), Cestni inženiring d. o. o., Mladinska ulica 54, 2000 Maribor

S.3 Kazalo vsebine projekta (priloga 3)

Številka projekta	470/2025
Številka načrta	470-C

PRILOGA 3

KAZALO VSEBINE PROJEKTA

KAZALO NAČRTOV

IZN

po potrebi dodati vrstice

naziv načrta	številka načrta
0/2 Načrt ceste	**470-C**

po potrebi dodati vrstice

PID

navesti tiste načrte, ki so dopolnjeni ali izdelani na novo

naziv načrta	številka načrta

KAZALO ELABORATOV IN ŠTUDIJ

PZI

po potrebi dodati vrstice

naziv elaborata, študije	št.

po potrebi dodati vrstice

naziv elaborata, študije	št.

S.3.1 Vsebina načrta

ZVEZEK 1/1					
S	Splošni del	S.1	Naslovna stran projektne dokumentacije (priloga 1A)		
		S.2	Udeleženi strokovnjaki pri projektiranju (priloga 1B)		
		S.2.1	Podatki o sodelujočih		
		S.3	Kazalo vsebine projekta (priloga 3)		
		S.3.1	Vsebina načrta		
		S.4	Izjava projektanta in vodje projektiranja v IZN (priloga 2B)		
T	Tehnični del	T.1.1	Tehnično poročilo		
		T.2.1	Projektantski popis s predizmerami in stroškovno oceno		
		T.2.2	Projektantski popis s predizmerami		
		T.2.3	Tabela MAS		
G	Risbe				
		G.101	Pregledna situacija	M 1:5000	list 1,
		G.102.1-5	Gradbena situacija	M 1:500	list 2-6,
		G.131	Karakteristični prečni prerez	M 1:50	list 7,
		G.132.1-2	Prečni prerezi P1-P60	M 1:100	list 8-9,
		G.132.3	Prečni prerezi LC 261031_LC1-LC5	M 1:100	list 10,
		G.142.1-2	Vzdolžni prerez	M 1:1000/100	list 11-12,
		G.142.3	Vzdolžni prerez LC 261031	M 1:1000/100	list 13,
		G.302.1-3	Situacija odvodnje		list 14-16,
		G. 343	Vzdolžni prerezi odvodnje	M 1:100/100 M 1:100/1000	list 17
		G.106.1-6	Ureditvena in količbena situacija	M 1:250	list 18-23
		P.106	Zakoličbeni podatki		
		G.104.1-5	Zbirna situacija komunalnih napeljav na katastru	M 1:500	list 24-28

Številka odseka	Arhivska št.	Faza / objekt	Šifra priloge	Prostor za črtno kodo
761521		007.2101	S.3.1	

G Detajli

G.151.1	Detajl jeklene varnostne ograje	M 1:25;1:50	list 1
G.151.2	Detajl postavitev cestnega smernika	M 1:25	list 2
G.151.3	Detajl povozne mulde	M 1:25	list 3
G.151.4	Karakteristični prerez izvedbe cestnega požiralnika s čelnim vtokom	M 1:50	list 4
G.151.5	Detajl pobočne kanalete	M 1:20	list 5

S.5 Izjava projektanta in vodje projektiranja v PZI (priloga 2B)

Številka projekta	470/2025
Številka načrta	470-C

PRILOGA 2B

IZJAVA PROJEKTANTA
IN VODJE PROJEKTIRANJA V PZI

PROJEKTANT	
projektant (naziv družbe)	**Cestni inženiring d.o.o.**
naslov	**Mladinska ulica 54, 2000 Maribor**
odgovorna oseba projektanta	**Luka Lesničar, direktor**

IN VODJA PROJEKTIRANJA	
vodja projektiranja	**Mojca Zemljarič Bajec, univ.dipl.inž.gradb., PI G-2486**

IZJAVLJAVA:

da je izvedbena dokumentacija za izvedbo gradnje (IZN):

številka projekta	**470/2025**
datum izdelave	**oktober 2025**

- skladna z zahtevami prostorskega izvedbenega akta;

- da so bili v izdelavo projektne dokumentacije vključeni ustrezni pooblaščeni arhitekti, pooblaščeni krajinski arhitekti in pooblaščeni inženirji s področja gradbeništva, elektrotehnike, strojništva, tehnologije, požarne varnosti, geotehnologije in rudarstva, geodezije ali prometnega inženirstva ter strokovnjaki z drugih strokovnih področij, katerih strokovne rešitve so glede na namen in zahtevnost objekta ter namen izdelave projektne dokumentacije potrebni, tako da je ta izdelana celovito in medsebojno usklajena, in

- da je s projektno dokumentacijo v celoti zagotovljeno izpolnjenjevanje bistvenih in drugih zahtev objekta.

vodja projektiranja	**Mojca Zemljarič Bajec, univ.dipl.inž.gradb.**
identifikacijska številka	**PI G-2486**
podpis vodje projektiranja	MOJCA ZEMLJARIČ BAJEC univ. dipl. inž. grad. IZS G-2486
odgovorna oseba projektanta	**Luka Lesničar, direktor**
podpis odgovorne osebe projektanta	cestni d.o.o. inženiring

T.1.1 Tehnično poročilo

Številka projekta	470/2025
Številka načrta	470-C

TEHNIČNO POROČILO
IZN

Sanacija javne poti JP 761521 priključek Kričej- Sv. Mohor na območju občine Mislinja v dolžini 1190.0 m

0/2 Načrt ceste

Vsebina

1. PROJEKTNE OSNOVE ... 3
1.1. SPLOŠNO ... 3
1.2. OPIS OBSTOJEČEGA STANJA ... 3
1.3. GEODETSKE PODLOGE ... 8
1.4. GEOLOŠKE IN HIDROGEOLOŠKE OSNOVE ... 9
2. OPIS GRADNJE IN TEHNIČNI PODATKI ... 11
2.1. VRSTA IN POMEN CESTE ... 11
2.2. PROJEKTNA HITROST ... 12
2.3. MERODAJNO VOZILO ... 12
2.4. TRASIRNI ELEMENTI ... 12
2.5. PREČNI SKLONI ... 13
2.6. PREČNI PREREZI ... 13
2.7. BREŽINE IN OZELENITEV ... 13
2.8. ROBNIKI ... 13
2.9. BANKINA ... 13
2.10. KRIŽIŠČA IN PRIKLJUČKI ... 14
2.10.1. KRIŽIŠČA ... 14
2.10.2. PRIKLJUČKI ... 14
2.11. DIMENZIONIRANJE VOZIŠČNE KONSTRUKCIJE ... 14
2.12. PODPORNE KONSTRUKCIJE ... 15
2.12.1. KAMNITA ZLOŽBA ... 15
2.12.2. ODVODNJAVANJE KZ ... 15
2.12.3. BRIZGANI BETON IN SIDRA ... 16
3. ODVODNJAVANJE ... 16
3.1. PREPUSTI ... 19

4. KOMUNALNI VODI_PRESTAVITVE IN ZAŠČITE 20
5. PROMETNA OPREMA IN SIGNALIZACIJA 21
5.1. VARNOSTNE OGRAJE 21
5.2. SMERNIKI 21
6. KATASTRKO OBMOČJE 22
7. POGOJI IZVEDBE 22
8. ZAKLJUČNA POJASNILA 24

Številka odseka	Arhivska št.	Faza / objekt	Šifra priloge	Prostor za črtno kodo
761521		007.2101	T.1.1	

1. PROJEKTNE OSNOVE

1.1. SPLOŠNO

Po naročilu Občine Mislinja, smo izdelali IZN »Sanacija javne poti JP 761521 priključek Kričej- Sv. Mohor na območju občine Mislinja v dolžini 1190.0 m«.

Sanacija obsega ureditev asfaltirane ceste širine 3.50 m, z izvedbo stabilizacijskih ukrepov (kamnita zložba ter sidrani brizgani beton), ureditvijo sistema odvodnjavanja za preprečevanje zastajanja vode na vozišču ter postavitev mul doz pobočnih kanalet. Predvidena je tudi postavitev jeklene varnostne ograje za povečanje prometne varnosti.

Rekonstrukcija je predvidena po celotni dolžini javne poti JP 761521 Pr. Kriče–Sv. Mohor v dolžini cca. 1190 m, od priključka na lokalno cesto LC 261031 Hudov.- Kričej - OŠ Kozjak naprej .

Predvideli smo:

- → Sanacija javne poti JP 761521 priključek Kričej- Sv. Mohor na območju občine Mislinja v dolžini 1190.0 m vozišče 1 x 3.50 m + obojestranske bankine + mulda 0.5 m oz pobočne kanalete 0.63 m
- → asfaltiranje in zamenjava voziščne konstrukcije lokalne ceste LC 261031 na območju priključevanja javne poti JP 761521 Pr.Kričej – Sv. Mohor, v skupni dolžini 39m.
- → izvedba stabilizacijskih ukrepov (obdelano v GG elaboratu, št.: GM 189/2025, Blan d.o.o.):
  - kamnita zložba, dolžina 44.70 m
  - brizgani beton in sidra,
- → postavitev prometne opreme in signalizacije,
- → ureditev odvodnjavanja .

Na meji obdelave se projekt naveže na obstoječe stanje tako vzdolžno kot situativno.

1.2. OPIS OBSTOJEČEGA STANJA

Obravnavana odseka se nahaja v naselju Kozjak, javne poti JP 761521 Pr. Kričej–Sv. Moh. Obstoječa javna pot je makadamska cesta. Širina vozišča se giblje med 3.00 m – 3.50 m.

Obstoječa javna pot poteka v mešanem profilu vkop/nasip in v gričevnatem terenu. Površinska voda z vozišča se odvodnjava prečno preko bankine in brežine nasipa razpršeno po terenu ali muldo, ki poteka ob robu vozišča.

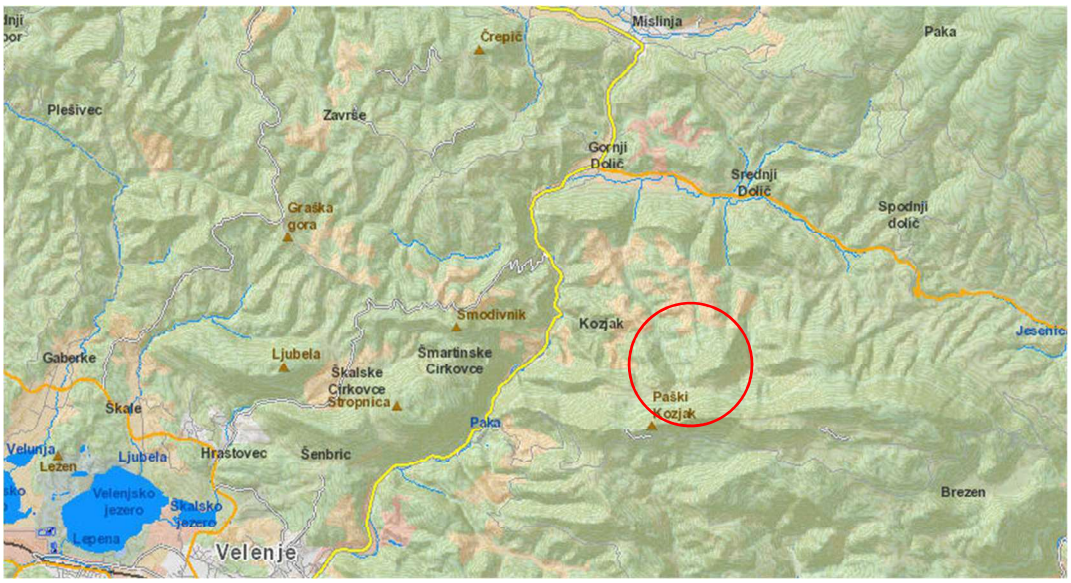
Večji del trase poteka po gričevnatem terenu v smeri jug-sever. Na obeh straneh cestišča se na določenih odsekih pojavljajo strmejša travnata pobočja, na katerih pa ni zaslediti znakov plazenja. Na obeh straneh cestišča se nahajajo travnate površine. Na zahodni in vzhodni strani trase se nahajata vodotoka, ki odvajata meteorno vodo iz višje ležečih območij.

Sestava obstoječe VK:

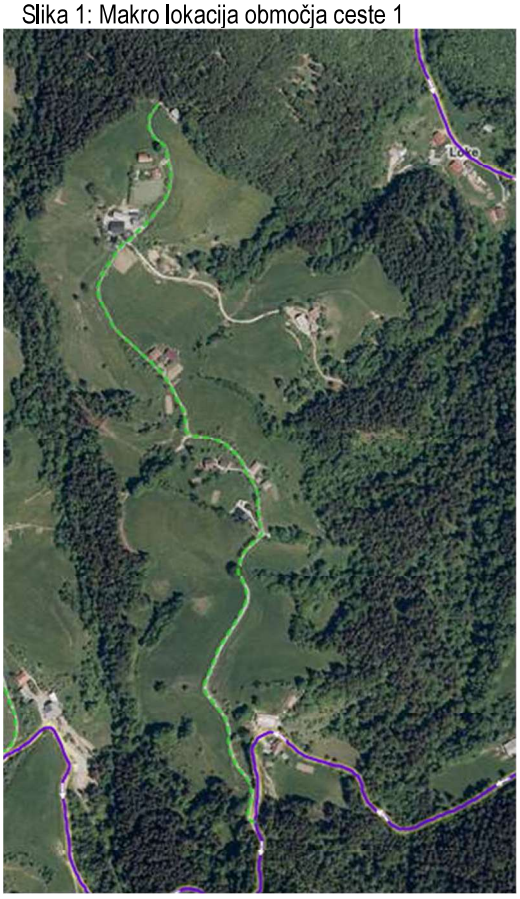
- → Kamnito nasutje – nevezana nosilna plast
- → Pod kamnitim nasutjem se pojavljajo peščene gline in grušča, ki z globino preidejo v matično podlago (peščenjaka)

Številka odseka	Arhivska št.	Faza / objekt	Šifra priloge	Prostor za črtno kodo
761521		007.2101	T.1.1	

Obstoječa vozišča konstrukcija je izvedena v razgiban teren. Voda se prosto razliva po cestišču in po brežinah ceste. Globokih drenaž za zaščito vozišče konstrukcije ni zaznati. Vozišče je makadamsko. Posedkov cestišča pri terenskem ogledu nismo zaznali.

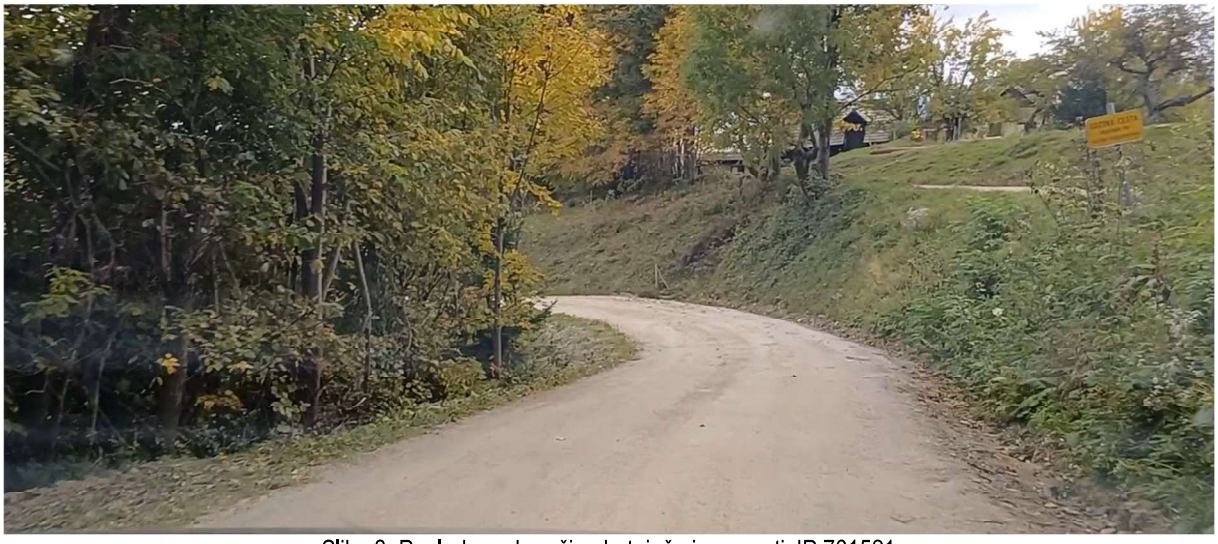


Slika 1: Makro lokacija območja ceste 1



Slika 2: Mikro lokacija območja ceste

Številka odseka	Arhivska št.	Faza / objekt	Šifra priloge	Prostor za črtno kodo
761521		007.2101	T.1.1	



Slika 3: Pogled na območje obstoječe javne poti JP 761521



Slika 4: Pogled na območje obstoječe javne poti JP 761521



Slika 5: Pogled na območje obstoječe javne poti JP 761521

Številka odseka	Arhivska št.	Faza / objekt	Šifra priloge	Prostor za črtno kodo
761521		007.2101	T.1.1	

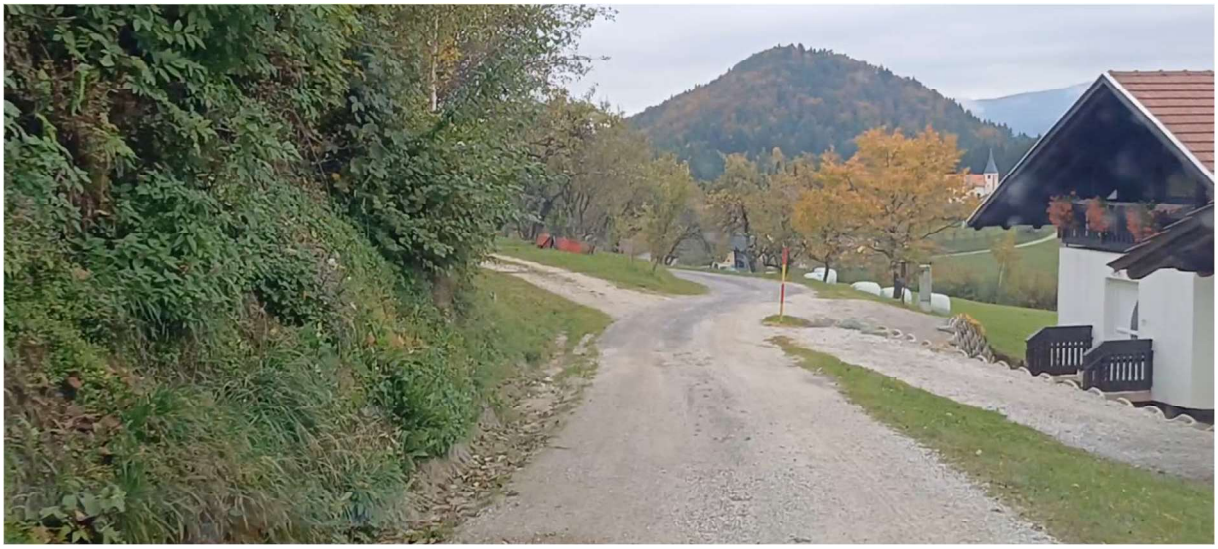


Slika 6: Pogled na območje obstoječe javne poti JP 761521

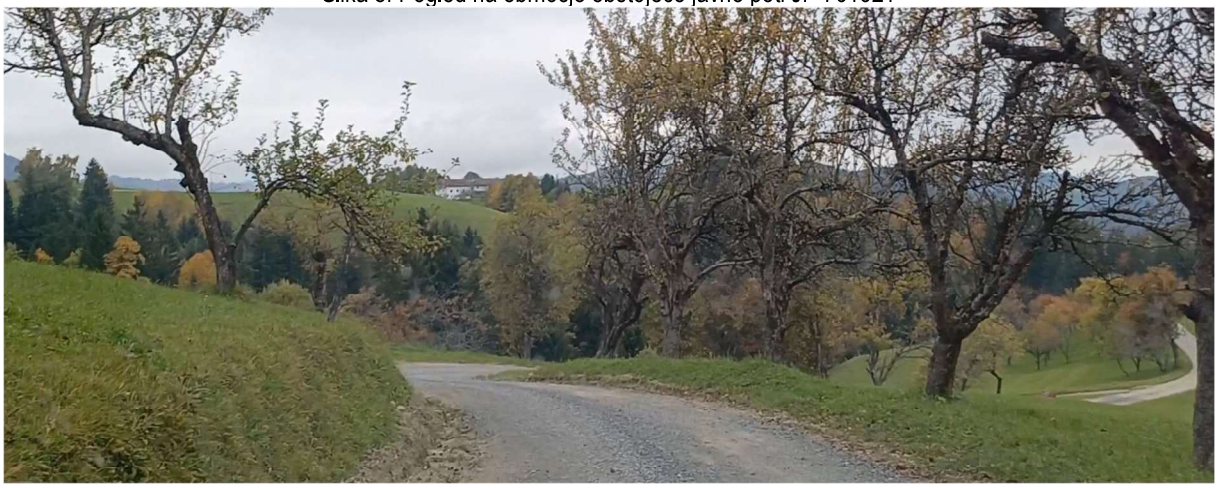


Slika 7: Pogled na območje obstoječe javne poti JP 761521

Številka odseka	Arhivska št.	Faza / objekt	Šifra priloge	Prostor za črtno kodo
761521		007.2101	T.1.1	



Slika 8: Pogled na območje obstoječe javne poti JP 761521



Slika 9: Pogled na območje obstoječe javne poti JP 761521



Slika 10: Pogled na območje obstoječe javne poti JP 761521

Številka odseka	Arhivska št.	Faza / objekt	Šifra priloge	Prostor za črtno kodo
761521		007.2101	T.1.1	



Slika 11: Pogled na območje obstoječe javne poti JP 761521



Slika 12: Pogled na območje obstoječe javne poti JP 761521

1.3. GEODETSKE PODLOGE

Za potrebe izdelave projekta smo uporabili naslednje geodetske podloge:

- → Tahimetričen geodetski posnetek v M 1:500 v digitalni (vektorski) obliki; geodetski načrt št.:, AKER CGS, d.o.o., Ravne 171a, 3325 Šoštanj.
- → Barvni ortofoto posnetek.

Številka odseka	Arhivska št.	Faza / objekt	Šifra priloge	Prostor za črtno kodo
761521		007.2101	T.1.1	

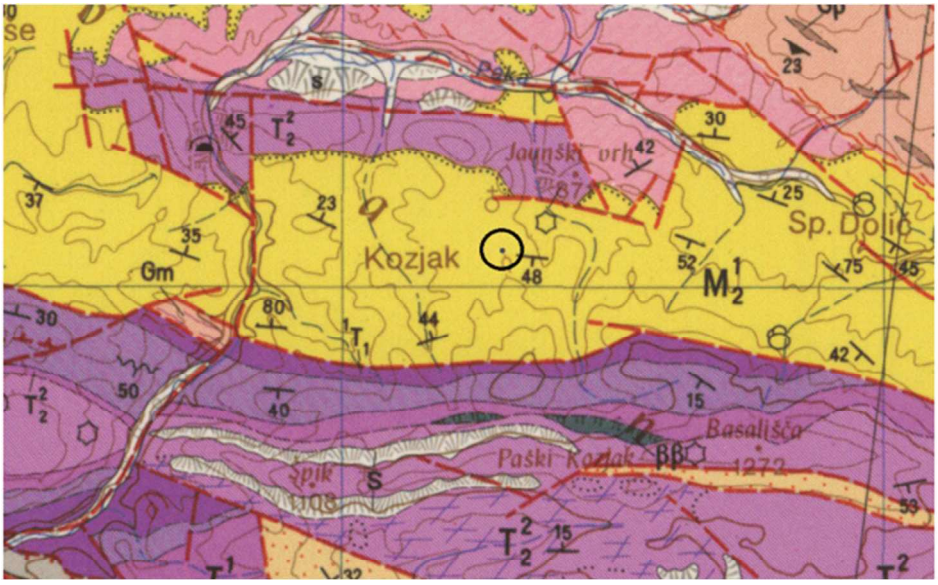
1.4. GEOLOŠKE IN HIDROGEOLOŠKE OSNOVE
Povzetek iz geološko geotehničnega poročila, GM - 189/2025

GEOLOŠKO-GEOGRAFSKI OPISI

Širše območje:
Večji del trase poteka po gričevnatem terenu v smeri jug-sever. Na obeh straneh cestišča se na določenih odsekih pojavljajo strmejša travnata pobočja, na katerih pa ni zaslediti znakov plazenja. Na obeh straneh cestišča se nahajajo travnate površine. Na zahodni in vzhodni strani trase se nahajata vodotoka, ki odvajata meteorno vodo iz višje ležečih območij.

Obravnavano območje pripada geotektonski enoti Podgorsko-vitanjski tektonski jarek, ki spada med terciarne bazene. Omenjeni tektonski jarek poteka od Slovenj Gradca proti vzhodu med Paškim Kozjakom in Pohorjem, mimo Vitanja še dalje proti jugovzhodu.

Obravnavano območje:
Na obravnavanem območju se nahaja konglomerat, peščenjak, lapor-ivinske plasti (starost: M2/1).
Hidrogeološke lastnosti:
V hidrogeološkem smislu je mogoče obravnavati aluvialne sedimente (prod, pesek,..) kot dobro prepustne, gline kot slabo prepustne, medtem, ko laporje, glinavce, tufe in meljevce kot neprepustne kamnine. Vodoprepustnost apnencev in dolomitov je kompleksnejša, saj je odvisna od razpokanosti kamnine.



Slika 13: Slika geološkega območja

PODZEMNA IN METEORNA VODA

Konkretni podatki o gibanju nivoja podzemnih vod na tem območju nam niso na voljo, ker ni na voljo stalnih opazovalnih objektov. Meteorne vode se večinoma odvajajo disperzno.

Pri izvedbi sondiranj in razkopov nismo zaznali podzemne vode. Na obravnavani lokaciji na stiku med preperino in podlago prihaja do pretakanja meteorne vode, odtok je delno površinski, delno pa se infiltrira,

Številka odseka	Arhivska št.	Faza / objekt	Šifra priloge	Prostor za črtno kodo
761521		007.2101	T.1.1	

vendar pa je precejanje odvisno od količine meteorne vode. Glede na lego pobočja je zagotovljen odtok meteornih vod, podzemne vode v motečih količinah ni pričakovati.

POGOJI ZA PROJEKTIRANJE IN GRADNJO

Začasne izkope v zemljinah je potrebno izvajati v naklonu največ 1:1.5 oziroma pod kotom 34° in jih zaščititi pred erozijskimi procesi..

- → Trajne naklone vkopanih brežin v raščen teren zemljine (gline, melji, peščene gline) se izvedejo v naklonu 1:2 oziroma pod kotom 26°.
- → Trajni naklon vkopanih brežin v skalnato pobočje se izvede v naklonu 2:1 oziroma pod kotom 60°. Na strmejših vkopih se izvede zaščita brežine z težko pocinkano mrežo.
- → Trajne naklone nasipnih zemljin (gline, melji, peščene gline) se izvedejo v naklonu največ 1:2 oziroma pod kotom 26°.
- → Trajne naklone nasipnih brežin iz kamnitega materiala se izvedejo v naklonu 1:1.5 oziroma pod kotom 34°. Pri izvedbi večjih nasipov predlagamo, da se peta nasipa izvede s kamnitim nasutjem D300 v stopničastem izkopu raščenega stabilnega terena. Stopničast izkop se izvede naklonu 1:2.

Pričakovane zemljine in kamnine pri izvajanju zemeljskih del:
Grušč: debelozrnata ostroroba zemljina, ki vsebuje več kot 50 % zrn > 2 mm in ostala zrna pod 63 mm. Pričakovana kategorija izkopa: 2. (Zemljine predvidene za trajno deponiranje – lahek izkop)
Peščena glina: svetlo rjav do siv melj ter glinen melj z vložki podlage. Pričakovana kategorija izkopa: 2. (Zemljine predvidene za trajno deponiranje – lahek izkop)
Glina: drobnozrnata vezljiva zemljina, ki leži nad A linijo na diagramu plastičnosti. Pričakovana kategorija izkopa: 2. (Zemljine predvidene za trajno deponiranje – lahek izkop)
Peščenjak: klastična sedimentna kamnina z večino zrn premera med 0.063 in 2 mm. Pričakovana kategorija izkopa: 4. (Kamnine – srednje zahteven izkop)

Pri projektiranju naj se upošteva karakteristike zemeljskih slojev podane v spodnji tabeli. Karakteristike zemeljskih materialov so ovrednotene po Skempton-u oziroma so izkustveno ocenjene.

Sloj	Kohezija (kPa)	Strižni kot (°)	Prostorni. teža (kN/m^3)
Peščena glina	3	22	19
Grušč	0	40-42	20
Glina	5	20	19
Peščenjak	50	30	23

Količnik CBR
Pri dimenzioniranju voziščne konstrukcije in zunanje ureditve naj se upoštevajo naslednje vrednosti CBR:

- → Grušč: CBR ≈ 20.0 % - od stacionaže 0.0+0.00 do 0.4+60.00
- → Peščena glina: CBR ≈ 5.0 % - od stacionaže 0.4+0.60 do 0.5+40.00
- → Grušč: CBR ≈ 20.0 % - od stacionaže 0.5+40.00 do 1.0+40.00
- → Peščena glina: CBR ≈ 2.0 % - od stacionaže 1.0+40.00 do 1.1+20.00
- → Grušč: CBR ≈ 20.0 % - od stacionaže 1.1+20.00 do 1.1+85.09

Klimatski in hidrološki pogoji

Maksimalna globina prodiranje mraza na tem območju znaša hm ≈ 90 cm (povzeto po karti globin prodiranja mraza na področju Republike Slovenije).

V kolikor bodo pri novi vozišči konstrukciji izvedene globoke drenaže ter urejeno površinsko odvodnjavanje cestišča z asfaltnimi muldami, se pri dimenzioniranju vozišča uporabijo ugodni hidrološki pogoji. Kjer se v temeljnih tleh pojavlja grušč, so tla odporna proti učinkom zmrzovanja in odtajanja. Kjer se v temeljnih tleh pojavlja peščena glina, so tla neodporna proti učinkom zmrzovanja in odtajanja.

Vrsta in uporabnost zemeljskih materialov
Za nasipanje pod temelji ali VK lahko uporabimo nekoherentne zemljine kot so dobro granulirani materiali proda, kamnitega drobljenca,… (največ 5-8% finih delcev do 0,063 mm). To so materiali, ki so odporni na zmrzovanje.

Za nasipanje pod temelji do globine zmrzovanja pa ne moremo uporabiti koherentnih oziroma drobnozrnatih zemljin kot so gline, melji,... To so materiali, ki niso odporni na zmrzovanje.

Ureditev obstoječe konstrukcije
Za novogradnjo je predvidena vgradnja sledečih plasti na temeljna tla:

- → Obstoječo konstrukcijo in temeljna tla je treba odstraniti do kote, ki bo usklajena s predvideno niveleto nove vozišče konstrukcije. Na izkop se pred vgradnjo kamnitega drobljenca vgradi ločilna plast geotekstila.
- → 50 cm kamnitega drobljenca TD 125
- → 20 cm tamponskega drobljenca TD 32
- → 6 cm bituminiziranega drobljenca AC 22 base B50/70, A3
- → 4 cm bitumenskega betona AC 11 surf B70/100, A3

2. OPIS GRADNJE IN TEHNIČNI PODATKI

Na obravnavanem odseku javne poti JP 761521 Pr. Kričej–Sv. Mohor je predvidena rekonstrukcija obstoječe makadamske ceste. Predvidena je asfaltiran cesta širine 3,5 metra, z izvedbo stabilizacijskih ukrepov, ureditvijo sistema odvodnjavanja za preprečevanje zastajanja vode na vozišču ter postavitev muld. Predvidena je tudi postavitev jeklene varnostne ograje za povečanje prometne varnosti.

Na območju priključevanja javne poti JP 761521 Pr. Kričej-Sv. Mohor na lokalno cesto LC 261031 odsek Hudov-Kričej-OŠ Kozjak, se predvidi asfaltiranje in zamenjava vozišče konstrukcije lokalne ceste LC 261031 v skupni dolžini 39.0 m.

2.1. VRSTA IN POMEN CESTE

Javna pot JP 761521 Pr. Kričej–Sv. Mohor je občinska cesta in omogoča dostop do okoliških zemljišč ter objektov. Nanjo se priključuje več stranskih gozdnih cest in dovozov.

Prometna funkcija ceste: Javna pot JP 761521 Pr. Kričej–Sv. Mohor / gričevnat teren

Obravnavana cesta je/bo v upravljanju:

Prometnica	Upravljavec
Javna pot JP 761521 Pr. Kričej–Sv. Mohor	Občina Mislinja

2.2. PROJEKTNA HITROST

Predvidena projektna hitrost na območju obdelave je Vproj = 30km/h

Prometnica	V proj
Javna pot JP 761521 Pr. Kričej–Sv. Mohor	30km/h

2.3. MERODAJNO VOZILO

Za javno pot JP 761521 Pr. Kričej–Sv. Mohor je upoštevano merodajno vozilo osebno vozilo.

2.4. TRASIRNI ELEMENTI

Horizontalni elementi:
Najmanjši dopustni elementi horizontalnih krivin R in parametri prehodnic A so (Pravilnik projektiranju cest (Uradni list RS, št. 91/05, 26/06, 109/10 – ZCes-1, 36/18 in 132/22 – ZCes-2)):

Prometnica	R_{min}	A_{min}	L_{min}
Javna pot JP 761521 Pr. Kričej–Sv. Mohor	9	/	/

Na cesti z elementi za projektno hitrost do 40 km/h ni obvezna prehodnica.

Najmanjši uporabljeni polmeri horizontalnih krivin R in parametri prehodnic A so:

Prometnica	R_{min}	A_{min}	L_{min}
Javna pot JP 761521 Pr. Kričej–Sv. Mohor	12	/	/

*Uporabljeni so obstoječi horizontalni elementi, pri čemer je bila geometrija ceste ohranjena, s čimer je še vedno zagotovljena prevoznost.

Vertikalni elementi:
Dopustne vrednosti najmanjših in največjih vzdolžnih sklonov ter min. polmeri konveksnih vertikalnih krivin so (Pravilnik projektiranju cest (Uradni list RS, št. 91/05, 26/06, 109/10 – ZCes-1, 36/18 in 132/22 – ZCes-2)):

Prometnica	Vzdolžni sklon		Rkv_{min}	Rkk_{min}
	Min %	Max %		
Javna pot JP 761521 Pr. Kričej–Sv. Mohor	0.5	12	400	300

Uporabljeni najmanjši in največji vzdolžni skloni ter min. polmeri konveksnih vertikalnih krivin so:

Številka odseka	Arhivska št.	Faza / objekt	Šifra priloge	Prostor za črtno kodo
761521		007.2101	T.1.1	

Prometnica	Vzdolžni sklon		Rkv min	Rkk min
	Min %	Max %		
Javna pot JP 761521 Pr. Kričej–Sv. Mohor	0.5	17*	100*	350

*Uporabljeni so obstoječi vertikalni elementi, pri čemer je bila geometrija ceste ohranjena, s čimer je še vedno zagotovljena prevoznost.

2.5. PREČNI SKLONI

Prometnica	Qmax
Javna pot JP 761521 Pr. Kričej–Sv. Mohor	7 %

2.6. PREČNI PREREZI

Prečni profili cest so usklajeni s Pravilnikom o projektiranju cest.

NPP - Javna pot JP 761521 Pr. Kričej – Sv. Mohor (mulda)

- bankina: 1 x 0.75 m
- mulda: 1 x 0.50 m
- vozni pas: 1 x 3.50 m
- bankina: 1 x 1.25 m

6.00 m

NPP - Javna pot JP 761521 Pr. Kričej – Sv. Mohor (pobočna kanaleta)

- bankina: 1 x 1.25 m
- vozni pas: 1 x 3.50 m
- bankina: 1 x 0.50 m
- pobočna kanaleta: 1 x 0.63 m
- bankina: 1 x 0.25 m

6.13 m

2.7. BREŽINE IN OZELENITEV

Na zunanjih robovih bankine na obravnavanem odseku je predvidena navezava brežine ali ozelenitve na odsekih kjer je to potrebo. Predvidene so brežine naklona od 1:0.5 do 1:1.5.

2.8. ROBNIKI

Na obravnavanem območju ni predvidena vgradnja betonskih robnikov.

2.9. BANKINA

Na zunanjih robovih cestišča je predvidena navezava povozne peščene bankine širine š=0.75 m ali š=1.25 m v primeru izvedbe jeklene varnostne ograje. Za material bankine se uporabi uvaljani in skomprimirani drobljenec enake strukture kot tampon ceste D32.

Bankina š=0.75 m se izvede v skupni dolžini cca. 1068.00 m in š=1.25 m v skupni dolžini cca. 986.00 m..

2.10. KRIŽIŠČA IN PRIKLJUČKI

2.10.1. KRIŽIŠČA

Na območju vklopa javne poti JP 761521 Pr. Kričej – Sv. Mohor na lokalno cesto LC 261031, odsek Hudov. – Kričej – OŠ Kozjak je že obstoječe trikrako križišče, katero se ohranja. Se pa križišče uredi v asfaltni podlagi.

2.10.2. PRIKLJUČKI

Za dostop do obstoječih objektov, zemljišč in kmetijskih zemljišč je predvidena ureditev 16 individualnih priključkov.
Priključki so že obstoječi priključi. Priključki so izvedeni v nivoju ceste in predvidene so minimalne ureditve.
Stacionaža individualnih priključkov je podana v nadaljevanju in sicer:

- → obstoječi kolovoz v km. 0+098, levo
- → obstoječi kolovoz v km. 0+408, levo
- → dostop do obstoječega objekta v km 0+457, levo
- → obstoječi priključek v km 0+466, desno
- → dostop do obstoječega objekta v km 0+552, desno
- → dostop do obstoječega objekta v km 0+562, levo
- → dostop do obstoječega objekta v km 0+561, desno
- → obstoječi priključek v km 0+666, levo
- → obstoječi kolovoz v km 0+734 levo
- → dostop do obstoječega objekta v km 0+760, desno
- → dostop do obstoječega objekta v km 0+787, desno
- → dostop do obstoječega objekta v km 0+984, levo
- → obstoječi priključek v km 1+000, desno
- → dostop do obstoječega objekta v km 1+030 levo
- → dostop do obstoječega objekta v km 1+141, levo
- → obstoječi kolovoz v km 1+170, levo

2.11. DIMENZIONIRANJE VOZIŠČNE KONSTRUKCIJE

Obstoječo konstrukcijo in temeljna tla je treba odstraniti do kote, ki bo usklajena s predvideno niveleto nove vozišče konstrukcije. Na izkop se pred vgradnjo kamnitega drobljenca vgradi ločilna plast geotekstila.

Številka odseka	Arhivska št.	Faza / objekt	Šifra priloge	Prostor za črtno kodo
761521		007.2101	T.1.1	

JP 761521 Pr. Kričej – Sv. Mohor:

- → 4 cm bitumenskega betona AC 11 surf B 70/100, A3
- → 6 cm bituminiziranega drobljenca AC 22 base B 50/70, A3
- → 20 cm tamponskega drobljenca, TD 32
- → 50 cm kamnitega drobljenca, TD 125
- → Ločilni geotestilj Tmin=12 kN/m

Med gradnjo je potrebno zagotavljati geomehanski nadzor.

2.12. PODPORNE KONSTRUKCIJE

Povzetek iz Geološko geomehanskega poročila in načrta podpornih konstrukcij, GM - 189/2025

2.12.1. KAMNITA ZLOŽBA

Osnova za izračun kamnite zložbe so podatki pridobljeni z geotehničnimi meritvami in geometrijo terena. Izkope v zemljini je potrebno izvajati položno v naklonu 1:1.Temelj se izvede iz betona C25/30 v debelini 0.5 m, v katerega se nato začne vgrajevati kamniti lomljenec. V primeru, da na predvideni koti temeljenja ni nepodajne podlage, je potrebno izkope poglobiti in material nadomestiti s kombinacijo kamna in betona, kot je predvideno v kamniti zložbi. Pri izvedbi kamnite zložbe se uporabi beton C20/25 ter kamniti lomljenec velikosti 30-100 cm, pri tem je potrebno fuge na vidnem delu zaradi sonaravnega izgleda poglobiti.

Konstrukcija se po potrebi višinsko prilagodi terenu.

Kamnito zložbo se gradi sočasno z izkopi v horizontalnih kampadah dolžin cca. 5-6 m.

Na kamnito zložbo se izvede AB venec. Pri izvedbi AB venca se uporabi beton C30/37, XC4/XF3, PV-II, D16, S3. Armaturni koš je izveden iz vzdolžne in stremenske armature premera Φ10 mm. Zaščitni sloj armature znaša 5 cm, prekrivanje vzdolžnih armaturnih palic pa najmanj 60 cm. Pri izvedbi AB venca je potrebno zgornje robove ustrezno »pobrati« oziroma jih urediti s trikotnimi letvami. Na kamniti zložbi se na 1/3 vezne AB grede izvede dilatacijska rega.

Na vrhu vezne grede se po končani sanaciji postavi jeklena varnostna ograja.

Višina kamnite zložbe je 3.0 m. Širina temelja kamnite zložbe znaša 1.4 m, širina na vrhu pa 0.50 m. Celotna dolžina kamnite zložbe je 44.7 m.

2.12.2. ODVODNJAVANJE KZ

Na zaledni strani kamnite zložbe se izdela kamniti drenažni zasip D16/32 v višini cca. 1.5 m, širine 30 – 50 cm.

Pri kamniti zložbi se vgradi drenažna cev DN 200, ki je položena na betonsko posteljico. Drenažna cev se izvede proti zbirnemu jašku pod naklonom min. 1%. Voda iz zbirnega jaška se spelje preko kanalizacijske cevi do iztoka v obstoječi jarek. Iztok se uredi v kamnu in betonu.

2.12.3. BRIZGANI BETON IN SIDRA

Brizgani beton

Pred izvedbo brizganja je potrebno očistiti ter odstraniti del odvečne zemljine z obravnavane brežine.

Pri izvedbi je predvideno vgrajevanje brizganega betona v debelini 10 cm, katerega tlačna trdnost znaša C30/37. Za armaturo se uporabijo armaturne mreže Q-189. Prekrivanje armaturnih mrež znaša minimalno 0.2 m oziroma dve polji.

Izvedba naj se izvaja po sledečem vrstnem redu:

- → 5 cm kontaktni obrizg,
- → vrtanje in vgradnja SIS sider R32/20
- → vgradnja armaturne mreže Q-189
- → 5 cm končni obrizg
- → privijanje SIS sider R32/20

Izvedba se bo izvajala fazno od spodaj navzgor ali obratno. Faze so razdeljene na vertikalne odseke v dolžini armaturne mreže (6.0 m) po cca 6.2-6.5 m, kje je potrebno izvajati brizganje z betonom v širini armaturne mreže (2.15 m), ki se vgrajuje. Naslednja faza se lahko prične, ko je izdelan celoten odsek. Prekrivanje armaturne mreže je določeno z razdaljo minimalno 20 cm oziroma 2 polja, zato je potrebno pas prekrivanja 20-30 cm pri fazah dela zaključiti pri vgradnji mreže.

SIS – sidra R32/20

Za izvedbo varovanja gradbene jame se uporabijo SIS-sidra R32/20:

- → Sidra so dolžine 3.0 m
- → Vertikalne razdalje med sidri znašajo 1.2 m
- → Horizontalne razdalje med sidri znašajo 3.0 m
- → Skupno predvideno število sider znaša 23
- → Sidra so vgrajena pravokotno na teren
- → Sidra so zalita po vsej dolžini z injektirno maso iz cementa in vode z vodocementnim faktorjem w/c=0.45
- → Sidra se privijejo, da se doseže osna sila v sidru 20 kN.

V primeru, da pri izdelavi vrtin ne pride do porušitve le teh, se lahko namesto SIS sider vgradijo SN sidra.

3. ODVODNJAVANJE

Na odseku predvidene sanacije javne poti JP 761521 Pr. Kričej–Sv. Mohor na območju občine Mislinje je danes 12 obstoječih cevnih prepustov dimenzij 1 x fi100, 2 x fi50, 3 x fi40 in 6 x fi30, ki odvajajo zaledno vodo obstoječe grape ter prečkajo javno pot. Obstoječi prepusti se porušijo. Danes odtok padavinske vode ni urejen sistemsko, ampak voda odteka ob robu javne poti in se na več točkah preliva po brežini v dolino.

Na območju obdelave smo predvideli izvedbo asfaltne mulde in betonskih pobočnih kanalet, ki bodo odvajale meteorno vodo iz cestišča in zaledne vode. Asfaltne mulde so širine š = 0.50 m in globine h=5.0

cm. Asfaltna mulda se izdela iz enake sestave asfalta kot vozišče. Pobočne kanalete so iz betona, položeni na peščeni material, posteljica v debelini 10cm. Na notranjem delu so široke 0.31 m in globoke do 0.24 cm. Odvodnjavanje iz mulde in kanalete se izvede z iztoki po obstoječem terenu. Se predvidijo betonski požiralniki fi80 z usedalnikom 0.50m ter t.k.i. čelnim vtokom iz asfaltne mulde in pobočne kanalete. Iz požiralnika se izvedejo betonske cevi in sicer 17 x fi400 in 1 x fi300, s tlakovanimi iztoki. Vse betonske cevi se obbetonirajo.

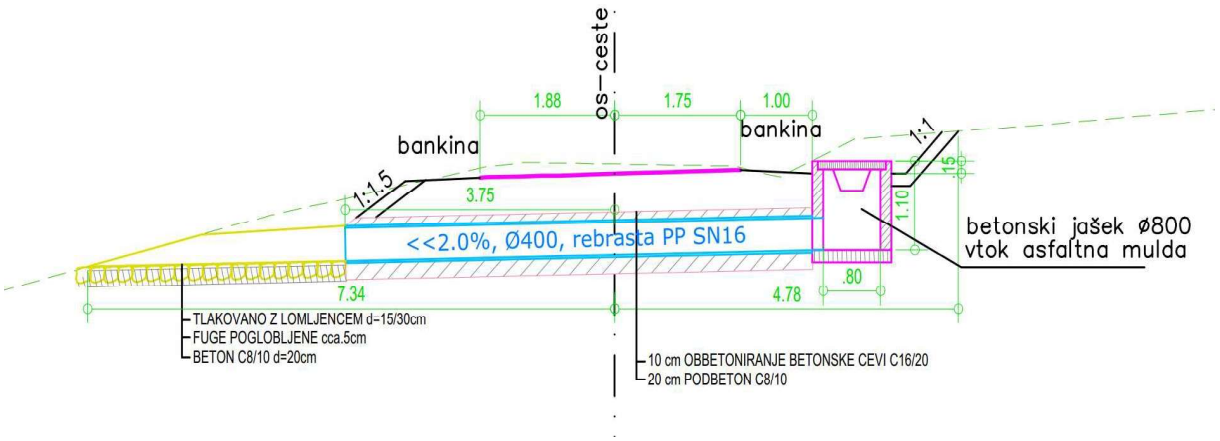
Potek odvodnjavanja po stacionažah javne poti JP 761521:

- Od km 0+009 do km 0+058 se predvidi pobočna kanaleta desno v skupni dolžini: L=49.0 m z iztokom v požiralnik št.1
- Od km 0+059 do km 0+112 se predvidi pobočna kanaleta desno v skupni dolžini: L=53.0 m z iztokom v požiralnik št.2
- Od km 0+113 do km 0+156 se predvidi pobočna kanaleta desno v skupni dolžini: L=43.0 m z iztokom v požiralnik št.3
- Od km 0+160 do km 0+203 se predvidi pobočna kanaleta desno v skupni dolžini: L=43.0 m z iztokom v požiralnik št.4
- Od km 0+203 do km 0+244 se predvidi pobočna kanaleta desno v skupni dolžini: L=41.0 m z iztokom v požiralnik št.5
- Od km 0+246 do km 0+300 se predvidi pobočna kanaleta desno v skupni dolžini: L=54.0 m z iztokom v požiralnik št.6
- Od km 0+301 do km 0+368 se predvidi pobočna kanaleta desno v skupni dolžini: L=67.0 m z tlakovanim iztokom po terenu
- Od km 0+391 do km 0+461 se predvidi asfaltirana povozna mulda levo v skupni dolžini: L=70.0 m z iztokom v požiralnik št.7
- Od km 0+458 do km 0+506 se predvidi asfaltirana povozna mulda levo v skupni dolžini: L=48.0 m z iztokom v požiralnik št.8
- Od km 0+509 do km 0+600 se predvidi asfaltirana povozna mulda levo v skupni dolžini: L=91.0 m z iztokom v požiralnik št.9
- Od km 0+543 do km 0+578 se predvidi asfaltirana povozna mulda desno v skupni dolžini: L=35.0 m z iztokom po terenu
- Od km 0+601 do km 0+674 se predvidi asfaltirana povozna mulda levo v skupni dolžini: L=73.0 m z tlakovanim iztokom po terenu
- Od km 0+662 do km 0+704 se predvidi asfaltirana povozna mulda desno v skupni dolžini: L=42.0 m z iztokom v požiralnik št. 10
- Od km 0+707 do km 0+750 se predvidi asfaltirana povozna mulda desno v skupni dolžini: L=43.0 m z iztokom v požiralnik št. 11
- Od km 0+754 do km 0+820 se predvidi asfaltirana povozna mulda desno v skupni dolžini: L=66.0 m z iztokom v požiralnik št. 12
- Od km 0+820 do km 0+880 se predvidi asfaltirana povozna mulda desno v skupni dolžini: L=60.0 m z iztokom v požiralnik št. 13
- Od km 0+880 do km 0+940 se predvidi asfaltirana povozna mulda desno v skupni dolžini: L=60.0 m z iztokom v požiralnik št. 14

- Od km 0+940 do km 0+999 se predvidi asfaltirana povozna mulda desno v skupni dolžini: L=59.0 m z tlakovanim iztokom po terenu
- Od km 1+094 do km 1+049 se predvidi pobočna kanaleta levo v skupni dolžini: L=45.0 m z iztokom v požiralnik št.15
- Od km 1+137 do km 1+098 se predvidi pobočna kanaleta levo v skupni dolžini: L=39.0 m z iztokom v požiralnik št.16
- Od km 1+167 do km 1+146 se predvidi pobočna kanaleta levo v skupni dolžini: L=21.0 m z iztokom v požiralnik št.17

Potek odvodnjavanja po stacionažah javne poti JP 761521:

- Od km 0+041 do km 0+007 se predvidi pobočna kanaleta levo v skupni dolžini: L=34m z iztokom v požiralnik št.0



Slika 14: Detajl vtočnega požiralnika s usedalnikom

Koordinate cestnih požiralnikov:

P0	P1	P2
X= 516172.70	X= 516163.61	X= 516135.97
Y= 140256.23	Y= 140295.22	Y= 140340.60

P3	P4	P5
X= 516128.74	X= 516104.41	X= 516107.47
Y= 140385.11	Y= 140421.69	Y= 140459.84

P6	P7	P8
X= 516130.79	X= 516169.67	X= 516169.54
Y= 140508.46	Y= 140651.14	Y= 140696.24

P9	P10	P11

Številka odseka	Arhivska št.	Faza / objekt	Šifra priloge	Prostor za črtno kodo
761521		007.2101	T.1.1	

X= 516129.82	X= 516065.19	X= 516041.51
Y= 140774.70	Y= 140838.55	Y= 140881.05

P12	P13	P14
X= 515993.52	X= 515957.54	X= 515951.93
Y= 140927.81	Y= 140973.13	Y= 141025.77

P15	P16	P17
X= 516016.54	X= 516041.21	X= 516038.27
Y= 141111.23	Y= 141149.95	Y= 141196.68

3.1. PREPUSTI

Na območju obdelave je več obstoječih prepustov, kateri se nadomestijo z novimi prepusti.

→ **0_LC**_V km 0+007 se nahaja novi prepust fi 300. Iztočna stran se tlakuje z lomljenim kamnom (Prerez 0-prepust_LC).

→ **PREPUST 1**_V km 0+058 se nahaja obstoječ prepust fi 300. Nadomesti se z novim betonskim prepustom fi 400. Na vtočni strani se izvede tlakovanje vtočnega korita z lomljenim kamnom, iztočna stran se tlakuje z lomljenim kamnom. (Prerez 1-prepust).

→ **PREPUST 2**_V km 0+111 se nahaja novi prepust fi 400. Iztok se tlakuje z lomljenim kamnom. (Prerez 2-prepust).

→ **PREPUST 3**_V km 0+157 se nahaja obstoječ prepust fi 300. Nadomesti se z novim betonskim prepustom fi 400. Iztok se tlakuje z lomljenim kamnom. (Prerez 3-prepust).

→ **PREPUST 4**_V km 0+200 se nahaja novi prepust fi 400. Na vtočni strani se izvede tlakovanje brežine z lomljenim kamnom, iztok se tlakuje z lomljenim kamnom. (Prerez 4-prepust).

→ **PREPUST 5**_V km 0+245 se nahaja obstoječ prepust fi 300. Nadomesti se z novim betonskim prepustom fi 400. Iztok se tlakuje z lomljenim kamnom. (Prerez 5-prepust).

→ **PREPUST 6**_V km 0+300 se nahaja novi prepust fi 400. Iztok se tlakuje z lomljenim kamnom. (Prerez 6-prepust).

→ **PREPUST 7**_V km 0+458 se nahaja obstoječ prepust fi 100. Nadomesti se z novim betonskim prepustom fi 400. Na vtočni strani se izvede tlakovanje brežine, iztok se tlakuje z lomljenim kamnom. (Prerez 7-prepust).

→ **PREPUST 8**_V km 0+508 se nahaja obstoječ prepust fi 300. Nadomesti se z novim betonskim prepustom fi 400. Na vtočni strani se predvidi sidranje in brizgan beton za zavarovanje vkopne brežine, iztok se tlakuje z lomljenim kamnom. (Prerez 8-prepust).

→ **PREPUST 9**_V km 0+600 se nahaja obstoječ prepust fi 300. Nadomesti se z novim betonskim prepustom fi 400. Iztok se tlakuje z lomljenim kamnom. (Prerez 9-prepust).

→ **PREPUST 10**_V km 0+705 se nahaja novi prepust fi 400. Iztok se tlakuje z lomljenim kamnom. (Prerez 10-prepust).

→ **PREPUST 11**_V km 0+753 se nahaja novi prepust fi 400. Iztok se tlakuje z lomljenim kamnom. (Prerez 11-prepust).

Številka odseka	Arhivska št.	Faza / objekt	Šifra priloge	Prostor za črtno kodo
761521		007.2101	T.1.1	

→ **PREPUST 12**_V km 0+820 se nahaja novi prepust fi 400. Iztok se tlakuje z lomljenim kamnom. (Prerez 12-prepust).

→ **PREPUST 13**_V km 0+880 se nahaja novi prepust fi 400. Iztok se tlakuje z lomljenim kamnom. (Prerez 13-prepust).

→ **PREPUST 14**_V km 0+940 se nahaja obstoječ prepust fi 500. Nadomesti se z novim betonskim prepustom fi 400. Iztok se tlakuje z lomljenim kamnom. (Prerez 14-prepust).

→ **PREPUST 15**_V km 1+047 se nahaja obstoječ prepust fi 500. Nadomesti se z novim betonskim prepustom fi 400. Iztok se tlakuje z lomljenim kamnom. (Prerez 15-prepust).

→ **PREPUST 16**_V km 1+093 se nahaja novi prepust fi 400. Iztok se tlakuje z lomljenim kamnom. (Prerez 16-prepust).

→ **PREPUST 17**_V km 1+145 se nahaja obstoječ prepust fi 400. Nadomesti se z novim betonskim prepustom fi 400. Iztok se tlakuje z lomljenim kamnom. (Prerez 17-prepust).

Za vsak prepust se je izrisal prerez preko javne poti JP 761521 Pr. Kričej–Sv. Mohor. Vsa vtočna / iztočna korita se tlakujejo s lomljencem d=20-40cm položene na podložni beton C8/10 d=20cm. Vsi betonski prepusti se položijo na podložni beton C8/10 d=20cm ter dodatno zaščitijo z obbetoniranjem betonske cevi v debelini 10cm s betonom C16/20. Pri vtočni / iztočni glavi se nad lomljenim kamnom izvede betonski venec dimenzije 3.0 x 0.3 x 0.15m s betonom C16/20, tako da se bankina zaključi na rob le tega.

4. KOMUNALNI VODI_PRESTAVITVE IN ZAŠČITE

Obstoječi komunalni vodi so vrisani v Zbirni karti komunalnih vodov, ki je priloga temu poročilu.

Pred začetkom del je potrebno od upravljalca pridobiti globine komunalnih vodov ter zakoličiti obstoječe komunalne vode, da ne bi prišlo do poškodb.

Na obravnavanem območju javne poti JP 761521 Pr. Kričej–Sv. Mohor se nahajajo naslednji obstoječi komunalni vodi:

→ telekomunikacijski vod

S rekonstrukcijo javne poti JP 761521 Pr. Kričej–Sv. Mohor tangiramo navedene obstoječe komunalne vode. Pričakovane globine komunalnih vodov in napeljav se nahajajo v spodnji tabeli.

vrsta voda	vrsta napeljave	minimalna globina
kanalizacija	GK – glavni odvodniki FK – kanal odpadne vode MK– kanal meteorne vode	1,50 m 0,90 m 0,60 m
vodovod	GV – glavni vodi V – razdelilno omrežje	1,20 m 0,90 – 1,50 m
komunalno-energetski vodi	TN – toplovod, PV – plinovod PD – produktovod	1,00 m 1,40 m
elektrovodi	EK – visoka, nizka napetost	0,60 – 1,20 m
telekomunikacijski vodi	TT – telefon TV – televizija CATV - kabelska televizija ostali vodi	0,60 – 1,00 m

Tabela: Minimalne (pričakovane) globine komunalnih napeljav

Pred začetkom del je potrebno pozvati posamezne upravljalce, da izvedejo natančno zakoličbo obstoječih podzemnih vodov.

5. PROMETNA OPREMA IN SIGNALIZACIJA

5.1. VARNOSTNE OGRAJE

Varnostne ograje morajo biti skladne s SIST EN 1317 in kompatibilne z ograjami, ki se uporabljajo v RS, postavljene pa morajo biti skladno s tehnično specifikacijo TSC 02.210:2012 Varnostne ograje, pogoji in način postavitve, evropskimi standardi SIST-EN 1317 - 1, 2, 3, 4 in 5 ter internimi navodili naročnika.

Predvidena je postavitev jeklene varnostne ograje na odseku 1 in 2, brez distančnikov (JVO) H1 W4 zabita v tla.

Javna pot JP 761521 Pr. Kričej–Sv. Mohor: JVO H1 W4 v dolžini L=765m.

5.2. SMERNIKI

Postavitev smernikov je potrebna, kjer ni predvidena jeklena varnostna ograja. V primeru postavitve JVO se na odbojnik pritrdijo svetlobni odsevniki.

Cestni smerniki se postavijo z:
→ odmikom od roba vozišča 0.75m,
→ višino nad robom vozišča 0.75m in
→ na medsebojni razdalji, ki je odvisna od horizontalnih in vertikalnih elementov ceste,
→ skladno s pravilnikom o prometni signalizaciji in prometni opremi na cestah (Ur.l. RS, št.: 26/24, 30/24 – popr. in 22/25), kar je prikazano v spodnji tabeli:

Srednji polmer horizontalne krivine (v m)	Srednji polmer vertikalne krivine (v m)	Razdalja med smerniki (v m)
≤ 100	≤ 250	≤ 10
> 100 – 300	> 250 - 800	-≤ 15
> 300 -400	> 800 - 1500	≤ 20
> 400– 500	> 1500 - 3000	≤ 25
> 500	> 3000	≤ 50

Tabela 4: Medsebojna razdalja med cestnimi smerniki

6. KATASTRKO OBMOČJE

Ureditev ceste bo prizadela sledeče parcele v :

k .o. Mislinja:
834/2, 834/3, 824/1, 824/5, 824/1, 827/2, 827/3, 824/3, 834/3, 834/1, 1405/3, 1405/2, 841/3, 841/2, 850/4, 850/5, 842/2, 1405/5, 850/3, 851/4, 851/3, 858/4, 1406/15, 1406/14, 339/2, 858/1, 858/3, 861/5, 861/4, 859/2, 859/1, 327/5, 327/3, 327/3, 327/4, 326/7, 326/6, 326/5, 326/4, 1406/7, 326/3, 328/4, 330/7, 1406/6, 332/4, 330/5, 332/1, 330/6, 332/3, 311/4, 332/5, 311/3, 1406/18, 311/5, 311/2, 318/3, 1406/5, 318/1, 1406/4, 318/2, 1406/3, 1406/2, 311/1, 332/6, 332/2, 330/4, 328/3, 328/2, 1406/9, 330/8, 1406/8, 330/9, 329/3, 329/4, 330/8, 330/10, 1406/10, 1406/11, 1406/12, 858/2, 1406/17, 857/4, 1406/22, 854/4, 854/2, 1405/6, 855/2, 854/5, 845/2, 842/2, 1405/1, 842/1, 841/1, 831/2, 824/2, 827/1, 824/4, 827/4, 824/7, 834/4, 1380/1, 1380/2.

7. POGOJI IZVEDBE

Gradbena dela se bodo izvajala v varovalnem pasu občinske ceste in sicer v skladu z Gradbenim zakonom in Zakonom o cestah ter se kot taka obravnavajo kot vzdrževalna dela v javno korist.

Za gradbena dela, ki se štejejo kot rekonstrukcijska dela v javno korist, in se izvajajo pod prometom, mora načrt organizacije gradbišča obsegati tudi elaborat zapore cest, ki vsebuje prikaz načina in poteka začasnih cest ter posebne pogoje njihove uporabe. Če se za začasno cesto uporabi dokončana posamezna faza rekonstrukcije ceste, ter v primeru, ko je rekonstrukcija končana in še ni izdano dovoljenje iz devetega odstavka 18. člena Zakona o cestah, lahko izvajalce rednega vzdrževanja ceste, če je odgovorni nadzornik izvedenih del predhodno podal pisno izjavo, da so dela opravljena skladno s tehničnimi zahtevami in je zagotovljena varnost ceste.

Dovoljenje za zaporo ceste v času gradbenih del si mora pridobiti izvajalec del..

Preddela
V sklopu preddela je potrebno izvesti naslednja dela:

- → zakoličba in evidentiranje obstoječe javne gospodarske infrastrukture,
- → zakoličba osi in prečnih profilov,

Številka odseka	Arhivska št.	Faza / objekt	Šifra priloge	Prostor za črtno kodo
761521		007.2101	T.1.1	

→ demontaža/odstranitev obstoječe prometne signalizacije in opreme,
→ porušitev in odstranitev vozišče konstrukcije, robnikov, ograj, prepustov,...
→ prestavitve elementov javne infrastrukture izvedejo posamezni upravljavci v sodelovanju z izvajalcem del

Ves začasno demontiran material in opremo je potrebno deponirati na prostor, kjer bo ustrezno zaščiten tako, da ga je po potrebi možno ponovno vgraditi (prometni znaki, ograje, smerniki,…). Odpadni material je potrebno predati pooblaščenemu zbiratelju in predelovalcu odpadkov. Pri tem je potrebno upoštevati določila Uredbe o ravnanju z odpadki, ki nastanejo pri gradbenih delih (Ur.l. RS, št.: 34/08) in drugo veljavno zakonodajo s področja ravnanja z odpadki.

Zgornji ustroj

Dimenzije zgornjih ustrojev so bile predhodno že opisane v poglavju 2.10 Dimenzioniranje vozišče konstrukcije je potrebno izvesti v skladu z določili Splošnih in Posebnih tehničnih pogojev za ceste. K izgradnji vozišče in pohodne konstrukcije je mogoče pristopiti šele potem, ko so izvedena vsa potrebna gradbena dela na komunalnih vodih in napravah ter zgrajeni vsi potrebni temelji za elemente zunanje in prometne opreme.

Zgoščenost v kamnito posteljico vgrajene zmesi zrn mora znašati v povprečju najmanj 98% glede na največjo gostoto zmesi zrn po modificiranem postopku po Proctorju. Spodnja mejna vrednost zgoščenosti lahko od povprečja odstopa največ 3%.

Na planumu kamnite posteljice mora biti zagotovljena nosilnost:
→ Mešani promet Evd > 40 MN/m2, Ev2 > 80 MN/m2

Zgoščenost v nevezano nosilno plast vgrajene zmesi zrn mora znašati v povprečju najmanj 98% glede na največjo gostoto zmesi zrn po modificiranem postopku po Proctorju. Spodnja mejna vrednost zgoščenosti lahko od povprečja odstopa največ 3%.
Na planumu nevezane nosilne plasti mora biti zagotovljena nosilnost:
→ Mešani promet Evd > 50 MN/m2, Ev2 > 120 MN/m2

Vezane nosilne plasti:
Kvaliteta vgrajenih asfaltnih slojev naj ustreza standardu TSC 06.300 / 06.410 : 2009.

Na tamponski sloj vozišča se vgradi 6 cm nosilna plast bituminiziranega drobljenca AC 22 base B 50/70 A3. Na nosilno asfaltno plast se vgradi 4 cm obrabna plast bitumenskega betona AC 11 surf B 70/100 A3.

Polaganje asfaltnih slojev vozišča mora biti strojno in istočasno, le na mestih kjer le to ni možno se lahko polaga ročno.

Pred začetkom asfaltiranja je potrebna primerna ureditev planuma vgrajene/obstoječe posteljice.

Zahteve kvalitete

Izvajalec mora dosegati zahtevano kvaliteto proizvedenih in vgrajenih materialov ter izpolnjevati zahtevane pogoje delovnih in tehnoloških postopkov, predpisane z zadevnimi standardi in TSC za vozišče konstrukcije. Pri tem je potrebno za nosilne plasti dosegati kriterije kvalitete za prometno obremenitev, kot je določena za posamezno cesto.
Med izvajanjem gradbenih del je obvezno pritegniti k sodelovanju geomehanika in geologa, ki bosta sprotno podala eventuelno potrebna dodatna navodila za izvedbo del.

Pogoji in tehnologija gradnje
Izvajalec je dolžan dela izvajati skladno s projektno dokumentacijo in določili gradbene pogodbe. Pri načinu izvedbe in zagotavljanju kvalitete mora izvajalec upoštevati Splošne in posebne tehnične pogoje, ki jih je izdala Skupnost za ceste Slovenije (Ljubljana 1989) ter Dopolnila splošnih tehničnih pogojev (Ljubljana 2001), ki jih je izdala DDC.

V času gradnje je izvajalec dolžan uvesti stroge varstvene ukrepe in nadzor ter takšno organizacijo na gradbišču, da bo nemoten pretok voda in preprečeno onesnaževanje voda, ki bi nastalo zaradi transporta, skladiščenja in uporabe tekočih goriv in drugih nevarnih snovi oziroma v primeru nezgod zagotoviti takojšnje ukrepanje za to usposobljenih delavcev. Vsa začasna skladišča in pretakališča goriv, olj in maziv ter drugih nevarnih snovi oziroma v primeru nezgod zagotoviti takojšnje ukrepanje za to usposobljenih delavcev. Vsa začasna skladišča in pretakališča goriv, olj in maziv ter drugih nevarnih snovi mora biti zaščitena pred možnostjo izliva v tla. Prepovedano je odlaganje viškov izkopanega materiala na brežine vodotokov. Deponiranje materialov je dovoljeno le na upravno in tehnično urejeni deponiji.

Ureditev, označitev in organizacija gradbišča se morata izvajati skladno z načrtom organizacije gradbišča, ki ga mora izdelati izvajalec skladno s Pravilnikom o gradbiščih (Ur.l. RS, št. 55/2008, 54/09 – popr. in 61/17 - GZ).

Ukrepi varstva pri delu se izvajajo skladno z Uredbo o zagotavljanju varnosti in zdravja pri delu na začasnih in premičnih gradbiščih (Ur.l. RS, št. 83/2005 in 43/11) in varnostnim načrtom, ki ga morata pred začetkom del na gradbišču zagotoviti naročnik ali nadzornik projekta. Izdelavo načrta organizacije gradbišča in varnostnega načrta lahko izdela za to usposobljena in pooblaščena organizacija ali posameznik.

Investitor je pred zasipom novo vgrajenih in prestavljenih obstoječih podzemnih infrastrukturnih vodov dolžan le te geodetsko posneti in zagotoviti vris v kataster komunalne infrastrukture. Zbiranje podatkov predpisuje Pravilnik o vsebini in načinu vodenja zbirke podatkov o dejanski rabi prostora (Ur.l. RS, št. 9/2004).

Posamezne vrste infrastrukture je potrebno evidentirati skladno s:
- → Pravilnikom o katastru javnega komunikacijskega omrežja in pripadajoče infrastrukture (Ur.l. RS, št.: 61/17),
- → Zakonom o elektronskih komunikacijah (Ur.l. RS, št.: 40/17),
- → Uredba o oskrbi s pitno vodo (Ur.l. RS, št.: 88/2012),
- → Obveznim navodilom za vsebine in način poročanja o načinu izvajanja javne službe odvajanja in čiščenja komunalnih odpadnih in padavinskih voda (navodilo MOP),

in jih je skladno z Navodilom upravljavcem za posredovanje podatkov v zbirni kataster GJI potrebno posredovati geodetski upravi RS.

Po končani gradnji mora izvajalec odstraniti začasne zapore, začasne objekte, odpadni gradbeni material in odpadke pa odvesti pooblaščenemu zbiralcu gradbenih in komunalnih odpadkov. Na zemljišču, kjer je bil potreben le začasni poseg zaradi gradnje, je potrebno vzpostaviti prvotno stanje.

8. ZAKLJUČNA POJASNILA

Po naročilu Občine Mislinja, smo izdelali IZN »Sanacija javne poti JP 761521 priključek Kričej- Sv. Mohor na območju občine Mislinja v dolžini 1190.0 m«.

Sanacija obsega ureditev asfaltirane ceste širine 3.50 m, z izvedbo stabilizacijskih ukrepov (kamnita zložba ter sidrani brizgani beton), ureditvijo sistema odvodnjavanja za preprečevanje zastajanja vode na vozišču ter postavitev mul doz pobočnih kanalet. Predvidena je tudi postavitev jeklene varnostne ograje za povečanje prometne varnosti.

Rekonstrukcija je predvidena po celotni dolžini javne poti JP 761521 Pr. Kričej–Sv. Mohor v dolžini cca. 1190 m, od priključka na lokalno cesto LC 261031 Hudov.- Kričej - OŠ Kozjak naprej .

Predvideli smo:

- → Sanacija javne poti JP 761521 priključek Kričej- Sv. Mohor na območju občine Mislinja v dolžini 1190.0 m, vozišče 1 x 3.50 m + obojestranske bankine + mulda 0.5 m oz pobočne kanalete 0.63 m
- → asfaltiranje in zamenjava voziščne konstrukcije lokalne ceste LC 261031 na območju priključevanja javne poti JP 761521 Pr.Kričej – Sv. Mohor, v skupni dolžini 39m.
- → izvedba stabilizacijskih ukrepov (obdelano v GG elaboratu, št.: GM 189/2025, Blan d.o.o.):
  - kamnita zložba, dolžina 44.70 m
  - brizgani beton in sidra,
- → postavitev prometne opreme in signalizacije,
- → ureditev odvodnjavanja .

Na meji obdelave se projekt naveže na obstoječe stanje tako vzdolžno kot situativno.

Vsa dela morajo biti izvedena v skladu s to dokumentacijo, tehnično pravilno ter v skladu z veljavnimi predpisi in standardi. Morebitna odstopanja od projekta se morajo reševati v dogovoru s projektantom, geomehanikom in nadzornim organom investitorja.

Pripravil:
Tjaša Črnko

Maribor, avgust 2025

Vodja projekta:
Mojca Zemljarič Bajec, univ. dipl. inž. grad.

Številka odseka	Arhivska št.	Faza / objekt	Šifra priloge	Prostor za črtno kodo
761521		007.2101	T.1.1	

TABELA MAS -JP761521

Izračun količin

Prof.	Stac Razd.	NASIP [m³/m]	Razd.	IZKOP [m³/m]	Razd.	IH [m³/m]	Razd.	NH [m³/m]	Razd.	TAMPON [m³/m]	Razd.	GEOTEKSTIL [m/m²]	Razd.	POSTELJICA [m³/m]	Razd.	PLANUM [m/m²]	Razd.
P1|OS_0	0+0.47	0.000		20.188		1.177		0.514		4.429		24.298		13.603		22.236	
	19.530	0.000	0.000	245.864	19.530	17.514	19.530	8.229	19.530	54.545	19.530	307.942	19.530	163.651	19.530	273.762	19.530
P2|OS_0	0+20.00	0.000		5.010		0.617		0.329		1.156		7.238		3.156		5.799	
	20.000	25.545	20.000	125.428	20.000	19.023	20.000	9.652	20.000	22.744	20.000	172.325	20.000	84.857	20.000	184.199	20.000
P3|OS_0	0+40.00	2.555		7.532		1.286		0.837		1.118		9.995		3.330		12.821	
	20.000	51.270	20.000	145.574	20.000	25.617	20.000	12.942	20.000	22.695	20.000	211.076	20.000	87.895	20.000	253.703	20.000
P4|OS_0	0+60.00	2.572		7.025		1.276		0.658		1.152		11.113		3.458		12.750	
	20.000	38.178	20.000	143.457	20.000	24.793	20.000	12.191	20.000	22.834	20.000	205.183	20.000	78.566	20.000	226.288	20.000
P5|OS_0	0+80.00	1.245		7.321		1.203		0.561		1.112		9.405		4.397		9.879	
	20.000	12.451	20.000	124.462	20.000	17.559	20.000	5.815	20.000	21.479	20.000	164.050	20.000	78.173	20.000	151.377	20.000
P6|OS_0	0+100.00	0.000		5.125		0.552		0.000		1.036		7.000		3.420		5.256	
	20.000	0.000	0.000	108.015	20.000	12.021	20.000	2.457	20.000	21.369	20.000	143.334	20.000	71.881	20.000	110.177	20.000
P7|OS_0	0+120.00	0.000		5.476		0.650		0.246		1.101		7.334		3.746		5.759	
	20.000	0.000	0.000	118.077	20.000	16.336	20.000	7.429	20.000	22.012	20.000	154.246	20.000	80.337	20.000	131.235	20.000
P8|OS_0	0+140.00	0.000		6.332		0.984		0.497		1.100		8.091		4.288		7.367	
	20.000	16.839	20.000	133.568	20.000	20.122	20.000	10.284	20.000	21.569	20.000	174.325	20.000	79.296	20.000	173.597	20.000
P9|OS_0	0+160.00	1.884		7.025		1.028		0.531		1.056		9.342		3.842		9.993	
	20.000	16.839	20.000	124.898	20.000	17.028	20.000	6.880	20.000	21.433	20.000	168.274	20.000	71.844	20.000	157.323	20.000
P10|OS_0	0+180.00	0.000		5.445		0.875		0.137		1.087		7.286		3.523		5.756	
	20.000	0.000	0.000	112.837	20.000	13.472	20.000	2.878	20.000	21.922	20.000	139.062	20.000	72.606	20.000	115.181	20.000
P11|OS_0	0+200.00	0.000		5.839		0.873		0.151		1.105		8.821		3.738		5.759	
	20.000	0.000	0.000	130.942	20.000	14.891	20.000	2.084	20.000	23.941	20.000	147.554	20.000	85.195	20.000	121.752	20.000
P12|OS_0	0+220.00	0.000		7.255		0.818		0.057		1.289		8.135		4.781		8.418	
	20.000	0.000	0.000	128.987	20.000	15.177	20.000	0.575	20.000	23.926	20.000	154.188	20.000	85.360	20.000	121.780	20.000
P13|OS_0	0+240.00	0.000		5.641		0.701		0.000		1.104		7.282		3.755		5.760	
	20.000	0.000	0.000	113.220	20.000	14.006	20.000	2.927	20.000	22.064	20.000	146.288	20.000	74.835	20.000	115.189	20.000
P14|OS_0	0+260.00	0.000		5.680		0.699		0.293		1.102		7.345		3.729		5.759	
	20.000	0.000	0.000	114.041	20.000	13.694	20.000	3.953	20.000	22.048	20.000	146.899	20.000	74.631	20.000	115.181	20.000
P15|OS_0	0+280.00	0.000		5.724		0.870		0.103		1.102		7.345		3.734		5.758	
	20.000	0.000	0.000	114.938	20.000	16.301	20.000	6.058	20.000	22.100	20.000	73.450	20.000	81.070	20.000	131.562	20.000
P16|OS_0	0+300.00	0.000		5.770		0.980		0.503		1.108		0.000		4.373		7.400	
	20.000	0.000	0.000	112.277	20.000	15.824	20.000	7.035	20.000	22.116	20.000	72.808	20.000	81.286	20.000	131.592	20.000
P17|OS_0	0+320.00	0.000		5.458		0.822		0.200		1.104		7.281		3.756		5.759	
	20.000	0.000	0.000	102.302	20.000	11.632	20.000	2.931	20.000	20.929	20.000	140.481	20.000	69.100	20.000	110.183	20.000
P18|OS_0	0+340.00	0.000		4.773		0.541		0.083		0.989		6.767		3.154		5.280	
	20.000	0.000	0.000	99.402	20.000	9.795	20.000	1.874	20.000	21.348	20.000	141.223	20.000	81.863	20.000	112.868	20.000
P19|OS_0	0+360.00	0.000		5.188		0.439		0.075		1.146		7.355		3.032		6.007	
	20.000	0.000	0.000	97.861	20.000	7.939	20.000	1.908	20.000	22.137	20.000	137.553	20.000	59.394	20.000	110.345	20.000
P20|OS_0	0+380.00	0.000		4.598		0.355		0.116		1.068		6.400		2.907		5.028	
	20.000	0.000	0.000	98.229	20.000	8.458	20.000	2.085	20.000	22.506	20.000	133.807	20.000	58.261	20.000	105.287	20.000
P21|OS_0	0+400.00	0.000		5.224		0.480		0.092		1.183		8.980		2.919		5.501	
	20.000	0.000	0.000	102.712	20.000	11.485	20.000	1.714	20.000	24.508	20.000	143.840	20.000	80.864	20.000	114.414	20.000
P22|OS_0	0+420.00	0.000		5.047		0.858		0.078		1.268		7.404		3.170		5.941	
	20.000	16.334	20.000	110.935	20.000	21.066	20.000	7.707	20.000	25.418	20.000	168.286	20.000	88.594	20.000	157.684	20.000
P23|OS_0	0+440.00	1.833		6.047		1.449		0.692		1.274		8.423		3.880		8.828	
	20.000	26.255	20.000	132.064	20.000	24.204	20.000	13.030	20.000	24.825	20.000	183.885	20.000	79.610	20.000	192.270	20.000
P24|OS_0	0+460.00	0.992		7.182		0.972		0.811		1.209		8.968		4.271		9.399	
	20.000	9.921	20.000	110.891	20.000	13.923	20.000	6.114	20.000	22.076	20.000	143.929	20.000	88.546	20.000	140.491	20.000
P25|OS_0	0+480.00	0.000		3.907		0.421		0.000		0.999		5.427		2.583		4.650	
	20.000	0.000	0.000	76.898	20.000	8.811	20.000	0.000	0.000	19.348	20.000	108.140	20.000	50.855	20.000	92.818	20.000
P26|OS_0	0+500.00	0.000		3.762		0.461		0.000		0.936		5.387		2.482		4.612	
	20.000	0.000	0.000	78.614	20.000	9.389	20.000	0.000	0.000	19.207	20.000	108.006	20.000	53.555	20.000	92.501	20.000
P27|OS_0	0+520.00	0.000		4.099		0.478		0.000		0.985		5.414		2.873		4.838	
	20.000	0.000	0.000	94.701	20.000	14.257	20.000	1.981	20.000	20.342	20.000	123.827	20.000	88.217	20.000	104.082	20.000
P28|OS_0	0+540.00	0.000		5.371		0.947		0.198		1.049		6.946		3.748		5.770	
	20.000	0.000	0.000	103.244	20.000	16.492	20.000	1.981	20.000	22.336	20.000	140.873	20.000	85.527	20.000	112.710	20.000
P29|OS_0	0+560.00	0.000		4.953		0.702		0.000		1.184		7.138		2.804		5.501	
	20.000	0.000	0.000	102.377	20.000	16.534	20.000	2.398	20.000	23.781	20.000	148.532	20.000	89.033	20.000	119.540	20.000
P30|OS_0	0+580.00	0.000		5.284		0.952		0.240		1.194		7.515		4.099		6.453	
	20.000	0.000	0.000	103.742	20.000	20.269	20.000	6.400	20.000	24.530	20.000	75.147	20.000	88.827	20.000	137.812	20.000
P31|OS_0	0+600.00	0.000		5.090		1.075		0.400		1.259		0.000		4.764		7.308	
	20.000	0.000	0.000	103.192	20.000	17.898	20.000	4.983	20.000	24.589	20.000	73.050	20.000	86.882	20.000	128.935	20.000
P32|OS_0	0+620.00	0.000		5.229		0.695		0.099		1.200		7.305		3.922		5.585	
	20.000	0.000	0.000	119.054	20.000	18.387	20.000	6.708	20.000	24.304	20.000	145.344	20.000	75.038	20.000	111.725	20.000
P33|OS_0	0+640.00	0.000		6.676		1.144		0.572		1.231		7.229		3.581		5.587	
	20.000	0.000	0.000	110.828	20.000	17.552	20.000	6.864	20.000	25.345	20.000	147.591	20.000	88.806	20.000	116.888	20.000
P34|OS_0	0+660.00	0.000		4.407		0.811		0.115		1.304		7.530		3.099		6.100	
	20.000	0.000	0.000	93.450	20.000	12.428	20.000	2.057	20.000	25.291	20.000	147.577	20.000	83.456	20.000	118.806	20.000
P35|OS_0	0+680.00	0.000		4.938		0.632		0.091		1.225		7.258		3.246		5.761	
	20.000	0.000	0.000	106.092	20.000	14.838	20.000	2.342	20.000	25.019	20.000	148.484	20.000	88.307	20.000	122.885	20.000
P36|OS_0	0+700.00	0.000		5.671		0.852		0.143		1.277		7.891		3.584		6.527	
	20.000	0.000	0.000	105.423	20.000	15.750	20.000	2.490	20.000	23.885	20.000	142.880	20.000	84.039	20.000	116.335	20.000
P37|OS_0	0+720.00	0.000		4.872		0.723		0.106		1.112		6.597		2.820		5.106	
	20.000	0.000	0.000	91.790	20.000	13.953	20.000	4.205	20.000	23.064	20.000	136.940	20.000	59.250	20.000	107.125	20.000
P38|OS_0	0+740.00	0.000		4.307		0.672		0.315		1.194		7.097		3.105		5.606	
	20.000	0.000	0.000	90.470	20.000	15.305	20.000	5.854	20.000	23.990	20.000	148.860	20.000	85.483	20.000	124.636	20.000
P39|OS_0	0+760.00	0.000		4.740		0.858		0.271		1.205		7.769		3.441		6.857	
	20.000	0.000	0.000	102.024	20.000	16.284	20.000	4.230	20.000	24.054	20.000	151.913	20.000	88.788	20.000	131.868	20.000
P40|OS_0	0+780.00	0.000		5.483		0.770		0.152		1.201		7.422		3.438		6.309	
	20.000	11.452	20.000	104.831	20.000	18.769	20.000	8.203	20.000	24.018	20.000	163.018	20.000	89.809	20.000	158.085	20.000
P41|OS_0	0+800.00	1.145		5.000		1.107		0.468		1.201		8.879		3.543		9.499	
	20.000	11.452	20.000	109.768	20.000	20.882	20.000	7.117	20.000	24.512	20.000	88.793	20.000	77.477	20.000	162.209	20.000
P42|OS_0	0+820.00	0.000		5.976		0.961		0.244		1.250		0.000		4.205		6.722	
	20.000	0.000	0.000	122.902	20.000	19.025	20.000	4.119	20.000	25.018	20.000	72.621	20.000	79.165	20.000	123.220	20.000
P43|OS_0	0+840.00	0.000		6.314		0.941		0.168		1.251		7.282		3.712		5.600	
	20.000	0.000	0.000	136.184	20.000	18.267	20.000	4.040	20.000	25.538	20.000	148.324	20.000	80.811	20.000	113.869	20.000
P44|OS_0	0+860.00	0.000		7.303		0.988		0.238		1.302		7.580		4.369		5.797	
	20.000	47.303	20.000	177.936	20.000	28.139	20.000	12.940	20.000	25.835	20.000	135.781	20.000	90.592	20.000	221.342	20.000
P45|OS_0	0+880.00	4.730		10.491		1.828		1.058		1.281		5.988		4.890		16.337	
	20.000	47.303	20.000	174.408	20.000	28.601	20.000	12.963	20.000	25.319	20.000	134.195	20.000	90.101	20.000	219.354	20.000
P48|OS_0	0+900.00	0.000		8.950		0.832		0.238		1.271		7.432		4.320		5.598	
	20.000	0.000	0.000	142.288	20.000	17.837	20.000	5.059	20.000	26.114	20.000	152.778	20.000	80.908	20.000	115.592	20.000
P47|OS_0	0+920.00	0.000		7.279		0.952		0.268		1.340		7.846		4.771		5.981	
	20.000	27.906	20.000	145.435	20.000	23.501	20.000	14.335	20.000	26.787	20.000	124.872	20.000	93.166	20.000	198.220	20.000
P48|OS_0	0+940.00	2.791		7.265		1.398		1.168		1.338		4.841		4.548		13.861	
	20.000	27.906	20.000	128.851	20.000	13.983	20.000	15.481	20.000	24.995	20.000	122.431	20.000	86.775	20.000	204.794	20.000
P49|OS_0	0+960.00	0.000		5.821		0.000		0.382		1.161		7.802		4.132		6.819	
	20.000	0.000	0.000	112.994	20.000	0.000	0.000	6.503	20.000	24.513	20.000	152.327	20.000	78.747	20.000	133.344	20.000
P50|OS_0	0+980.00	0.000		5.679		0.000		0.268		1.290		7.851		3.743		6.516	
	20.000	0.000	0.000	109.282	20.000	0.000	0.000	2.878	20.000	26.591	20.000	153.593	20.000	70.635	20.000	127.062	20.000
P51|OS_0	1+0.00	0.000		5.249		0.000		0.000		1.369		7.729		3.321		6.189	
	20.000	0.000	0.000	102.388	20.000	0.000	0.000	2.734	20.000	23.160	20.000	152.364	20.000	67.425	20.000	131.885	20.000
P52|OS_0	1+20.00	0.000		4.988		0.000		0.273		0.847		7.508		3.422		8.979	
	20.000	0.000	0.000	92.880	20.000	0.000	0.000	5.737	20.000	20.858	20.000	142.271	20.000	84.710	20.000	127.827	20.000
P53|OS_0	1+40.00	0.000		4.299		0.000		0.300		1.119		6.719		3.049		5.804	
	20.000	0.000	0.000	85.280	20.000	0.000	0.000	3.943	20.000	21.552	20.000	136.064	20.000	80.445	20.000	112.515	20.000
P54|OS_0	1+60.00	0.000		4.229		0.000		0.094		1.036		6.887		2.995		5.448	
	20.000	0.000	0.000	91.403	20.000	0.000	0.000	1.913	20.000	20.513	20.000	137.826	20.000	63.933	20.000	107.550	20.000
P55|OS_0	1+80.00	0.000		4.911		0.000		0.097		1.015		6.886		3.398		5.307	
	20.000	0.000	0.000	104.355	20.000	0.000	0.000	2.314	20.000	21.307	20.000	142.367	20.000	71.532	20.000	110.862	20.000
P56|OS_0	1+100.00	0.000		5.525		0.000		0.134		1.116		7.341		3.755		5.759	
	20.000	20.288	20.000	117.279	20.000	0.000	0.000	8.001	20.000	22.363	20.000	174.206	20.000	81.269	20.000	178.869	20.000
P57|OS_0	1+120.00	2.029		8.203		0.000		0.868		1.120		10.079		4.372		12.128	
	20.000	25.839	20.000	125.743	20.000	0.000	0.000	11.303	20.000	25.167	20.000	192.774	20.000	82.222	20.000	218.344	20.000
P58|OS_0	1+140.00	0.555		8.371		0.000		0.464		1.396		8.198		3.851		9.707	
	20.000	5.552	20.000	112.770	20.000	0.000	0.000	5.493	20.000	25.327	20.000	165.989	20.000	71.598	20.000	156.585	20.000
P59|OS_0	1+160.00	0.000		4.906		0.000		0.085		1.136		7.401		3.308		5.953	
	20.000	0.000	0.000	86.448	20.000	0.000	0.000	2.494	20.000	20.728	20.000	129.721	20.000	56.309	20.000	101.282	20.000
P60|OS_0	1+180.00	0.000		3.739		0.000		0.164		0.936		5.571		2.322		4.173	
	5.850	0.000	0.000	10.936	5.850	0.000	0.000	0.481	5.850	2.739	5.850	16.298	5.850	6.791	5.850	12.207	5.850
P61|OS_0	1+185.85	0.000		0.000		0.000		0.000		0.000		0.000		0.000		0.000	
Vsota:		438.628 NASIP [m³]		6824.210 IZKOP [m³]		797.633 IH [m³]		326.509 NH [m³]		1403.988 TAMPON [m³]		8556.432 GEOTEKSTIL [m²]		4383.356 POSTELJICA [m³]		8328.019 PLANUM [m²]	

Metoda izračuna: Standard

TABELA MAS

Izračun količin															
Prof.	Stac Razd.	IZKOP [m²/m³]	Razd.	IH [m²/m³]	Razd.	NH [m²/m³]	Razd.	TAMPON [m²/m³]	Razd.	GEOTEKSTIL [m/m²]	Razd.	POSTELJICA [m²/m³]	Razd.	PLANUM [m/m²]	Razd.
LC - 1|OS_LC	0+6.57	4.561		0.303		0.000		1.067		6.379		2.880		4.595	
	6.770	34.895	6.770	2.238	6.770	0.256	6.770	7.947	6.770	47.757	6.770	22.343	6.770	35.589	6.770
LC - 2|OS_LC	0+13.34	5.748		0.358		0.076		1.281		7.730		3.721		5.919	
	9.060	90.208	9.060	5.735	9.060	2.141	9.060	18.592	9.060	106.711	9.060	57.721	9.060	87.661	9.060
LC - 3|OS_LC	0+22.40	14.166		0.908		0.397		2.823		15.827		9.021		13.432	
	7.600	95.920	7.600	6.839	7.600	3.321	7.600	18.710	7.600	105.387	7.600	62.393	7.600	89.375	7.600
LC - 4|OS_LC	0+30.00	11.077		0.891		0.477		2.100		11.907		7.398		10.088	
	8.570	72.533	8.570	6.496	8.570	3.101	8.570	15.041	8.570	86.109	8.570	46.646	8.570	71.819	8.570
LC - 5|OS_LC	0+38.57	5.851		0.625		0.247		1.410		8.189		3.488		6.673	
Vsota:		293.556 IZKOP [m³]		21.308 IH [m³]		8.819 NH [m³]		60.290 TAMPON [m³]		345.963 GEOTEKSTIL [m²]		189.103 POSTELJICA [m³]		284.443 PLANUM [m²]	
Metoda izračuna: Standard															

oct.2025

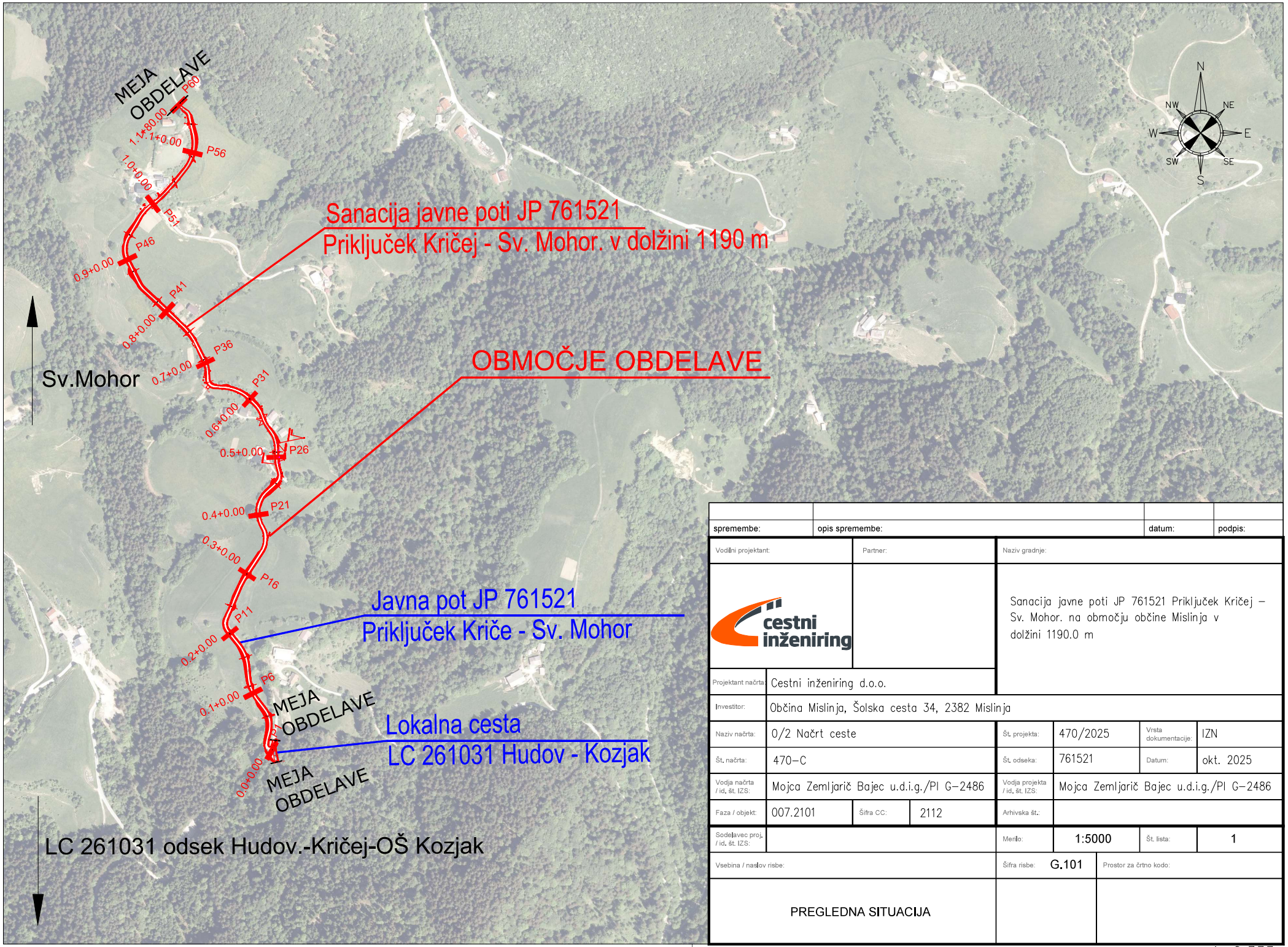
List 1

G Risbe

Številka projekta	470/2025
Številka načrta	470-C

G.101	Pregledna situacija	M 1:5000	list 1,
G.102.1-5	Gradbena situacija	M 1:500	list 2-6,
G.131	Karakteristični prečni prerez	M 1:50	list 7,
G.132.1-2	Prečni prerezi P1-P60	M 1:100	list 8-9,
G.132.3	Prečni prerezi LC 261031_LC1-LC5	M 1:100	list 10,
G.142.1-2	Vzdolžni prerez	M 1:1000/100	list 11-12,
G.142.3	Vzdolžni prerez LC 261031	M 1:1000/100	list 13,
G.302.1-3	Situacija odvodnje		list 14-16,
G. 343	Vzdolžni prerezi odvodnje	M 1:100/100 M 1:100/1000	list 17
G.106.1-6	Ureditvena in količbena situacija	M 1:250	list 18-23
P.106	Zakoličbeni podatki		
G.104.1-5	Zbirna situacija komunalnih napeljav na katastru	M 1:500	list 24-28

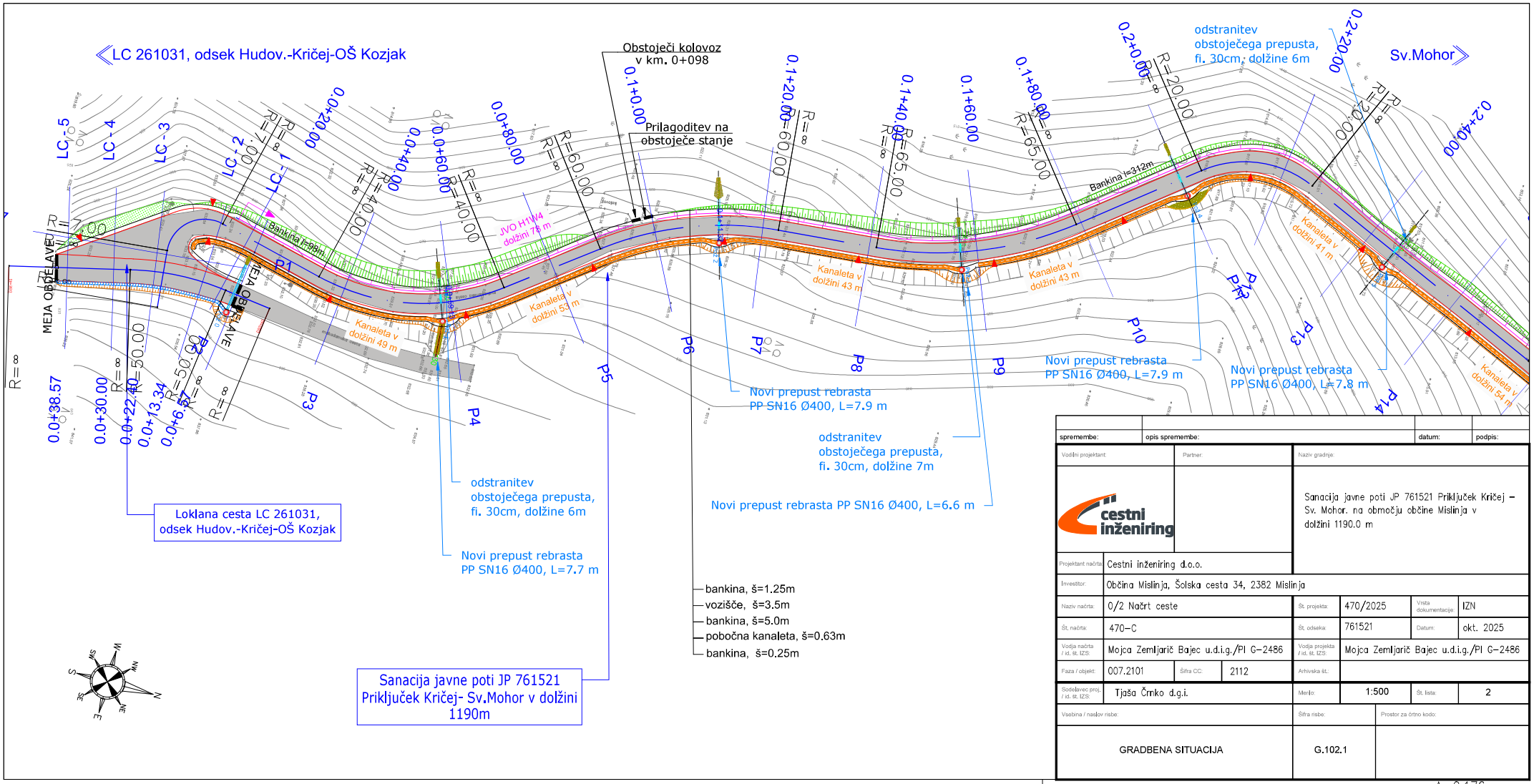
Številka odseka	Arhivska št.	Faza / objekt	Šifra priloge	Prostor za črtno kodo
761521		007.2101	G	



spremembe:	opis spremembe:	datum:	podpis:

Vodilni projektant:	Partner:	Naziv gradnje:				
cestni inženiring		Sanacija javne poti JP 761521 Priključek Kričej – Sv. Mohor. na območju občine Mislinja v dolžini 1190.0 m				
Projektant načrta	Cestni inženiring d.o.o.					
Investitor:	Občina Mislinja, Šolska cesta 34, 2382 Mislinja					
Naziv načrta:	0/2 Načrt ceste	Št. projekta:	470/2025	Vrsta dokumentacije:	IZN	
Št. načrta:	470–C	Št. odseka:	761521	Datum:	okt. 2025	
Vodja načrta / id. št. IZS:	Mojca Zemljarič Bajec u.d.i.g./PI G–2486	Vodja projekta / id. št. IZS:	Mojca Zemljarič Bajec u.d.i.g./PI G–2486			
Faza / objekt:	007.2101	Šifra CC:	2112	Arhivska št.:		
Sodelavec proj. / id. št. IZS:		Merilo:	1:5000	Št. lista:	1	
Vsebina / naslov risbe:		Šifra risbe:	G.101	Prostor za črtno kodo:		
PREGLEDNA SITUACIJA						

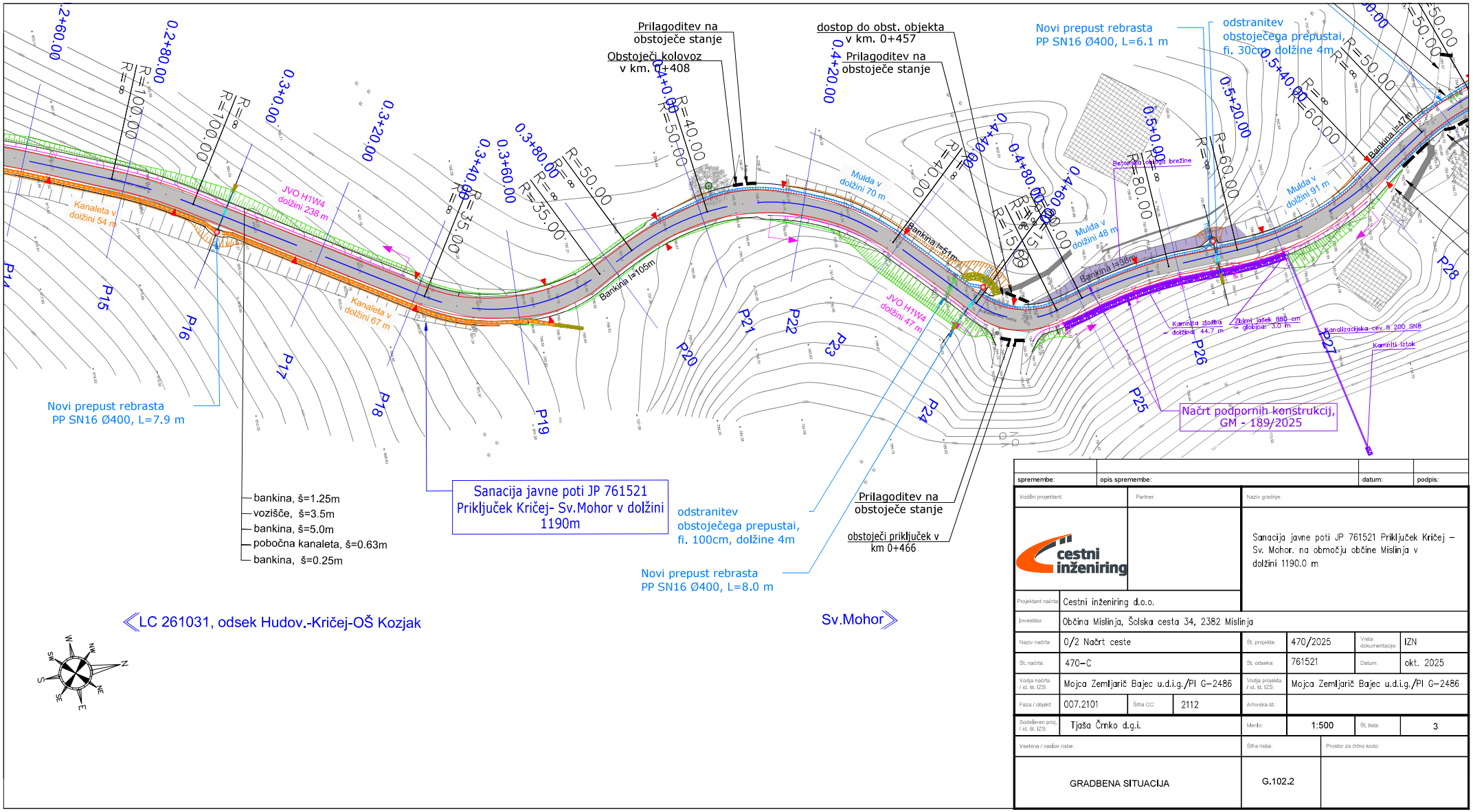
A=0.333



spremembe:	opis spremembe:	datum:	podpis:

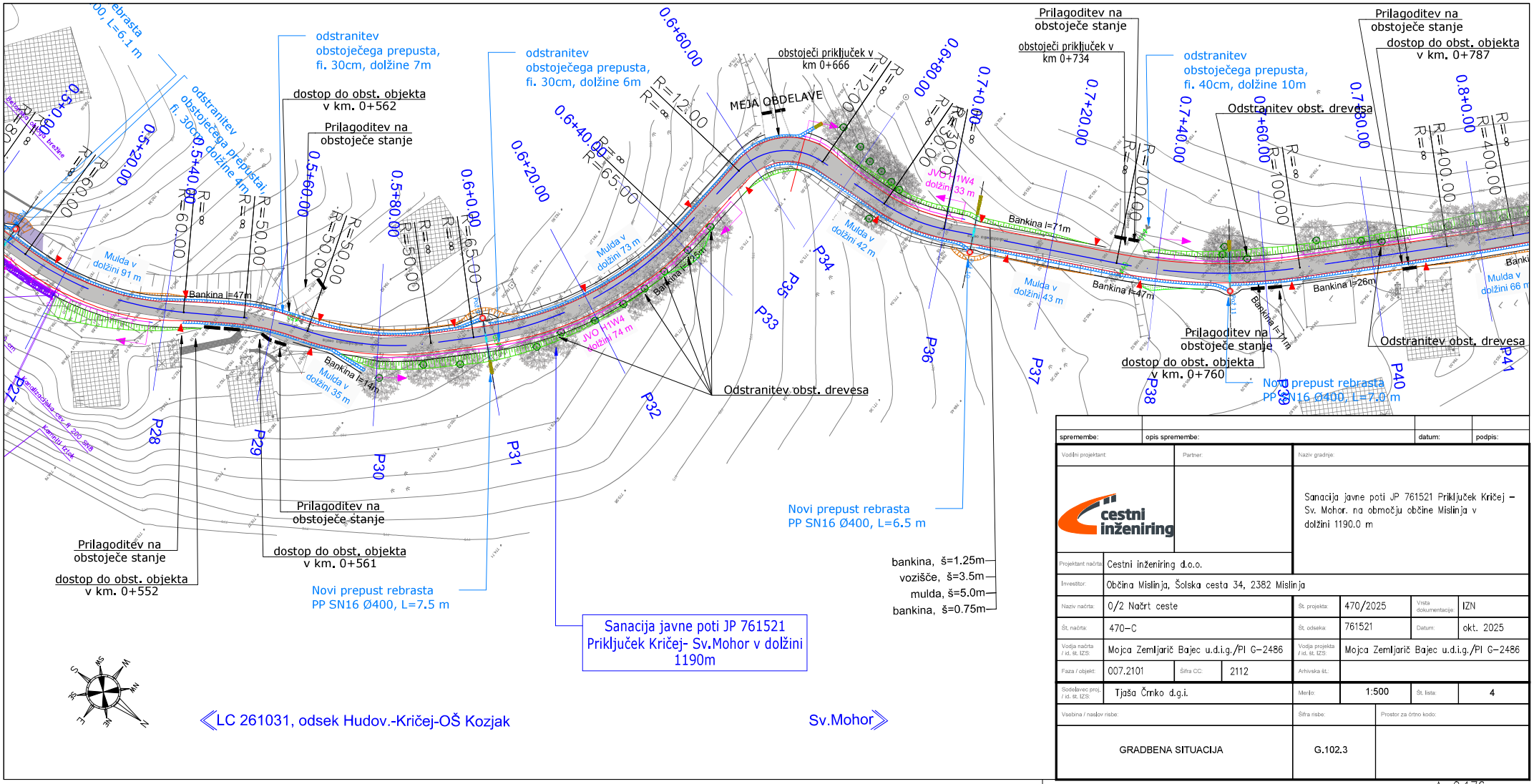
Vodilni projektant:	Partner:	Naziv gradnje:			
cestni inženiring		Sanacija javne poti JP 761521 Priključek Kričej – Sv. Mohor. na območju občine Mislinja v dolžini 1190.0 m			
Projektant načrta:	Cestni inženiring d.o.o.				
Investitor:	Občina Mislinja, Šolska cesta 34, 2382 Mislinja				
Naziv načrta:	0/2 Načrt ceste	Št. projekta:	470/2025	Vrsta dokumentacije:	IZN
Št. načrta:	470–C	Št. odseka:	761521	Datum:	okt. 2025
Vodja načrta / id. št. IZS:	Mojca Zemljarič Bajec u.d.i.g./PI G–2486	Vodja projekta / id. št. IZS:	Mojca Zemljarič Bajec u.d.i.g./PI G–2486		
Faza / objekt:	007.2101 / Šifra CC: 2112	Arhivska št.:			
Sodelavec proj. / id. št. IZS:	Tjaša Črnko d.g.i.	Merilo:	1:500	Št. lista:	2
Vsebina / naslov risbe:		Šifra risbe:	Prostor za črtno kodo:		
GRADBENA SITUACIJA		G.102.1			

A=0.176



spremembe:	opis spremembe:	datum:	podpis:

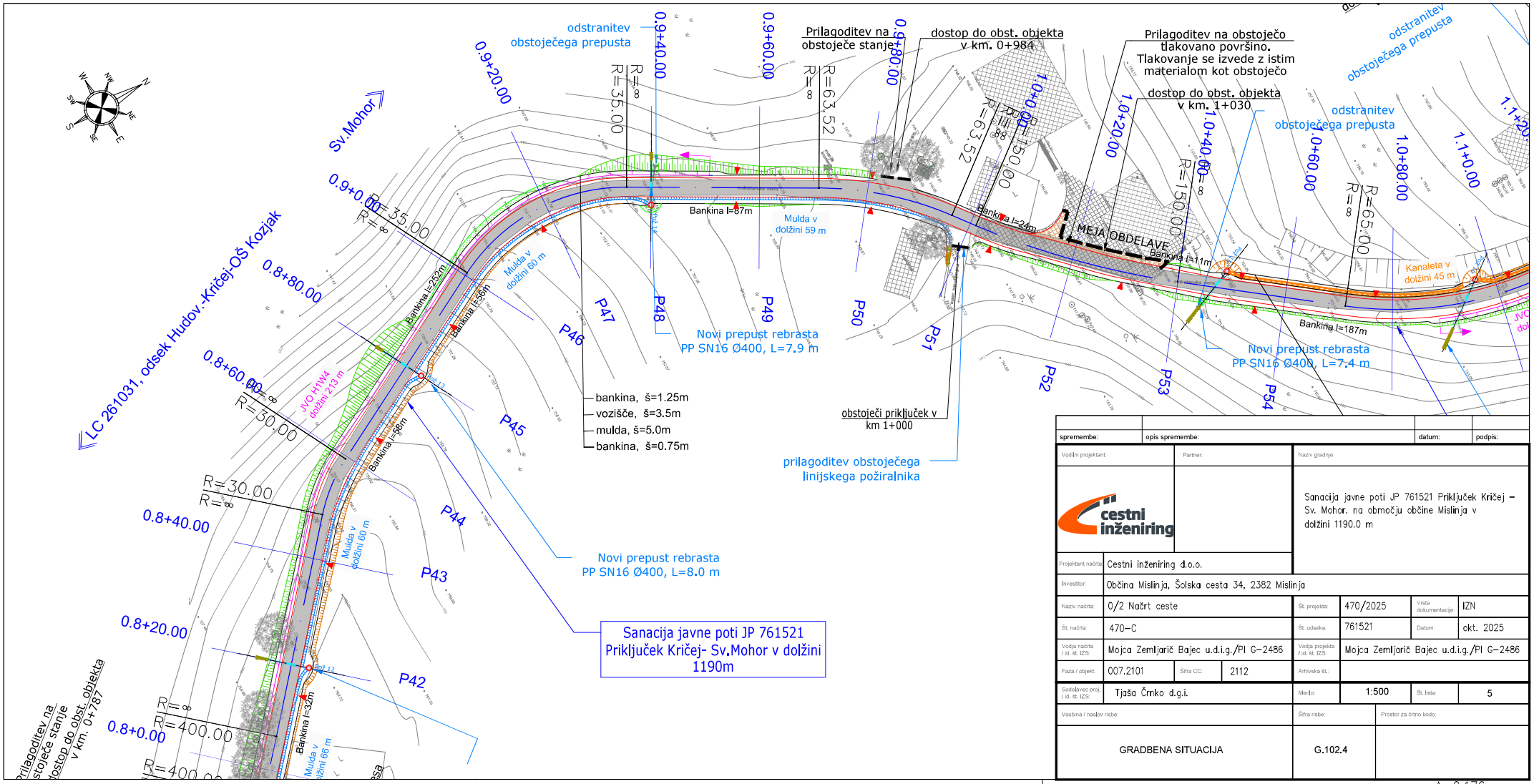
Vodilni projektant:	Partner:	Naziv gradnje:			
cestni inženiring		Sanacija javne poti JP 761521 Priključek Kričej – Sv. Mohor. na območju občine Mislinja v dolžini 1190.0 m			
Projektant načrta:	Cestni inženiring d.o.o.				
Investitor:	Občina Mislinja, Šolska cesta 34, 2382 Mislinja				
Naziv načrta:	0/2 Načrt ceste	St. projekta:	470/2025	Vrsta dokumentacije:	IZN
Št. načrta:	470-C	St. odseka:	761521	Datum:	okt. 2025
Vodja načrta / id. št. IZS:	Mojca Zemljarič Bajec u.d.i.g./PI G-2486	Vodja projekta / id. št. IZS:	Mojca Zemljarič Bajec u.d.i.g./PI G-2486		
Faza / objekt:	007.2101	Šifra CC:	2112	Arhivska št.:	
Sodelavec proj. / id. št. IZS:	Tjaša Črnko d.g.i.	Merilo:	1:500	St. lista:	3
Vsebina / naslov risbe:		Šifra risbe:		Prostor za črtno kodo:	
GRADBENA SITUACIJA		G.102.2			



spremembe:	opis spremembe:	datum:	podpis:

Vodilni projektant:	Partner:	Naziv gradnje:			
cestni inženiring		Sanacija javne poti JP 761521 Priključek Kričej – Sv. Mohor. na območju občine Mislinja v dolžini 1190.0 m			
Projektant načrta:	Cestni inženiring d.o.o.				
Investitor:	Občina Mislinja, Šolska cesta 34, 2382 Mislinja				
Naziv načrta:	0/2 Načrt ceste	Št. projekta:	470/2025	Vrsta dokumentacije:	IZN
Št. načrta:	470–C	Št. odseka:	761521	Datum:	okt. 2025
Vodja načrta / id. št. IZS:	Mojca Zemljarič Bajec u.d.i.g./PI G–2486	Vodja projekta / id. št. IZS:	Mojca Zemljarič Bajec u.d.i.g./PI G–2486		
Faza / objekt:	007.2101 / Šifra CC: 2112	Arhivska št.:			
Sodelavec proj. / id. št. IZS:	Tjaša Črnko d.g.i.	Merilo:	1:500	Št. lista:	4
Vsebina / naslov risbe:		Šifra risbe:	Prostor za črtno kodo:		
GRADBENA SITUACIJA		G.102.3			

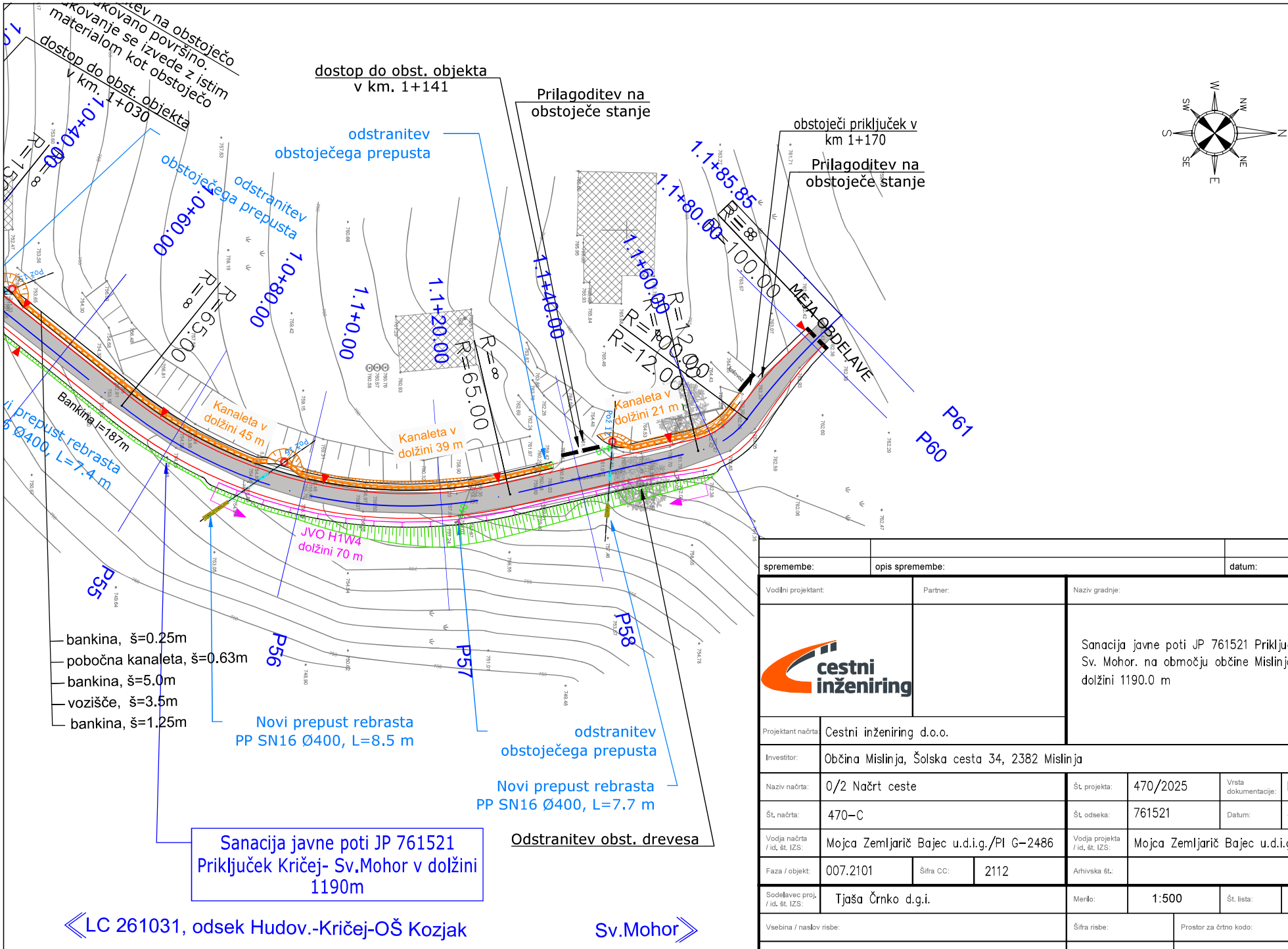
A=0.176



spremembe:	opis spremembe:	datum:	podpis:

Vodilni projektant:	Partner:	Naziv gradnje:			
cestni inženiring		Sanacija javne poti JP 761521 Priključek Kričej – Sv. Mohor. na območju občine Mislinja v dolžini 1190.0 m			
Projektant načrta:	Cestni inženiring d.o.o.				
Investitor:	Občina Mislinja, Šolska cesta 34, 2382 Mislinja				
Naziv načrta:	0/2 Načrt ceste	Št. projekta:	470/2025	Vrsta dokumentacije:	IZN
Št. načrta:	470–C	Št. odseka:	761521	Datum:	okt. 2025
Vodja načrta / id. št. IZS:	Mojca Zemljarič Bajec u.d.i.g./PI G–2486	Vodja projekta / id. št. IZS:	Mojca Zemljarič Bajec u.d.i.g./PI G–2486		
Faza / objekt:	007.2101	Šifra CC:	2112	Arhivska št.:	
Sodelavec proj. / id. št. IZS:	Tjaša Črnko d.g.i.	Merilo:	1:500	Št. lista:	5
Vsebina / naslov risbe:		Šifra risbe:		Prostor za črtno kodo:	
GRADBENA SITUACIJA		G.102.4			

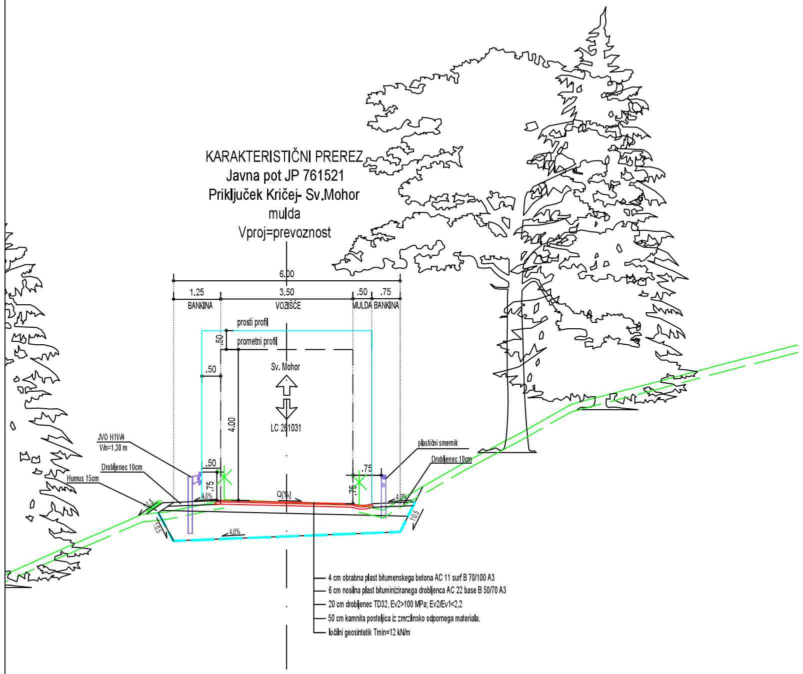
A=0.176

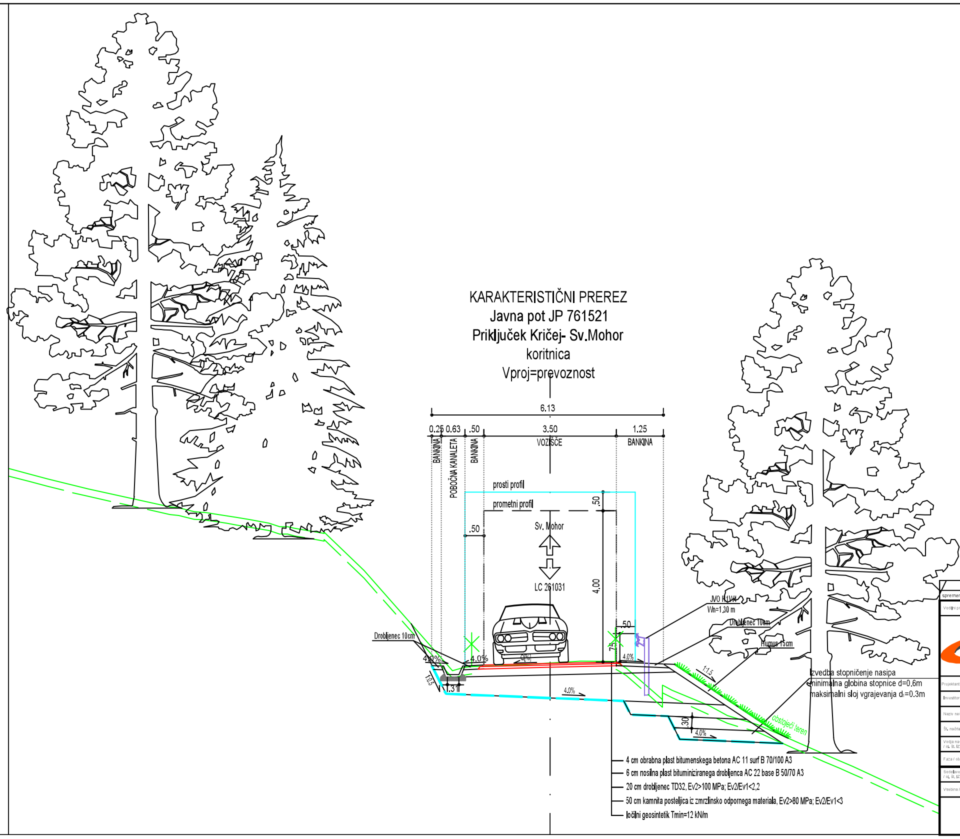


spremembe:	opis spremembe:	datum:	podpis:

Vodilni projektant:	Partner:	Naziv gradnje:			
cestni inženiring		Sanacija javne poti JP 761521 Priključek Kričej – Sv. Mohor. na območju občine Mislinja v dolžini 1190.0 m			
Projektant načrta:	Cestni inženiring d.o.o.				
Investitor:	Občina Mislinja, Šolska cesta 34, 2382 Mislinja				
Naziv načrta:	0/2 Načrt ceste	Št. projekta:	470/2025	Vrsta dokumentacije:	IZN
Št. načrta:	470–C	Št. odseka:	761521	Datum:	okt. 2025
Vodja načrta / id. št. IZS:	Mojca Zemljarič Bajec u.d.i.g./PI G–2486	Vodja projekta / id. št. IZS:	Mojca Zemljarič Bajec u.d.i.g./PI G–2486		
Faza / objekt:	007.2101	Šifra CC: 2112	Arhivska št.:		
Sodelavec proj. / id. št. IZS:	Tjaša Črnko d.g.i.	Merilo:	1:500	Št. lista:	6
Vsebina / naslov risbe:		Šifra risbe:		Prostor za črtno kodo:	
GRADBENA SITUACIJA		G.102.5			

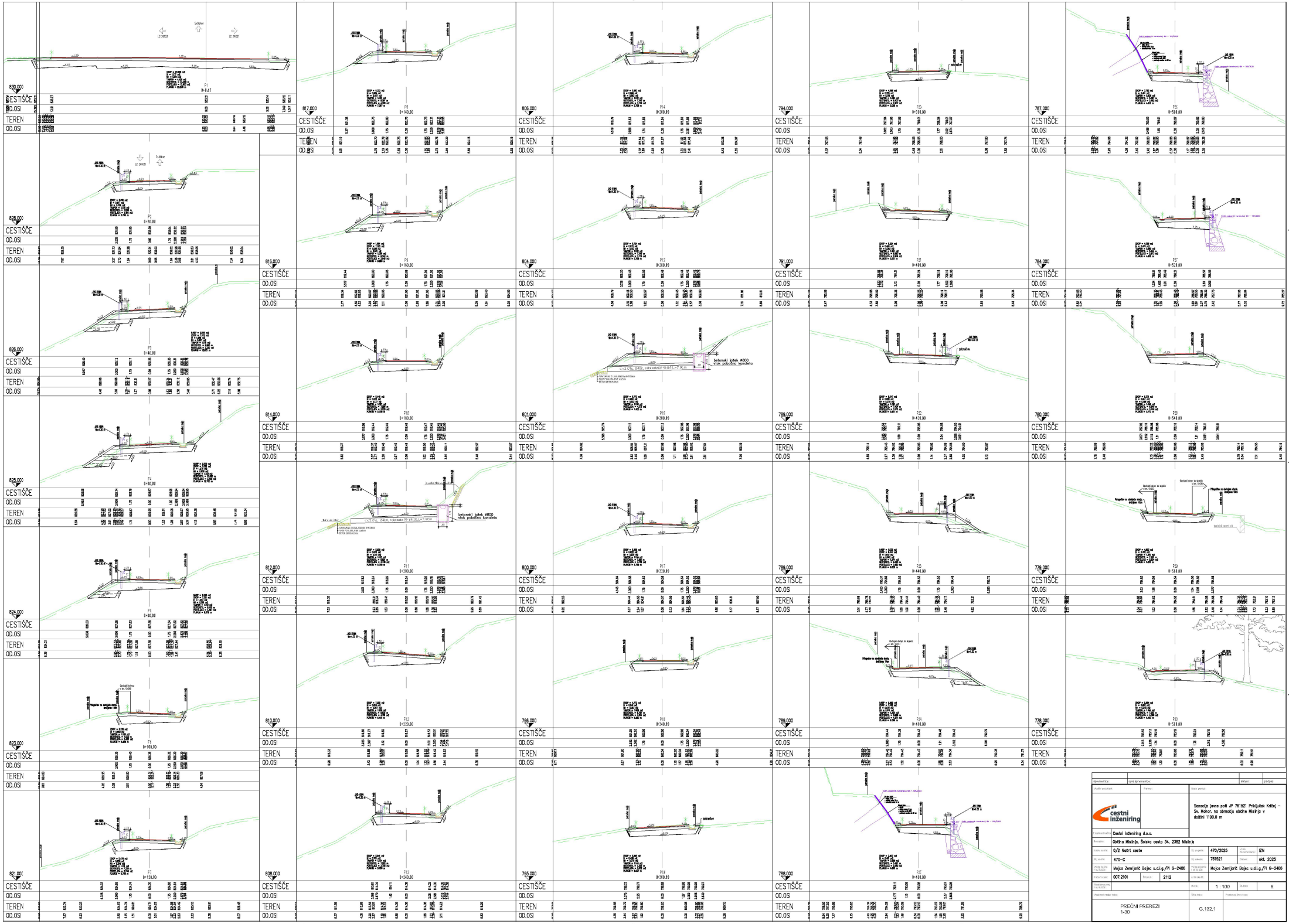
A=0.112



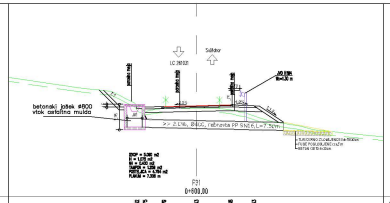


spremembe:	opis spremembe:	datum:	podpis:

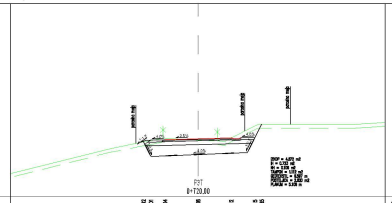
Vodilni projektant:	cestni inženiring	Naziv gradnje:	Sanacija javne poti JP 761521 Priključek Kričej – Sv. Mohor, na območju občine Mislinja v dolžini 1190.0 m
Projektant načrta:	Cestni inženiring d.o.o.		
Investitor:	Občina Mislinja, Šolska cesta 34, 2382 Mislinja		
Naziv načrta:	0/2 Načrt ceste	Št. projekta:	470/2025
Vrsta dokumentacije:	IZN		
Št. načrta:	470-C	Št. odseka:	761521
Datum:	okt. 2025		
Vodja načrta / id. št. IZS:	Mojca Zemljarič Bajec u.d.i.g./PI G-2486	Vodja projekta / id. št. IZS:	Mojca Zemljarič Bajec u.d.i.g./PI G-2486
Faza / objekt:	007.2101	Šifra CC:	2112
Arhivska št.:			
Sodelavec proj. / id. št. IZS:	Matej Košuta d.i.g.	Merilo:	1:50
Št. lista:	7		
Vsebina / naslov risbe:	KARAKTERISTIČNI PREČNI PREREZ	Šifra risbe:	G.131
Prostor za črtno kodo:			



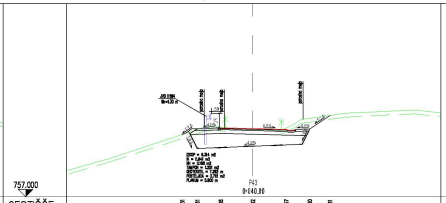
Sanacija javne poti JP 761521 Prik(Jelek Kriče) – Sv. Motor, na območju občine Miklavž v dolžini 1190.0 m	
Investitor:	Občina Miklavž, Solska cesta 34, 2382 Miklavž
Št. projekta:	470/2025
Št. načrta:	470-C
Št. načrta:	761521
Projektant:	Cestni inženiring d.o.o.
Vodja projekta:	Mojca Zemljarič Bajec u.d.i.g./Pl G-2486
Projektant:	007.2101
Odgovorni vodja del:	Mojca Zemljarič Bajec u.d.i.g./Pl G-2486
Merilo:	1 : 100
Št. lista:	8
Vsebina / naslov risbe:	PREČNI PREREZI 1-30
Številka risbe:	G.132.1



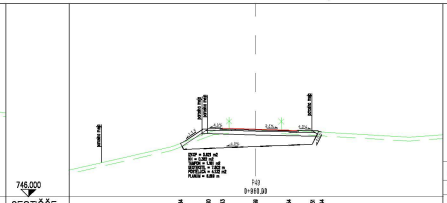
777.000	P31 0+800.00
CESTIŠČE	
OD.OSI	
TEREN	
OD.OSI	



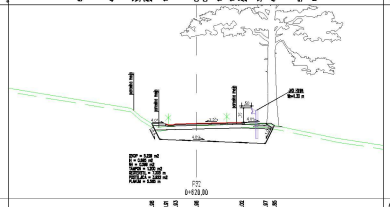
763.000	P37 0+720.00
CESTIŠČE	
OD.OSI	
TEREN	
OD.OSI	



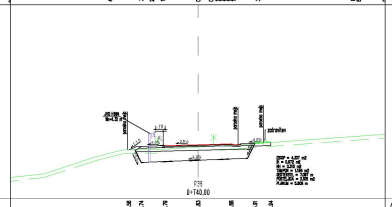
757.000	P43 0+640.00
CESTIŠČE	
OD.OSI	
TEREN	
OD.OSI	



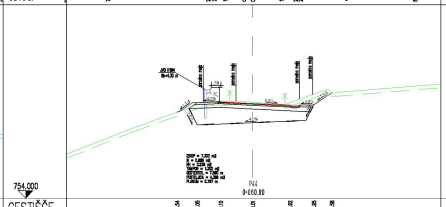
746.000	P49 0+880.00
CESTIŠČE	
OD.OSI	
TEREN	
OD.OSI	



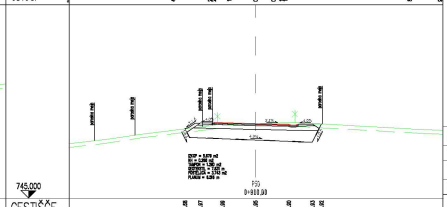
775.000	P32 0+820.00
CESTIŠČE	
OD.OSI	
TEREN	
OD.OSI	



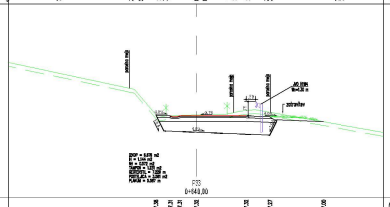
762.000	P38 0+740.00
CESTIŠČE	
OD.OSI	
TEREN	
OD.OSI	



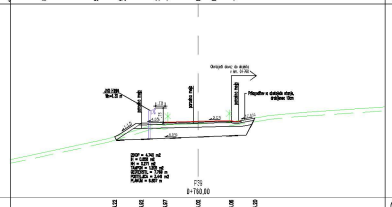
754.000	P44 0+660.00
CESTIŠČE	
OD.OSI	
TEREN	
OD.OSI	



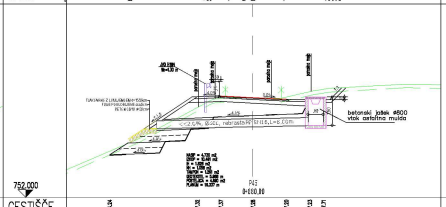
745.000	P50 0+900.00
CESTIŠČE	
OD.OSI	
TEREN	
OD.OSI	



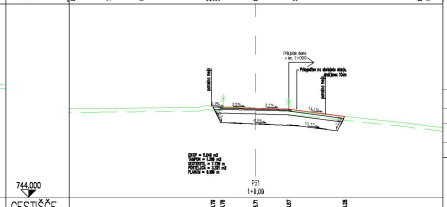
773.000	P33 0+840.00
CESTIŠČE	
OD.OSI	
TEREN	
OD.OSI	



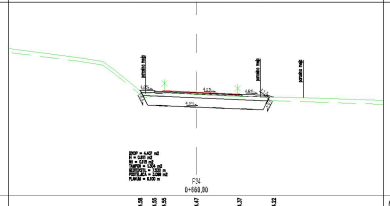
760.000	P39 0+760.00
CESTIŠČE	
OD.OSI	
TEREN	
OD.OSI	



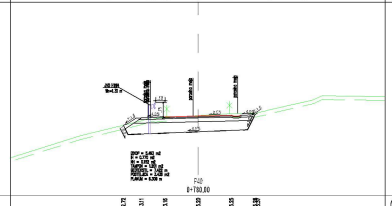
752.000	P45 0+680.00
CESTIŠČE	
OD.OSI	
TEREN	
OD.OSI	



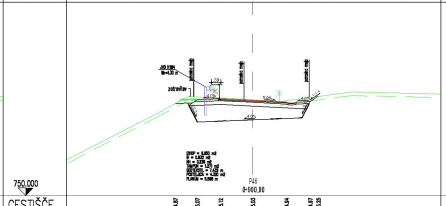
744.000	P51 1+0,00
CESTIŠČE	
OD.OSI	
TEREN	
OD.OSI	



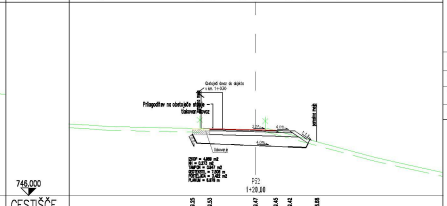
769.000	P34 0+860.00
CESTIŠČE	
OD.OSI	
TEREN	
OD.OSI	



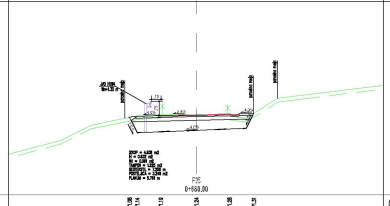
759.000	P40 0+780.00
CESTIŠČE	
OD.OSI	
TEREN	
OD.OSI	



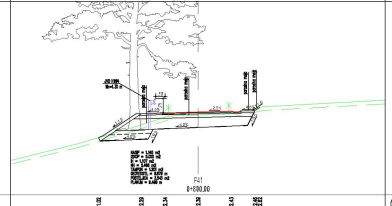
750.000	P46 0+900.00
CESTIŠČE	
OD.OSI	
TEREN	
OD.OSI	



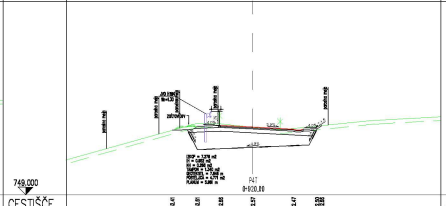
746.000	P52 1+20.00
CESTIŠČE	
OD.OSI	
TEREN	
OD.OSI	



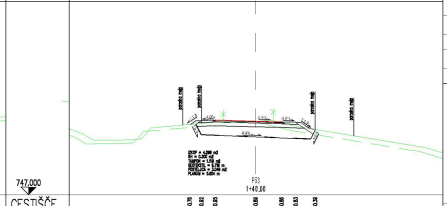
767.000	P35 0+880.00
CESTIŠČE	
OD.OSI	
TEREN	
OD.OSI	



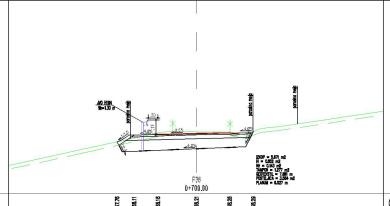
758.000	P41 0+800.00
CESTIŠČE	
OD.OSI	
TEREN	
OD.OSI	



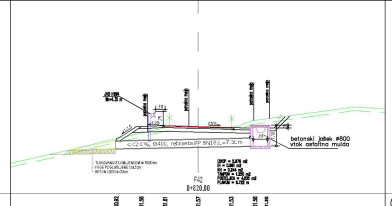
748.000	P47 0+920.00
CESTIŠČE	
OD.OSI	
TEREN	
OD.OSI	



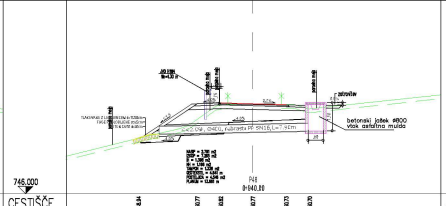
747.000	P53 1+40.00
CESTIŠČE	
OD.OSI	
TEREN	
OD.OSI	



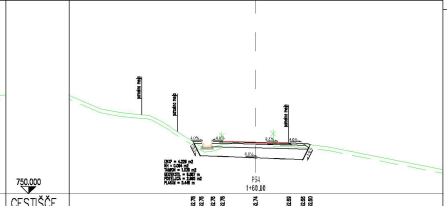
765.000	P36 0+700.00
CESTIŠČE	
OD.OSI	
TEREN	
OD.OSI	



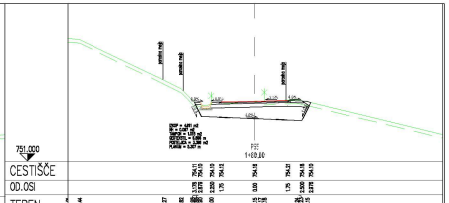
758.000	P42 0+820.00
CESTIŠČE	
OD.OSI	
TEREN	
OD.OSI	



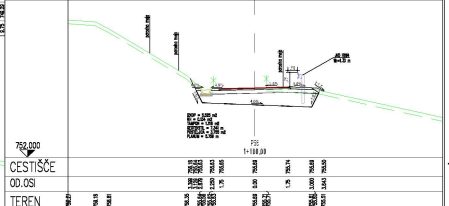
746.000	P48 0+940.00
CESTIŠČE	
OD.OSI	
TEREN	
OD.OSI	



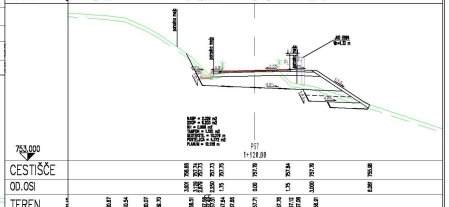
750.000	P54 1+60.00
CESTIŠČE	
OD.OSI	
TEREN	
OD.OSI	



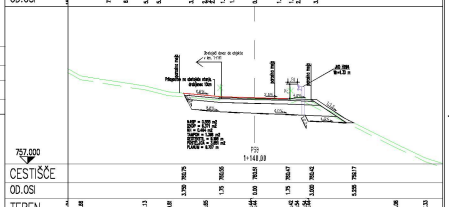
751.000	P57 1+120.00
CESTIŠČE	
OD.OSI	
TEREN	
OD.OSI	



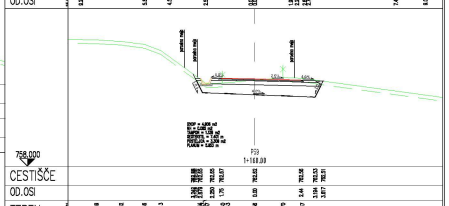
752.000	P55 1+100.00
CESTIŠČE	
OD.OSI	
TEREN	
OD.OSI	



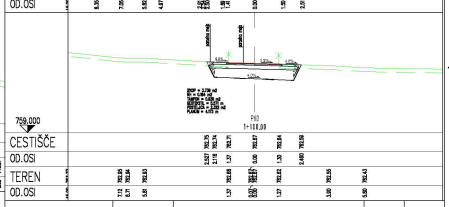
753.000	P56 1+120.00
CESTIŠČE	
OD.OSI	
TEREN	
OD.OSI	



757.000	P58 1+140.00
CESTIŠČE	
OD.OSI	
TEREN	
OD.OSI	

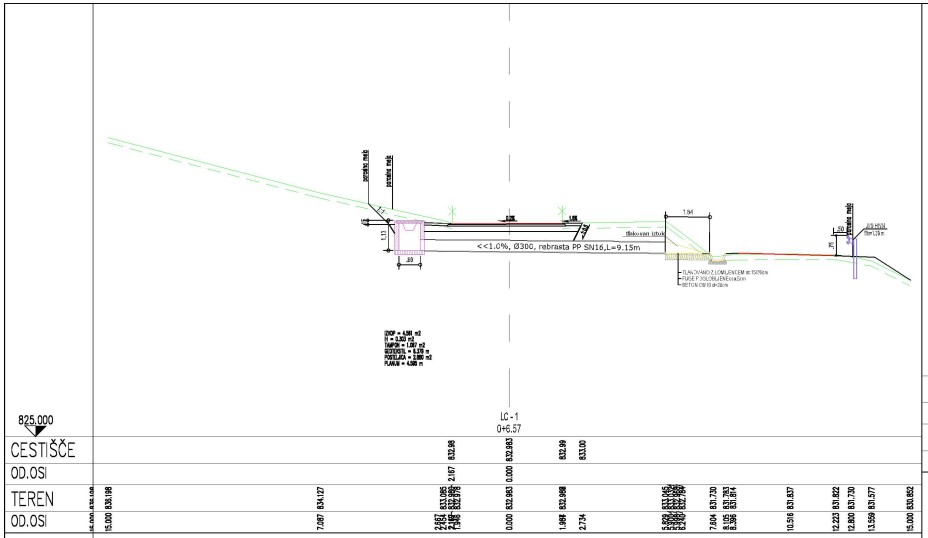


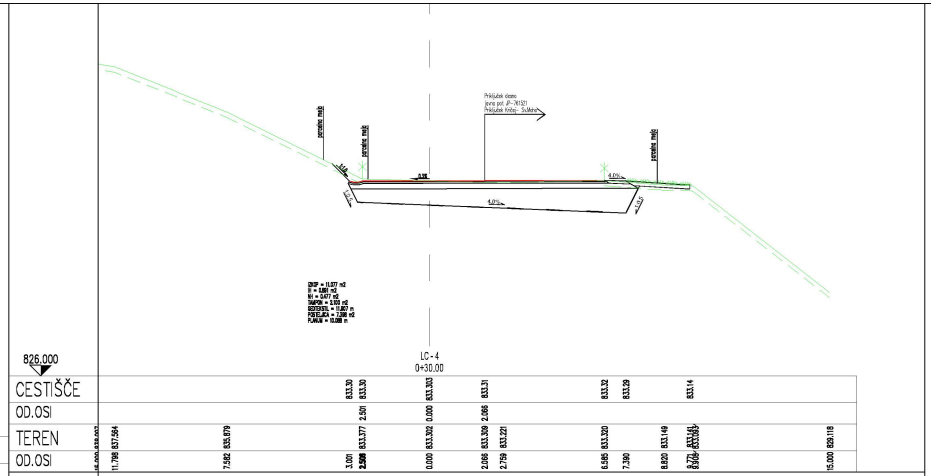
758.000	P59 1+160.00
CESTIŠČE	
OD.OSI	
TEREN	
OD.OSI	

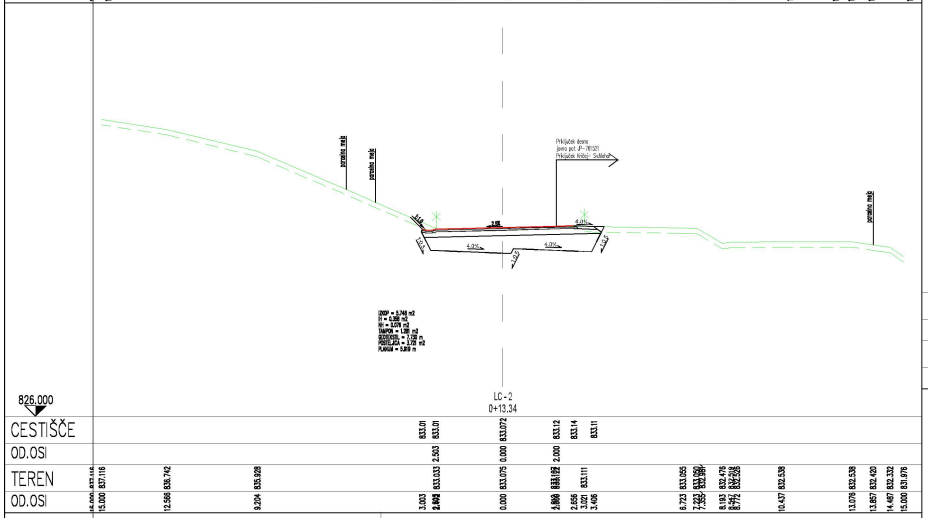


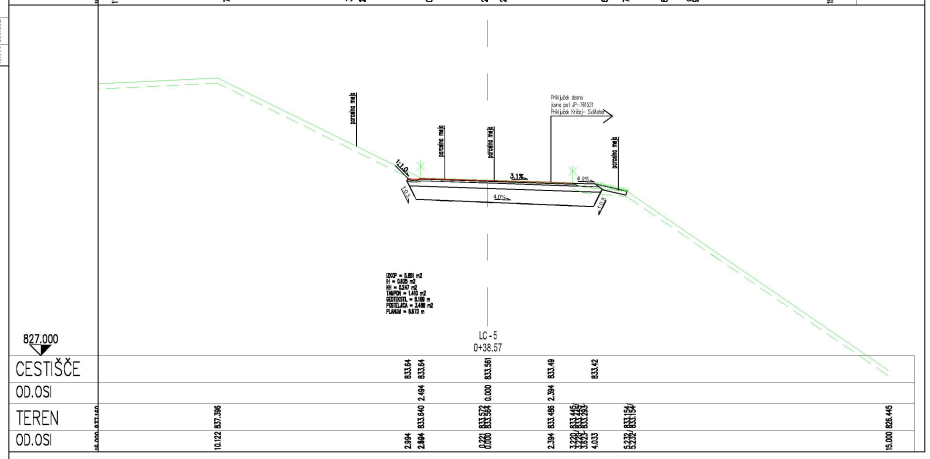
759.000	P60 1+180.00
CESTIŠČE	
OD.OSI	
TEREN	
OD.OSI	

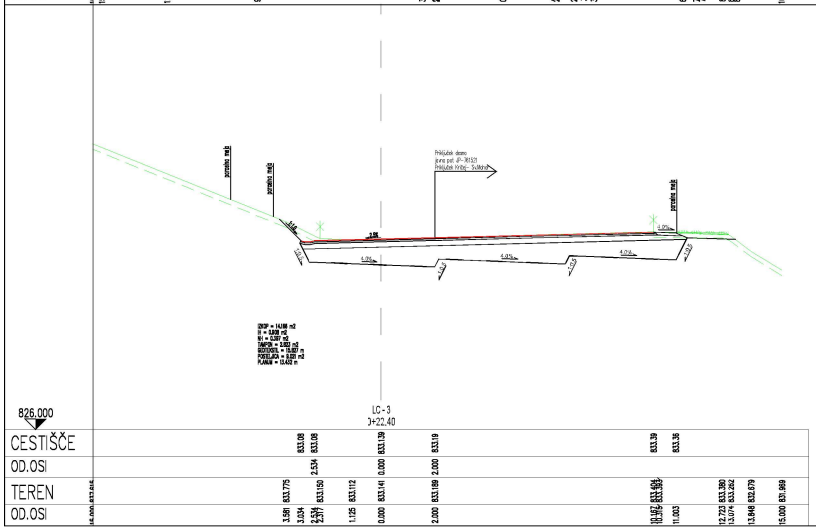
Izpisal/Izdelal:		Ime/Podpis:	Datum: / podpis:
Vodja projekta:		Pregledu:	Ime/podpis:
cestni inženiring		Sanacija javne poti JP 761521 Prik(Jelek Kriče) – Sv. Motor. na območju občine Miklnja v dolžini 1190.0 m	
Organizacija:	Cestni inženiring d.o.o.		
Naročnik:	Občina Miklnja, Solska cesta 34, 2382 Miklnja		
Oseka načrta:	0/2 Načrt ceste	Št. projekta: 470/2025	Vrsta dokumentacije: IZN
Št. načrta:	470-C	Št. načrta: 761521	Datum: okt. 2025
Projektant načrta in št. IZS:	Mojca Zemljarič Bajec u.d.i.g./Pl. G-2486	Projektant/ka in št. IZS:	Mojca Zemljarič Bajec u.d.i.g./Pl. G-2486
Projektant ceste:	007.2101 / Štev.t.d.: 2112	Arhitekt/ka:	
Projektant/ka proj. št. IZS:		Merilo: 1 : 100	Št. liste: 9
Vodilni/-a nadzor inšp.:		Šifra načr.:	Vrsta/oz.št. DWG načr.:
PREČNI PREREZI 31-60		G.132.2	











spremembe:	opis spremembe:	datum:	podpis:

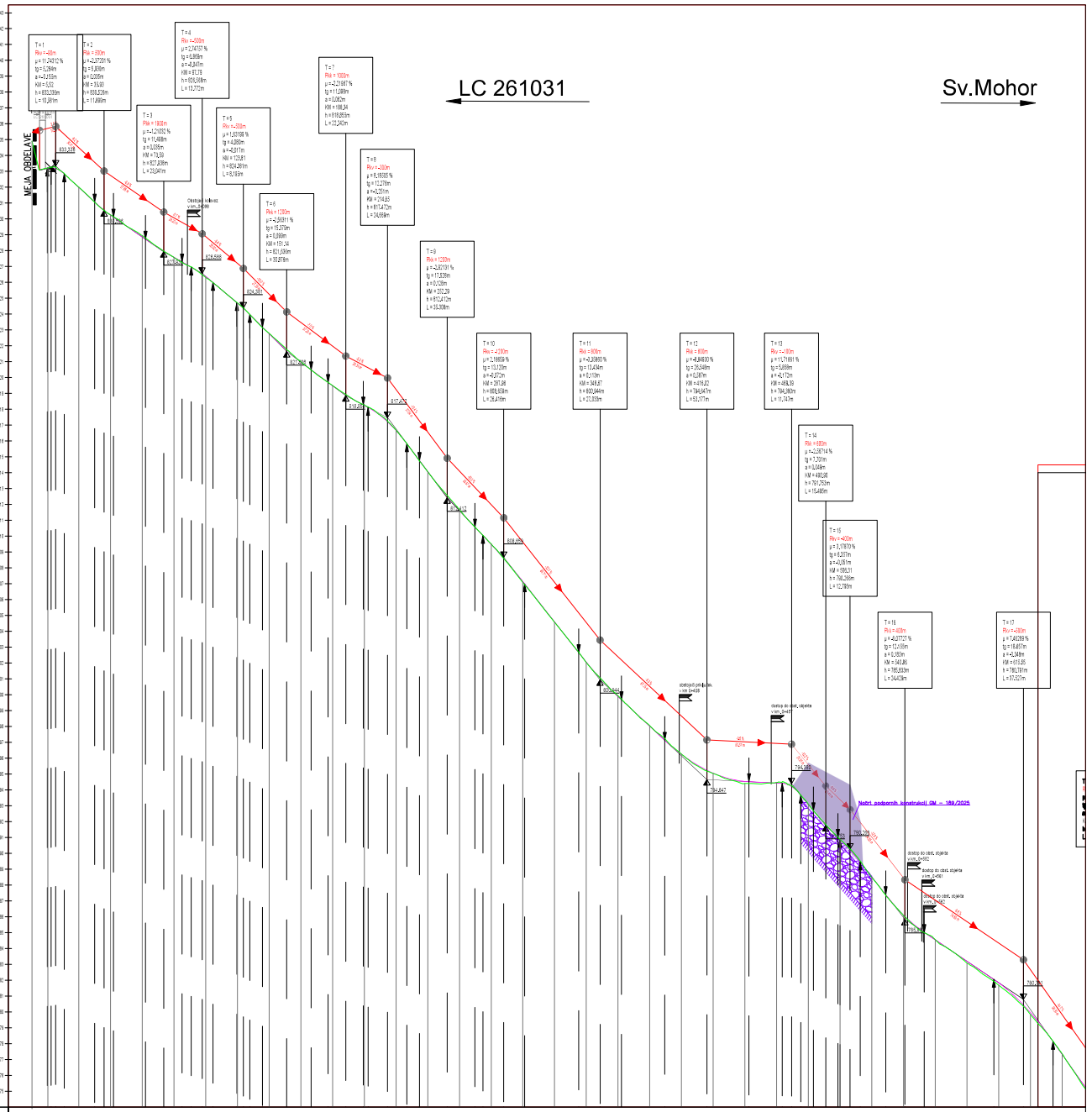
Izvajalec projektanti:	Partner:
Projektant načrta:	Cestni inženiring d.o.o.
Investitor:	Občina Mislinja, Šolska cesta 34, 2382 Mislinja
Naziv načrta:	0/2 Načrt ceste
Št. načrta:	470-C
Vodja načrta: ime, ki. št. IZS:	Mojca Zemljarič Bajec u.d.i.g./Pl G-2486
Faza načrta:	007.2101
Oznaka PZI:	2112
Odgovorna oseba: ime, ki. št. IZS:	
Mislinja / naziv risbe:	PREČNI PREREZI - LC 261031 LC1-LC5

Naziv gradnje:

Sanacija javne poti JP 761521 Priključek Kričej – Sv. Mohor. na območju občine Mislinja v dolžini 1190.0 m

Št. projekta:	470/2025	Vrsta dokumentacije:	IZN
Št. odseka:	761521	Datum:	okt. 2025
Vodja projekta: ime, ki. št. IZS:	Mojca Zemljarič Bajec u.d.i.g./Pl G-2486		
Arhivska št.:			
Merilo:	1 : 100	Št. lista:	10
Šifra načrta:	G.132.3	Predvideno za ožjo izvedbo:	

PROFIL-1: OS_0
MERILO 1:1000/100



OZNAKE PROFILOV	
STACIONAŽE	
KOTE TERENA	
KOTE NIVELETE	
PREME IN KRIVINE	
PREČNI NAGIBI	

Sanacija javne poti JP 761521 Priključek Kričej – Sv. Mohor, na območju občine Mislinja v dolžini 1190.0 m

Cestni inženiring d.o.o.

Občina Mislinja, Šolska cesta 34, 2382 Mislinja

0/2 Načrt ceste

470/2025 | IZN

470–C | 761521 | okt. 2025

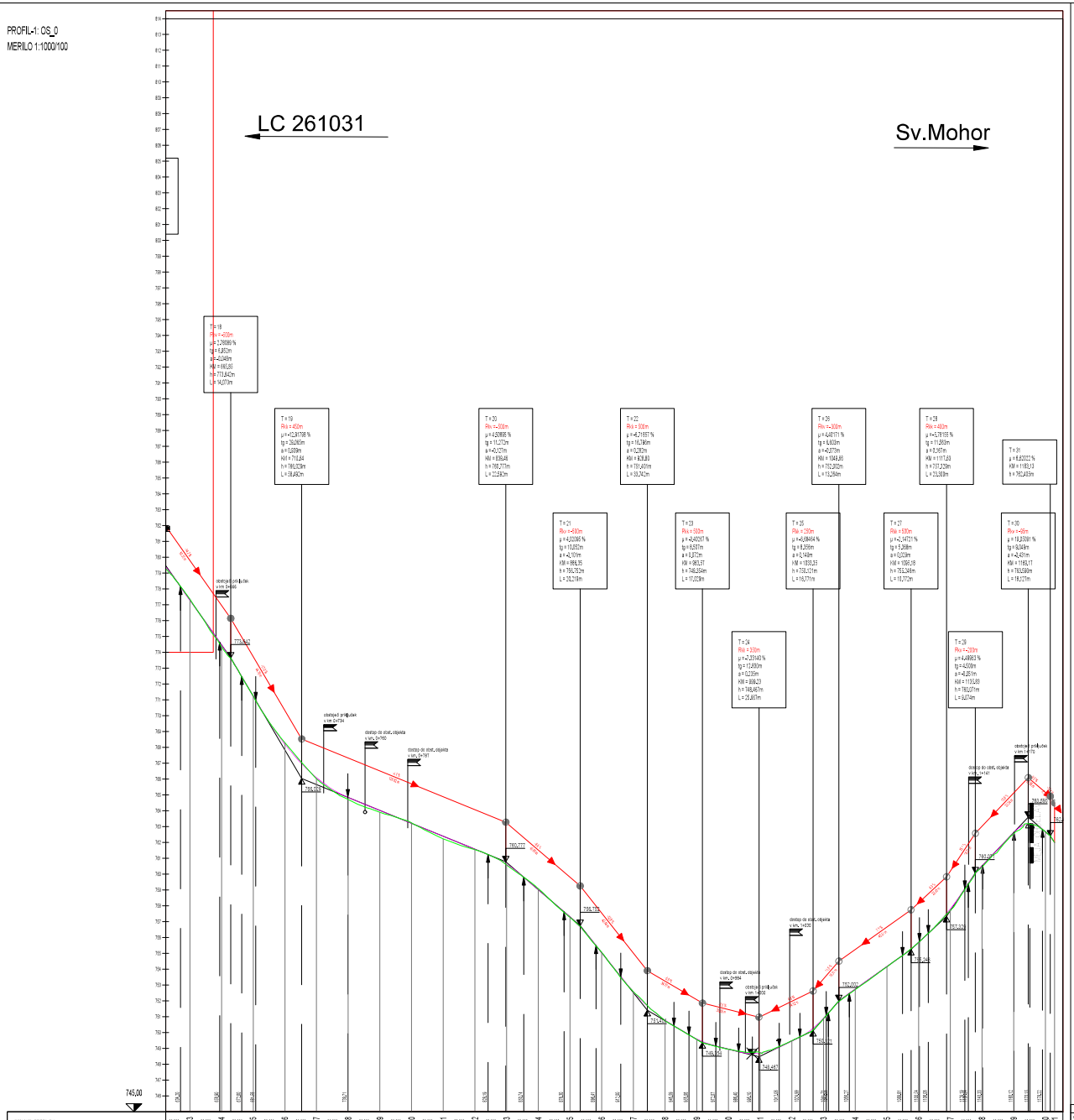
Mojca Zemljarič Bojec u.d.i.g./Pl G–2486

007.2101 | 2112

1 : 1000/100 | 11

VZDOLŽNI PREREZ | G.142.1

PROFIL-1: OS_0
MERILO 1:1000/100

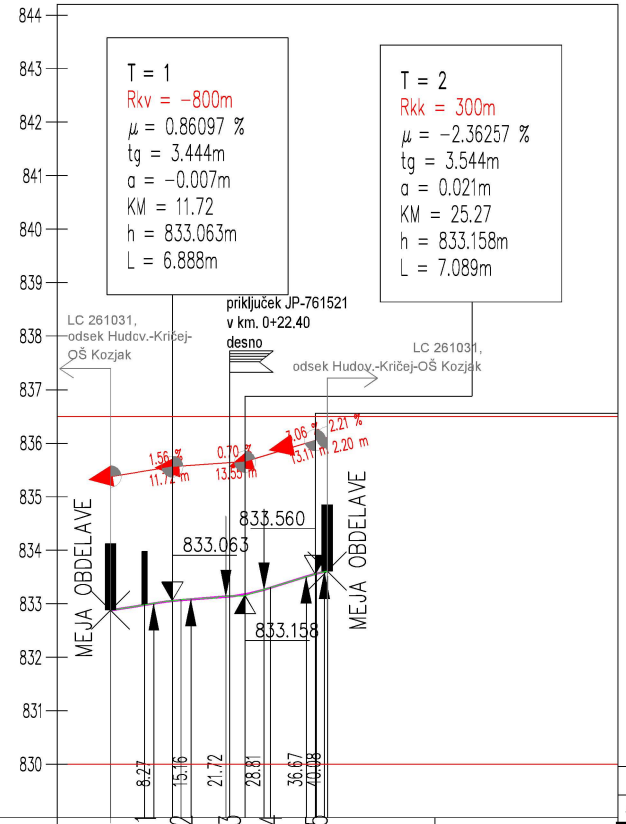


Investitor:	Občina Mislinja, Šolska cesta 3A, 3380 Mislinja
Izdelovalec:	Cestni inženiring d.o.o.
Vodja projekta:	G.Ing. Tadej Cesta
Projektant:	M.Ing. Ž.
Vodja del:	Mojca Zemljarič Skaza u.d.i.g.,FI G-2486
Odgovorni vodja del:	Mojca Zemljarič Skaza u.d.i.g.,FI G-2486
Datum izdelave:	OKT 2020
Datum:	2020
Številka načrta:	12
Merilo:	1 : 1000/100
Št. lista:	12
Vsebina načrta:	VZDOLŽNI PREREZ
	G.142.2

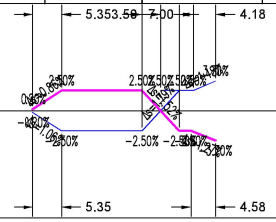
Zamejitev: Javna pot JP 781521 Priključek Hrdej - Sv. Mohor, na območju vodne Mislinja v dolžini 1190,0 m

PROFIL-1: OS_LC

MERILO 1:1000/100

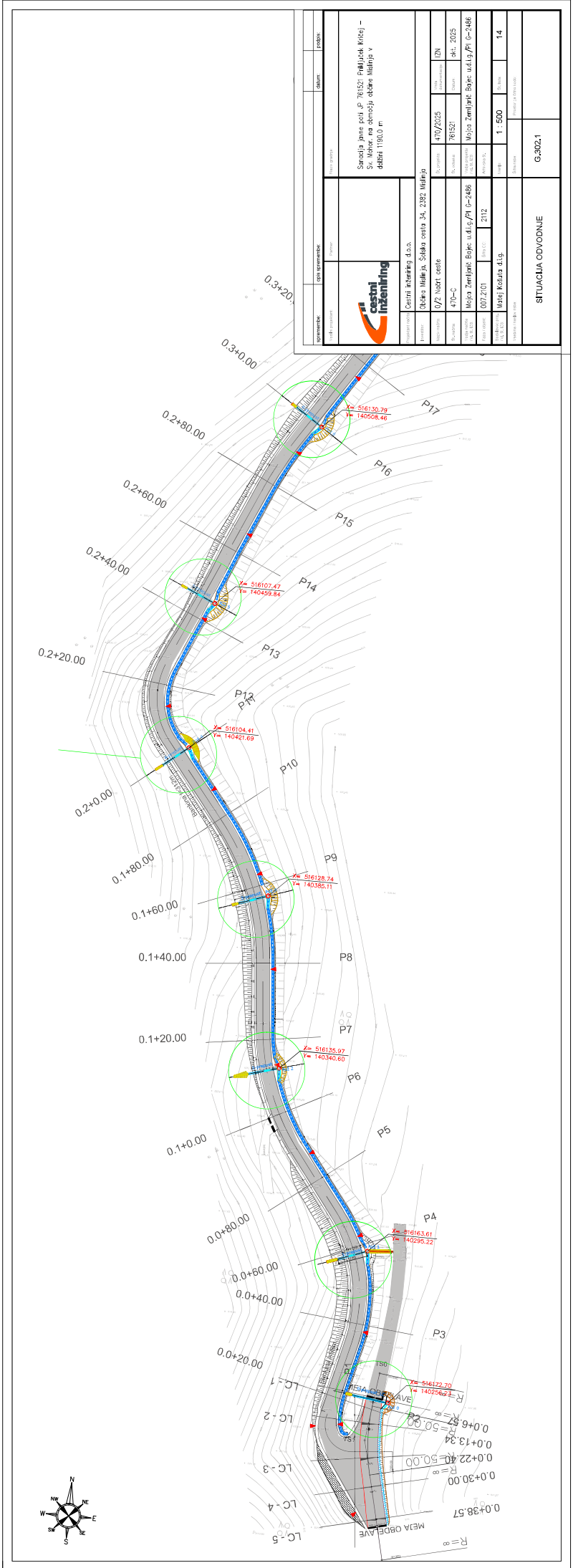


OZNAKE PROFILOV	LC 1	LC 2	LC 3	LC 4	LC 5	LC 6	LC 7
	6.569	6.768	9.064	7.599	8.562	2.103	
STACIONAŽE	-0.00	6.56	13.33	22.40	30.00	38.56	40.67
KOTE TERENA	832.880	832.983	833.075	833.141	833.302	833.564	833.516
KOTE NIVELETE	832.880	832.983	833.072	833.139	833.303	833.607	833.608
PREME IN KRIVINE		Prema d=8.79	R=-50.00 d=18.13		Prema d=22.43		
PREČNI NAGIBI	Levi rob						
	Desni rob						



spremembe:	opis spremembe:	datum:	podpis:

Vodilni projektant:	Partner:	Naziv gradnje:			
cestni inženiring		Sanacija javne poti JP 761521 Priključek Kričej – Sv. Mohor. na območju občine Mislinja v dolžini 1190.0 m			
Projektant načrta:	Cestni inženiring d.o.o.				
Investitor:	Občina Mislinja, Šolska cesta 34, 2382 Mislinja				
Naziv načrta:	0/2 Načrt ceste	Št. projekta:	470/2025	Vrsta dokumentacije:	IZN
Št. načrta:	470-C	Št. odseka:	761521	Datum:	okt. 2025
Vodja načrta / id. št. IZS:	Mojca Zemljarič Bajec u.d.i.g./Pl G-2486	Vodja projekta / id. št. IZS:	Mojca Zemljarič Bajec u.d.i.g./Pl G-2486		
Faza / objekt:	007.2101	Šifra CC:	2112	Arhivska št.:	
Sodelavec proj. / id. št. IZS:		Merilo:	1 : 1000/100	Št. lista:	13
Vsebina / naslov risbe:		Šifra risbe:		Prostor za črtno kodo:	
VZDOLŽNI PREREZ - LC 261031		G.142.3			



spremembe	opis spremembe	datum	podpis

cestni inženiring

Sanacija javne poti JP 761521 Pot Ljutek Krtčej – Sv. Mohor, na območju občine Miklavž v dolžini 1180,0 m

Cestni inženiring d.o.o.

Občina Miklavž, Sobaška cesta 34, 2382 Miklavž

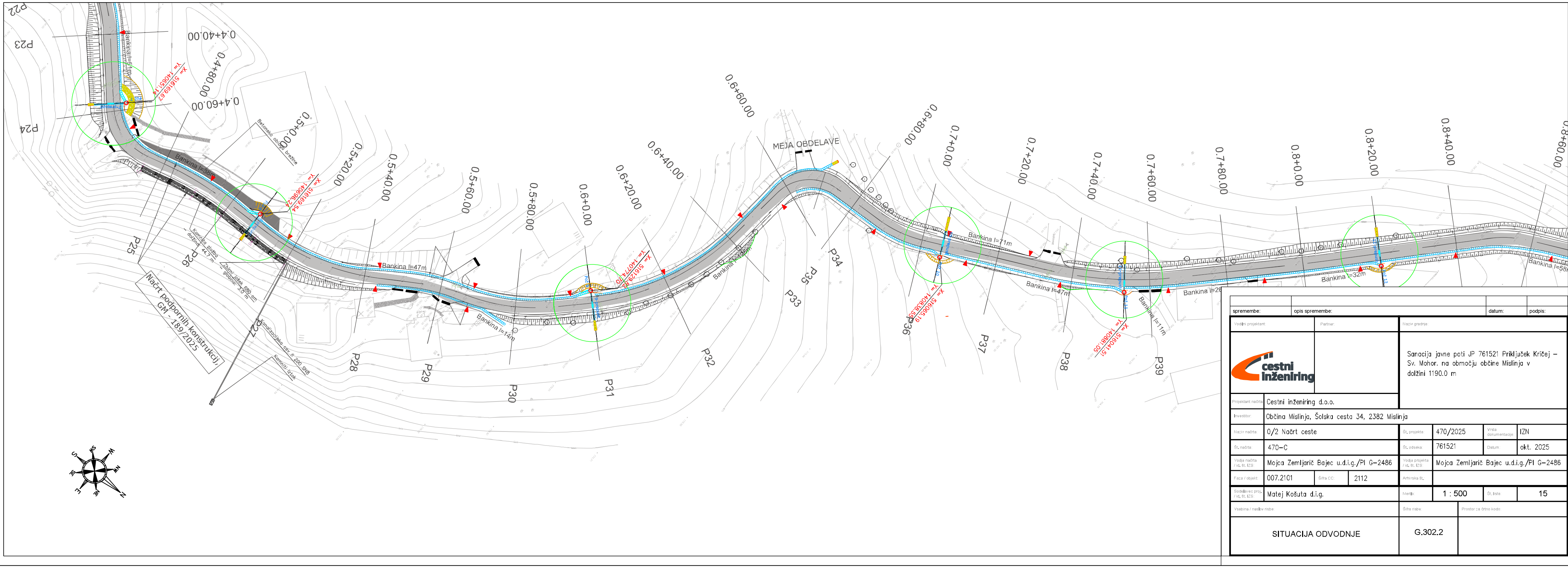
Faza načrta	G/2, Nadrt. ceste
Številka	470–C
Ime načrta	Mojca Zemljanič Bajec, u.d.i.g./Pl. G–2486
Ime načrta	Mojca Zemljanič Bajec, u.d.i.g./Pl. G–2486
Faza načrta	007.2101
Številka načrta	2112
Izdelovalec načrta	Matej Kodara, d.i.g.
Odgovorna oseba – ime	

Številka	470/2025
Št. objekta	761521
Ime načrta	Mojca Zemljanič Bajec, u.d.i.g./Pl. G–2486
Merilo	1 : 500
Datum	
Podpis in žig	

Format	IZN
Datum	okt. 2025
List	14

SITUACIJA ODVODNJE

G.302.1



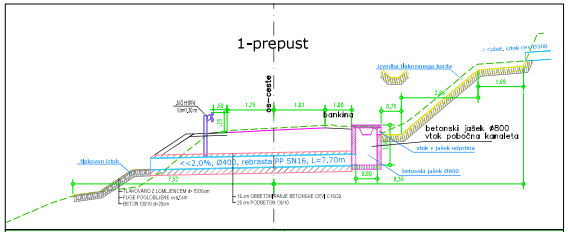
spremembe:	opis spremembe:	datum:	podpis:

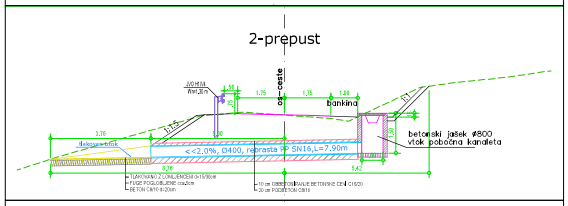
Vodilni projektant:	Partner:	Naziv gradnje:	
		Sanacija javne poti JP 761521 Priključek Kričej – Sv. Mohor. na območju občine Mislinja v dolžini 1190.0 m	
Projektant načrta:	Cestni inženiring d.o.o.		
Investitor:	Občina Mislinja, Šolska cesta 34, 2382 Mislinja		
Naziv načrta:	0/2 Načrt ceste	Št. projekta: 470/2025	Vrsta dokumentacije: IZN
Št. načrta:	470-C	Št. odseka: 761521	Datum: okt. 2025
Vodja načrta / id. št. IZS:	Mojca Zemljarič Bajec u.d.i.g./PI G-2486	Vodja projekta / id. št. IZS:	Mojca Zemljarič Bajec u.d.i.g./PI G-2486
Faza / objekt:	007.2101 Šifra CC: 2112	Arhivska št.:	
Sodelavec proj. / id. št. IZS:	Matej Košuta d.i.g.	Merilo: 1 : 500	Št. lista: 15
Vsebina / naslov risbe:	SITUACIJA ODVODNJE	Šifra risbe: G.302.2	Prostor za črtno kodo:

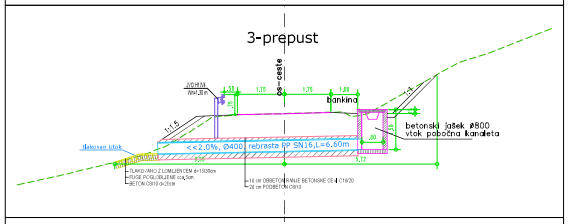


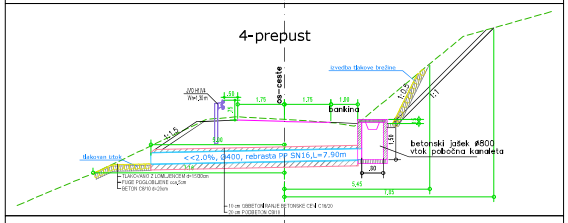
spremembe:	opis spremembe:	datum:	podpis:

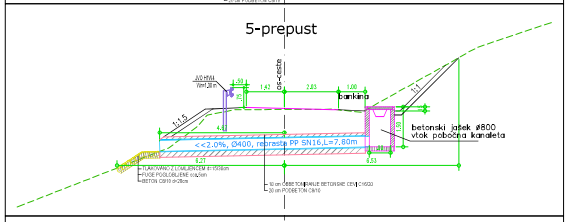
Nosilec projekta:	Partner:	Fazni gradnja			
cestni inženiring		Sanacija javne poti JP 761521 Priključek Kričej – Sv. Mohor, na območju občine Mislinja v dolžini 1190.0 m			
Projektant načrta:	Cestni inženiring d.o.o.				
Investitor:	Občina Mislinja, Šolska cesta 34, 2382 Mislinja				
Vsebina načrta:	0/2 Načrt ceste	Št. projekta:	470/2025	Vrsta dokumentacije:	IZN
Št. načrta:	470-C	Št. odseka:	761521	Datum:	okt. 2025
Vodja načrta (ime, ZIKS):	Mojca Zemljarič Bajec u.d.i.g./PI G-2486	Vodja projekta (ime, ZIKS):	Mojca Zemljarič Bajec u.d.i.g./PI G-2486		
Faza / objekt:	007.2101	Šifra CC:	2112	Arhivska št.:	
Odgovorni proj. (ime, ZIKS):	Matej Košuta d.i.g.	Merilo:	1 : 500	Št. lista:	16
Vsebina / merilni niz/os:		Šifra risbe:		Prostorska šifra kodo:	
SITUACIJA ODVODNJE		G.302,3			

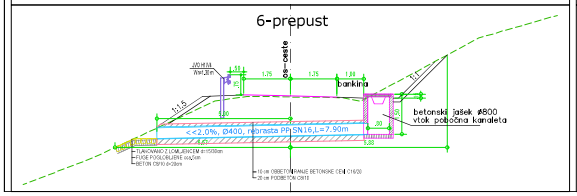


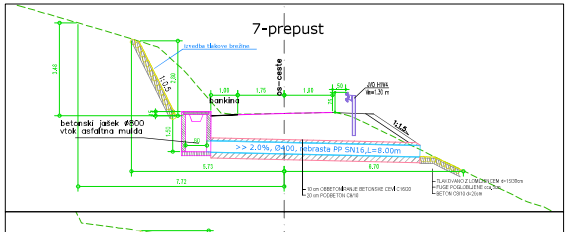


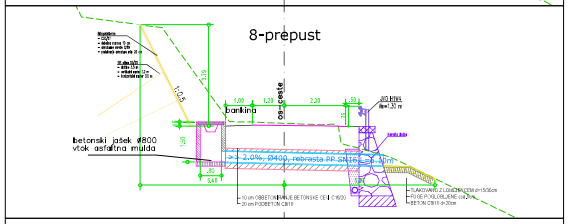


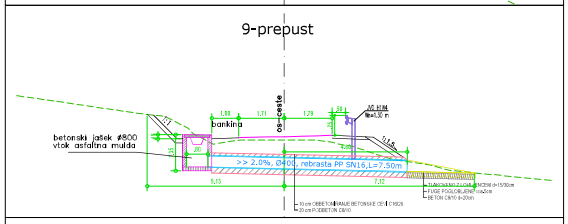


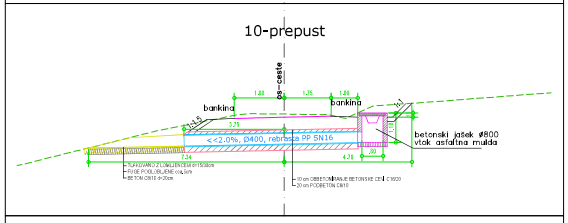


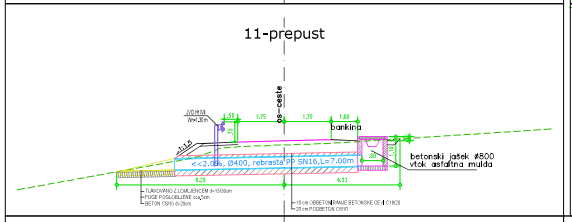


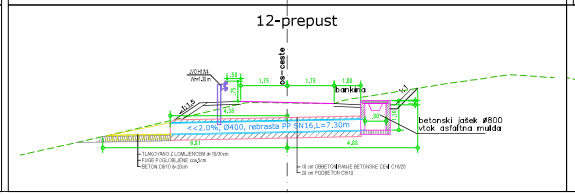


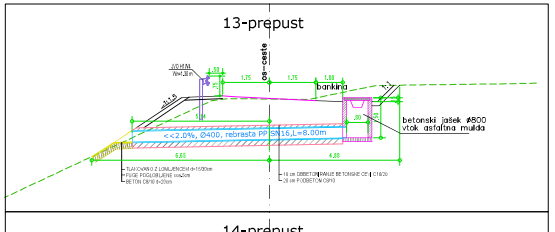


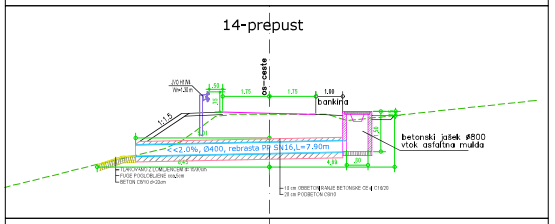


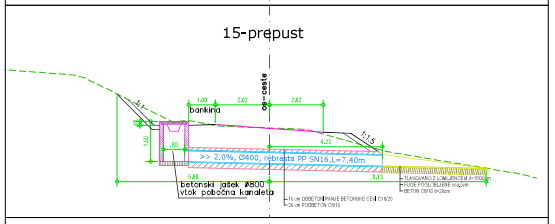


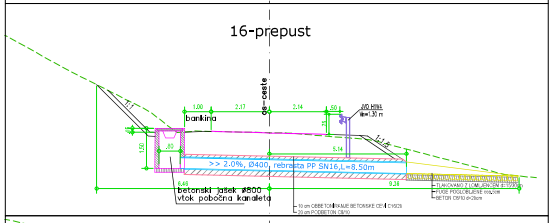


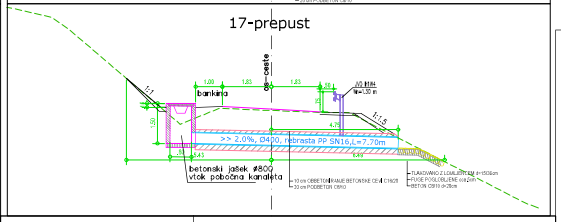


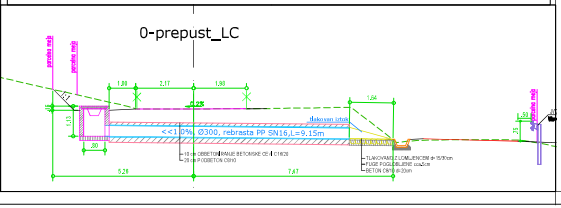






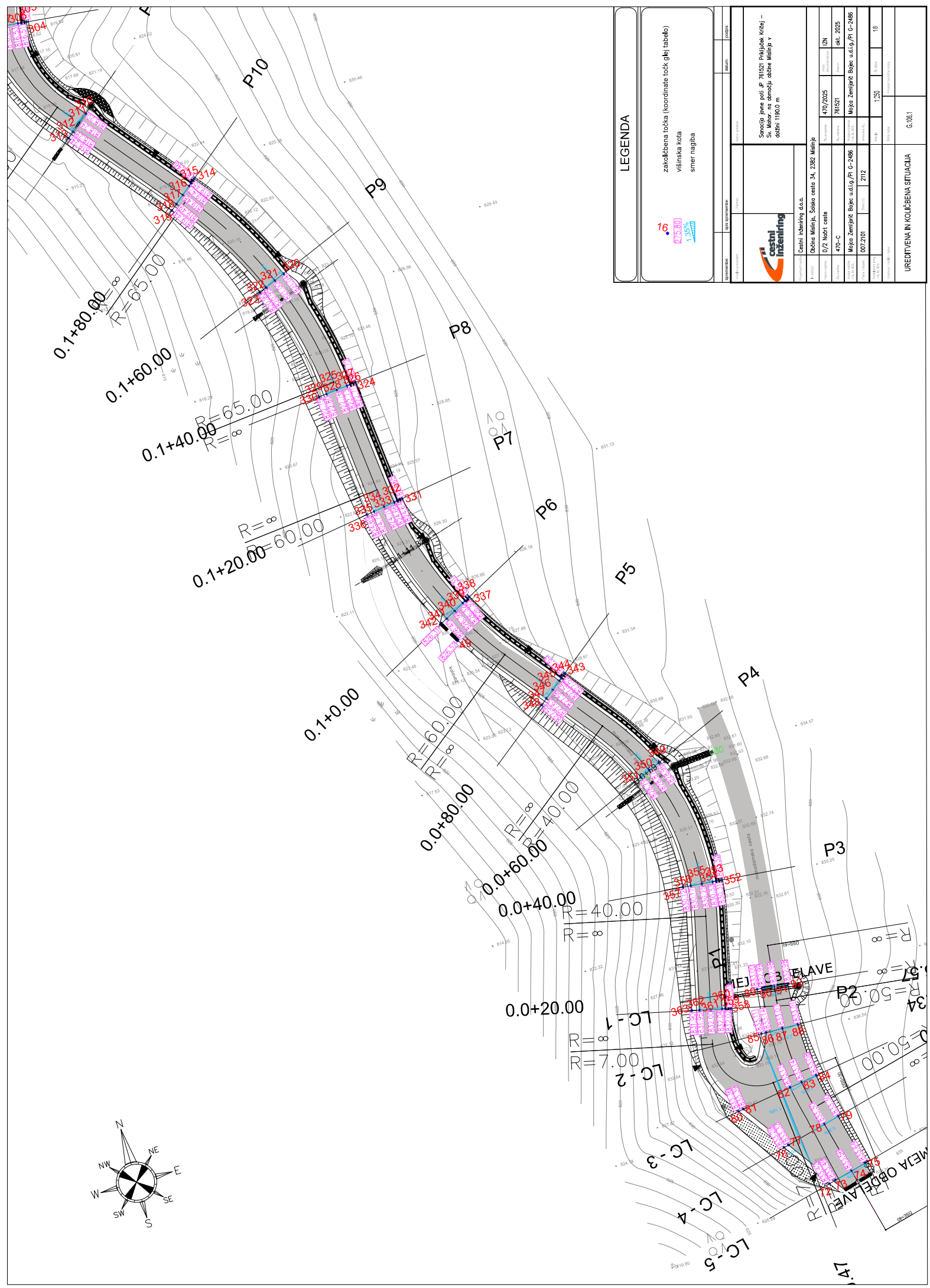


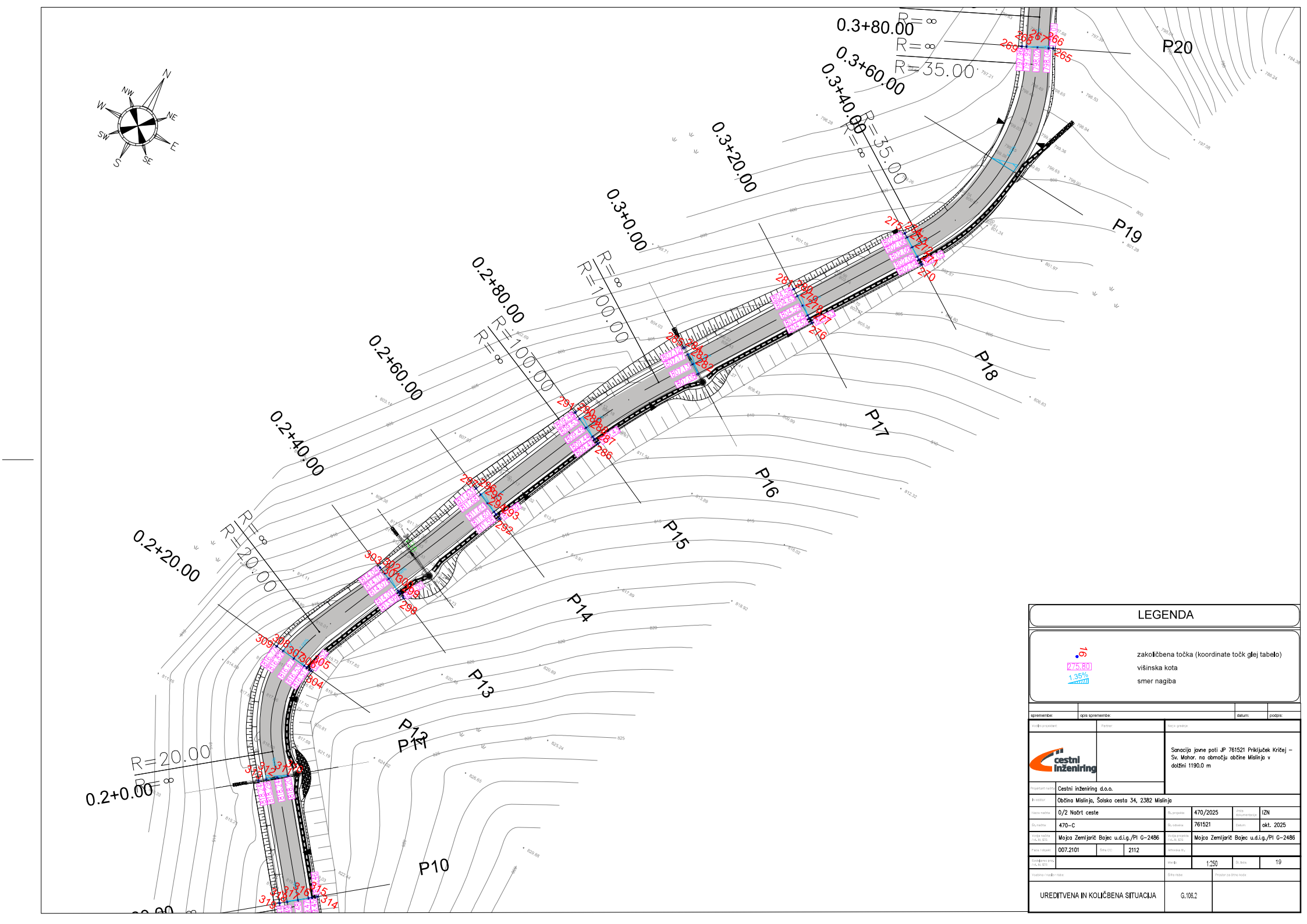




spremembe:	opis spremembe:	datum:	podpis:

Vodilni projektant:	Partner:	Naziv gradnje:	
cestni inženiring		Sanacija javne poti JP 761521 Priključek Kričej – Sv. Mohor. na območju občine Mislinja v dolžini 1190.0 m	
Projektant načrta:	Cestni inženiring d.o.o.		
Investitor:	Občina Mislinja, Šolska cesta 34, 2382 Mislinja		
Vrsta načrta:	0/2 Načrt ceste	Št. projekta: 470/2025	Vrsta dokumentacije: IZN
Št. načrta:	470-C	Št. odseka: 761521	Datum: okt. 2025
Vodja načrta / ime, ki. št.:	Mojca Zemljarič Bajec u.d.i.g./PI G-2486	Vodja projekta / ime, ki. št.:	Mojca Zemljarič Bajec u.d.i.g./PI G-2486
Šifra / mapa:	007.2101	Šifra CC: 2112	Arhivska št.:
Sodelavec proj. / ime, ki. št.:	Matej Košuta d.i.g.	Merilo:	1 : 100/100 1 : 1000/100
Vodstvo / Vodja nalog:		Šifra risbe:	Prostor za štirno knjigo
VZDOLŽNI PREREZI ODVODNJE		G.343	


LEGENDA
zakoličbena točka (koordinate točk glej tabelo)
višinska kota
smer nagiba
16
275.80
1.35%
Sanacija javne poti JP 761521 Priključek Krčnej – Sv. Mohorjo na območju občine Mislinja v dolžini 1190.0 m
Občina Mislinja, Šolska cesta 34, 2382 Mislinja
0/2 Nebrt ceste
470–C
Mojca Zemljarič, Bojec u.d.i.g./Pl. G–2486
007.2101
2112
1:250
1:8
UREDITVENA IN KOLIČBENA SITUACIJA
G.106.1
P1
P2
P3
P4
P5
P6
P7
P8
P9
P10
0.0+20.00
0.0+40.00
0.0+60.00
0.0+80.00
0.1+00.00
0.1+20.00
0.1+40.00
0.1+60.00
0.1+80.00
R=∞
R=40.00
R=60.00
R=65.00
R=7.00
LC - 1
LC - 2
LC - 3
LC - 4
LC - 5
MEJA OBDELAVE
N
NE
E
SE
S
SW
W
NW



LEGENDA

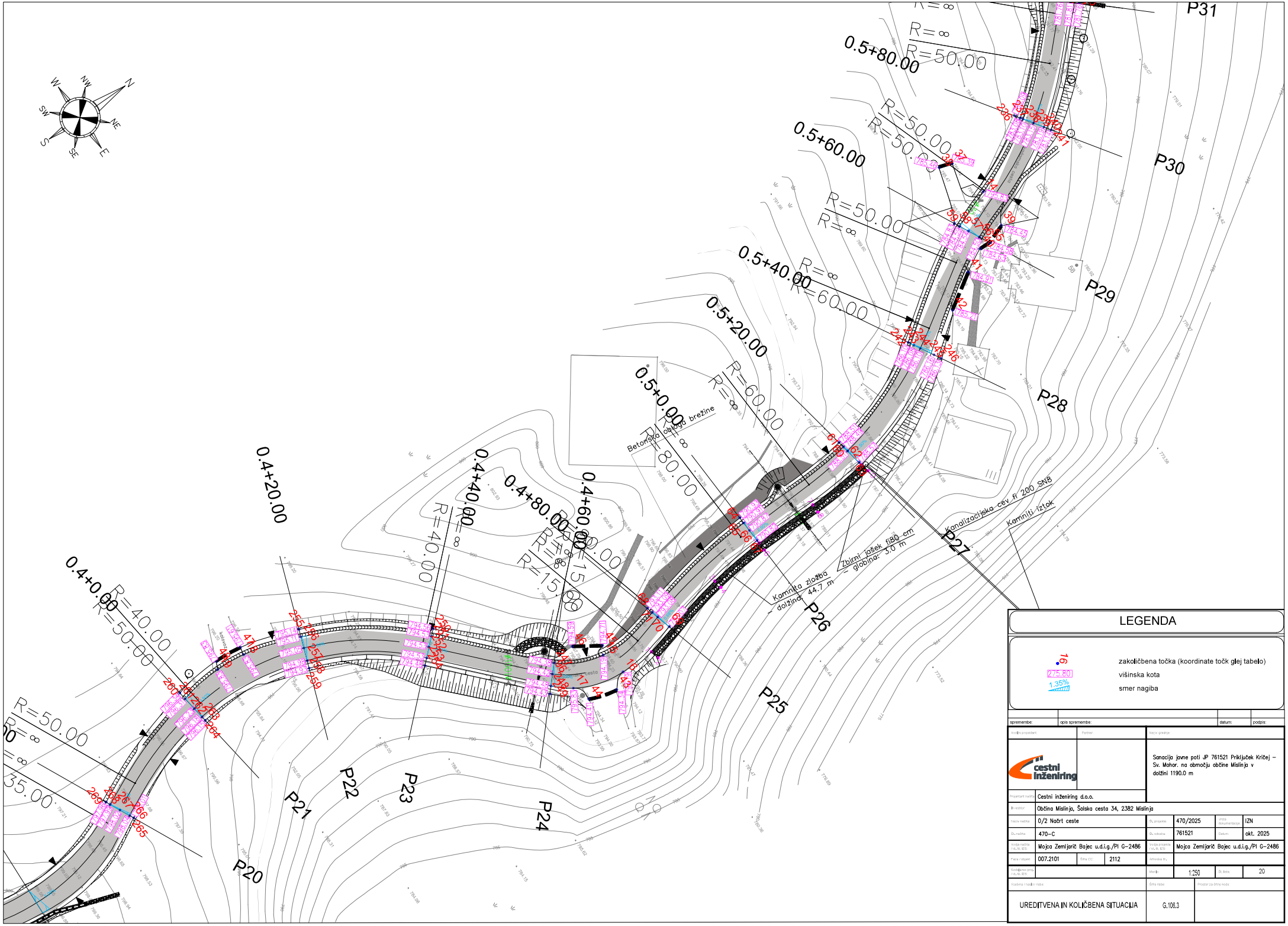
16 — zakoličbena točka (koordinate točk glej tabelo)

275.80 — višinska kota

1.35% — smer nagiba

spremembe:	opis spremembe:	datum:	podpis:

podpis projektanta:	Pečat:			tehnični grafični:	
				Sanacija javne poti JP 761521 Priključek Kričej – Sv. Mohor. na območju občine Mislinja v dolžini 1190.0 m	
Projektant načrta:	Cestni inženiring d.o.o.				
Investitor:	Občina Mislinja, Šolska cesta 34, 2382 Mislinja				
Vsebina načrta:	0/2 Načrt ceste	Št. projekta:	470/2025	Vrsta dokumentacije:	IZN
Št. načrta:	470-C	Št. odseka:	761521	datum:	okt. 2025
Ime in priimek in št. IZS:	Mojca Zemljarič Bajec u.d.i.g./PI G-2486	Ime in priimek in št. IZS:	Mojca Zemljarič Bajec u.d.i.g./PI G-2486		
Faza / objekt:	007.2101	Šifra CC:	2112	Arhivska št.:	
Odgovorna oseba in št. IZS:		Merilo:	1:250	Št. lista:	19
Vsebina / naslov risbe:		Šifra risbe:		Prostor za štirimestno kodo:	
UREDITVENA IN KOLIČBENA SITUACIJA		G.106.2			



LEGENDA

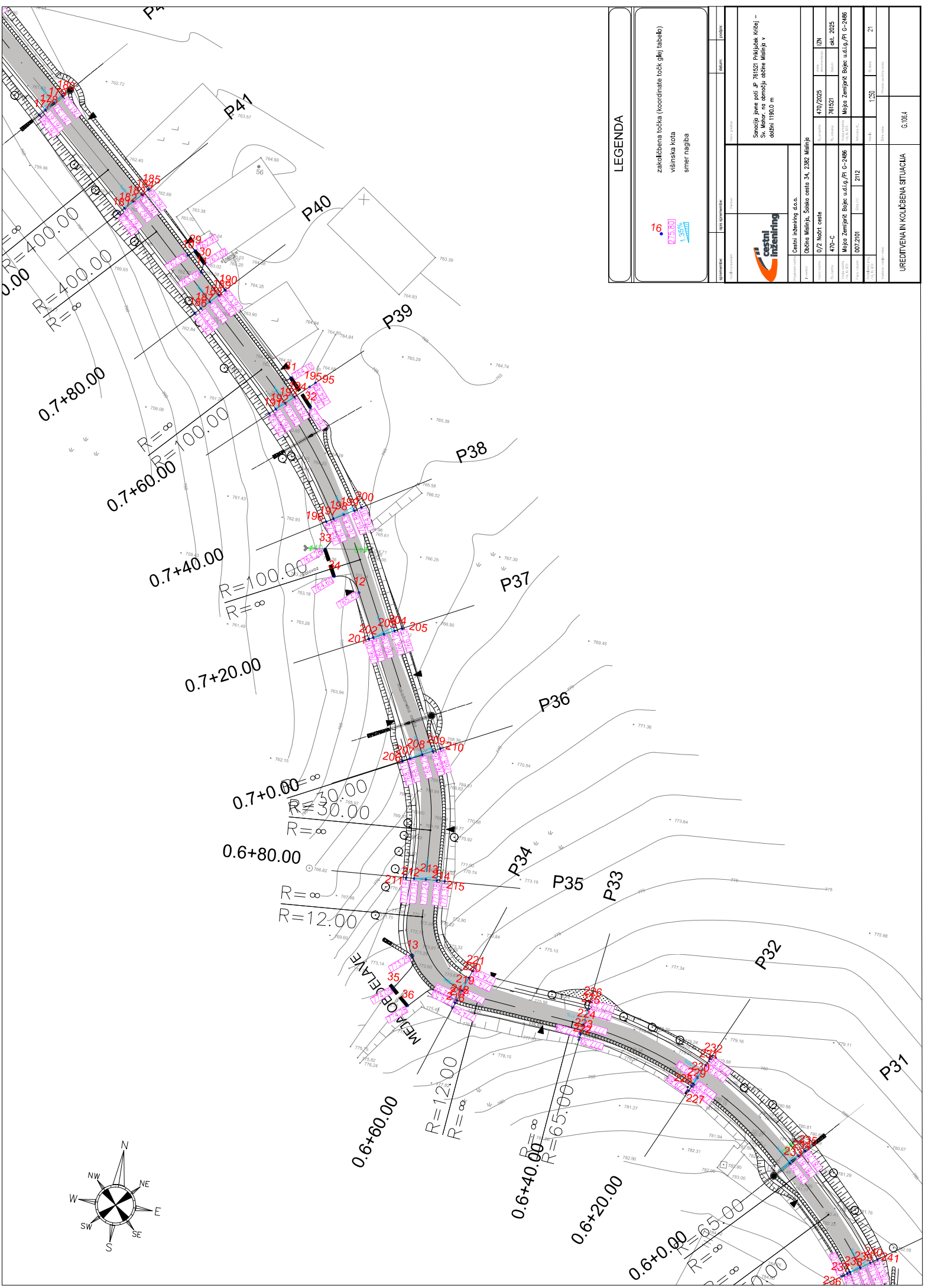
16
275.80
1.35%

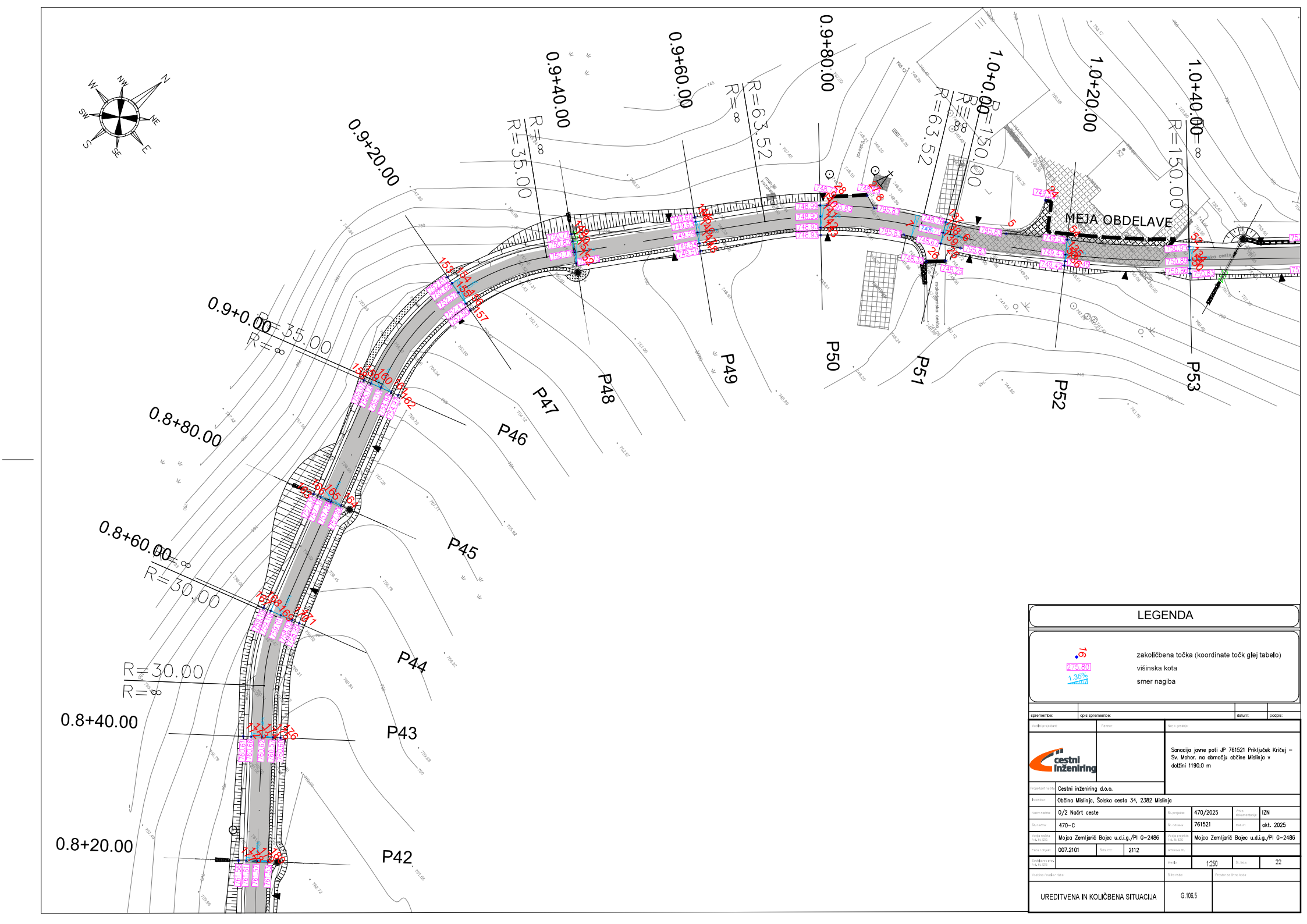
zakoličbena točka (koordinate točk glej tabelo)
višinska kota
smer nagiba

spremembe:	opis spremembe:	datum:	podpis:

Projektant nadzor:	Cestni inženiring d.o.o.				
Investitor:	Občina Mislinja, Šolska cesta 34, 2382 Mislinja				
Vsebina načrta:	0/2 Načrt ceste	Št. projekta:	470/2025	Vrsta dokumentacije:	IZN
Št. načrta:	470-C	Št. odseka:	761521	Datum:	okt. 2025
Ime in priimek pooblaščenega projektanta načrta:	Mojca Zemljarič Bajec u.d.i.g./PI G-2486			Ime in priimek odgovornega projektanta načrta:	Mojca Zemljarič Bajec u.d.i.g./PI G-2486
Faza / objekt:	007.2101	Šifra CC:	2112	Arhivska št.:	
Ime/priimek preveritelja načrta:		Merilo:	1:250	Št. lista:	20
Vsebina / naslov načrta:		Šifra načrta:		Prostor za štirimestno kodo	
UREDITVENA IN KOLIČBENA SITUACIJA		G.106.3			

Sanacija javne poti JP 761521 Priključek Kričej – Sv. Mohor. na območju občine Mislinja v dolžini 1190.0 m


LEGENDA
zakoličbena točka (koordinate točk glej tabelo)
višinska kota
smer nagiba
16
275.80
1.36%
Cestni inženiring
Sanacija javne poti JP 761521 Prikljaček Krčtej – Sv. Mohor na območju občine Mislinja v dolžini 1190.0 m
Cestni inženiring d.o.o.
Občina Mislinja, Šolska cesta 34, 2382 Mislinja
0/2 Nosrt ceste
470-C
Mojca Zemljarič Bajec u.d.i.g./PI G-2486
007.2101
2112
470/2025
761521
IZN
okt. 2025
1:250
21
UREDITVENA IN KOLIČBENA SITUACIJA
G.106.4
P31
P32
P33
P34
P35
P36
P37
P38
P39
P40
P41
MEJA OBELAVE
R=∞
R=400.00
R=100.00
R=30.00
R=12.00
R=65.00
0.7+80.00
0.7+60.00
0.7+40.00
0.7+20.00
0.7+0.00
0.6+80.00
0.6+60.00
0.6+40.00
0.6+20.00
0.6+0.00
N
NE
E
SE
S
SW
W
NW

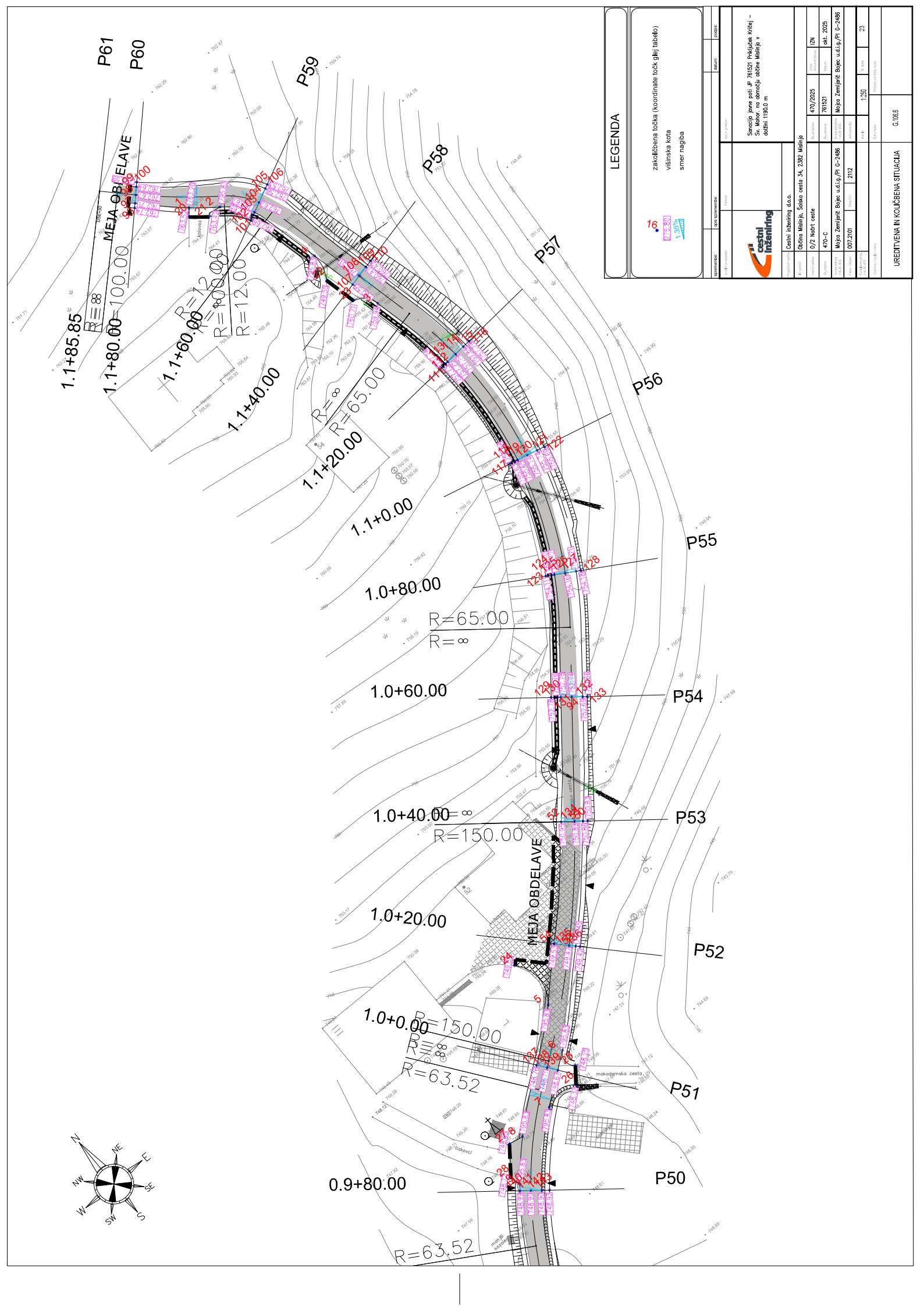


LEGENDA

16 — zakoličbena točka (koordinate točk glej tabelo)
275.80 — višinska kota
1.35% — smer nagiba

spremembe:	opis spremembe:	datum:	podpis:

				Sanacija javne poti JP 761521 Priključek Kričej – Sv. Mohor. na območju občine Mislinja v dolžini 1190.0 m	
Projektant načrta:	Cestni inženiring d.o.o.				
Investitor:	Občina Mislinja, Šolska cesta 34, 2382 Mislinja				
Vrsta načrta:	0/2 Načrt ceste	Št. projekta:	470/2025	Vrsta dokumentacije:	IZN
Št. načrta:	470-C	Št. odseka:	761521	Datum:	okt. 2025
Ime in priimek, št. IZS:	Mojca Zemljarič Bajec u.d.i.g./PI G-2486	Ime in priimek, št. IZS:	Mojca Zemljarič Bajec u.d.i.g./PI G-2486		
Faza / objekt:	007.2101	Šifra CC:	2112	Arhivska št.:	
Odgovorna oseba, št. IZS:		Merilo:	1:250	Št. lista:	22
Vsebina / naslov načrta:		Šifra načrta:		Prostor za štirimestno kodo	
UREDITVENA IN KOLIČBENA SITUACIJA		G.108.5			


P61
P60
P59
P58
P57
P56
P55
P54
P53
P52
P51
P50
MEJA OBDELAVE
1.1+85.85
1.1+80.00
1.1+60.00
1.1+40.00
1.1+20.00
1.1+0.00
1.0+80.00
1.0+60.00
1.0+40.00
1.0+20.00
1.0+0.00
0.9+80.00
R=88
R=100.00
R=12.00
R=80.00
R=12.00
R=∞
R=65.00
R=65.00
R=∞
R=150.00
R=∞
R=150.00
R=63.52
R=63.52
makadamska cesta
LEGENDA
zakoličbena točka (koordinate točk glej tabelo)
višinska kota
smer nagiba
16
275.80
1.36%
Cestni inženiring
Sanacija javne poti JP 761521 Piključek Krčnej – Sv. Mohor na območju občine Mislinja v dolžini 1190.0 m
Cestni inženiring d.o.o.
Občina Mislinja, Šoštanj cesta 34, 2382 Mislinja
0/2 Nebrt ceste
470/2025
IZN
470-C
761521
okt. 2025
Mojca Zemljarič, Bojec u.d.i.g./Pl. G-2486
Mojca Zemljarič, Bojec u.d.i.g./Pl. G-2486
007.2101
2112
1:250
23
UREDITVENA IN KOLIČBENA SITUACIJA
G.106.6

P Zakoličbeni podatki

Številka projekta	470/2025
Številka načrta	470-C

P.106 Zakoličbeni podatki

Glavni elementi osi

Številka odseka	Arhivska št.	Faza / objekt	Šifra priloge	Prostor za črtno kodo
761521		004.2101	G	

```
*
# OS_0
*
*****************************************************************************************************************
*!ŠT TIP  Z.Š.T.E.          ZAČ_STAC           ZAČ_R            VZHOD  ZAČ.TOČ.  SEVER          ZAČ_SM_KOT  1  *
*!   A                      DOLŽINA           KON_R            VZHOD  KON.TOČ.  SEVER          SPREM_KOTA  2  *
*!                         KON_STAC                           VZHOD  PRE.TAN.  SEVER          KON_SM_KOT  3  *
*!                                                            VZHOD  CEN.TOČ.  SEVER          TANGENTA1   4  *
*!                                                            VZHOD  SRE.TOČ.  SEVER          TANGENTA2   5  *
*****************************************************************************************************************
1   PREMA 1                    -9.428            NESK    516175.197260    140243.727701      264d21'5"  1
                             10.628558            NESK    516164.620313    140242.681549                 2
                                 1.201                                                                  3
                                                                                                        4
                                                                                                        5
*
2   KROZNI_LOK 1                1.201      +7.000000    516164.620313    140242.681549      264d21'5"  1
                             13.301126      +7.000000    516157.116890    140251.248692     108d52'16"  2
                                14.502                   516154.877511    140241.717900      13d13'21"  3
                                                         516163.931313    140249.647557          9.790  4
                                                         516158.665462    140245.035529          9.790  5
*
3   PREMA 2                    14.502            NESK    516157.116890    140251.248692      13d13'21"  1
                             20.310291            NESK    516161.762534    140271.020538                 2
                                34.812                                                                  3
                                                                                                        4
                                                                                                        5
*
4   KROZNI_LOK 2               34.812      -40.000000    516161.762534    140271.020538      13d13'21"  1
                             35.423054      -40.000000    516154.549763    140304.529899      50d44'23"  2
                                70.235                   516166.101069    140289.485335     322d28'58"  3
                                                         516122.822970    140280.169878         18.968  4
                                                         516161.927353    140288.586957         18.968  5
*
5   PREMA 3                    70.235            NESK    516154.549763    140304.529899     322d28'58"  1
                             19.183703            NESK    516142.866878    140319.745833                 2
                                89.419                                                                  3
                                                                                                        4
                                                                                                        5
*
6   KROZNI_LOK 3               89.419      +60.000000    516142.866878    140319.745833     322d28'58"  1
                             33.509790      +60.000000    516130.735082    140350.516589      31d59'58"  2
                               122.929                   516132.389367    140333.391872     354d28'56"  3
                                                         516190.457067    140356.285864         17.204  4
                                                         516134.638741    140334.278718         17.204  5
```

*							
7	PREMA 4	122.929	NESK	516130.735082	140350.516589	354d28'56"	1
		18.406315	NESK	516128.965230	140368.837617		2
		141.335					3
							4
							5
*							
8	KROZNI_LOK 4	141.335	-65.000000	516128.965230	140368.837617	354d28'56"	1
		37.706685	-65.000000	516114.955197	140403.277214	33d14'15"	2
		179.042		516127.099786	140388.148194	321d14'41"	3
				516064.266413	140362.587568	19.400	4
				516124.475184	140387.080506	19.400	5
*							
9	PREMA 5	179.042	NESK	516114.955197	140403.277214	321d14'41"	1
		25.193642	NESK	516099.184114	140422.923907		2
		204.235					3
							4
							5
*							
10	KROZNI_LOK 5	204.235	+20.000000	516099.184114	140422.923907	321d14'41"	1
		21.718603	+20.000000	516096.434453	140443.407251	62d13'9"	2
		225.954		516091.628770	140432.335914	23d27'50"	3
				516114.780663	140435.443798	12.069	4
				516094.958464	140432.782888	12.069	5
*							
11	PREMA 6	225.954	NESK	516096.434453	140443.407251	23d27'50"	1
		51.408582	NESK	516116.903945	140490.564883		2
		277.362					3
							4
							5
*							
12	KROZNI_LOK 6	277.362	+100.000000	516116.903945	140490.564883	23d27'50"	1
		16.410278	+100.000000	516124.641158	140505.015798	9d24'9"	2
		293.773		516120.178359	140498.108479	32d51'59"	3
				516208.634994	140450.747617	8.224	4
				516120.475956	140497.949142	8.224	5
*							
13	PREMA 7	293.773	NESK	516124.641158	140505.015798	32d51'59"	1
		47.942524	NESK	516150.658694	140545.284563		2
		341.715					3
							4
							5
*							
14	KROZNI_LOK 7	341.715	-35.000000	516150.658694	140545.284563	32d51'59"	1
		35.502362	-35.000000	516152.916321	140579.209310	58d7'5"	2

		377.218		516161.212782	140561.619703	334d44'54"	3
				516121.260852	140564.278427	19.448	4
				516156.183607	140561.954385	19.448	5
*							
15	PREMA 8	377.218	NESK	516152.916321	140579.209310	334d44'54"	1
		7.656992	NESK	516149.649874	140586.134615		2
		384.875					3
							4
							5
*							
16	KROZNI_LOK 8	384.875	+50.000000	516149.649874	140586.134615	334d44'54"	1
		16.425920	+50.000000	516145.186409	140601.865808	18d49'22"	2
		401.300		516146.114398	140593.630296	353d34'15"	3
				516194.871973	140607.464448	8.288	4
				516146.770687	140593.816507	8.288	5
*							
17	KROZNI_LOK 9	401.300	+40.000000	516145.186409	140601.865808	353d34'15"	1
		37.580703	+40.000000	516157.860510	140635.789236	53d49'49"	2
		438.881		516142.912633	140622.044605	47d24'5"	3
				516184.934860	140606.344720	20.306	4
				516147.464586	140620.343954	20.306	5
*							
18	PREMA 9	438.881	NESK	516157.860510	140635.789236	47d24'5"	1
		19.851419	NESK	516172.473396	140649.225843		2
		458.733					3
							4
							5
*							
19	KROZNI_LOK 10	458.733	-15.000000	516172.473396	140649.225843	47d24'5"	1
		16.384192	-15.000000	516176.797020	140664.195742	62d34'59"	2
		475.117		516179.184608	140655.396829	344d49'6"	3
				516162.320515	140660.267537	9.117	4
				516176.731487	140656.105342	9.117	5
*							
20	PREMA 10	475.117	NESK	516176.797020	140664.195742	344d49'6"	1
		5.387976	NESK	516175.386015	140669.395679		2
		480.505					3
							4
							5
*							
21	KROZNI_LOK 11	480.505	+80.000000	516175.386015	140669.395679	344d49'6"	1
		17.803045	+80.000000	516172.666052	140686.952568	12d45'2"	2
		498.308		516173.045213	140678.022172	357d34'8"	3
				516252.594044	140690.346104	8.938	4
				516173.537145	140678.098383	8.938	5

*							
22	PREMA 11	498.308	NESK	516172.666052	140686.952568	357d34'8"	1
		13.591050	NESK	516172.089530	140700.531384		2
		511.899					3
							4
							5
*							
23	KROZNI_LOK 12	511.899	-60.000000	516172.089530	140700.531384	357d34'8"	1
		31.551855	-60.000000	516162.712687	140730.278042	30d7'47"	2
		543.451		516171.404468	140716.666666	327d26'20"	3
				516112.143536	140697.986232	16.150	4
				516169.367790	140716.024657	16.150	5
*							
24	PREMA 12	543.451	NESK	516162.712687	140730.278042	327d26'20"	1
		11.232626	NESK	516156.667324	140739.745114		2
		554.683					3
							4
							5
*							
25	KROZNI_LOK 13	554.683	+50.000000	516156.667324	140739.745114	327d26'20"	1
		11.992438	+50.000000	516151.481068	140750.526264	13d44'32"	2
		566.676		516153.424617	140744.823210	341d10'53"	3
				516198.808283	140766.654956	6.025	4
				516153.750577	140744.980013	6.025	5
*							
26	KROZNI_LOK 14	566.676	-50.000000	516151.481068	140750.526264	341d10'53"	1
		23.115561	-50.000000	516139.319163	140769.941924	26d29'19"	2
		589.791		516147.684976	140761.665323	314d41'34"	3
				516104.153852	140734.397572	11.768	4
				516146.527148	140760.940063	11.768	5
*							
27	PREMA 13	589.791	NESK	516139.319163	140769.941924	314d41'34"	1
		7.952684	NESK	516133.665703	140775.535095		2
		597.744					3
							4
							5
*							
28	KROZNI_LOK 15	597.744	-65.000000	516133.665703	140775.535095	314d41'34"	1
		44.005152	-65.000000	516094.636253	140793.982714	38d47'22"	2
		641.749		516117.398233	140791.629090	275d54'13"	3
				516087.950800	140729.327438	22.883	4
				516115.727192	140788.093686	22.883	5
*							
29	PREMA 14	641.749	NESK	516094.636253	140793.982714	275d54'13"	1
		15.396715	NESK	516079.321194	140795.566314		2

		657.146					3
							4
							5
*							
30	KROZNI_LOK 16	657.146	+12.000000	516079.321194	140795.566314	275d54'13"	1
		16.907036	+12.000000	516068.576199	140806.796984	80d43'31"	2
		674.053		516069.175992	140796.615343	356d37'43"	3
				516080.555431	140807.502673	10.199	4
				516071.884737	140799.206947	10.199	5
*							
31	PREMA 15	674.053	NESK	516068.576199	140806.796984	356d37'43"	1
		13.796154	NESK	516067.764884	140820.569262		2
		687.849					3
							4
							5
*							
32	KROZNI_LOK 17	687.849	-30.000000	516067.764884	140820.569262	356d37'43"	1
		12.075794	-30.000000	516064.680136	140832.160240	23d3'47"	2
		699.925		516067.404938	140826.679434	333d33'56"	3
				516037.816803	140818.805041	6.121	4
				516066.807696	140826.520488	6.121	5
*							
33	PREMA 16	699.925	NESK	516064.680136	140832.160240	333d33'56"	1
		32.477987	NESK	516050.221804	140861.242472		2
		732.403					3
							4
							5
*							
34	KROZNI_LOK 18	732.403	-100.000000	516050.221804	140861.242472	333d33'56"	1
		34.080331	-100.000000	516030.192124	140888.611844	19d31'36"	2
		766.483		516042.561693	140876.650415	314d2'20"	3
				515960.677360	140816.725144	17.207	4
				516041.375740	140875.782502	17.207	5
*							
35	PREMA 17	766.483	NESK	516030.192124	140888.611844	314d2'20"	1
		27.469848	NESK	516010.444957	140907.707444		2
		793.953					3
							4
							5
*							
36	KROZNI_LOK 19	793.953	-400.000000	516010.444957	140907.707444	314d2'20"	1
		12.428202	-400.000000	516001.377965	140916.206704	1d46'49"	2
		806.381		516005.977485	140912.027509	312d15'32"	3
				515732.385904	140620.160642	6.215	4
				516005.944471	140911.992289	6.215	5

```
*
37  PREMA 18                  806.381           NESK    516001.377965    140916.206704     312d15'32"  1
                            41.892038           NESK    515970.373033    140944.378268                 2
                              848.273                                                                   3
                                                                                                        4
                                                                                                        5
*
38  KROZNI_LOK 20             848.273     +30.000000    515970.373033    140944.378268     312d15'32"  1
                            11.239263     +30.000000    515963.647236    140953.300941      21d27'55"  2
                              859.512                   515966.164519    140948.202190     333d43'27"  3
                                                        515990.547437    140966.581723          5.686  4
                                                        515966.591057    140948.523709          5.686  5
*
39  PREMA 19                  859.512           NESK    515963.647236    140953.300941     333d43'27"  1
                            41.094887           NESK    515945.454828    140990.149631                 2
                              900.607                                                                   3
                                                                                                        4
                                                                                                        5
*
40  KROZNI_LOK 21             900.607     +35.000000    515945.454828    140990.149631     333d43'27"  1
                            34.853729     +35.000000    515946.768707    141023.555152       57d3'23"  2
                              935.461                   515937.032275    141007.209499      30d46'50"  3
                                                        515976.838396    141005.643877         19.026  4
                                                        515941.865436    141007.019405         19.026  5
*
41  PREMA 20                  935.461           NESK    515946.768707    141023.555152      30d46'50"  1
                            35.579299           NESK    515964.976439    141054.122537                 2
                              971.040                                                                   3
                                                                                                        4
                                                                                                        5
*
42  KROZNI_LOK 22             971.040     +63.515353    515964.976439    141054.122537      30d46'50"  1
                            25.236663     +63.515353    515981.805211    141072.706041      22d45'56"  2
                              996.277                   515971.520196    141065.108285      53d32'45"  3
                                                        516019.544637    141021.618510         12.787  4
                                                        515972.464801    141064.252874         12.787  5
*
43  PREMA 21                  996.277           NESK    515981.805211    141072.706041      53d32'45"  1
                             4.835247           NESK    515985.694363    141075.579038                 2
                             1001.112                                                                   3
                                                                                                        4
                                                                                                        5
*
44  KROZNI_LOK 23            1001.112    -150.000000    515985.694363    141075.579038      53d32'45"  1
                            38.826744    -150.000000    516013.607306    141102.411582      14d49'51"  2
```

	1039.939		516001.396962	141087.178876	38d42'55"	3
			515896.567662	141196.229074	19.522	4
			516000.520232	141088.090907	19.522	5
*						
45 PREMA 22	1039.939	NESK	516013.607306	141102.411582	38d42'55"	1
	31.277877	NESK	516033.170052	141126.816592		2
	1071.217					3
						4
						5
*						
46 KROZNI_LOK 24	1071.217	-65.000000	516033.170052	141126.816592	38d42'55"	1
	58.677888	-65.000000	516045.784940	141182.101263	51d43'23"	2
	1129.895		516052.876948	141151.401433	346d59'32"	3
			515982.452873	141167.470839	31.508	4
			516045.824052	141153.010767	31.508	5
*						
47 PREMA 23	1129.895	NESK	516045.784940	141182.101263	346d59'32"	1
	27.478533	NESK	516039.599977	141208.874682		2
	1157.373					3
						4
						5
*						
48 KROZNI_LOK 25	1157.373	-12.000000	516039.599977	141208.874682	346d59'32"	1
	8.449141	-12.000000	516035.071096	141215.801176	40d20'30"	2
	1165.822		516038.607763	141213.169773	306d39'2"	3
			516027.907903	141206.173681	4.408	4
			516037.951526	141212.740693	4.408	5
*						
49 KROZNI_LOK 26	1165.822	+100.000000	516035.071096	141215.801176	306d39'2"	1
	17.168780	+100.000000	516022.241926	141227.179052	9d50'13"	2
	1182.991		516028.166947	141220.938105	316d29'15"	3
			516094.764371	141296.030304	8.606	4
			516028.412181	141221.214618	8.606	5
*						
50 PREMA 24	1182.991	NESK	516022.241926	141227.179052	316d29'15"	1
	2.855187	NESK	516020.276094	141229.249703		2
	1185.846					3
						4
						5
*						

* Celotna dolžina osi: 1195.274
* Krivinska karakteristika (gradi/Km): 887.605
*

```
*
# OS_LC
*
*****************************************************************************************************************
*!ŠT TIP  Z.ŠT.E.          ZAČ_STAC           ZAČ_R             VZHOD  ZAČ.TOČ.  SEVER          ZAČ_SM_KOT  1  *
*!   A                     DOLŽINA           KON_R             VZHOD  KON.TOČ.  SEVER          SPREM_KOTA  2  *
*!                        KON_STAC                             VZHOD  PRE.TAN.  SEVER          KON_SM_KOT  3  *
*!                                                             VZHOD  CEN.TOČ.  SEVER          TANGENTA1   4  *
*!                                                             VZHOD  SRE.TOČ.  SEVER          TANGENTA2   5  *
*****************************************************************************************************************
1   PREMA 1                      0.000           NESK    516169.864237    140263.797470      187d2'31"  1
                             8.793130           NESK    516168.786222    140255.070671                 2
                                8.793                                                                 3
                                                                                                      4
                                                                                                      5
*
2   KROZNI_LOK 1                 8.793     -50.000000    516168.786222    140255.070671      187d2'31"  1
                            18.125794     -50.000000    516169.837508    140237.074647      20d46'14"  2
                               26.919                   516167.662804    140245.976325     166d16'17"  3
                                                        516218.409046    140248.940802          9.163  4
                                                        516168.494144    140246.024890          9.163  5
*
3   PREMA 2                     26.919           NESK    516169.837508    140237.074647     166d16'17"  1
                            22.432981           NESK    516175.161372    140215.282559                 2
                               49.352                                                                 3
                                                                                                      4
                                                                                                      5
*
* Celotna dolžina osi: 49.352
* Krivinska karakteristika (gradi/Km): 467.631
*
```

Pisani vzdolžni profil

Številka odseka	Arhivska št.	Faza / objekt	Šifra priloge	Prostor za črtno kodo
761521		004.2101	G	

```
*
# OS_0
*
*!          STAC          VIS.T.               R        VZD.PAD.              TZ              TK
          -4.707         833.081           0.000           2.500          -4.707           0.000
           5.524         833.336          90.000          -9.243           0.240          10.808
          35.930         830.526         500.000          -6.871          30.000          41.860
          73.589         827.938        1900.000          -5.661          62.091          85.087
          97.791         826.568         500.000          -8.408          90.922         104.660
         123.809         824.381         500.000         -10.040         119.729         127.889
         151.139         821.636        1200.000          -7.477         135.761         166.518
         188.339         818.855        1000.000          -5.258         177.240         199.437
         214.646         817.472         300.000         -13.443         202.369         226.924
         252.287         812.412        1200.000         -10.521         234.759         269.815
         287.958         808.659        1200.000         -12.708         274.838         301.077
         348.665         800.944         800.000          -9.349         335.231         362.100
         416.019         794.647         600.000          -0.500         389.471         442.567
         469.391         794.380         100.000         -12.217         463.533         475.250
         490.899         791.753         600.000          -9.649         483.197         498.600
         506.307         790.266         400.000         -12.828         499.949         512.664
         540.860         785.833         400.000          -6.751         528.706         553.015
         615.546         780.791         500.000         -14.214         596.889         634.203
         665.849         773.642         500.000         -16.995         658.896         672.801
         710.642         766.029         450.000          -4.077         681.577         739.708
         839.464         760.777         500.000          -8.586         828.192         850.736
         886.354         756.752         500.000         -12.607         876.301         896.406
         928.796         751.401         500.000          -5.888         912.000         945.593
         963.568         749.354         500.000          -2.485         955.061         972.075
         999.232         748.467         350.000           4.846         986.402        1012.062
        1033.349         750.121         250.000          11.531        1024.993        1041.705
        1049.663         752.002         300.000           7.129        1043.060        1056.265
        1095.176         755.246         500.000           9.276        1089.808        1100.544
        1117.627         757.329         400.000          15.058        1106.064        1129.190
        1135.835         760.071         200.000          10.558        1131.335        1140.335
        1169.173         763.590          95.000          -8.493        1160.124        1178.222
        1183.132         762.405           0.000         -15.113        1183.132          -8.493
        1185.847         761.995           0.000           0.000        1185.847        1185.847
&
*
*!       STA          VIS          EKSTREM
       2.490      833.232           MAX
     995.101      748.678           MIN
    1170.154      763.165           MAX
&
*
```

		LEVA STRAN	OS	DESNA STRAN
	STACIONAŽA	VIŠINA	VIŠINA	VIŠINA
	RAZDALJA	NAGIB		NAGIB
		ŠIRINA		ŠIRINA
PROFIL	STACIONAŽA	TRAK_L1	OS	TRAK_D1
0	-9.428	833.081	833.081	833.081
	4.721	0.000		0.000
		0.000		0.000
*				
0	-4.707	833.081	833.081	833.081
	3.876	0.000		0.000
		0.000		0.000
*				
0	-0.831	833.356	833.177	833.089
	1.071	1.100		-1.100
		16.219		8.022
*				
0	0.240	833.362	833.204	833.139
	0.233	1.100		-1.100
		14.326		5.954
*				
P1|OS_0	0.473	833.363	833.210	833.149
	0.728	1.100		-1.100
		13.913		5.556
*				
0	1.201	833.360	833.223	833.173
	1.289	1.100		-1.100
		12.413		4.553
*				
0	2.490	833.321	833.232	833.189
	0.711	1.100		-1.100
		8.077		3.971
*				
0	3.201	833.301	833.229	833.189
	0.412	1.100		-1.100
		6.505		3.723
*				
0	3.613	833.304	833.225	833.186
	1.758	1.366		-1.100
		5.769		3.592
*				
0	5.371	833.281	833.186	833.112

	0.242	2.500		-2.331
		3.795		3.166
*				
0	5.613	833.269	833.178	833.100
	5.196	2.500		-2.500
		3.618		3.125
*				
0	10.808	832.898	832.848	832.771
	2.004	2.500		-2.500
		1.989		3.061
*				
0	12.812	832.707	832.663	832.589
	1.690	2.500		-2.500
		1.777		2.926
*				
0	14.502	832.529	832.506	832.471
	5.498	1.318		-1.317
		1.747		2.703
*				
P2|OS_0	20.000	831.954	831.998	832.044
	2.812	-2.526		2.532
		1.750		1.790
*				
0	22.812	831.660	831.738	831.817
	0.011	-4.493		4.500
		1.750		1.750
*				
0	22.823	831.659	831.737	831.816
	7.177	-4.500		4.500
		1.750		1.750
*				
0	30.000	830.995	831.074	831.153
	4.812	-4.500		4.500
		1.750		1.750
*				
0	34.812	830.574	830.652	830.731
	5.188	-4.500		4.500
		1.750		1.750
*				
P3|OS_0	40.000	830.171	830.250	830.328
	1.860	-4.500		4.500
		1.750		1.750
*				
0	41.860	830.040	830.118	830.197
	2.963	-4.500		4.500

```
                                1.750                   1.751
*
0                    44.823     829.836     829.915     829.995
                     15.177      -4.500                   4.500
                                 1.750                   1.785
*
P4|OS_0              60.000     828.793     828.872     828.957
                      2.091      -4.500                   4.500
                                 1.750                   1.898
*
0                    62.091     828.650     828.728     828.812
                      2.155      -4.500                   4.500
                                 1.750                   1.852
*
0                    64.246     828.503     828.581     828.662
                      5.989      -4.500                   4.500
                                 1.750                   1.801
*
0                    70.235     828.169     828.186     828.204
                      6.011      -1.006                   1.006
                                 1.750                   1.751
*
0                    76.246     827.852     827.808     827.765
                      3.754       2.500                  -2.500
                                 1.750                   1.750
*
P5|OS_0              80.000     827.626     827.582     827.538
                      4.429       2.500                  -2.500
                                 1.750                   1.750
*
0                    84.429     827.368     827.325     827.281
                      0.657       2.500                  -2.500
                                 1.750                   1.750
*
0                    85.087     827.331     827.287     827.244
                      4.332       2.500                  -2.500
                                 1.750                   1.750
*
0                    89.419     827.086     827.042     826.998
                      1.503       2.500                  -2.500
                                 1.750                   1.750
*
0                    90.922     827.001     826.957     826.913
                      3.507       2.500                  -2.500
                                 1.750                   1.750
```

```
*
0                94.429     826.790     826.746     826.702
                  5.571       2.500                -2.500
                              1.750                  1.750
*
P6|OS_0         100.000     826.405     826.361     826.317
                  4.660       2.500                -2.500
                              1.750                  1.750
*
0               104.660     826.034     825.991     825.947
                 15.069       2.500                -2.500
                              1.750                  1.750
*
0               119.729     824.767     824.724     824.680
                  0.271       2.500                -2.500
                              1.750                  1.750
*
P7|OS_0         120.000     824.744     824.701     824.657
                  0.606       2.500                -2.500
                              1.750                  1.750
*
0               120.606     824.693     824.649     824.605
                  2.323       2.500                -2.500
                              1.750                  1.750
*
0               122.929     824.488     824.444     824.401
                  2.677       2.500                -2.500
                              1.750                  1.750
*
0               125.606     824.239     824.195     824.151
                  2.283       2.500                -2.500
                              1.750                  1.750
*
0               127.889     824.015     823.971     823.927
                  7.872       2.500                -2.500
                              1.750                  1.750
*
0               135.761     823.224     823.181     823.137
                  2.785       2.500                -2.500
                              1.750                  1.750
*
0               138.545     822.948     822.904     822.860
                  1.454       2.500                -2.500
                              1.750                  1.750
*
```

P8|OS_0	140.000	822.795	822.762	822.729
	1.335	1.875		-1.932
		1.750		1.750
*				
0	141.335	822.657	822.634	822.609
	10.011	1.301		-1.410
		1.750		1.750
*				
0	151.345	821.664	821.717	821.761
	8.654	-3.000		2.500
		1.750		1.750
*				
P9|OS_0	160.000	820.948	820.992	821.035
	6.518	-2.500		2.500
		1.750		1.750
*				
0	166.518	820.443	820.487	820.530
	7.534	-2.500		2.500
		1.750		1.750
*				
0	174.052	819.879	819.923	819.967
	3.188	-2.500		2.500
		1.750		1.750
*				
0	177.240	819.669	819.685	819.701
	1.801	-0.906		0.906
		1.750		1.750
*				
0	179.042	819.552	819.552	819.552
	0.958	-0.005		0.005
		1.750		1.750
*				
P10|OS_0	180.000	819.491	819.482	819.474
	4.052	0.474		-0.474
		1.750		1.750
*				
0	184.052	819.242	819.199	819.155
	15.385	2.500		-2.500
		1.750		1.750
*				
0	199.437	818.315	818.271	818.228
	0.563	2.500		-2.500
		1.750		1.750
*				
P11|OS_0	200.000	818.286	818.242	818.198

	0.246	2.500		-2.500
		1.750		1.750
*				
0	200.246	818.273	818.229	818.185
	2.123	2.500		-2.500
		1.750		1.750
*				
0	202.369	818.182	818.117	818.053
	1.866	3.694		-3.694
		1.750		1.750
*				
0	204.235	818.096	818.013	817.930
	4.011	4.744		-4.744
		1.750		1.753
*				
0	208.246	817.874	817.751	817.626
	11.754	7.000		-7.000
		1.760		1.777
*				
P12|OS_0	220.000	816.820	816.672	816.531
	1.965	7.000		-7.000
		2.117		2.025
*				
0	221.964	816.590	816.447	816.301
	3.989	7.000		-7.000
		2.042		2.091
*				
0	225.954	816.038	815.950	815.848
	0.970	4.756		-4.756
		1.839		2.159
*				
0	226.924	815.898	815.821	815.731
	3.041	4.210		-4.210
		1.822		2.153
*				
0	229.964	815.457	815.413	815.360
	4.795	2.500		-2.500
		1.784		2.098
*				
0	234.759	814.808	814.768	814.717
	5.241	2.500		-2.500
		1.588		2.044
*				
P13|OS_0	240.000	814.111	814.075	814.023
	20.000	2.500		-2.500

		1.425		2.081
*				
P14|OS_0	260.000	811.684	811.641	811.597
	9.815	2.500		-2.500
		1.739		1.761
*				
0	269.815	810.611	810.568	810.524
	5.023	2.500		-2.500
		1.750		1.750
*				
0	274.838	810.083	810.039	809.996
	2.524	2.500		-2.500
		1.750		1.750
*				
0	277.362	809.815	809.771	809.727
	2.637	2.500		-2.500
		1.750		1.750
*				
P15|OS_0	280.000	809.529	809.485	809.441
	13.773	2.500		-2.500
		1.750		1.750
*				
0	293.773	807.941	807.898	807.854
	6.227	2.500		-2.500
		1.750		1.750
*				
P16|OS_0	300.000	807.172	807.128	807.084
	1.077	2.500		-2.500
		1.750		1.750
*				
0	301.077	807.035	806.992	806.948
	18.923	2.500		-2.500
		1.750		1.750
*				
P17|OS_0	320.000	804.631	804.587	804.543
	15.231	2.500		-2.500
		1.750		1.750
*				
0	335.231	802.695	802.651	802.608
	0.495	2.500		-2.500
		1.750		1.750
*				
0	335.726	802.632	802.589	802.545
	4.274	2.500		-2.500
		1.750		1.750

```
*
P18|OS_0          340.000     802.057     802.060     802.063
                    1.715      -0.171                   0.171
                                1.752                   1.750
*
0                 341.715     801.832     801.854     801.875
                    6.011      -1.243                   1.243
                                1.767                   1.750
*
0                 347.726     801.065     801.161     801.249
                   12.274      -5.000                   5.000
                                1.916                   1.750
*
P19|OS_0          360.000     799.775     799.887     799.981
                    2.100      -5.000                   5.000
                                2.252                   1.869
*
0                 362.100     799.576     799.688     799.790
                   11.128      -5.000                   5.000
                                2.242                   2.028
*
0                 373.228     798.553     798.648     798.758
                    3.989      -5.000                   5.000
                                1.897                   2.201
*
0                 377.218     798.224     798.275     798.328
                    2.782      -2.834                   2.834
                                1.788                   1.886
*
P20|OS_0          380.000     797.991     798.015     798.038
                    4.875      -1.324                   1.324
                                1.753                   1.771
*
0                 384.875     797.582     797.559     797.536
                    4.011       1.323                  -1.323
                                1.750                   1.750
*
0                 388.885     797.245     797.184     797.123
                    0.586       3.500                  -3.500
                                1.750                   1.750
*
0                 389.471     797.190     797.129     797.068
                   10.340       3.500                  -3.500
                                1.750                   1.750
*
```

```
0                399.811     796.325     796.252     796.190
                   0.189       3.500                  -3.500
                               2.103                   1.770
*
P21|OS_0         400.000     796.311     796.237     796.175
                   1.301       3.500                  -3.500
                               2.122                   1.772
*
0                401.300     796.219     796.140     796.077
                   1.511       3.500                  -3.500
                               2.253                   1.788
*
0                402.811     796.113     796.030     795.967
                  17.189       3.500                  -3.500
                               2.376                   1.812
*
P22|OS_0         420.000     795.114     795.052     794.980
                  12.892       3.500                  -3.500
                               1.796                   2.038
*
0                432.892     794.702     794.641     794.578
                   5.989       3.500                  -3.500
                               1.750                   1.785
*
0                438.881     794.553     794.544     794.535
                   1.119       0.505                  -0.505
                               1.750                   1.750
*
P23|OS_0         440.000     794.532     794.533     794.534
                   2.567      -0.054                   0.054
                               1.750                   1.750
*
0                442.567     794.491     794.514     794.538
                   2.325      -1.338                   1.338
                               1.750                   1.750
*
0                444.892     794.459     794.503     794.547
                  13.841      -2.500                   2.500
                               1.750                   1.750
*
0                458.733     794.390     794.434     794.479
                   1.267      -2.500                   2.500
                               1.750                   1.836
*
P24|OS_0         460.000     794.383     794.427     794.475
```

```
                    1.743      -2.500                 2.500
                               1.750                  1.912
*
0                 461.743     794.375     794.419     794.470
                    1.790      -2.500                 2.500
                               1.750                  2.058
*
0                 463.533     794.366     794.410     794.464
                    8.594      -2.500                 2.500
                               1.750                  2.176
*
0                 472.127     793.960     793.997     794.052
                    2.989      -2.500                 2.500
                               1.506                  2.173
*
0                 475.117     793.664     793.681     793.710
                    0.133      -1.293                 1.293
                               1.293                  2.254
*
0                 475.250     793.649     793.665     793.693
                    4.750      -1.240                 1.240
                               1.284                  2.258
*
P25|OS_0          480.000     793.092     793.084     793.068
                    0.505       0.677                -0.677
                               1.132                  2.368
*
0                 480.505     793.033     793.023     793.002
                    2.693       0.881                -0.881
                               1.141                  2.359
*
0                 483.197     792.717     792.694     792.648
                    1.318       1.968                -1.968
                               1.188                  2.312
*
0                 484.515     792.564     792.534     792.477
                   13.792       2.500                -2.500
                               1.212                  2.288
*
0                 498.308     791.074     791.038     790.987
                    0.292       2.500                -2.500
                               1.455                  2.045
*
0                 498.600     791.046     791.010     790.959
                    1.349       2.500                -2.500
```

```
                              1.460                  2.040
*
0                  499.949    790.917    790.879     790.829
                     0.051      2.500                -2.500
                                1.484                  2.016
*
P26|OS_0           500.000    790.912    790.875     790.824
                     5.461      2.500                -2.500
                                1.485                  2.015
*
0                  505.460    790.342    790.310     790.254
                     6.438      2.500                -2.500
                                1.284                  2.216
*
0                  511.899    789.540    789.548     789.565
                     0.765     -0.719                  0.719
                                1.064                  2.434
*
0                  512.664    789.439    789.450     789.477
                     2.796     -1.102                  1.102
                                1.052                  2.446
*
0                  515.460    789.067    789.092     789.154
                     4.539     -2.500                  2.500
                                1.003                  2.495
*
P27|OS_0           520.000    788.487    788.509     788.574
                     8.706     -2.500                  2.500
                                0.906                  2.599
*
0                  528.706    787.368    787.393     787.456
                     9.756     -2.500                  2.500
                                0.982                  2.519
*
0                  538.461    786.224    786.260     786.312
                     1.539     -2.500                  2.500
                                1.437                  2.082
*
P28|OS_0           540.000    786.075    786.103     786.136
                     3.451     -1.731                  1.731
                                1.612                  1.911
*
0                  543.451    785.773    785.773     785.773
                     5.011     -0.005                  0.005
                                1.933                  1.577
```

```
*
0                548.461     785.400     785.346     785.313
                   4.553       2.500                -2.500
                               2.165                 1.336
*
0                553.015     785.069     785.013     784.981
                   1.669       2.500                -2.500
                               2.228                 1.272
*
0                554.683     784.955     784.900     784.867
                   5.317       2.500                -2.500
                               2.187                 1.315
*
P29|OS_0         560.000     784.590     784.541     784.503
                   6.676       2.500                -2.500
                               1.962                 1.541
*
0                566.676     784.134     784.091     784.046
                   0.011       2.500                -2.500
                               1.723                 1.777
*
0                566.686     784.133     784.090     784.046
                  10.000       2.500                -2.500
                               1.723                 1.777
*
0                576.686     783.372     783.415     783.459
                   3.314      -2.500                 2.500
                               1.734                 1.766
*
P30|OS_0         580.000     783.148     783.191     783.235
                   9.791      -2.500                 2.500
                               1.738                 1.762
*
0                589.791     782.486     782.530     782.574
                   6.108      -2.500                 2.500
                               1.750                 1.750
*
0                595.899     782.074     782.118     782.162
                   0.989      -2.500                 2.500
                               1.737                 1.764
*
0                596.889     782.008     782.051     782.095
                   0.855      -2.500                 2.500
                               1.731                 1.770
*
```

0	597.744	781.949	781.993	782.037
	2.256	-2.500		2.500
		1.726		1.776
*				
P31|OS_0	600.000	781.789	781.831	781.876
	20.000	-2.500		2.500
		1.712		1.790
*				
P32|OS_0	620.000	779.929	779.957	780.017
	14.203	-2.500		2.500
		1.106		2.394
*				
0	634.203	778.118	778.140	778.205
	1.701	-2.500		2.500
		0.875		2.628
*				
0	635.905	777.876	777.898	777.964
	4.095	-2.500		2.500
		0.858		2.646
*				
P33|OS_0	640.000	777.315	777.316	777.319
	1.749	-0.111		0.111
		0.879		2.624
*				
0	641.749	777.075	777.067	777.043
	6.155	0.909		-0.909
		0.907		2.593
*				
0	647.905	776.240	776.192	776.082
	6.397	4.500		-4.500
		1.053		2.438
*				
0	654.301	775.338	775.283	775.178
	2.845	4.500		-4.500
		1.218		2.329
*				
0	657.146	774.941	774.879	774.774
	1.751	4.500		-4.500
		1.385		2.313
*				
0	658.896	774.700	774.630	774.527
	1.103	4.500		-4.500
		1.571		2.294
*				
P34|OS_0	660.000	774.549	774.472	774.369

```
                    0.301       4.500                -4.500
                                1.715                 2.277
*
0                 660.301     774.507     774.428     774.326
                    7.907       4.500                -4.500
                                1.752                 2.272
*
0                 668.208     773.331     773.219     773.128
                    4.593       4.500                -4.500
                                2.472                 2.029
*
0                 672.801     772.505     772.460     772.427
                    1.252       1.821                -1.821
                                2.463                 1.825
*
0                 674.053     772.274     772.247     772.228
                    5.947       1.091                -1.091
                                2.403                 1.770
*
P35|OS_0          680.000     771.192     771.237     771.278
                    0.208      -2.378                 2.378
                                1.877                 1.750
*
0                 680.208     771.155     771.201     771.245
                    1.368      -2.500                 2.500
                                1.865                 1.750
*
0                 681.577     770.924     770.969     771.012
                    6.272      -2.500                 2.500
                                1.802                 1.750
*
0                 687.849     769.902     769.946     769.990
                    6.565      -2.500                 2.500
                                1.790                 1.750
*
0                 694.414     768.920     768.970     769.014
                    5.511      -2.500                 2.500
                                2.005                 1.750
*
0                 699.925     768.173     768.224     768.268
                    0.075      -2.500                 2.500
                                2.043                 1.750
*
P36|OS_0          700.000     768.164     768.215     768.259
                   11.414      -2.500                 2.500
```

```
                              2.041                   1.750
*
0                  711.414     766.843     766.887     766.931
                     5.591      -2.500                   2.500
                                 1.750                   1.750
*
0                  717.004     766.299     766.342     766.386
                     2.995      -2.500                   2.500
                                 1.750                   1.750
*
P37|OS_0           720.000     766.035     766.079     766.123
                     7.892      -2.500                   2.500
                                 1.750                   1.750
*
0                  727.892     765.437     765.481     765.525
                     4.511      -2.500                   2.500
                                 1.750                   1.750
*
0                  732.403     765.157     765.201     765.245
                     7.305      -2.500                   2.500
                                 1.750                   1.750
*
0                  739.708     764.800     764.844     764.888
                     0.292      -2.500                   2.500
                                 1.750                   1.750
*
P38|OS_0           740.000     764.788     764.832     764.876
                    20.000      -2.500                   2.500
                                 1.750                   1.750
*
P39|OS_0           760.000     763.973     764.017     764.061
                     6.483      -2.500                   2.500
                                 1.750                   1.750
*
0                  766.483     763.709     763.753     763.796
                    13.517      -2.500                   2.500
                                 1.750                   1.750
*
P40|OS_0           780.000     763.158     763.202     763.245
                    13.953      -2.500                   2.500
                                 1.750                   1.750
*
0                  793.953     762.589     762.633     762.676
                     6.047      -2.500                   2.500
                                 1.750                   1.750
```

```
*
P41|OS_0          800.000     762.342     762.386     762.430
                    0.537      -2.500                   2.500
                                1.750                   1.750
*
0                 800.537     762.321     762.364     762.408
                    5.845      -2.500                   2.500
                                1.750                   1.750
*
0                 806.381     762.125     762.126     762.127
                    6.155      -0.065                   0.065
                                1.750                   1.750
*
0                 812.537     761.919     761.875     761.831
                    7.463       2.500                  -2.500
                                1.750                   1.750
*
P42|OS_0          820.000     761.615     761.571     761.527
                    8.192       2.500                  -2.500
                                1.750                   1.750
*
0                 828.192     761.281     761.237     761.193
                    8.237       2.500                  -2.500
                                1.750                   1.750
*
0                 836.429     760.877     760.833     760.790
                    3.571       2.500                  -2.500
                                1.750                   1.750
*
P43|OS_0          840.000     760.660     760.616     760.572
                    5.429       2.500                  -2.500
                                1.750                   1.750
*
0                 845.429     760.281     760.237     760.193
                    2.845       2.500                  -2.500
                                1.750                   1.758
*
0                 848.273     760.079     760.015     759.946
                    2.463       3.685                  -3.685
                                1.750                   1.868
*
0                 850.736     759.892     759.810     759.714
                    0.692       4.712                  -4.712
                                1.750                   2.028
*
```

0	851.429	759.838	759.750	759.647
	8.084	5.000		-5.000
		1.750		2.066
*				
0	859.512	759.144	759.056	758.956
	0.487	5.000		-5.000
		1.750		1.997
*				
P44|OS_0	860.000	759.102	759.014	758.916
	11.001	5.000		-5.000
		1.750		1.960
*				
0	871.001	758.157	758.070	757.982
	5.300	5.000		-5.000
		1.750		1.750
*				
0	876.301	757.702	757.615	757.527
	1.127	5.000		-5.000
		1.750		1.750
*				
0	877.429	757.604	757.517	757.429
	2.571	5.000		-5.000
		1.750		1.750
*				
P45|OS_0	880.000	757.371	757.283	757.196
	12.763	5.000		-5.000
		1.750		1.750
*				
0	892.763	756.018	755.930	755.843
	3.643	5.000		-5.000
		1.750		1.750
*				
0	896.406	755.572	755.484	755.397
	3.594	5.000		-5.000
		1.750		1.750
*				
P46|OS_0	900.000	755.119	755.031	754.943
	0.608	5.000		-5.000
		1.750		1.773
*				
0	900.607	755.042	754.955	754.866
	4.155	5.000		-5.000
		1.750		1.783
*				
0	904.763	754.518	754.431	754.337

	7.237	5.000		-5.000
		1.750		1.875
*				
0	912.000	753.606	753.518	753.414
	8.000	5.000		-5.000
		1.750		2.096
*				
P47|OS_0	920.000	752.661	752.574	752.467
	10.617	5.000		-5.000
		1.750		2.142
*				
0	930.616	751.606	751.518	751.425
	4.845	5.000		-5.000
		1.750		1.865
*				
0	935.461	751.178	751.111	751.044
	4.539	3.789		-3.789
		1.750		1.769
*				
P48|OS_0	940.000	750.819	750.773	750.726
	0.617	2.654		-2.654
		1.750		1.750
*				
0	940.616	750.774	750.730	750.686
	4.976	2.500		-2.500
		1.750		1.750
*				
0	945.593	750.456	750.412	750.368
	9.469	2.500		-2.500
		1.750		1.750
*				
0	955.061	749.898	749.855	749.811
	4.938	2.500		-2.500
		1.750		1.750
*				
P49|OS_0	960.000	749.632	749.588	749.544
	6.549	2.500		-2.500
		1.750		1.750
*				
0	966.549	749.354	749.310	749.266
	4.491	2.500		-2.500
		1.750		1.750
*				
0	971.040	749.213	749.169	749.125
	1.034	2.500		-2.500

```
                              1.750                 1.750
*
0                  972.075    749.186    749.142    749.098
                     1.474      2.500               -2.500
                                1.750                 1.750
*
0                  973.549    749.149    749.106    749.062
                     0.080      2.500               -2.500
                                1.750                 1.750
*
0                  973.629    749.147    749.104    749.060
                     6.371      2.500               -2.500
                                1.750                 1.750
*
P50|OS_0           980.000    748.989    748.945    748.902
                     4.433      2.500               -2.500
                                1.750                 1.750
*
0                  984.433    748.879    748.835    748.791
                     1.969      2.500               -2.500
                                1.750                 1.750
*
0                  986.402    748.830    748.786    748.742
                     8.699      2.500               -2.500
                                1.750                 1.750
*
0                  995.101    748.722    748.678    748.634
                     1.176      2.500               -2.500
                                1.750                 1.750
*
0                  996.277    748.724    748.680    748.636
                     3.723      2.500               -2.500
                                1.750                 1.750
*
P51|OS_0          1000.000    748.756    748.712    748.669
                     1.112      2.500               -2.500
                                1.750                 1.750
*
0                 1001.112    748.773    748.730    748.686
                    10.950      2.500               -2.500
                                1.750                 1.750
*
0                 1012.062    749.143    749.089    749.055
                     7.937      2.500               -2.500
                                2.155                 1.358
```

```
*
P52|OS_0          1020.000     749.535     749.474     749.447
                     4.994       2.500                -2.500
                                 2.441                 1.059
*
0                 1024.993     749.774     749.716     749.687
                    14.946       2.500                -2.500
                                 2.339                 1.162
*
0                 1039.939     750.940     750.887     750.852
                     0.061       2.500                -2.500
                                 2.138                 1.367
*
P53|OS_0          1040.000     750.947     750.893     750.859
                     1.705       2.500                -2.500
                                 2.137                 1.368
*
0                 1041.705     751.135     751.084     751.048
                     1.355       2.500                -2.500
                                 2.047                 1.457
*
0                 1043.060     751.290     751.240     751.202
                    13.205       2.500                -2.500
                                 1.977                 1.528
*
0                 1056.265     752.516     752.472     752.429
                     3.735       2.500                -2.500
                                 1.750                 1.750
*
P54|OS_0          1060.000     752.782     752.739     752.695
                     4.363       2.500                -2.500
                                 1.750                 1.750
*
0                 1064.363     753.093     753.050     753.006
                     6.854       2.500                -2.500
                                 1.750                 1.750
*
0                 1071.217     753.532     753.538     753.544
                     5.146      -0.356                 0.356
                                 1.750                 1.750
*
0                 1076.363     753.861     753.905     753.949
                     3.637      -2.500                 2.500
                                 1.750                 1.750
*
```

P55|OS_0	1080.000	754.121	754.164	754.208
	9.808	-2.500		2.500
		1.750		1.750
*				
0	1089.808	754.820	754.864	754.907
	10.192	-2.500		2.500
		1.750		1.750
*				
P56|OS_0	1100.000	755.650	755.694	755.738
	0.544	-2.500		2.500
		1.750		1.750
*				
0	1100.544	755.700	755.744	755.788
	5.521	-2.500		2.500
		1.750		1.750
*				
0	1106.064	756.213	756.256	756.300
	13.936	-2.500		2.500
		1.750		1.750
*				
P57|OS_0	1120.000	757.748	757.792	757.835
	3.906	-2.500		2.500
		1.750		1.750
*				
0	1123.905	758.265	758.309	758.353
	5.285	-2.500		2.500
		1.750		1.750
*				
0	1129.190	759.065	759.070	759.075
	0.705	-0.298		0.298
		1.750		1.750
*				
0	1129.895	759.176	759.176	759.176
	1.440	-0.004		0.004
		1.750		1.750
*				
0	1131.335	759.403	759.393	759.383
	4.570	0.596		-0.596
		1.750		1.750
*				
0	1135.905	760.073	760.029	759.985
	4.094	2.500		-2.500
		1.750		1.750
*				
P58|OS_0	1140.000	760.554	760.510	760.466

```
                    0.335       2.500                -2.500
                                1.750                 1.750
*
0                1140.335     760.589     760.546     760.502
                   17.039       2.500                -2.500
                                1.750                 1.750
*
0                1157.373     762.388     762.345     762.285
                    2.626       2.500                -2.500
                                1.750                 2.400
*
P59|OS_0         1160.000     762.666     762.622     762.561
                    0.124       2.500                -2.500
                                1.750                 2.444
*
0                1160.124     762.679     762.635     762.574
                    5.699       2.500                -2.500
                                1.750                 2.443
*
0                1165.822     763.110     763.066     763.012
                    4.332       2.500                -2.500
                                1.750                 2.155
*
0                1170.154     763.208     763.165     763.119
                    8.068       2.500                -2.500
                                1.740                 1.820
*
0                1178.222     762.858     762.822     762.788
                    1.777       2.500                -2.500
                                1.427                 1.354
*
P60|OS_0         1180.000     762.705     762.671     762.638
                    2.991       2.500                -2.500
                                1.366                 1.300
*
0                1182.991     762.417     762.417     762.398
                    0.141       2.500                -2.500
                                0.000                 0.771
*
0                1183.132     762.405     762.405     762.387
                    2.285       2.500                -2.500
                                0.000                 0.733
*
0                1185.418     762.060     762.060     762.057
                    0.429       2.500                -2.500
```

```
                                0.000                   0.116
*
P61|OS_0          1185.846     761.995     761.995     761.995
                     0.000       0.000                   0.000
                                 0.000                   0.000
*
0                 1185.847     761.995     761.995     761.995
                     0.000       0.000                   0.000
                                 0.000                   0.000
*
```

```
*
# OS_LC
*
*!          STAC          VIS.T.                R        VZD.PAD.              TZ
TK
           0.000         832.880           0.000           1.561           0.000
           0.000
          11.718         833.063         800.000           0.700           8.274
          15.162
          25.266         833.158         300.000           3.063          21.722
          28.810
          38.377         833.560         400.000           2.211          36.674
          40.081
          40.581         833.608           0.000           0.000          40.581
          40.581
&
*
*!       STA          VIS          EKSTREM
&
*
*****************************************************************
*                            LEVA STRAN     OS     DESNA STRAN
*               STACIONAŽA      VIŠINA      VIŠINA      VIŠINA
*                 RAZDALJA       NAGIB                   NAGIB
*                               ŠIRINA                  ŠIRINA
*****************************************************************
PROFIL          STACIONAŽA     TRAK_L1          OS     TRAK_D1
*****************************************************************
0                    0.000     832.880     832.880     832.880
                     6.569       0.000                   0.000
                                 0.000                   0.000
*
LC - 1|OS_LC           6.569     832.978     832.983     832.987
                     1.705      -0.200                   0.200
                                 2.167                   1.984
*
0                    8.274     832.988     833.009     833.028
                     0.519      -0.932                   0.932
                                 2.254                   2.000
*
0                    8.793     832.991     833.017     833.040
                     0.898      -1.155                   1.155
                                 2.282                   2.000
*
P2|OS_0              9.691     832.994     833.030     833.061
                     2.232      -1.541                   1.541
                                 2.326                   2.000
*
0                   11.923     832.997     833.058     833.108
                     1.414      -2.500                   2.500
                                 2.434                   2.000
*
LC - 2|OS_LC          13.337     833.010     833.072     833.122
                     1.825      -2.500                   2.500
                                 2.503                   2.000
*
0                   15.162     833.023     833.087     833.137
                     6.560      -2.500                   2.500
                                 2.573                   2.000
*
0                   21.722     833.070     833.133     833.183
                     0.679      -2.500                   2.500
                                 2.539                   2.000
*
LC - 3|OS_LC          22.401     833.075     833.139     833.189
                     4.518      -2.500                   2.500
                                 2.534                   2.000
*
```

```
0                  26.919     833.152     833.215     833.265
                    1.891      -2.500                   2.500
                                2.522                   2.005
*
0                  28.810     833.238     833.267     833.290
                    1.190      -1.149                   1.149
                                2.511                   2.033
*
LC - 4|OS_LC         30.000     833.296     833.303     833.309
                    0.419      -0.299                   0.299
                                2.501                   2.066
*
0                  30.419     833.316     833.316     833.316
                    3.500       0.000                   0.000
                                2.497                   2.079
*
0                  33.919     833.485     833.423     833.367
                    2.168       2.500                  -2.500
                                2.476                   2.241
*
0                  36.087     833.551     833.489     833.431
                    0.400       2.500                  -2.500
                                2.478                   2.332
*
0                  36.487     833.564     833.502     833.441
                    0.187       2.500                  -2.605
                                2.480                   2.345
*
0                  36.674     833.571     833.507     833.445
                    1.894       2.554                  -2.654
                                2.481                   2.351
*
LC - 5|OS_LC         38.568     833.638     833.561     833.486
                    1.513       3.097                  -3.149
                                2.494                   2.394
*
0                  40.081     833.686     833.597     833.512
                    0.501       3.531                  -3.545
                                2.503                   2.408
*
0                  40.581     833.700     833.608     833.520
                    0.090       3.674                  -3.677
                                2.504                   2.410
*
0                  40.671     833.608     833.608     833.608
                    8.681       3.700                  -3.700
                                0.000                   0.000
*
0                  49.352     833.608     833.608     833.608
                    0.000       0.000                   0.000
                                0.000                   0.000
*
```

Zakoličbene točke

Številka odseka	Arhivska št.	Faza / objekt	Šifra priloge	Prostor za črtno kodo
761521		004.2101	G	

TABELA ZAKOLIČBENIH PODATKOV

Št. Točke	Koordinata x	Koordinata y
1	516029.57	141218.0
2	516033.46	141214.8
3	516042.94	141186.6
4	516040.08	141199.0
5	515991.41	141082.6
6	515988.46	141075.5
7	515980.96	141069.8
8	515974.62	141069.0
9	515969.40	141063.4
10	516015.93	140904.7
11	516018.43	140902.4
12	516050.85	140856.1
13	516067.90	140800.5
14	516149.95	140749.7
15	516175.51	140658.4
16	516179.49	140659.4
17	516177.08	140651.5
18	516142.82	140611.9
19	516142.41	140607.1
20	516028.61	141216.8
21	516031.07	141214.7
22	516039.00	141194.7
23	516040.23	141189.5
24	515991.33	141090.9
25	515988.47	141072.3
26	515986.54	141069.8
27	515972.30	141069.4
28	515968.91	141065.0
29	516016.94	140905.6
30	516018.78	140903.9
31	516034.96	140888.0
32	516038.77	140883.9
33	516044.48	140862.1
34	516046.59	140858.0
35	516065.74	140794.9
36	516068.44	140792.5
37	516143.42	140748.2
38	516142.77	140746.1
39	516155.88	140749.0
40	516157.05	140744.1
41	516158.96	140740.5
42	516162.50	140735.0
43	516181.21	140657.0
44	516179.87	140652.5
45	516174.20	140659.2
46	516171.57	140655.2

Št. Točke	x	y
47	516141.56	140612.1
48	516141.20	140607.7
49	516136.35	140324.0
50	516015.30	141101.1
51	516014.71	141101.6
52	516011.94	141103.8
53	516000.87	141087.0
54	515998.45	141089.5
55	516157.07	140745.9
56	516155.43	140745.1
57	516153.67	140744.2
58	516152.29	140743.5
59	516151.42	140743.1
60	516170.31	140708.4
61	516169.33	140708.2
62	516171.20	140708.6
63	516173.76	140709.0
64	516170.10	140688.5
65	516171.11	140688.6
66	516172.60	140688.6
67	516174.61	140688.7
68	516173.46	140668.4
69	516177.81	140669.5
70	516175.52	140668.9
71	516174.43	140668.6
72	516168.69	140224.8
73	516169.73	140225.1
74	516172.60	140225.8
75	516175.03	140226.3
76	516163.39	140232.3
77	516164.17	140232.5
78	516170.57	140234.1
79	516173.01	140234.7
80	516158.08	140239.9
81	516158.91	140240.0
82	516166.99	140241.2
83	516168.97	140241.5
84	516171.47	140241.9
85	516164.99	140250.7
86	516165.78	140250.6
87	516168.44	140250.5
88	516170.94	140250.5
89	516166.33	140257.6
90	516167.09	140257.5
91	516169.06	140257.3
92	516171.21	140257.0
93	516022.85	141223.5
94	516026.15	141118.1
95	516039.00	140887.9

Št. Točke	x	y
96	516173.35	140650.1
97	516023.37	141224.1
98	516024.33	141225.0
99	516025.25	141226.0
100	516025.78	141226.5
101	516035.91	141210.0
102	516036.71	141210.4
103	516037.16	141210.6
104	516038.74	141211.3
105	516040.94	141212.4
106	516041.62	141212.7
107	516041.81	141191.6
108	516043.51	141191.9
109	516045.22	141192.3
110	516046.43	141192.6
111	516044.15	141172.1
112	516045.05	141172.2
113	516045.53	141172.2
114	516047.27	141172.3
115	516049.02	141172.5
116	516050.26	141172.6
117	516042.65	141153.2
118	516043.53	141153.0
119	516044.00	141152.9
120	516045.70	141152.5
121	516047.40	141152.1
122	516048.62	141151.8
123	516035.46	141135.7
124	516036.27	141135.2
125	516036.68	141134.9
126	516038.18	141134.0
127	516039.69	141133.1
128	516040.33	141132.7
129	516023.57	141120.1
130	516024.40	141119.5
131	516024.77	141119.2
132	516027.52	141117.0
133	516028.11	141116.5
134	516013.65	141102.5
135	516000.14	141087.7
136	516001.35	141086.5
137	515983.76	141076.3
138	515984.80	141074.9
139	515985.84	141073.5
140	515968.73	141062.6
141	515970.09	141061.5
142	515971.45	141060.4
143	515972.42	141059.6
144	515957.18	141045.9

Št. Točke	x	y
145	515957.82	141045.5
146	515959.33	141044.6
147	515960.84	141043.8
148	515961.90	141043.1
149	515946.51	141029.0
150	515947.59	141028.4
151	515949.09	141027.5
152	515950.60	141026.6
153	515939.01	141009.3
154	515940.26	141009.1
155	515942.00	141009.0
156	515944.14	141008.8
157	515945.37	141008.7
158	515943.03	140988.3
159	515944.16	140988.8
160	515945.72	140989.6
161	515947.32	140990.4
162	515948.44	140990.9
163	515951.89	140970.3
164	515956.15	140972.4
165	515954.58	140971.7
166	515953.01	140970.9
167	515960.74	140952.4
168	515961.86	140953.0
169	515963.43	140953.7
170	515965.12	140954.6
171	515966.31	140955.2
172	515974.48	140936.6
173	515975.32	140937.5
174	515976.50	140938.8
175	515977.67	140940.1
176	515978.51	140941.0
177	515989.28	140923.1
178	515990.12	140924.1
179	515991.30	140925.4
180	515992.48	140926.7
181	516004.01	140909.7
182	516004.87	140910.6
183	516006.07	140911.9
184	516007.26	140913.2
185	516008.12	140914.1
186	516018.39	140895.9
187	516019.26	140896.8
188	516020.48	140898.0
189	516021.69	140899.3
190	516022.56	140900.2
191	516032.48	140881.9
192	516033.41	140882.8
193	516034.70	140884.0

470_Sanacija javne poti JP 761521 Priključek Kričej- Sv.Mohor
na območju občine Mislinja v dolžini 1190.0 m

Št. Točke	x	y
194	516036.00	140885.1
195	516038.15	140887.1
196	516044.01	140866.4
197	516045.08	140867.0
198	516046.59	140867.9
199	516048.09	140868.8
200	516049.16	140869.4
201	516053.51	140849.0
202	516054.18	140849.4

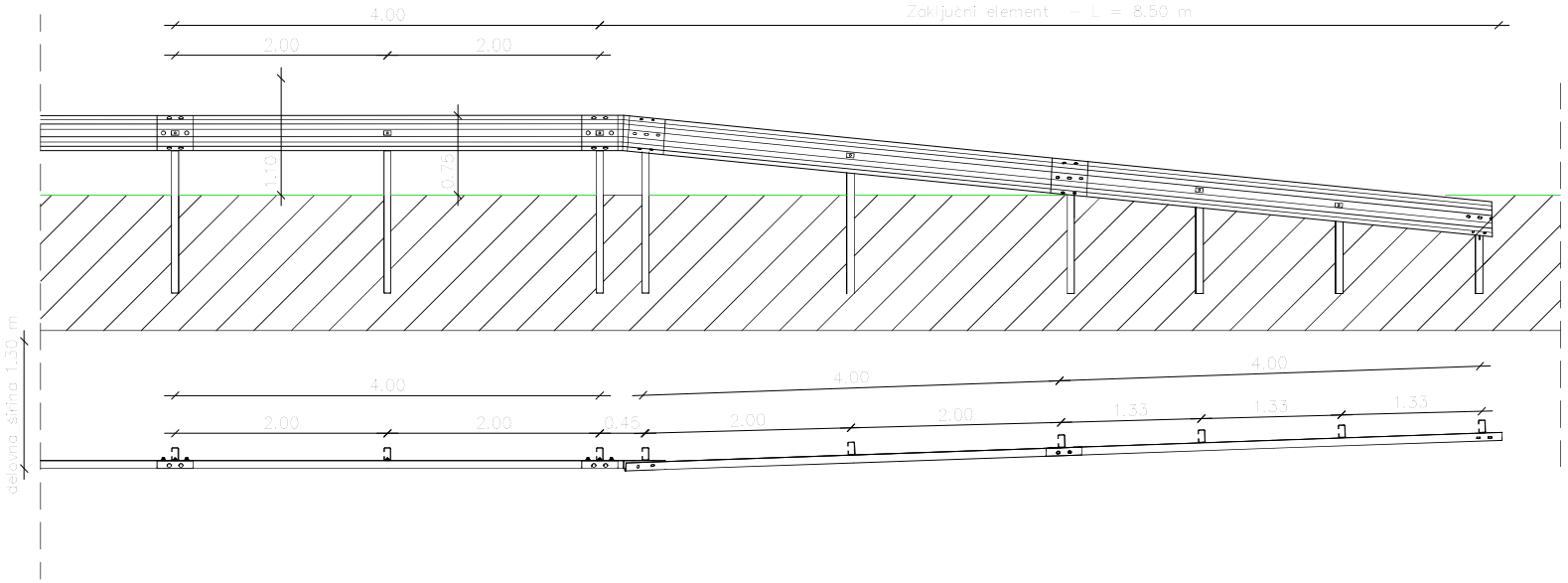
G Detajli

Številka projekta	470/2025
Številka načrta	470-C

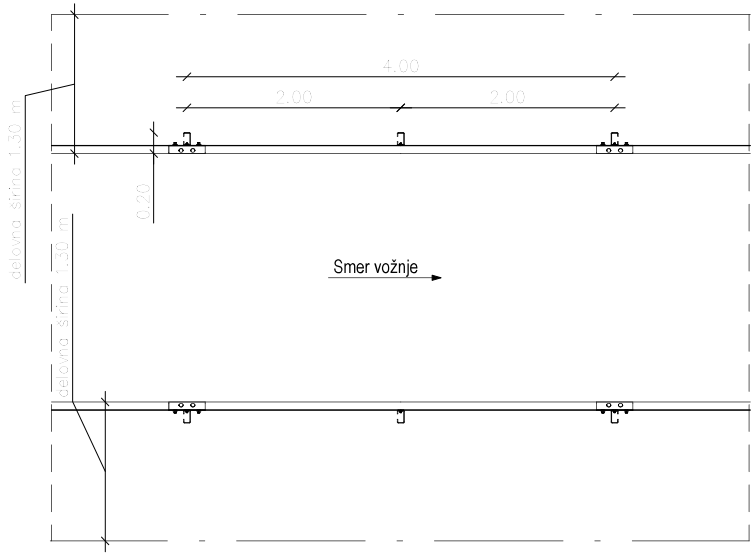
G.151.1	Detajl jeklene varnostne ograje	M 1:25;1:50	list 1
G.151.2	Detajl postavitev cestnega smernika	M 1:25	list 2
G.151.3	Detajl povozne mulde	M 1:25	list 3
G.151.4	Karakteristični prerez izvedbe cestnega požiralnika s čelnim vtokom	M 1:50	list 4
G.151.5	Detajl pobočne kanalete	M 1:20	list 5

DETAJL JEKLENE VARNOSTNE OGRAJE H1W4

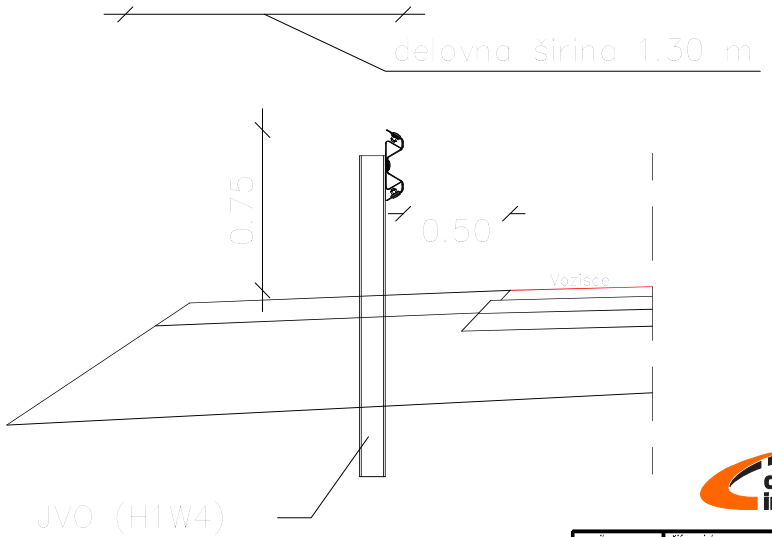
Pogled - Zaključni element jeklene varnostne ograje H1W4
M 1:50



Tloris - Jeklena varnostna ograja H1W4
M 1:50



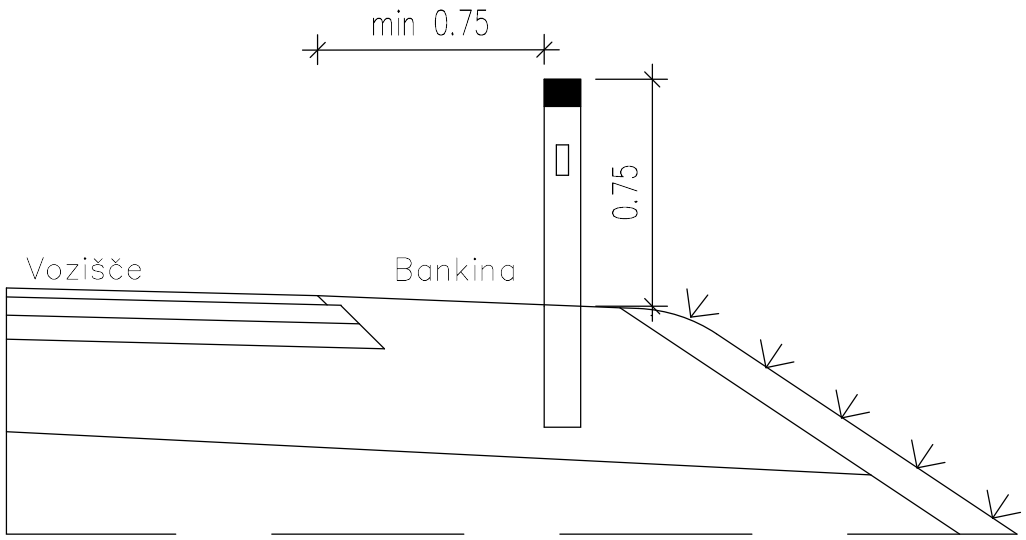
Prerez - Jeklena varnostna ograja H1W4
M 1:25



cestni inženiring

merilo:	šifra risbe:	št. lista:
1:25,50	G.151.1	1

DETAJL POSTAVITVE CESTNEGA SMERNIKA

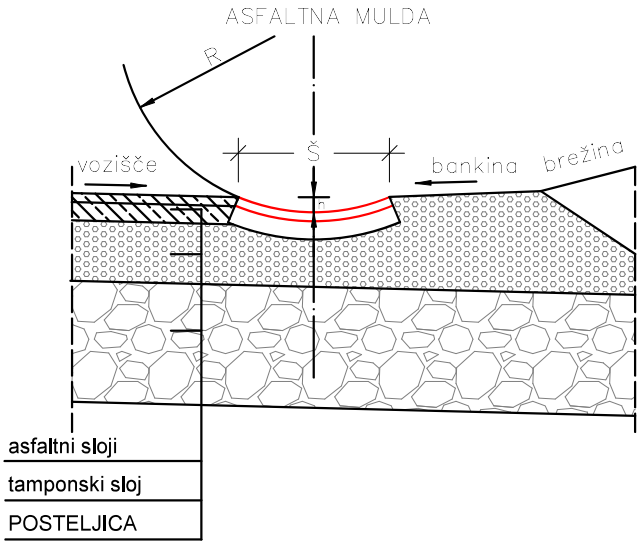


Srednji polmer horizontalne krivine (v m)	Srednji polmer vertikalne krivine (v m)	Razdalja med smerniki (v m)
≤ 100	≤ 250	≤ 10
> 100 – 300	> 250 - 800	-≤ 15
> 300 -400	> 800 - 1500	≤ 20
> 400– 500	> 1500 - 3000	≤ 25
> 500	> 3000	≤ 50

cestni inženiring

merilo:	šifra risbe:	št. lista:
1:25	G.151.2	2

DETAJL ASFALTNE POVOZNE MULDE

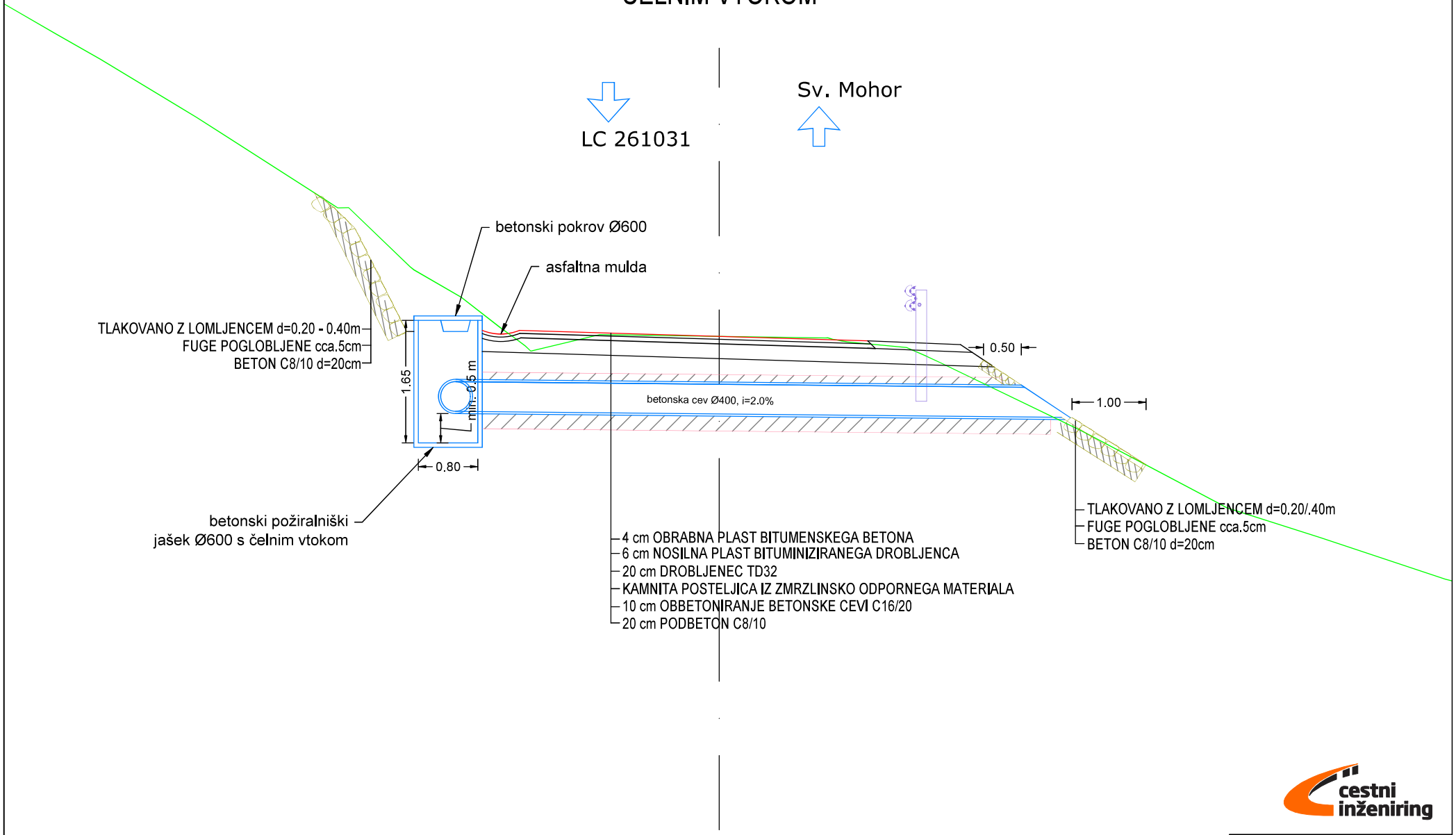


Š cm	h cm	R cm
50	5	62
60	6	75
70	7	87
80	8	100

cestni inženiring

merilo:	šifra risbe:	št. lista:
1:25	G.151.3	3

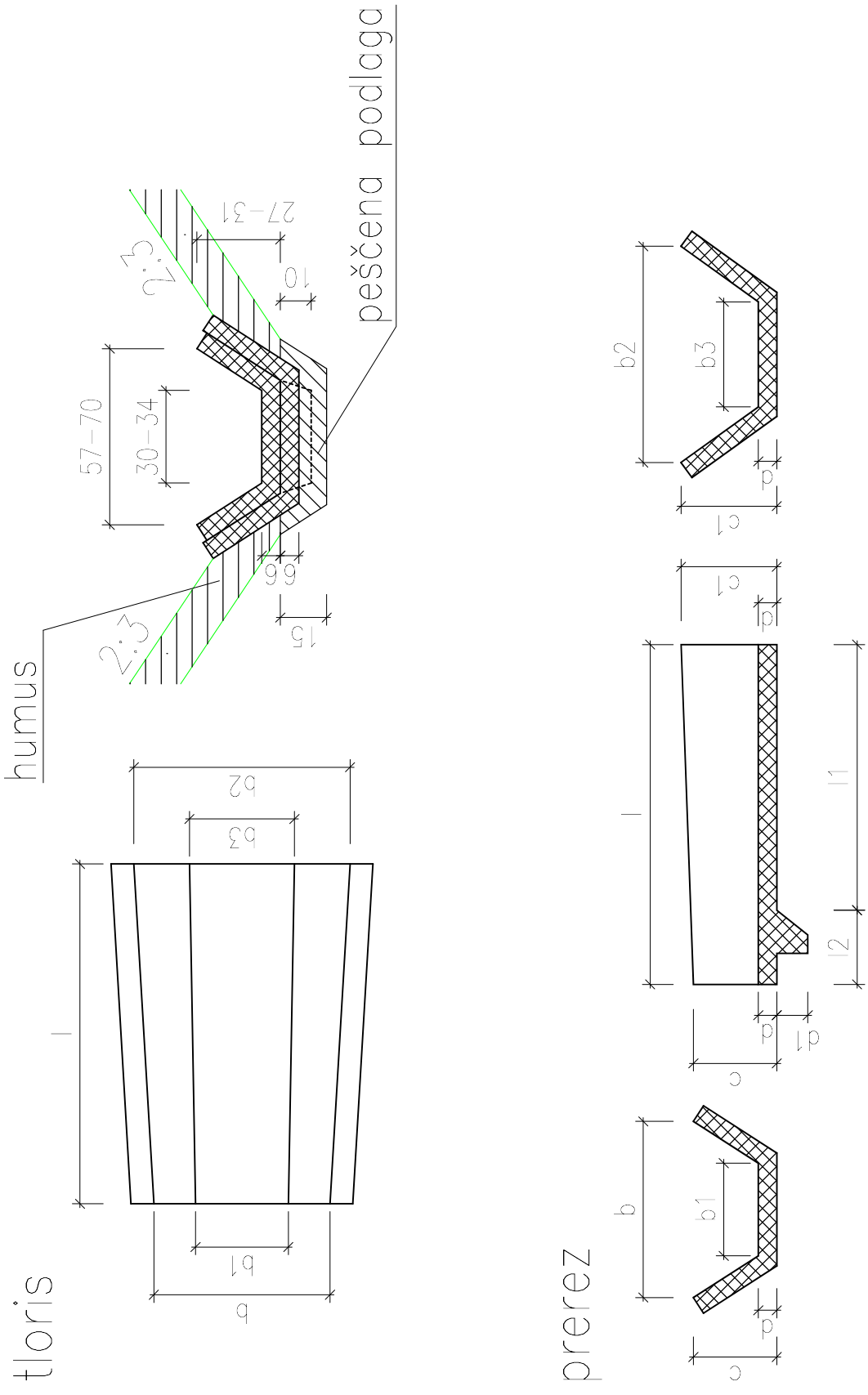
KARAKTERISTIČNI PREREZ
IZVEDBE CESTNEGA POŽIRALNIKA S
ČELNIM VTOKOM



cestni inženiring

merilo:	šifra risbe:	št. lista:
1:50	G.151.4	4

DETAJL POBOČNE KANALETE



cestni inženiring

merilo:	šifra risbe:	št. lista:
1:20	G.151.5	5