

Na osnovu člana 252. stav (1) tačka 2, a u vezi sa članom 11. Zakona o osnovama sigurnosti saobraćaja na cestama u Bosni i Hercegovini ("Službeni glasnik BiH", broj 6/06), ministar komunikacija i prometa Bosne i Hercegovine, u saradnji sa nadležnim tijelima za saobraćaj i unutrašnje poslove, donosi

## PRAVILNIK

### O OSNOVNIM UVJETIMA KOJE JAVNE CESTE, NJIHOVI ELEMENTI I OBJEKTI NA NJIMA MORAJU ISPUNJAVATI SA ASPEKTA SIGURNOSTI SAOBRAĆAJA

Član 1.

#### (Predmet Pravilnika)

Ovim Pravilnikom se propisuju osnovni uvjeti koje javne ceste, njihovi elementi i objekti na njima moraju ispunjavati sa aspekta sigurnosti saobraćaja.

Član 2.

#### (Osnovni uvjeti i njihova primjena)

- (1) Osnovni uvjeti iz člana 1. ovog Pravilnika utvrđeni su u Prilogu "Osnovni uvjeti koje javne ceste, njihovi elementi i objekti na njima moraju ispunjavati sa aspekta sigurnosti saobraćaja", koji je sastavni dio ovog Pravilnika.
- (2) Pri izradi tehničke (projektne) dokumentacije za izgradnju, obnovu i rekonstrukciju javnih cesta, njihovih elemenata i objekata na njima obavezna je primjena osnovnih uvjeta utvrđenih u Prilogu iz stava (1) ovog člana.

Član 3.

#### (Izuzeci od primjene)

Za javne ceste se izuzetno mogu primjeniti vrijednosti koje odstupaju od graničnih minimalnih i/ili maksimalnih vrijednosti predviđenih ovim Pravilnikom samo uz posebno dokumentovano obrazloženje.

Član 4.

#### (Prijelazne odredbe)

Tehnička (projektna) dokumentacija za izgradnju, obnovu i rekonstrukciju javnih cesta koja je izrađena ili čija je izrada započeta prije stupanja na snagu ovog Pravilnika, može se prihvati, odnosno završiti prema odredbama Pravilnika o osnovnim uvjetima koje javne ceste izvan naselja i njihovi elementi moraju da ispunjavaju sa gledišta sigurnosti saobraćaja ("Službeni glasnik SFRJ", broj 35, 1981. godina), ako bi se, zbog izmjene te dokumentacije u svrhu njenog usklađivanja sa ovim Pravilnikom, izgradnja, obnova, odnosno rekonstrukcija javne ceste, za koji je tehnička (projektna) dokumentacija izrađena ili je u toku, moralia odložiti na duže vrijeme.

Član 5.

#### (Provedba Pravilnika)

Radi detaljnije razrade pojedinih odredbi ovog Pravilnika koje se odnose na tehničke uvjete za projektovanje objekata, funkcionalnih elemenata i površina ceste i drugo, ministar komunikacija i prometa Bosne i Hercegovine može donositi uputstva za primjenu ovog Pravilnika.

#### Član 6.

##### **(Prestanak primjene propisa)**

Danom stupanja na snagu ovog Pravilnika prestaje da važi pravilnik o osnovnim uvjetima koje javne ceste izvan naselja i njihovi elementi moraju da ispunjavaju sa gledišta sigurnosti saobraćaja u Bosni i Hercegovini.

#### Član 7.

##### **(Objavljivanje i stupanje na snagu)**

Ovaj Pravilnik stupa na snagu 01.01.2008. godine, a objavljuje se u "Službenom glasniku BiH" i službenim glasilima entiteta i Brčko Distrikta Bosne i Hercegovine.

---

Broj 01-02-2-328-16/07  
8. februara 2007. godine  
Sarajevo

---

Ministar  
**dr. Branko Dokić, s. r.**

## OSNOVNI UVJETI KOJE JAVNE CESTE, NJIHОVI ELEMENTI I OBJEKTI NA NJIMA MORAJU ISPUNJAVATI SA ASPEKTA SIGURNOSTI SAOBRAĆAJA

### 1. PODJELA JAVNIH CESTA

Javne ceste se dijele prema različitim osnovama i parametrima.

#### 1.1. Podjela prema društvenom i privrednom značaju

Premda Zakonom o osnovama sigurnosti saobraćaja na cestama u Bosni i Hercegovini (u daljem tekstu: Zakon), kao i vabodim zakonima o javnim cestama, javne ceste se, zavisno od njihovog društvenog i privrednog značaja, dijele na:

- magistralne ceste,
- regionalne ceste,
- lokalne ceste i
- ulice u naseljima.

#### 1.2. Podjela prema vrsti saobraćaja

Premda vrsti saobraćaja kome su namijenjeni, javne ceste se dijele na:

- ceste za saobraćaj motornih vozila i
- ceste za mješoviti saobraćaj

Ceste za saobraćaj motornih vozila namijenjeni su isključivo za vozila koja se smatraju motornim vozilima, u smislu člana 9. tačka 30. Zakona.

Ceste za mješoviti saobraćaj namijenjeni su za kretanje svih vrsta vozila i drugih učesnika u saobraćaju (motorna i zaprežna vozila, radna vozila, biciklisti, pješaci i dr.).

##### 1.2.1. Ceste za saobraćaj motornih vozila

Ceste za saobraćaj motornih vozila se dijele na:

- autopiste i
- brze ceste.

Autopista je javna cesta posebno izgrađen i namijenjen isključivo za saobraćaj motornih vozila, koji je označen propisanim saobraćajnim znakom i ima dvije fizički odvojene kolovozne trake za saobraćaj iz suprotnih smjerova, bez ukritanja sa drugom cestom ili željezničkom ili tramvajskom prugom u nivou i u čijí se saobraćaj može uključiti, odnosno isključiti samo određenom i posebno izgrađenom priključnom javnom cestom na odgovarajuću kolovoznu traku.

Brza cesta je javna cesta posebno izgrađena i namijenjena isključivo za saobraćaj motornih vozila, koji je označen propisanim saobraćajnim znakom i ima dvije fizički odvojene kolovozne trake za saobraćaj iz suprotnih smjerova, bez zaustavnih traka, bez ukritanja sa drugim cestama ili željezničkom ili tramvajskom prugom u nivou i u čijí se saobraćaj može uključiti, odnosno isključiti samo određenom i posebno izgrađenom priključnom javnom cestom na odgovarajuću kolovoznu traku.

Broj saobraćajnih traka i izbor poprečnog profila cesta za saobraćaj motornih vozila zavise od saobraćajnog opterećenja za određeni planinski period. Autopiste i brze ceste se mogu graditi po fazama s tim da se izgrađena prva faza smatra bitnom cestom.

### 1.3. Podjela prema saobraćajnoj funkciji

Saobraćajne ceste su: priključivanje na ceste za veće udaljenosti, povezivanje centara, prikupljanje i osiguranje pristupa. Saobraćajna funkcija ceste se obavља između polazne i ciljne tačke, koje su određene pojedinim urbanim sredinama ili centrima, pri čemu se oni razlikuju po složenosti i intenzitetu saobraćajnih potreba.

Premda saobraćajnoj funkciji, javne ceste se dijele na:

- daljninske ceste za povezivanje glavnih (državnih) centara i centara entiteta, kao i centara izvan države,
- veštine ceste za povezivanje centara entiteta ili kantona i sekundarnih (općinskih) centara sa ciljem izjednačavanja urbanih aglomeracija,
- sabirne ceste za prikupljanje saobraćajnih tokova sa ciljem udruženog vođenja do sekundarnih (općinskih) centara i centara entiteta i kantona i njihove raspodjеле i
- pristupne ceste za pristup pojedinim zatvorenim prostorim jedinicama i pojedinim lokacijama, odnosno opsluživanje namjene površina u neposrednom okruženju ceste.

### 1.4. Podjela prema prostornoj funkciji

Prostorna funkcija se definira na osnovu lokacije u prostoru (izvan, kroz ili unutar naselja), gustine izgradenosti u urbanom prostoru i veličine, značaja i dimenzija urbanog centra.

Premda prostornoj funkciji, javni cesta se dijele na:

- javne ceste bez zgrada uz cestu, izvan naselja,
- javne ceste bez zgrada uz cestu, unutar naselja,
- javne ceste sa zgradama uz cestu, izvan naselja i
- javne ceste sa zgradama uz cestu, unutar naselja.

### 1.5. Tehnička podjela cesta

S obzirom na način funkcioniranja ceste, elementi ceste se dimenzioniraju:

- u odnosu na vozno-dinamičke uvjete (uvjete konstantne brzine i neometane prijevoznosti) ili
- u odnosu na karakteristično vozilo (osiguranje prijevoznosti bez obzira na vozno-dinamičke uvjete).

Premda načinu funkcioniranja ceste, odnosno načinu dimenzioniranja, javnih cesta se dijele na sljedeće tehničke grupe:

- A (povremena upotreba, dimenzioniranje prema vozno-dinamičkim uvjetima),
- B-izvan naselja (periodična upotreba, dimenzioniranje prema vozno-dinamičkim uvjetima),
- B-unutar naselja (česta upotreba, dimenzioniranje prema vozno-dinamičkim uvjetima),
- C (pretežno stalna upotreba, dimenzioniranje prema vozno-dinamičkim uvjetima)
- D (stalna upotreba, dimenzioniranje prema osiguranju prijevoznosti)

### 1.6. Podjela prema saobraćajnom opterećenju

Premda veličini saobraćajnog opterećenja na kraju planskog perioda, izraženog prosječnim godišnjim dnevnim saobraćajem (PGDS), javne ceste se dijele na 7 razreda (tabela 1).

Tabela 1. Podjela javnih cesta prema saobraćajnom opterećenju

Razred cesta	PGDS [voz./dan]
I	> 12.000
II	8.001-12.000
III	6.001-8.000
IV	4.001-6.000
V	2.501-4.000

Razred ceste	PGDOS [vez/član]
VII	1.001-2.500
VIII	<1.000

Veličina i struktura saobraćajnog opterećenja, za određeni planski period, se utvrđuju prema poglavljju Saobraćaj, dio Saobraćajno opterećenje.

### 1.7. Određivanje kategorije ceste

Po pravilu se usvaja najviša kategorija ceste koja se dobije primjenom kriterijuma iz tabele 2.

Tabela 2. Određivanje mjerodavne kategorije ceste

Tehnička grupa	Vrsta saobraćaja	Društveni i privredni model	Veličina saobraćaja (PGDOS) [vez/član]	Saobraćajna funkcija	Srednja duljina povezivanja [km]
A	motorna	magistralni	>12.000	daljnjački	>100
	nepotrošni		8.001-12.000		50-100
B-izvan naselja	motorna	regionalni	6.001-8.000	veći	25-50
	nepotrošni		4.001-6.000		15-30
B-nearst naselja	motrovi	regionalni	2.501-4.000	slobodi	5-20
	nepotrošni		1.001-2.500		5-10
C	lokalni		1.001-2.500	pristup	<5
D	lokalni		<1.000		

Određivanje kategorije ceste kao osnovnog podatka prema kome se u daljem postupku utvrđuje mjerodavna brzina (predviđena ili projektna), a preko nje i osnovni elementi poprečnog profila, situacionog plana i poduzetnog profila, provodi se uzimajući u obzir sve kriterijume od 1.1. do 1.6.

## 2. SAOBRAĆAJ

### 2.1. Učesnici u saobraćaju

Učesnici u saobraćaju na cesti su:

- motorna vozila sa vozačima i putnicima u vozilima,
- biciklisti,
- pješaci i
- ostali učesnici (traktori, specijalna, vojna i nemotorna vozila sa vozačima i putnicima).

Učesnici u saobraćaju mogu da koriste iste ili odvojene saobraćajne povrline. Upotreba istih ili odvojenih saobraćajnih povrmina se određuje na osnovu karakteristika određene kategorije ceste, koji proizlaze iz njegove osnovne saobraćajne funkcije.

Ako je cesta izgrađena sa odvojenim saobraćajnim površinama za različite učesnike, prijelazi između površina moraju biti detaljno projektovani, a prilikom paralelnog upravljanja saobraćajnim tokovima u obzir se uzimaju odgovarajuće udaljenosti u zavisnosti od brzine kretanja vozila na kolovozu (zaštitna/sigurna linija).

#### 2.1.1. Motorna vozila

Motorna vozila su mjerodavna za određivanje dimenzija ceste i njegovih dodatnih uređenja. Dimenzije motornih vozila i njihove sposobnosti manevriranja su prikazane u tabeli 3.

Tabela 3. Dimenzije vozila i njihova sposobnost manevriranja

Vrsta prijevoznog sredstava	Dimenzije vozila jed			Radijus vanjskog kota okretanja R <sub>o</sub> [m]
	dužina	širina	visina	
buski sa motorom	1,80	0,60	1,80 <sup>1</sup>	1,00
motorbil	2,25	0,70	1,80 <sup>1</sup>	1,00
tipičan automobil	4,70	1,75	1,80	3,80
mađi automobil	3,80	1,60	1,60	3,70
veliki automobil	5,15	1,80	1,60	6,00
motorizirano putničko vozilo	4,70	2,10	1,80	4,80
kombinirano vozilo	3,00	2,10	2,30	6,20
teretna vozila				
mađi teretna vozila	6,00	2,10	2,30 <sup>2</sup>	6,20
tipično dvosedovinsko teretno vozilo	8,50	2,30 <sup>2</sup>	3,00 <sup>2</sup>	9,60
tipično trosevinsko teretno vozilo	10,00	2,30 <sup>2</sup>	3,00 <sup>2</sup>	9,80
teretno vozilo sa prikolicom	16,00	2,30 <sup>2</sup>	4,00	12,50
polo-prikolicom, vozilo sa prikolicom	16,50	2,30 <sup>2</sup>	4,00	12,00
vozilo za odvod otpada				
tipično dvosedovinsko vozilo	7,70	2,50	1,70 <sup>2</sup>	
tipično trosevinsko vozilo	10,50	2,50	1,70 <sup>2</sup>	
varogano vozilo	6,80	2,50	2,80 <sup>2</sup>	9,25
varogano vozilo sa inaktivnim	12,00	2,50	3,50	10,50
tipičan autobus I	11,00	2,50 <sup>2</sup>	2,95	10,25
tipičan autobus II	11,50	2,50 <sup>2</sup>	2,95	11,00
tipičan rednopravnički autobus	12,00	2,50 <sup>2</sup>	3,00/3,45 <sup>2</sup>	11,40
tipičan autobus sa zglobom	18,00	2,50 <sup>2</sup>	2,95	12,00
autokar sa prikolicom	9,20	1,80	3,50	4,50

<sup>1</sup> sa vozacom i putnikom 2,0 m<sup>2</sup> sa vozačem i putnikom 2,0 m<sup>1</sup> sa vozačem i putnikom 2,95 m<sup>2</sup> autobusi na dva spusta

Teretno vozilo, širine 2,50 m i visine 4,00 m upotrebljava se za određivanje standardne širine voznih traka i visine profila ceste na javnim cestama. Za ceste malog saobraćajnog opterećenja i ceste za posebne namjene (nestandardne ceste) u obzir se uzimaju najveća vozila koja su tipična za predmetnu cestu.

Protirenje voznih traka na određenom putu se definira u odnosu na udaljenost između osovina vozila koje je tipičan korisnik predmetne ceste.

### 2.1.2. Ostali utjecnici u saobraćaju

Prilikom određivanja dimenzija površina za kretanje biciklista u obzir se uzimaju: dužina 2,00 m, širina 0,75 m i visina 2,25 m, sa prosječnom brzinom kretanja koja iznosi 12 km/h.

Prilikom određivanja dimenzija pješačkih površina u obzir se uzima profil širine 0,75 m i visine 2,25 m, sa prosječnom brzinom hodanja koja iznosi 4,3 km/h. Za dimenzioniranje pješačkih površina u obzir se dodatno uzimaju dimenzije dječjih kolica, i to: dužina 1,10 m, širina 0,55 m i visina 1,00 m, kao i dimenzije invalidskih kolica, i to: dužina 1,50 m, širina 1,20 m i visina 1,50.

Minimalne dimenzije nemotoriziranih prijevoznih sredstava su navedene u tabeli 4.

Tabela 4. Dimenzije nemotorizovanih prijevoznih sredstava i njihova sposobnost manevriranja

Vrsta prijevoznog sredstva	Dimenzije vozila [m]			Radijus vjenčajnog kuka okretanja R <sub>ok</sub> [m]
	dužina	širina	visina	
dječja kolica	1,10	0,55	1,00 <sup>1</sup>	1,00
imobilna kolica	1,25	0,55	1,10 <sup>1</sup>	1,00
bicikl	1,85	0,60	1,00 <sup>1</sup>	1,00

<sup>1</sup> za korisnikove 2,0 m

## 2.2. Saobraćajno opterećenje

### 2.2.1. Podaci o saobraćaju

Standarni metod vodenja podataka o saobraćajnom opterećenju na cestama predstavlja prepočten godišnji dnevni saobraćaj (PGDS), koji se odnosi na određenu dionicu ceste. PGDS se određuje brojanjem saobraćaja ili na osnovu saobraćajne studije. Ukoliko cesta nije u upotrebi određeni broj dana u godini, prosjek se računa za period u kojem je cesta bila u upotrebi i time definira prepočten dnevni saobraćaj (PDS).

Podatke potrebne za planiranje, projektovanje, eksploataciju i održavanje ceste potreбно je prikupiti:

- za ceste: brojanjem saobraćaja na određenim tačkama na cesti u neprekidnom vremenskom intervalu (automatski tokom čitave godine ili između 6:00 i 22:00 časa ili u odabranim časovima tokom karakterističnih dana) ili izradom saobraćajne studije i/ili kompjuterske simulacije i
- za raskrsnice: brojanjem saobraćaja u smjerovima vožnje na raskrsnicama po časovima, s tim da se u vrloim časovima saobraćajni tokovi mogu razdvajati na 15-sa minute, odnosno 5-sa minute intervale u toku časa brojanja ili izradom saobraćajne studije i/ili kompjuterske simulacije.

Podaci koji se odnose na PGDS i PDS se upotrebljavaju za:

- utvrđivanje potreba i prioriteta u vezi sa održavanjem cesta,
- utvrđivanje prioriteta u vezi sa obnovom i rekonstrukcijom postojeće cestovne mreže,
- planiranje cestovne mreže i određivanje optimalnih trasa za nove ceste,
- utvrđivanje potreba i zahtjeva novih cesta i
- utvrđivanje mjeru koje se odnose na upravljanje saobraćajem.

Podaci o saobraćajnom opterećenju, uključujući veličinu i vrste motornog cestovnog saobraćaja, broj osovina, težbu i dimenzije teških vozila, upotrebljavaju se za:

- projektovanje saobraćajnih površina s obzirom na tehničke uvjete i minimalne dimenzije geometrijskih elemenata,
- dimenzioniranje kolovoze konstrukcije i mostovskih konstrukcija,
- analiziranje utjecaja teških vozila na propasanu moć ceste,
- uspostavljanje režima saobraćaja i
- postavljanje saobraćajnih ograničenja.

Podaci dobijeni brojanjem na otvorenoj dionici ceste ili na dionici u urbanom području, upotrebljavaju se za određivanje:

- saobraćajnog opterećenja na pojedinih smjerovima,
- saobraćajnog opterećenja u toku dana i
- raspodjelu vozila na pojedine kategorije (struktura vozila).

Podaci o raspodjeli saobraćaja po smjerovima i strukturi vozila upotrebljavaju se za:

- analiziranje propusnosti,
- planiranje reda saobraćaja (jednosmjerne ceste ili ulice, ograničenja saobraćaja, itd),
- određivanje potreba za parkirališima i
- utvrđivanje efikasnosti određenih mjer na cestama i raskrsnicama.

Podaci o saobraćaju dobijeni brojanjem na raskrsnicama upotrebljavaju se za određivanje:

- veličine saobraćaja koji ulazi u područje raskrsnice,
- veličine saobraćaja koji teče u određenom smjeru kroz raskrsnicu,
- količine saobraćaja za vrijeme određenih vremenskih intervala u toku dana i
- strukture saobraćaja.

Podaci o saobraćaju koji se odnose na vremenske intervale kraće od jednog sata mogu da se upotrebljavaju za:

- analiziranje promjena u saobraćaju u vrijeme vrloga opterećenja,
- utvrđivanje smanjene propusnosti saobraćajnih površina i
- utvrđivanje karakteristika saobraćaja u vrijeme vrloga opterećenja.

Saobraćajno opterećenje utvrđeno u periodu vrloga opterećenja se upotrebljava za:

- određivanje propusnosti određene ceste,
- utvrđivanje potreba, planiranje i tačno određivanje vrste i položaja opreme saobraćajnih površina,
- utvrđivanje potreba za parkiranjem, okretanjem i zaustavljanjem i
- projektovanje cesta, odnosno određivanje broja i širine saobraćajnih i ostalih traka, potrebe za dodatnim mjerama (kanalisanje saobraćajnih tokova, itd).

Podaci o saobraćajnom opterećenju tokom čitave godine se upotrebljavaju za:

- saobraćajna prognoziranja,
- analize isplativosti, odnosno opravdanosti,
- analize opće saobraćajne sigurnosti i
- rješavanje specifičnih problema koji se odnose na saobraćajna opterećenja.

### 2.2.2. Struktura vozila

Struktura vozila u saobraćaju, s obzirom na brojanje i statističku obradu, se utvrđuje prema sljedećim osnovnim kategorijama:

- MC motocikli,
- PV putnička vozila sa i bez prikolice,
- BUS autobusi sa i bez prikolice, autobusi sa zglobom,
- LT laka teretna vozila sa i bez prikolice (do 3,5 t),
- ST srednje težka teretna vozila (između 3,5 t i 8 t),
- TT teška teretna vozila (preko 8 t),
- TP teška teretna vozila sa prikolicom i
- TTP teška teretna vozila sa polu-prikolicom (autovozivi),

i dopunskim kategorija (statistička-alternativna):

- PT poljoprivredni traktori,
- SV specijalna i vojna vozila i
- BK bicikli.

Za potrebe saobraćajnog dimenzioniranja cesta prema metodologiji u Priručniku o kapacitetu puteva (Highway Capacity Manual, Transportation Research Board, Washington, D.C., SAD,

2000), vozila u saobraćajnom toku se dijele na slijedeće kategorije za koje se određuje njihov broj i udio (%):

- PV putnička vozila,
- A autobuse,
- LK laki kamione i
- TK teški kamioni

U slučaju, da se prilikom dimenzioniranja saobraćaja upotrebljava samo termin "teška vozila", u ovu kategoriju se uključuju sva teretna vozila i autobusi, a laki kamioni se uključuju u kategoriju putničkih vozila.

Za potrebe saobraćajnog dimenzioniranja novih ili analiziranja saobraćajnih uvjeta postojećih raskrsnica, vozila u saobraćajnom toku se klasificiraju kao:

- PV putnička vozila,
- A autobusi,
- TV teretna vozila i
- TPP autovozove i teretna vozila sa prikolicom.

Saobraćajni tok vozila se, u tom slučaju, iskazuje u jedinicama putničkih vozila na sat (JPV/h). Standardne vrijednosti zamjene za proračun JPV iznose:

- za putnička vozila 1,
- za autobuse 2 i
- za autovozove i kamione sa prikolicom 3,5.

#### 2.2.3. Mjerodavno saobraćajno opterećenje

Za projektovanje ceste mjerodavna je veličina saobraćajnog toka na kraju planinskog razdoblja, ukoliko iz opravdanih stručnih razloga projektnim zadatkom nije određeno drugačije.

Prilikom saobraćajnog dimenzioniranja cesta u obzir se uzima:

- mjerodavno časovno saobraćajno opterećenje za dimenzioniranje ceste  $Q_{h \text{ sat}}$ ,
- mjerodavno 15-s minutno saobraćajno opterećenje za dimenzioniranje raskrsnice  $Q_{15 \text{ min}}$ .

U ova slučaju mjerodavno saobraćajno opterećenje iskazuje se ili kao broj vozila po času (voz-h) ili kao broj jedinica putničkih vozila po času (JPV/h). U obzir se uzima i odgovarajući faktor vršnog časa (FVC), koji predstavlja osciliranje saobraćajnog toka unutar tog sata. U slučaju brojanja, FVC se izračunava za svaki smjer posebno, odnosno po ogranicima, trakama ili kracima raskrsnice.

#### 2.2.4. Način dobijanja podataka o saobraćaju

Način dobijanja podataka o saobraćaju kao i izvor podataka moraju biti naznačeni u projektnom zadatku. Prihvatljeni su slijedeći načini dobijanja podataka o saobraćaju:

- brojanje i mjereno (ručno, automatsko),
- saobraćajne studije i/ili kompjuterske simulacije i
- stručna procjena

Za ceste iz tehničkih grupa A i B-izvan naselja podaci o saobraćaju se utvrđuju saobraćajnom studijom i/ili kompjuterske simulacije. Za sve ostale ceste saobraćajno opterećenje se može odrediti na osnovu raspoloživih podataka o brojanju saobraćaja i stručnom procjenom, sa previdivim godišnjim porastom, a bez posebnih istraživanja.

Kod proračuna propune moći cestovnog profila utvrđuje se mjerodavno saobraćajno opterećenje  $Q_{n-1}$  (broj vozila u n-tome času). Kada je „n“ za pojedinu vrstu cesta ili zvanično propisan ili definiran u projektnom zadatku, on se određuje saobraćajnom studijom.

Ukoliko određivanje  $Q_{n-1}$  putem saobraćajne studije nije propisano, niti je zatraženo projektnim zadatkom, mjerodavno saobraćajno opterećenje može se odrediti preko faktora n-tog časa (FNC) i PGDS-a.

$$Q_{n-1} = FNC \cdot PGDS$$

Za pojedine vrste cesta FNC su dati u tabeli 5. Vrijednosti, navedene u tabeli, se primjenjuju u zavisnosti od saobraćajnog i ekonomskog karaktera pojedine ceste u skladu sa stručnom procjenom. Stručna procjena i njena opravdanost sastavni su dio odgovarajuće projektnе dokumentacije.

Tabela 5. Okvirne vrijednosti FNC u procentima PGDS

Vrsta ceste	FNC [% PGDS]
Česte za dugotrajanje prevozivane	12-16
metropolitanske ceste (izvan naselja)	10-14
prigradski cesti (i dugotrajanje)	9-11
gradski cesti (izvan prirođenih)	8-10

Na cestama sa različitim (karakterističnim) godišnjim i dnevnim oscilacijama u saobraćaju,  $Q_{n-1}$  mora biti posebno stručno određeno unutar projektnе dokumentacije (sezonski saobraćaj, turističke ceste, ulice).

Na cestama sa izrazitim sezonskim saobraćajem, ukoliko obim saobraćaja u sezoni prijelazi projektnu vrijednost za više od 50 %, prikupljanje saobraćajnih podataka i proračuni protoka se izvode odvojeno za sezonski i vansezonski obim saobraćaja. Zbog ekonomičnosti izgradnje preporučuje se, da se, u sezonskom periodu, u obzir uzme nizi nivo usluge od zadatog ili 10-20 km/h nica brzina putovanja od planirane na određenoj cesti. Ova preporuka se može primjenjiti na ceste sa velikim saobraćajnim trakama sa razvojenim kolovozima (autoseće i brze ceste) samo u ekstremnim slučajevima i uz posebno dokumentovano obrazloženje.

#### 2.2.5. Planski period

Geometrijski projekt novih cesta zasniva se na prognozi mjerodavnog saobraćajnog opterećenja za period 20 godina posle završetka izgradnje ceste. Prognozirano opterećenje dobija se saobraćajnom studijom, analiziranjem sadašnjeg obima saobraćaja i definiranjem parametara koji utječe na (obično godišnji) stupanj povećanja saobraćajnog opterećenja do kraja planskog razdoblja (saobraćajne prognoze).

U opravdanim slučajevima, naročito kada je u trasi ceste predviđena izgradnja tunela (praktično nemoguće uvećanje profila u tunelu), preporučuje se da se u obzir uzme period duži od 20 godina. Produciranje planskog razdoblja mora prethodno da odobri investitor, te ono mora biti navedeno u projektном zadatku.

Kada se radi o rekonstrukciji ili potpuni sanaciji ceste ili glavne raskrsnice, plansko razdoblje za određivanje mjerodavnog saobraćajnog opterećenja iznosi 10 godina po završetku predviđenih radova, ukoliko investitor ili nadležno tijelo ne odredi duži period.

Ukoliko se izvede druge vrste mjera (obnova, poboljšanje pojedinih sastavnih dijelova trupa ceste) plansko razdoblje može biti i kraće, ali ne manje od 5 godina po završetku primjene mjera.

Ukoliko se izgradnja ceste vrši u farama, projektom se predviđaju mjere, kojima će se osigurati neusmetano funkcioniranje naprava za odvodnjavanje u toku trajanja određene faze.

Nije dozvoljena primjena nikakvih mjera u vezi sa poprečnim profilom ceste koje bi umanjile sigurnost saobraćaja. Vrijek trajanja pojedine faze utvrđuje se proračunom propusnosti.

### 2.3. Propusna moć ceste

Propusna moć ceste predstavlja maksimalnu količinu vozila u saobraćajnom toku pri kojoj određena vrsta ceste osigurava određeni nivo usluge.

Kriterijum za odvijanje cestovnog saobraćaja se utvrđuje na osnovu nivoa usluge (NU) koji se određuje u zavisnosti od njeva uspješnosti različitih vrsta cesta (tabela 6). NU se određuje u odnosu na ometanje vozila u saobraćajnom toku (koncentracija saobraćajnog toka) i u skladu sa prosječnom brzinom potovanja. Za izračunavanje propusnosti i određivanje NU upotrebljava se Priručnik o kapacitetu cesta (Highway Capacity Manual, Transportation Research Board, Washington, D.C., SAD, 2000). Metodologijom je definisano 6 nivoa usluge, i to: od A do E (prihvatljivo) i F (neprihvatljivo-zastoji). Upotrebu drugih metoda treba posebno obrazložiti.

Tabela 6. Mjere uspješnosti različitih vrsta cesta (kvantitativni pokazatelji za određivanje NU)

Cesta ili vrsta saobraćaja	Mjerni uspješnički
Autocesta, osnovna direkta	gostina [IPV/konv./sek. toku]
autocesta, direktna kretanja	prosečna brzina kretanja [km/h]
Autocesta, priključci	tok [IPV/tok]
cesta sa više saobraćajnih traka	gostina [IPV/konv./sek. toku]
	prosečna brzina kretanja [km/h]
Cesta sa dvije saobraćajne trake	procenat kretanja (%)
	tok [IPV/tok]
neumjerljive raskrnice	prosečno kretanje u odjelj cesta [km/jed.]
neumjerljive raskrnice	broj vozila u odjelu pojedinačnoj vožnji [vozilo] i duljina reda [m]
gradske ulice	prosečna brzina kretanja [km/h]
stacion za reguliranje cestarina	tok [IPV/tok]
gradski pravovi putnici	stoga zastoj [sekund/godinu]
Pješaci	nugotomični preostanak [m/gost]

Kapacitet ceste, na granici između NU E i F, predstavlja maksimalan obim saobraćajnog toka pri kom se na cestu još ne pojavljuju zastoji. Ovaj kapacitet je karakterističan po veoma niskoj prosječnoj brzini kretanja, koja je, zaročito na cestama sa višom saobraćajnom funkcijom, prema pravila, niža od propisane za ceste viših kategorija.

#### 2.3.1. Definirani nivo usluge

Izgradnja nove ceste ili raskrnice ili rekonstrukcija postojeće ceste ili raskrnice se projektuje na osnovu elemenata, kojima se za tu cestu ili tu raskrnicu osigurava postizanje definiranog NU na kraju planinskog perioda (tabela 7).

Tabela 7. Preporučeni i minimalan NU zavisnosti od funkcije ceste na kraju planinskog perioda

Funkcija ceste	Preporučeni NU	Minimalan NU
dolgovika cesta	B	D
vježna cesta	C	E
salama cesta	D	E
pristupna cesta	D	E

Nivo usluge je društveno definirana vrijednost, koja odražava saobraćajnu funkciju i aspekt ekonomičnosti cestovnog prometa. Za pojedine kategorije ceste se utvrđuje navodom u upravnom aktu države i/ili entiteta. Do uvrštanja tog akta primjenjuju se vrijednosti definisane u ovom dokumentu.

Pokazatelji nivoa usluge na cestama sa razdvojenim kolovozima, priključcima i raskrsnicama su stepeni NU (A-E i F), dok je prosječna brzina kretanja pokazatelj nivoa usluge na kolovozima sa jednom i dvije saobraćajne trake.

Na kompleksnoj saobraćajnoj dionici, odnosno odječku ceste sa približno istom veličinom i strukturom saobraćaja, treba osigurati dovoljnu propasnu moć i zadati nivo usluge. Odstupanje od prethodnog stava može se dozvoliti samo u slučaju ako se primjenom analize "troškovi-konci" dokaze da je to opravданo, s tim da mjerodavno saobraćajno opterećenje na kraju planinskog perioda ne pređe propasnu moć ceste (novo usluge E). Mjerodavno saobraćajno opterećenje ceste se određuje na osnovu odgovarajućeg vrlineg opterećenja (uobičajeno 190-ti sat prognoziranog saobraćaja).

### 2.3.2. Saobraćajna analiza elemenata ceste

Analizom nivoa usluge, prema kvantitativnim pokazateljima, provode se slijedeće radnje:

- provjera izbora strukture i veličine elemenata ceste u poprečnom profilu, te geometrijskih elemenata osuvine ceste u vidu zadovoljavanja zadatih ili izabranih parametara vozila,
- upoređenje varijanti,
- donošenje odluke o mogućim intervencijama u situacionom planu i poduzetom profilu sa ciljem uvećanja eksploatacionih efekata (dodatane trake, ukrštanja van nivoa, smanjenje eksploatacionih troškova vozila i sl.)
- donošenje odluke o mogućim redukcijama elemenata u situacionom planu i poduzetom profilu sa ciljem uvećanja ekonomičnosti građenja ceste (prilagođavanje elemenata ceste stvarnim saobraćajnim potrebama).

Nivo usluge se analizira za:

- otvorenu trasu (na odabranoj dionici),
- pojedine uspone (poduzeti nagib uspona i relevantna duljina),
- priključke (na razdvajaju, priključku, traci za prestrežavanje) i
- raskrsnice.

Ukoliko se na osnovu analize kvantitativnih pokazatelja NU dobiju vrijednosti koje su znatno niže od definiranih za odgovarajuću kategoriju ceste, potrebno je ili korigiranje nivoleta ili uvođenje dodatnih saobraćajnih traka na određenoj dionici, i to: na usponima ili na dionici sa urećanim obimom saobraćajnog toka između dvije raskrsnice.

Ukoliko se na osnovu proračuna osnovnih pokazatelja NU za dvostrane dvosmjerne ceste dobiju vrijednosti koje su vrlo malo niže od definiranih, tražni NU se može postići povećanjem dimenzija geometrijskih elemenata osuvine ceste ili promjenom dimenzija elemenata u poprečnom profilu ceste (širina traka, udaljenost bočnih smetnji).

Potreba za dodatnom saobraćajnom trakom na usponu definira se analizom kvantitativnih pokazatelja nivoa usluge, koji moraju biti isti kao i za trasu ceste bez uspona. Kod provjeravanja nivoa usluge na dionici ceste na kojoj je planirana dodatna saobraćajna traka za sporu vožnju, u podacima o saobraćaju (za pojedine smjerove u slučaju ceste sa razdvojenim kolovozima po smjerovima) oduzima se broj, odnosno postotak velikih vozila, koja se kreću dodatnom trakom.

Analiza nivoa usluge predstavlja obaveznu komponentu tehničkog izvještaja u:

- planerskim studijama,
- fazi generalnog projekta i
- fazi izrade idejnog projekta.

Analiza nivoa usluge u glavnom/izvodačkom projektu obavezno se izvodi u slučajevima dodatnih intervencija u projektu kao posledice obaveza prihvaćenih u fazi donošenja odluke o odgovarajućoj planirajućoj dokumentaciji.

### 3. OSNOVE ZA ODREĐIVANJE DIMENZIJA ELEMENATA CESTA

Elementi cesta za saobraćaj motornih vozila i cesta za nejeloviti saobraćaj određuju se prema potrebama saobraćaja motornih vozila, odnosno dimenzioniraju se na osnovu vozno-dinamičkih parametara.

Izbor uvjeta za određenu cestu se vrši isključivo unutar pojedine tehničke grupe. Mogući izuzeci, koji su posljedica nepredviđene ili neodređene namjene zemljišta, moraju biti predviđeni projektnim zadatkom i stručno prikazani u projektu.

Osnovni polazni uvjeti se ne smiju mijenjati prilikom izbora pojedinih geometrijskih i/ili tehničkih elemenata osovine ceste i kolovoza.

Za saobraćajno najzahvatnije ceste (tehničke grupe A i B-izvan naselja), odredbe koje se odnose na usklađenost geometrijskih elemenata se ne smiju zanemariti.

Skrivenji polazni uvjeti se upotrebljavaju bez posebnih obrazloženja ukoliko se projektuju ceste (ulice) u gusto naseljenom području, a naročito u gusto naseljenim urbanim centrima. Trasa ceste (ulice) i njegovi (sjemeni) elementi su, u tom slučaju, u najvećoj mjeri podređeni prostornim mogućnostima.

Za turističke ceste se, s obzirom na posebne okolnosti, planirajući dokumentom ili projektnim zadatkom, određuje koje uvjete je potrebno uzeti u obzir (uslove grupe B ili C-prilagodavanje zadovoljavanja saobraćajnih potreba mogućostima prostora). U pojedinim slučajevima, projektnim zadatkom može biti određeno da se osigura samo prijevoznost (grupa D).

#### 3.1. Vrste elemenata ceste

Osnovni projektni elementi ceste su:

- geometrijski elementi osovine ceste u situacionom planu i podužnom profilu i
- elementi poprečnog profila.

Elementi ceste se kombiniraju i dimensioniraju u skladu sa Zakonom o cestama, ovim dokumentom i općim stručnim metodama. Ukoliko to zahtijevaju prostorni uvjeti ili u slučaju posebne namjene ceste, koja nije predviđena ovim dokumentom moguće je upotrijebiti i druga rješenja. Navedena alternativna rješenja moraju biti stručno utemeljena za svaki pojedinačni slučaj.

#### 3.2. Utjecaj učesnika u saobraćaju

U cilju osiguranja racionalnog izbora elemenata ceste, ceste sa različitim saobraćajnim funkcijama se dimenzioniraju uzmajući u obzir razlike između korisnika. Karakteristike korisnika i njihov utjecaj na dimenzioniranje su navedene u tabeli 8.

Tabela 8. Psihofizički faktori i psihološka ograničenja vozača i njihov utjecaj na dimenzioniranje elementara ceste

Vrsti faktora	Projekti dimenzija ceste
polje preglednosti	daljina dionica i pravca, uobičajena signalizacija
vrijeme reakcije	raštan na daljinu
bočno ubrzanje	minimalne dimenzije elemenata utvorenog plana
bočni udar	minimalna duljina prijelazne koriste
poduzeto ubrzanje	preostala brzina
podzemni udar <sup>1</sup>	stabilnost kretanja

<sup>1</sup> podzemni udar (intenzitet kretanja) se ne uzima u obzir prilikom izračuna niza zaustavnih duljina.

Prilikom određivanja nivoa udobnosti vozača i putnika u obzir se uzimaju slijedeće veličine:

- Polje preglednosti predstavlja područje koje vozač obuhvata jednim pogledom. Granice polja preglednosti se određuju na osnovu širine (ugla) i dubine (daljine) pogleda, koji se u toku kretanja mijenjaju. U sklopu polja preglednosti razlikuju se slijedeće površine:
  - stražnja vidljivost, ugao  $\alpha=3-5^\circ$ ,
  - relativna vidljivost, ugao  $\beta=10-15^\circ$  i
  - periferma vidljivost, ugao  $\gamma=120-180^\circ$ .

Normalna stražnja vidljivost, duljina preglednosti  $L_p$  [m] se određuje na osnovu slijedeće jednačine:

$$L_p = t_v \cdot v_v + 4 \cdot V_v$$

gdje je:

$t_v$  - vrijeme vožnje sa najvećom odrinom, 12-14 s,

$v_v$  - brzina vožnje u m/s i

$V_v$  - brzina vožnje u km/h;

- Vrijeme reakcije  $t_r$  [s] treba da iznosi između 0,7 i 2,5 sekunde. Navedeno vrijeme se uzima u obzir prilikom dimenzioniranja zaustavne preglednosti. Prilikom projektovanja ceste, a s obzirom na vrstu tipičnih korisnika, u obzir se uzimaju slijedeće vrijednosti:

- normalna 2,0 s,
- prihvativja 1,5 s i
- u izuzetnim slučajevima 1,0 s.

Vrijeme reakcije, koje se uzima u obzir, može da bude kraće ili čak može da se isključi u slučaju da se radi o cestama sa čestim korisnicima ( $t_r=1,5$  s) i sa trajno postavljenim preprekama (maskarice, prijelazi, ostale fizičke prepreke) na koje je vozač upozoren saobracajnim znacima.

- Bočno ubrzanje  $a_b$  [ $m/s^2$ ], koje uvjetuje udobnost vožnje, iznosi:
  - za udobnu vožnju do  $2,5 m/s^2$ ,
  - za prihvativu vožnju do  $3,0 m/s^2$  i
  - gornja granična vrijednost  $3,5 m/s^2$ .
- Bočni udar  $a_b$  (preostala ubrzanja) [ $m/s^2$ ] se uzima u obzir u granicama  $0,30 \leq a_b \leq 0,95$ , s tim da glavna vrijednost iznosi  $0,5 m/s^2$ ,
- Poduzeto ubrzanje  $a_f$  [ $m/s^2$ ], koje uvjetuje udobnost vožnje, iznosi:
  - za udobnu vožnju do  $2,65 m/s^2$ ,
  - za neudobnu vožnju do  $3,45 m/s^2$  i
  - za posebne uvjete vožnje  $4,25 m/s^2$ .

- Podulni udar  $x_f$  (promjena ubrzanja) je ograničen vrijednošću max  $x_f = 2,5 \text{ m/s}^2$ .

### 3.3. Brzina

Brzina je vozno-dinamička veličina od koje zavise udobnost vožnje i sigurnog cestovnog saobraćaja. Pri projektovanju cesta u obzir se uzimaju slijedeće vrste brzina:

- brzina vožnje ( $V_v$ ) predstavlja stvarnu brzinu kretanja vozila na kolovozu,
- dozvoljena brzina vožnje ( $V_{doz}$ ) je brzina koja je zakonom ili upravnim ograničenjem određena na cesti ili dijelici ceste,
- brzina putovanja ( $V_{put}$ ) predstavlja prosječnu brzinu vožnje koju vozilo dostiže na određenoj cesti,
- definirana/planiранa brzina putovanja ( $V_{pl}$ ) predstavlja prosječnu brzinu vožnje, koju vozila treba da dosegnu na određenoj cesti na kraju planinskog rastojanja, i koja predstavlja relevantnu brzinu za dimenzioniranje normalnog poprečnog profila, kao i geometrijskih i tehničkih elemenata ceste,
- predviđena brzina ( $V_{pred}$ ) je računska brzina koja je određena za pojedine kategorije ceste u obziru na saobraćajnu funkciju i uvjete prostora kroz koji cesta prolazi, i na osnovu ove brzine se vrši procjena dimenzija elemenata ceste; po pravilu, za kompletan potec trase se određuje ista vrijednost predviđene brzine,
- projektna brzina ( $V_{proj}$ ) je brzina kretanja vozila u slobodnom saobraćajnom toku po čistom i mokrom kolovozu (brzina slobodnog toka  $V_{slob}$ ), koju omogućavaju pojedini geometrijski i tehnički elementi projektovanog ili postojeće ceste, a upotrebljava se kao računska brzina za analizu sigurnosti saobraćaja, kao i za ispravke pojedinih elemenata ceste; projektna brzina ne može biti manja od predviđene brzine ( $V_{pred}$ ), a njen najveći vrijednosti ne smije biti viša od najveće zakonom ili upravnim ograničenjem dozvoljene brzine vožnje na cesti ili dijelici ceste ( $V_{doz}$ );
- brzina u bočnom smjeru ( $V_{boč}$ ) predstavlja brzinu kretanja vozila u bočnom smjeru pre promjeni saobraćajnih traka.

Računska brzina ( $V_r$ ) je svaka brzina koja se upotrebljava za određivanje ili proračun tehničkih elemenata ceste.

#### 3.3.1. Projektna projektne brzine

Projektna brzina se projenjuje analizom pojedinih elemenata ceste. U projektu se prikazuje kao profil projektnih brzina, a određuje se na osnovu primjenjenih elemenata situacionog plana i podulog profila. Mjerenavna projektna brzina za određenu lokaciju na trasi jednaka je vrijednosti manje od dvije ovako određene veličine. Utvrđena brzina ne smije da bude viša od maksimalne dozvoljene brzine kretanja na dajuci cesti. Analiza se, u projektu, izvodi za ceste koje pripadaju grupi A i za ceste iz grupe B, gdje predviđena brzina prelazi 70 km/h.

Ukoliko posebnom analizom nije drugačije određeno, primjenjuje se slijedeće:

- za dvostranje ceste sa odvojenim kolovozima, gdje je  $V_{proj} < V_{doz}$

$$V_{proj} = V_{proj} + 10 \text{ km/h} \text{ za izrazito zakrivljenu trasu ili}$$

$$V_{proj} = V_{proj} + 20 \text{ km/h} \text{ za oprubetu trasu.}$$

- za dvostranje ceste sa jednim kolovozom, gdje je  $V_{proj} > V_{doz}$

$$\max V_{proj} = V_{doz} \text{ za pojedinu vrstu ili kategoriju ceste ili}$$

$$\max V_{proj} = V_{proj}.$$

Razlika projektne i predviđene brzine ne smije biti veća od 20 km/h. Ako je razlika:

$$V_{pre} = V_{post} \geq 20 \text{ km/h},$$

potrebno je provjeriti opravdanost uvojene vrijednosti predviđene brzine i istu povećati ili smanjiti projektu brzinu korekcijom trase kako bi razlika bila u granicama:

$$V_{pre} - V_{post} \leq 20 \text{ km/h}.$$

### 3.3.2. Brzina u bočnom smjeru

Brzina u bočnom smjeru je računska veličina, kojom se izračunava duljina prijetaznog područja prilikom promjene saobraćajnih traka. Zavisí od linije između saobraćajnih traka, brzine vožnje i od toka trase ceste (u pravcu, u krivini).

Ukoliko posebnim uvjetima nije određeno, primjenjuju se slijedeće vrijednosti:

- blaga            0,7 m/s      za  $V_c > 70 \text{ km/h}$ , za teška vozila, ceste u krivini i
- prihvatljiva    1,0 m/s      za  $V_c \leq 70 \text{ km/h}$ , za putnička vozila, ceste u pravcu.

### 3.3.3. Promjena brzine kretanja

Prilikom promjene brzine kretanja vozila u obzir se uzimaju slijedeće prosječne vrijednosti:

- ubrzavanje
  - + putnička vozila    0,50-1,50  $\text{m/s}^2$
  - + teretna vozila    0,30-0,75  $\text{m/s}^2$
- pasivno kodenje (kočenje motorom)
  - + putnička vozila    0,50-0,82  $\text{m/s}^2$       za  $V_c = 60-100 \text{ km/h}$  i  
                              0,66  $\text{m/s}^2$  prosječno      za  $V_c = 80 \text{ km/h}$
- aktivno kodenje (kočenje kočnicama)
  - + putnička vozila    3,75-2,94  $\text{m/s}^2$       za  $V_c = 60-100 \text{ km/h}$  i  
                              3,31  $\text{m/s}^2$  prosječno      za  $V_c = 80 \text{ km/h}$
  - + teretna vozila    1,50  $\text{m/s}^2$

Navedene vrijednosti su orijentacijske i namijenjene su isključivo za ispitivanje prihvatljivosti količina, koje su izračunate za pojedine slučajevne upotreboom različitih osnova (za analize sigurnosti saobraćaja).

### 3.4. Optorna na klizanje

Pri deljivo na kolovoze se izražava koeficijentom trenja klizanja (KTK ili  $\mu_k$ ) između kolovoza i gume. Prilikom dimenzioniranja elemenata ceste, uvaža se KTK koji osigurava sigurnost saobraćaja za 95 % uročaka asfaltinog kolovoza i vozila, na čistom i mokrom kolovozu. Navedena vrijednost se određuje empirijski, sa gumenim odobresim od strane PIARC-a (Permanent International Association of Road Congresses), i iskazuje slijedećom jednačinom:

$$f_{opt} = \mu_k = 0,2 \cdot \left( \frac{V_c}{100} \right)^2 - 0,629 \cdot \frac{V_c}{100} + 0,617.$$

KTK se upotrebljava za dimenzioniranje elemenata koji su podijeljeni na poprečne ( $f_{\perp}$ ) i radijalne ( $f_{\parallel}$ ). Za maksimalnu vrijednost KTK, u oba smjera, primjenjuju se slijedeći odnosi:

$$f_{\perp, \max} = f_{\parallel, \max} \quad f_{\perp, \max} = 0,7 f_{\parallel, \max}.$$

gdje koeficijent  $\alpha$  zavisi od brzine, a primjenjuje se slijedeća jednačina:

$$n = 0,873 + 10,3 \cdot 10^{-4} \cdot V_c$$

U posebnim slučajevima (analizama) može biti utvrđena različita vrijednost  $f_{t_{\min}}$ , primjenom odgovarajuće strožne procjene. Uopšeno, dozvoljena je upotreba koeficijenta  $n=0,925$  za određivanje  $f_{t_{\min}}$  koji odgovara brzini vožnje od 50 km/h.

Za obe komponente KTK primjenjuje se slijedeće:

$$f_t^2 = f_t^{(1)} + f_t^{(2)}$$

Korisćenje KTK u poprečnom smjeru je dozvoljeno samo do obima kojim se osigurava da njegove preostale vrijednosti ne predstavljaju opasnost za sigurnost saobraćaja, s obzirom na koločenje na istom geometrijskom elementu ceste. Nivo iskoritenosti doz  $f_{t_{\min}}$  je također definiran graničnim vrijednostima tipičnih karakteristika korisnika ceste (vozači i putnici u vozilima), te može da se razlikuje u različitim uvjetima.

dok  $f_{t_{\max}}$  može u potpunosti biti iskoriten za izračunavanje zastavnih duljina.

Vozno-dinamičke vrijednosti, koje treba poštovati u cilju osiguranja saobraćajne sigurnosti, i koje dozvoljavaju kretanje vozila izabratom brzinom vožnje na cestama koja su dimenzionisana prema vozno-dinamičkim zahtjevima, navedene su u tabeli 9. Nivo iskoritenosti KTK, koji se upotrebljava za određivanje radijusa horizontalnog kružnog luka, prikazan je u odnosu na maksimalni i minimalni poprečni nagib kolovoza.

Tabela 9. Vozno-dinamički uvjeti

Technička grupa	dok $f_{t_{\min}}$ pri		Maksimalna poprečna nagib kolovozu <sup>†</sup>	Prečrena krivina	Radijus kružnih lukova	Vrijeme reakcije t [s]	Prečrena prigušujuća
	$f_{t_{\max}}$	$f_{t_{\min}}$					
A	50 %	10 %	7 (8) %	obavezna	obavezno	2,0 s	potrebna
B-izvan naselja	60 %	30 %	7 (8) %	obavezna	obavezno	1,5 s	preporučena
B-izvan naselja	60 %	30 %	9 (7) %	obavezna	preporučeno	1,5 s	nije potrebna
C	70 %	50 %	9 (7) %	preporučena	nije obvezno	1,5 s	nije potrebna
D	70 %	50 %	9 (7) %	preporučena	-	-	-

<sup>†</sup> vrijednosti u zagradi se primjenjuju za obveznu ili nekontrolirajuću postrojbu ceste

Dozvoljene vrijednosti koeficijenta trenja (dok  $f_{t_{\min}}$ ) za definiranje odnosa između dimenzija elemenata ceste i brzine kretanja navedene su u tabeli 10. Vrijednosti  $f_{t_{\max}}$  i  $f_{t_{\min}}$  su navedene za čist i mokar kolovoz, sa habajućim slojem izrađenim od krečnjakih kamennih agregata, dok su vrijednosti  $f_{t_{\max}}$  navedene za slojeve izrađene od eruptivnih agregata. Za kolovozove izrađene od drugačijih materijala koeficijent trenja treba odrediti za svaki pojedinačni slučaj.

Tabela 10. Dozvoljene (maksimalne) vrijednosti koeficijenta trenja za proračunavanje elemenata cesta

Koeficijent trenja	Brzina vožnje V <sub>c</sub> [km/h]										
	40	50	60	70	80	90	100	110	120	130	140
$f_{t_{\max}}$ [-]	0,42	0,37	0,33	0,30	0,26	0,23	0,21	0,19	0,17	0,16	0,15
$f_{t_{\min}}$ [-]	0,701	0,549	0,510	0,279	0,290	0,225	0,200	0,187	0,169	0,161	0,151
$f_{t_{\min}}$ [-]	0,510	0,480	0,460	0,430	0,410	0,390	0,370	0,351	0,338	0,324	0,311

Za proračunavanje duljine koločenja i zastavljanja u nabolu se primjenjuje ukupna (maksimalna) dozvoljena vrijednost koeficijenta trenja, dok se za izračunavanje graničnih radijusa horizontalnih kružnih lukova ( $R_{\max}$ ,  $R_0$ ) primjenjuju odnosi navedeni u tabeli 11.

### 3.5. Granične vrijednosti vozno-dinamičkih parametara

Saobraćajne površine i granične vrijednosti vozno-dinamičkih parametara, koje omogućavaju izvođenje saobraćajnih funkcija u određenim granicama, predstavljene su u tabeli 11.

Tabela 11. Osnovne saobraćajne i vozno-dinamičke karakteristike cesta koje pripadaju različitim tehničkim grupama

Tehnička grupa	Standarde karakteristike za projekti ujedno s funkcionalnije ceste									
	veličina odstojanja (km/km)	$V_{\text{proj}}$ (km/h)	$V_{\text{proj}}^2$ (km/h)	dužina	radijus <sup>a</sup>	osiguračna površina brzine <sup>b</sup> $V_{\text{proj}}^2 / V_{\text{proj}}$ (km/h)	osiguračna površina brzine <sup>c</sup> $V_{\text{proj}}^2 / V_{\text{proj}}$ (km/h)	osiguračna površina brzine <sup>d</sup> $V_{\text{proj}}^2 / V_{\text{proj}}$ (km/h)	osiguračna površina brzine <sup>e</sup> $V_{\text{proj}}^2 / V_{\text{proj}}$ (km/h)	
<i>Automobilski</i>										
A	minimum	130	110-120	odgovarajući projektor	u vuku mesta	130	120	110	100	
	maximum	160	120-130	odgovarajući	u vuku mesta				90	80
B	minimum	130	100-110	odgovarajući projektor	u vuku mesta		110	100	90	80
	maximum	160	110-120	odgovarajući	u vuku kanal				90	80
C	minimum	130	90-100	odgovarajući projektor	u vuku kanal		90	80	70	60
	maximum	160	100-110	odgovarajući	u vuku kanal		90	80	70	60
D, E	minimum	90	80-90	odgovarajući	u vuku kanal		70	60	50	40
	maximum	100	90-100	odgovarajući	u vuku kanal		70	60	50	40
F	minimum	70	60-70	odgovarajući	u vuku rijeke		60	50	40	30
	maximum	80	-	odgovarajući	u vuku rijeke		60	50	40	30
G	minimum	70	-	odgovarajući	u vuku rijeke				60	50
	maximum	80	-	odgovarajući	u vuku rijeke				60	50
<i>Pješaci</i>										
A	minimum	130	110-120	odgovarajući projektor	u vuku mesta	130	90	80		
	maximum	160	120-130	odgovarajući	u vuku mesta		90	80	70	60
B	minimum	130	90-100	odgovarajući projektor	u vuku kanal		80	70	60	
	maximum	160	100-110	odgovarajući	u vuku kanal				70	60
C	minimum	70	60-70	odgovarajući	u vuku rijeke				70	60
	maximum	80	-	odgovarajući	u vuku rijeke				70	60
D	minimum	70	-	odgovarajući	u vuku rijeke				60	50
	maximum	80	-	odgovarajući	u vuku rijeke				60	50
<i>Uzvodni put</i>										
A	minimum	130	110-120	odgovarajući projektor	u vuku mesta	130	90	80		
	maximum	160	120-130	odgovarajući	u vuku mesta		90	80	70	60
B	minimum	130	90-100	odgovarajući projektor	u vuku kanal		80	70	60	
	maximum	160	100-110	odgovarajući	u vuku kanal				70	60
C	minimum	70	60-70	odgovarajući	u vuku rijeke				70	60
	maximum	80	-	odgovarajući	u vuku rijeke				70	60
D	minimum	70	-	odgovarajući	u vuku rijeke				60	50
	maximum	80	-	odgovarajući	u vuku rijeke				60	50

<sup>a</sup> određuje se s obzirom na udaljenost između centara saobraćajnog potencijala (vuku udaljenost, vidi  $V_{\text{proj}}$ )

<sup>b</sup> vuka mesta se određuje s obzirom na obim saobraćaja

Kanalizirani razmak - vuka - kompletna saobraćajna oprema

ne kanalizirani saobraćajna oprema - bez - bez saobraćajne opreme, samo saobraćajni znak

<sup>c</sup> određuje se s obzirom na prostorne uvjete i kontinuitet vođ izgradnjih uslovnih dijelova ih odjeka

<sup>d</sup> osiguračna površina skolički uveće na vruća, ograničenje brzine je potrebno obavljeno osamiti dodatnom tablici "po listi"

Saobraćajne površine, navedene u tabeli 11, mogu biti izvedene na skromniji način, ukoliko je to dovoljno s obzirom na saobraćajno opterećenje ili u slučaju izgradnje u fazama, s tim da zahtjevi koji se odnose na sigurnost saobraćaja moraju u potpunosti biti ispunjeni. Pri izgradnji ceste u fazama, fuzivo uređenje treba u potpunosti investi i prikazati u projektu na osnovu konačnog stanja. Pri tome je u potpunosti obavezeno poštovanje uvjeta koji se odnose na sigurnost saobraćaja.

### 3.6. Utjecaj saobraćajnog opterećenja

Ako je, na cesti sa dvije saobraćajne trake, po isteku planinskog perioda, projektirano saobraćajno opterećenje preuzezerovalo pod pretpostavke brzine putovanja ispod odredene, potrebno je povećati propusnost:

- povećanjem dijela duljine ceste pogodne za preticanje,
- uređenjem dodatnih traka na većim usponima ili
- povećanjem broja saobraćajnih traka.

Za građevinske investicije, koje su predmet ekonomskih studija (autopiste, brze ceste, magistralne ceste), odluka o izabranoj mjeri se provjerava odgovarajućom studijom opravdanosti. Za ostale ceste dovoljna je jednostavna analiza troškova.

### 3.7. Utjecaj okoline ceste na dimenzije elemenata ceste

S obzirom na opterećenje i namjenu zemljišta u području kroz koje cesta prolazi, potrebno je razlikovati:

- gradsko područje (gusto izgrađena),
- prigradsko i seoska područja (rijeke zgrade, pojedinačni objekti, industrijski kompleksi i sl.)
- ostala područja (uglavnom neizgrađena područja, šume, poljoprivredne povrline, parkovi i sl.).

Ako cesta prolazi kroz područja sa različitim namjenom zemljišta, ista dionica ceste mora, ukoliko to dozvoljavaju uvjeti za osiguranje funkcionalnosti, biti predviđena za izmjenjenu strukturu korisnika. Također, mogu se primijeniti tehnički i geometrijski elementi ceste. Svaki prijelazni dio predmetne dionice ceste mora biti tehnički posebno pažljivo planiran, i, ukoliko je potrebno, moraju biti predviđeni posebni saobraćajni znaci. Potrebno je naročito pažljivo isplanirati one dijelove ceste na kojima se mijenja ograničenje brzine kretanja, veličina geometrijskih elemenata i normalan poprečni profil.

### 3.8. Ulazni parametri za određivanje dimenzija elemenata ceste

#### 3.8.1. Ceste tehničkih grupa A, B i C

Dimenzije elemenata ceste određuju se na osnovu:

- tehničke grupe ceste,
- predviđene brzine ( $V_{pred}$ ) i
- definiranog nivoa usluge koji je potrebno osigurati na cesti određene kategorije na kraju planinskog razdoblja (gustina saobraćajnog toka na jednosmjernim kolovožima i prosječna brzina putovanja ( $V_{put}$ ) na dvosmjernim kolovožima).

Za predviđenu brzinu bira se najviša vrijednost od onih navedenih u tabeli 11. Prilikom izbora elemenata trase potrebno je postići najveću moguću uskladost sa prostornim elementima, kao i racionalnost pri planiranju. Za tu namjenu, u tabeli 11, su navedene i nile roguće predviđene brzine, koje se upotrebljavaju u sljedeću

- zahtjevnih prostornih uvjeta (namjena prostora, prirodne karakteristike, kulturno nasljeđe, urbana sredina, izbjegavanje pretjeranih intervencija u prostoru, smanjenje mogućih utjecaja ceste),
- zahtjevnih oblika reljefa (velike visinske razlike, velika raznorodnost),
- zahtjevnih inženjersko-geoloških i geotehničkih uvjeta ili
- drugih razloga, iz kojih bi izgradnja ceste sa najvišom mogućom predviđenom brzinom bila prostorno neprihvatljiva i/ili prekupa u poređenju sa predviđenom funkcijom ceste i saobraćajem na cesti. Svako odstupanje mora biti dodatno obrazloženo i strošno utemeljeno u projektu ceste.

Pri svakoj vrsti terena na kojima se projektuju javne ceste uvažavaju se stupnji ograničenja definirani u tabeli 12, a u odnosu na stupnje ograničenja preporučuju se vrijednosti predviđene brzine za pojedine tehničke grupe cesta (tabela 13).

Tabela 12. Stupnji ograničenja u odnosu na vrstu terena

Vrsta terena	Stupanj ograničenja
zavrsnička	I bez ograničenja
izvještjač	II srednje ograničenje
bezvoda	III srednje ograničenje
planinski	IV veliko ograničenje

Tabela 13. Preporučene vrijednosti predviđene brzine u odnosu na stupanj ograničenja

Tehnička grupa	Stupanj ograničenja			
	I	II	III	IV
A	110-130	100	80-90	60-70
B	100	90	70-80	60-65
C	70-80	60	50	40

Za tehničku grupu A, kao i za ceste sa većim saobraćajnim opterećenjem iz saobraćajne grupe B (kada je  $V_{pred} = V_{max}$ ), dimenzije elemenata ceste je potrebno odrediti s obzirom na projektnu brzinu.

Prilikom uređenja kraće dionice odredene ceste (glavni dio ceste je prethodno već uređen), potrebno je predviđeti dimenzije elemenata ceste, koje su već upotrebljene na susjednoj, već završenoj dionici (kontinuitet uređenja), izuzev u slučaju da je planском dokumentacijom predviđeno drugačije ili u slučaju da se očekuje saobraćajno opterećenje koje je znatno veće ili manje od onog na susjednoj, već završenoj dionici. Navedeno pitanje može biti definisano projektnim zadatkom.

Širina i nastav elemenata normalnog poprečnog profila može biti određena na osnovu predviđene brzine i vrste korisnika ceste (vozila, pješaci, biciklisti), kao i na osnovu saobraćajnog opterećenja (kapacitet i struktura vozila i projektovano opterećenje po časni). Dimenzije elemenata normalnog poprečnog profila i saobraćajna općena moraju biti jednake osim određenim za pojedine tehničke grupe cesta, kao i za vrstu saobraćaja na cesti. Širine pojedinačnih elemenata poprečnog profila su standardizirane i u skladu su sa dimenzijama navedenim u ovom dokumentu. Odstupanja su moguća samo u posebnim slučajevima, koji su utvrđeni odgovarajućim zakonskim o postrojenju planiranju i koji su posebno navedeni u projektnom zadatku.

### 3.8.2. Ceste tehničke grupe D

Na cestama koja pripadaju tehničkoj grupi D moguće je izostaviti određivanje dimenzija geometrijskih elemenata u zavisnosti od predviđene brzine. U cilju osiguranja sigurnosti saobraćaja na takvim cestama, prilikom određivanja tehničkih elemenata u obzir se uzima slejedeće:

- normalan poprečni profil se određuje s obzirom na tipične korisnike, pri čemu su širine saobraćajnih traka manje od standardizovanih za javne ceste,
- najveća brzina vožnje na tim cestama iznosi do 50 km/h, a najveći poprečni nagib kolovozu, po pravilu, ne prelazi 5 %,
- preporučuje se upotreba određbi za određivanje dimenzija elemenata kolovozu, koje su važeće za tehničku grupu C,
- poprečni nagib i duljinu preglednosti na pojedinom kružnom luku treba odrediti s obzirom na procjenjenu brzinu vožnje na datom luku,
- kada se među susjednim kružnim lukovima utvrdi znatne razlike između moguće brzine vožnje, poprečni nagib većeg luka treba odrediti na osnovu brzine koja je moguća na kružnom luku manjeg radijusa,
- kada se osemljene dionice (prave ili lukovi  $R>400$  m), duže od 200 m, pojave između pojedinih grupa tri ili više kružnih lukova, elemenat pojedine grupe lukova potrebno je odrediti uzimajući u obzir brzinu koja se primjenjuje za najmanji kružni luk unutar odredene grupe sa najvećim poprečnim nagibom i
- na pojedinih trasama moguće je postavljanje grupa lukova različitih brzina, ali istog normalnog poprečnog profila; ukoliko se izrazita odstupanja brzina između susjednih grupa lukova ( $\Delta V \geq 20$  km/h) to je potrebno posebno označiti vertikalnom saobraćajnom signalizacijom.

Ako je predviđeno projektnim zadatkom i stručno utemeljeno u projektu, postupak naveden u prethodnoj stavci može da se uvede i za ceste iz tehničkih grupa C i B-izvan naselja, ukoliko proučeni uvjeti to diktiraju.

### 3.8.3. Utjecaj rezultujućeg nagiba kolovoza

Rezultujući nagib kolovoza je vektorska suma poduznog i poprečnog nagiba. Na dionicama ceste gdje rezultujući nagib kolovoza prelazi maksimalnu vrijednost (moguća opasnost od proklizavanja uslijed poledice na kolovozu), moraju se upotrijebiti horizontalni kružni lukovi sa ograničenim poprečnim nagibom kolovača koji se određuje preko dijagrama na slici 1., a s obzirom na vrijednost poduznog nagiba za bilo koju od maksimalnih vrijednosti rezultujućeg nagiba kolovoza max  $q_{rs}$ .

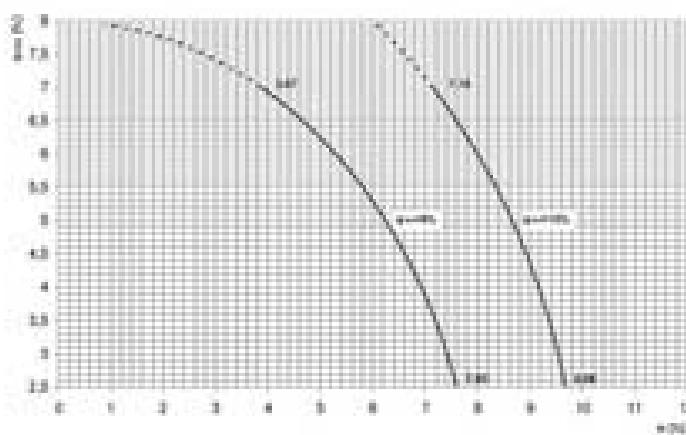
Maksimalne dozvoljene vrijednosti rezultujućeg nagiba kolovoza max  $q_{rs}$  iznose:

- 8 % na cestama tehničke grupe A sa obimom saobraćaja preko 12.000 voz/dan i
- 10 % na cestama tehničkih grupa A i B-izvan naselja, kao i na drugim cestama gdje obim saobraćaja prelazi 5.000 voz/dan.

U izuzetnim slučajevima je potrebno podvijeti odgovarajuće mjere zaštite od proklizavanja (objave strge kontrole i odmražavanja, zaličine ograde, itd). Na daljinskim cestama je potrebno projektovati i izlaze za primidno isključivanje iz saobraćaja.

Definirane uvjete nije potrebno ispunjavati za područja gdje je statistički dokazano da se poledica ne javlja.

Slika 1. Zavisnost maksimalnog poprečnog nagiba kolovoza  $q_{rs}$  od poduznog nagiba  $s$ , pri rezultujućem nagibu kolovoza  $q_{rs}=8\%$  i  $q_{rs}=10\%$ .



### 3.8.4. Utjecaj minimalnih veličina nagiba na površinsko odvodnjavanje

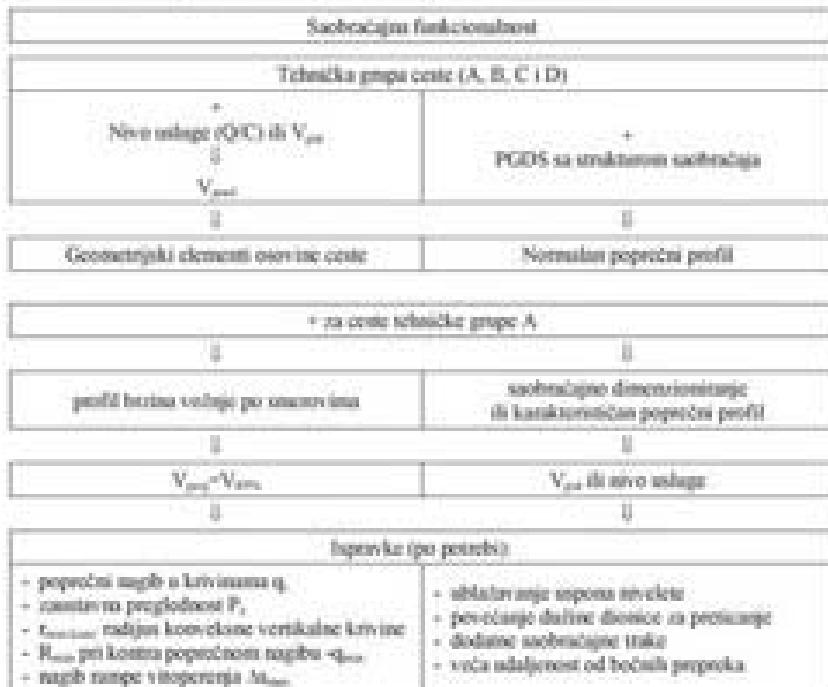
Prilikom određivanja dimenzija tehničkih elemenata (poduzni nagib kolovača) u obzir se uzimaju sljedeći minimalni nagibi za odvodnjavanje površinske vode pomoću naprava za odvodnjavanje:

- na cementno-betonskim površinama 0,2 %,
- na asfaltnim površinama 0,3 % i
- na zatravljenim površinama 0,5 %.

### 3.8.5. Postupak određivanja dimenzija elemenata ceste

Prilikom izrade projekta ceste, dimenzije elemenata ceste se određuju prema redoslijedu koji je definiran na slici 2. Za ceste za koje je ovim dokumentom i/ili drugim tehničkim propisima određeno drugačije moguće je izostaviti neki od navedenih koraka.

Slika 2. Redoslijed određivanja dimenzija elemenata ceste



#### 4. POPREČNI PROFIL

Poprečni profil javne ceste je u najljeprem smislu trup ceste predstavljen u poprečnom profilu sa svim pratećim objektima. Poprečni profil je prva polazna projekcija u projektovanju ceste. Njime se utvrđuju vrsta i dimenzije elemenata ceste, omeđuju konture budućeg cestovnog pojaza i sagledavaju eksploatacijski i investicioni efekti koji se mogu javiti kao posljedica primjenjenih rješenja u tom profilu.

Poprečni profil ceste treba da bude nacionalno projektovan i određen tako da, unutar predviđenog saobraćajnog opterećenja, omogućava normalne uvjete za vožnju i slobodan tok saobraćaja.

Pri izboru elemenata poprečnog profila u obzir se uzima slijedeće:

- brzina, struktura, gustina i vremenska raspodjela predviđenog saobraćajnog opterećenja,
- dimenzije izabranog mjerodavnog vozila,
- broj očekivanih susretanja vozila,
- saobraćajni značaj i funkcija ceste,
- ekonomičnost,
- topografija terena,
- zaštita životnog okoliša i
- potrebe zimske službe.

#### 4.1. Saobraćajni i slobodan profil

##### 4.1.1. Saobraćajni profil

Saobraćajni profil osigurava nemetano odvojeno saobraćaj i, u području iznad kolovoza, sastoji se od:

- profila mjerodavnog vozila,
- područja potrebnog za manevriranje vozila u krivinama i pravcu i
- sigurnosnog prostora između vozila.

Određeni navedeni elementi se također primjenjuju na saobraćajni profil biciklističke staze, kao i na kombinaciju biciklističke i pješačke staze.

Saobraćajni profil se, po širini, sastoji od saobraćajnih i lvičnih traka, sigurnosnog prostora i saobraćajnih traka i sigurnosnog prostora za bicikliste i pješake (uglavnom u naseljenim područjima).

Visina saobraćajnog profila za motorna vozila iznosi 4,20 m. U saobraćajnom profilu se smije biti, niti se u njega smje protezati bilo kakve fizičke prepreke.

##### 4.1.2. Slobodan profil

Slobodan profil je saobraćajni profil uvećan za sigurnosnu širinu i visinu.

Slobodan profil mora biti oslobođen svih stalnih fizičkih prepreka, kako ne bi došlo do ometanja u kretanju vozila predviđenom brzinom, kao i u kretanju ostalih korisnika ceste.

Elementi saobraćajnih znakova i opreme mogu se nalaziti u ovom području izvan saobraćajnog profila, izuzev onih čije dimenzije i postavljanje mogu ograničiti preglednost ceste.

Sigurnosna širina  $b_s$  u slobodnom profilu zavisi od  $V_{max}$  (tabela 14).

Tabela 14. Sigurnosna širina u slobodnom profilu

$V_{max}$ [km/h]	<50	50-70	>70
$b_s$ [m]	0,50	1,00	1,25

Sigurnosne širine na saobraćajnim trakama se preklapaju za različite korisnike, ukoliko se saobraćaj na njima odvija u istom smjeru.

Ukoliko se saobraćaj na saobraćajnim trakama odvija u suprotnim smjerovima, tada je između saobraćajnih profila dvije susjedne saobraćajne trake potrebno osigurati razdjelnu traku:

- za saobraćajne trake koje koriste motorna vozila 0,50 m i
- za ostale saobraćajne trake 0,25 m.

Sigurnosna visina iznad saobraćajnog profila ceste iznosi 0,50 m. Na cestama koje pripadaju tehničkim grupama A i B-izvan naselja, sigurnosnu visinu treba uvećati na 0,70 m, kako bi se omogućile naknadne intervencije na cesti (habljajući sloj) ili u posebnim okolnostima (iskrcanje ujegog plogom).

Slobodna visina se uvijek mjeri od najviše tačke kolovoza u njegovoj konzolnoj debijini, pri čemu se vodi računa o eventualnom ojačanju kolovezne konstrukcije.

Sigurnosna visina iznad saobraćajnog profila trotoara i biciklističke staze iznosi 0,25 m.

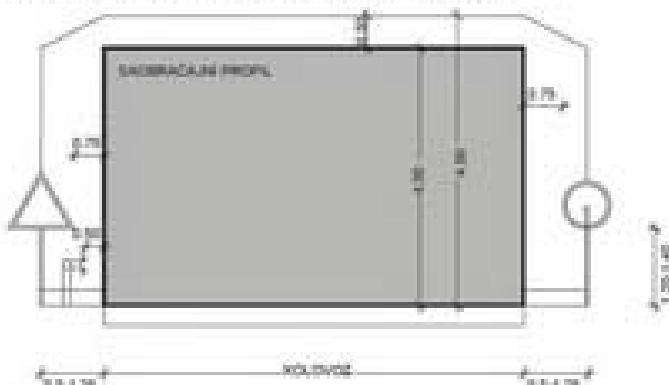
Iznatno niski profili (<4,5 m) mogu se upotrebljavati za određena mjerodavna vozila, ali ne na cestama koje pripadaju tehničkim grupama A i B-izvan naselja. Niti saobraćajni profil treba osnažiti odgovarajućim saobraćajnim znacima i signalizacijom. Isto uvjeti se primjenjuju i za širinu slobodnog profila.

Na cestama iz tehničke grupe D, saobraćajni profili se određuju za (najveće) tipično vozilo, koje se kreće određenom cestom.

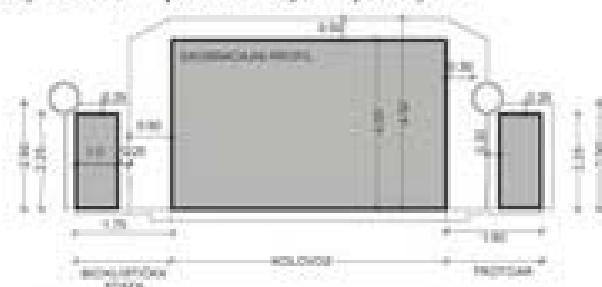
Ukoliko iz opravdanih razloga nije moguce osigurati odgovarajuću širinu bočnih sigurnosnih traka, prepreku treba zaštiti sigurnosnom ogradom. U tom slučaju, kao i u slučaju kojem drugom, sigurnosna ograda mora biti najmanje 0,50 m udaljena od saobraćajnog profila, odnosno ivice kolovoza.

Oblici i dimenzije saobraćajnih i slobodnih profila predstavljeni su na slikama 3-9

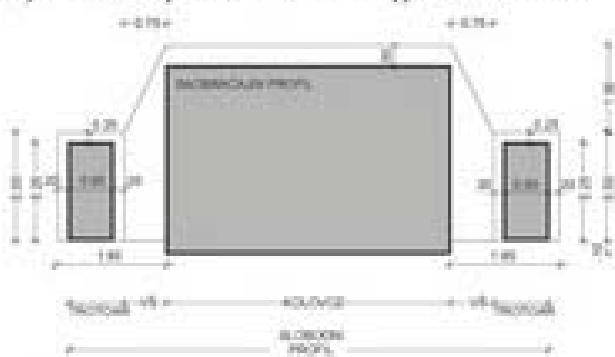
Slika 3. Saobraćajni i slobodan profil izvan naseljenih područja



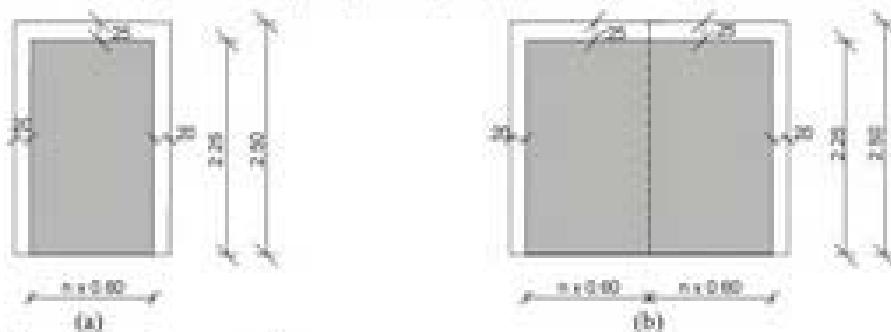
Slika 4. Saobraćajni i slobodan profil u naseljenim područjima



Slika 5. Saobraćajni i slobodan profil na mostovima sa pješačkom stazom



Slika 9. Saobraćajni i slobodan profil jednosmjerne (a) i dvosmjerne (b) pješачke staze



#### 4.2. Elementi poprečnog profila

Planum ceste je dio cestovnog pojasa između unutrašnjih ivica kosina ujeku ili nasiđe i sastoji se od:

- kolovoznih traka (saobraćajne trake za motorna vozila, dodatne trake, ivične trake, zaustavne trake) i
- pratećih površina kolovoza, i to:
  - saobraćajnih traka za nemotorizovane učesnike (biciklisti, pješaci, ostalo),
  - nesaobraćajnih traka (razdjelne trake između kolova za suprotnе smjerove ili između kolova i drugih saobraćajnih traka i saobraćajnih traka predviđenih za minijući saobraćaj),
  - poduljnih površina za zaštitu kolova (bankine),
  - poduljnih površina za zaštitu i osiguranje funkcionalnosti traže ceste (berme);
  - objekata za poduljno odvodnjavanje ceste (vričnjaci, rigoli, zakrivljeni kanali).

##### 4.2.1. Kolovozne trake

Kolovoz je dio planuma ceste namijenjen u prvom redu za saobraćaj vozila.

Kolovozne trake se sastoje od saobraćajnih traka za vozila i ivičnih traka na kojima mora biti osigurano dovoljno prostora za kretanje vozila (saobraćajni profil) i za saobraćajnu sigurnost (slobodan profil). Saobraćajna traka svojom širinom treba da omoguci neimetano kretanje jednog reda motornih vozila predviđenom brzinom u jednom smjeru.

Saobraćajne trake za motorna vozila su:

- vorne trake (jedna, dvije ili više za jedan smjer),
- trake za preticarje (jedna za jedan smjer),
- dodatne trake za sporo vozila i vorne trake za posebne namjene (autobus, taksi) i
- dodatne trake za izlaz ili pristup i prestrojavanje (na pristupnim tačkama i raskrsnicama).

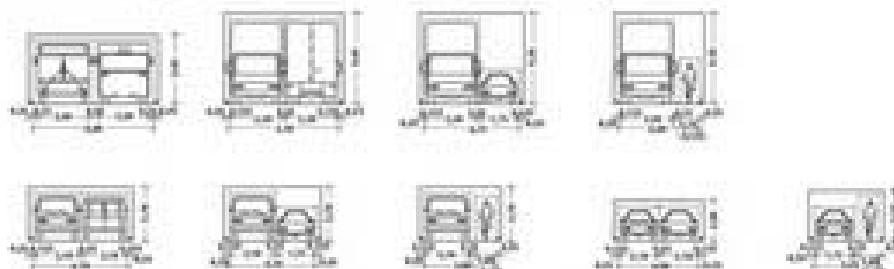
Širine pojedinih saobraćajnih traka su određene brzinom vožnje i saobraćajnim opterećenjem pojedinih učesnika u saobraćaju na cesti. Na širinu saobraćajne trake za motorni saobraćaj ujeđe odabranu tipično teretno vozilo i brzina vožnje koja se odražava na širinu područja bočnog kretanja (tabela 15).

Tabela 15. Standardne širine saobraćajnih traka (b<sub>s</sub>) za slobodan tok motornih vozila

V <sub>pre</sub> [km/h]	Širina slobodnog vozila [m]	Podeželje bočnog kretanja [m]	Standardna širina saobraćajne trake [m]	Izrazita širina kolovozne trake [m]
30, 40 ili 50	2,50	0,25	2,75	2,50
60 ili 70	2,50	0,30	3,00	2,75
80 ili 90	2,50	0,75	3,25	-
100 ili 110	2,50	1,00	3,50	-
>120	2,50	1,25	3,75	-

Kod cesta sa elementima nizog standarda (ceste sa malim saobraćajnim opterećenjem) standardna širina saobraćajne trake zavisi od mjerodavnog vozila koje se stalno kreće na određenoj cesti (slika 10).

Slika 10. Dimenzije saobraćajnih profila za konstrukcije tipičnih vozila pri veoma niskim brzinama vožnje (40 km/h) i malom saobraćajnom opterećenju



Ukoliko između dva smjera vožnje, na cestama sa više od dvije trake po smjeru, nema razdjelnog pojasa, između obje unutrašnje saobraćajne trake potrebno je predviđati razdjelnu traku širine 0,50 m. Širina razdjelnog pojasa ili trake se dodaje na širinu kolovora i ima indirektni utjecaj na određivanje dimenzija pojedinih geometrijskih i tehničkih elemenata ceste.

Širina kolovora, koja indirektno utječe na određivanje dimenzija pojedinih geometrijskih i tehničkih elemenata ceste (dužinu prelazne krivine, nadvišenje, itd), ne obuhvata sljedeće:

- dodatne trake,
- ivične trake,
- trake za primudro zaustavljanje i
- zaštitnu traku uz uzdignuti ivičnjak, ukoliko je kolovoz lokalno osiguran.

Iznimajući zaustavnu traku, broj voznih traka u tunelu je isti kao i izvan njega. Bilo kakva promjena u broju traka trebalo bi da se dogodi na dovoljnoj udaljenosti od tunelskog portala, pri čemu je ta udaljenost najmanje jednaka onoj koju za 10 s prelazi vozilo koje se kreće maksimalnom dozvoljenoj brzinom. Ukoliko ovo onemogućuju geografski uvjeti, treba producići dodane i/ili pojačane mjere radi postizanja većeg stupnja sigurnosti.

U tunelima se primjenjuju širine kolovora definirane u tabeli 16.

Tabela 16. Širine kolovova u tunelima

Broj komponenata saobraćajnih traka	V <sub>pre</sub> [km/h]		
	<50	50-60	60-100
<50	5,50	6,00	6,50
50-100	6,00	6,50	7,00
>100	6,50	7,00	7,50 (7,00) <sup>1</sup>

<sup>1</sup> dozvoljeni tuneli sa jednosmјernim saobraćajem

#### 4.2.1.1. Proširenje kolovoza

Kolovoz se proširuje u cilju osiguranja normalne prolaznosti u krivinama i uslijed promjena u širini i broju saobraćajnih traka.

##### 4.2.1.1.1. Dimenzije proširenja

Dimenzije proširenja (širina i duljinu) zavise od vrste tipičnog vozila koje redovno koristi određena cesta (u krivinama) i od brzine vožnje (promjena širine saobraćajnih traka).

Veličina proširenja kolovoza u krivinama se određuje primjenom slijedeće formule:

$$\Delta b = R_{\text{sa}} - \sqrt{R_{\text{sa}}^2 - L_{\text{sa}}^2}$$

gdje je:

$R_{\text{sa}}$  - najmanji poluprečnik kruga okretanja [m]

$L_{\text{sa}}$  - rastojanje od zadnje osevine do prednjeg najisturenjeg dijela vozila [m].

Rastojanje od zadnje osevine do prednjeg najisturenjeg dijela vozila za tipična vozila je prikazano u tabelli 17.

Tabela 17. Rastojanje od zadnje osevine do prednjeg najisturenjeg dijela vozila

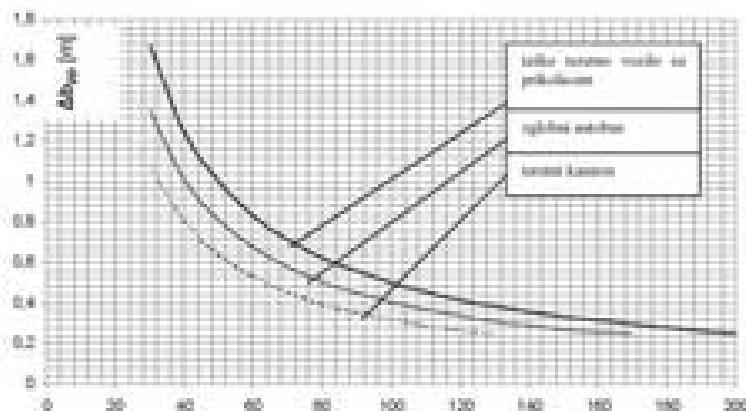
Vrsta vozila	$L_{\text{sa}}$ [m]
pomoćna vozila	2,00
teretni kamioni	3,00
traktori	10,00
autobusi	8,50
autobusi na sviblobo	9,00

Za kruulne krivine kod kojih je  $R=10$  m formula za određivanje veličina proširenja se pojednostavljuje:

$$\Delta b = \frac{L_{\text{sa}}^2}{2 \cdot R}$$

Dimenzije proširenja  $\Delta b$  za pojedinačne kolovozne trake mogu se očitati sa grafikona na slici 11.

Slika 11. Proširenje pojedinačnih kolovoznih traka prema vrsti vozila



Cjelokupno proširenje kolovoza određuje se na osnovu zbir proširenja za sve saobraćajne trake na jednom kolovozu.

Proširenje u kružnim lukovima sa  $R < 30$  m treba izračunati primjenom tačne formule ili:

- odrediti na osnovu posebnih tabela u kojima su navedene širine ravni za okretanje,
- grafički ispitati na osnovu ravni za okretanje ili
- upotrebom programa za određivanje traga vozila tečkova.

Proširenje se, po pravilu, određuje za obje vozne trake za isto mjerodavno vozilo. Eventualnu potrebu određivanja proširenja za mimošljevanje dva različita mjerodavna vozila treba posebno obrazložiti.

#### 4.2.1.1.2. Izostavljanje ili umanjenje veličine proširenja

Proširenje saobraćajnih traka na cestama kod kojih su kolovozni razdjeljenci po smjerovima je virtuelno nemoguće uslijed velikih radijusa luka. Samo u posebnim slučajevima, uglavnom za urbane ceste sa više saobraćajnih traka, proširenje se izvodi razdvojeno. Stoga, posebno za svaki slučaj, u obzir se uzima manji međusobni utjecaj dva ili više vozila koja se kreću u istom smjeru, struktura saobraćaja i način vožnje, kao i administrativne odredbe (zabrane, obaveze).

Iz ekonomskih razloga, proširenje se ne izvodi na cestama sa dvije saobraćajne trake, kod kojih ukupna širina kolovoza iznosi  $B \geq 6,00$  m, u sljedeća dva slučaja:

- ukoliko je broj teških vozila manji od 15 vozil/dan,
- ukoliko cjelokupno proširenje ne prelazi 0,50 m.

U slučaju da je ukupna širina kolovoza  $B > 6,00$  m, proširenje treba umanjiti za razliku u širini kolovoza preko 6,00 m, a izostavlja se ako cjelokupno proširenje ne prelazi 0,30 m. Područje utjecaja radijusa kružnog luka u tom slučaju je  $30 \text{ m} < R \leq 200 \text{ m}$ .

Iz ekonomskih razloga, proširenje se ne izvodi na cestama sa dvije saobraćajne trake, kod kojih ukupna širina kolovoza iznosi  $5,00 \text{ m} < B \leq 6,00 \text{ m}$ , a cjelokupno proširenje ne prelazi 0,25 m. Područje utjecaja radijusa luka u tom slučaju je  $30 \text{ m} < R \leq 400 \text{ m}$ .

Proširenje kolovoza u krivinama na cesti sa dvije saobraćajne trake izvan naseljenih područja, čija ukupna širina kolovoza iznosi  $B \geq 4,75 \text{ m}$  nije potrebno, ukoliko navedenu cestu koriste samo putnička vozila.

Proširenje u krivinama je potrebno na navedenim cestama, ukoliko preglednost u krivinama nije osigurana građevinsko-tehničkim sredstvima ili saobraćajnom opremom (ogledala).

Proširenje kolovoza na mostu u području horizontalnih krivina treba, po mogućnosti, izvesti u punoj vrijednosti po čitavoj duljini mosta, a razlikuje se od cesta kod kojih se obično izvodi prijelaz od nule do pune vrijednosti.

#### 4.2.1.1.3. Izvođenje proširenja u krivinama

##### Položaj proširenja

Proširenje kolovoza mora biti osigurano na čitavoj duljini kružnog luka. Kolovoz može biti proširen:

- samo sa unutrašnje strane kružnog luka (dozvoljeno),
- sa obje strane kružnog luka (normalno) ili
- samo sa vanjske strane kružnog luka (uvjetno dozvoljeno).

U slučaju da se proširenje izvodi sa obje strane kolovoza, veće od oba proširenja pojedinačne saobraćajne trake treba izvesti sa unutrašnje strane, ukoliko su u protačunima u obzir uzeta

različita tipična vozila. Ovim postupkom se omogućava obuvanje linije osovine ceste. Bez obzira na ova odredbu, proširenje sa vanjske strane krivine treba da bude ograničeno i ne smije, za kotačida, preći veličinu:

$$\Delta b = \frac{L^2}{24} = \frac{A^2}{24 \cdot R^2}$$

gdje je:

- L - dužina prijelazne krivine [m]
- A - parametar prijelazne krivine [m]

U slučaju da je navedena veličina premaketa, prenatreni dio treba izvesti sa unutrašnje strane krivine.

Proširenje kolovoza samo sa vanjske strane je dozvoljeno samo u slučaju da se projektom predviđa odgovarajuća dinamika vožnje i estetski izgled linije vanjske proline ivice kolovoza do unutrašnje proširene ili neproširene ivice kolovoza susjednog luka (proračun osovine ivice kolovoza na cestama koje pripadaju tehničkoj grupi A i ivica na cestama koje pripadaju tehničkoj grupi B).

Ukoliko situacionim planom ceste nije drugačije određeno, srednja razdjelna linija treba da bude iscrtana na sredini proširenog kolovaza.

#### Izvođenje proširenja

Proširenje kolovaza se izvodi postupno na dužini prijelazne krivine, izuzev u slučajevima djelimičnog ili potpunog proširenja sa vanjske strane krivine. U tom slučaju prijelaz se izvedi u skladu sa dijelom Polotaj proširenja.

Na cestama iz tehničke grupe A, počeci i završni dijelovi obavezno moraju biti izvedeni zatopljavanjem, koje za jednu dužinu premaketa elementarno tačke prijelazne krivine (PP-potresak prijelazne krivine i KP-kraj prijelazne krivine), sa tangensama dužine 7,50 m (slika 12). Za ceste koje pripadaju tehničkoj grupi B takvo izvođenje se preporučuje u slučajevima kada je kolovoz otvoren.

Slika 12. Proširenje sa zatopljavanjem



Raspodjela proširenja kroz prijelazu krivinu, za jednu voznu traku se određuje prema sljedećim izrazima, a proširenja se nanose normalno na računsku osovinu trase:

$$\Delta b_i = \frac{\Delta b}{2} \cdot (1 - \cos \alpha_i \cdot t)$$

gdje je:

- $\Delta b_i$  - veličina proširenja u tački i [m]

$\chi$  - odnos rastojanja tačke za koju se određuje proširenje od početka proširenja ( $L_p$ ) prema ukupnoj dulžini na kojoj se vrši proširenje  $x=L_p/L$ ,  $0 < \chi \leq 1$ .

Prijelaz između dva luka sa proširenim kolovozima koji se nalaze u istom smjeru treba izvesti u području srednje prijelazne krivine. Iz estetskih razloga, luk ili klotroida, koja treba biti moguće više da slijedi linjski metod izmjene proširenja, moraju biti uključeni između oba luka ivica proširenih kolovoza.

Ako se osuvina ceste izvodi bez prijelaznih krivina (mogućnost u tehničkim grupama C i D), prijelaz treba izvesti kao linjski na površini i dulžini na kojoj se vrši izmjena poprečnog nagiba kolovoza.

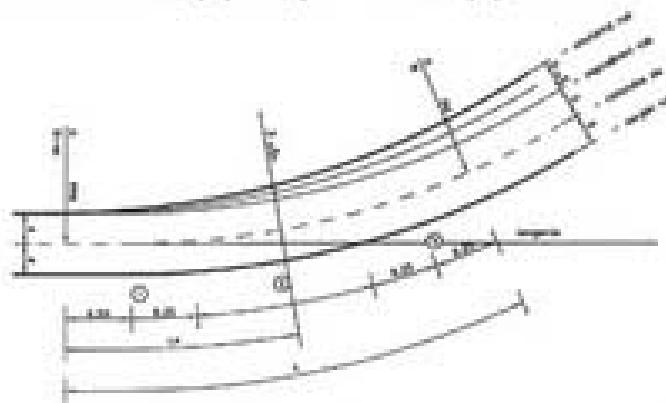
Iz estetskih razloga (linije ivičnjaka), i bez obzira na druge odredbe koje se odnose na proširenje očivenih kolovoza, preporučuje se da se izvede gore navedeni postupak proširenja samo sa vanjske strane. U tom slučaju, za obje ivice je potrebno pripremiti proračun osuvine.

Za krivine sa  $R < 30$  m (serpentine) proširenje se izvodi za svaku saobraćajnu traku posebno (sa unutrašnjine i sa vanjske strane). U tom slučaju, za svaku ivicu proširenog kolovozra potrebna je zasebna neprekidna linija do susjedne krivine.

U slučaju da se luk sa  $R < 30$  m nalazi između dva pravca (dozvoljeno samo za pristupe gradskе ceste, ceste sa malim saobraćajnim opterećenjem i na raskršnjicama), proširenje treba izvršiti u potpunosti sa unutrašnje strane krivine. Prijelaz treba izvršiti na dulžini prijelazne krivine, a ukoliko ista ne postoji, na dulžini koja odgovara veličini radijusa primjenjelog luka. Liniju prijelaza treba odrediti na osnova priručnika za maztrisu (linija tragova zadnjih točkova) ili bilo kojih drugih tehničkih uputstava, ukoliko su odredeni za posebne slučajeve (raskršnici). U starijim gradskim jergima, linije ivica kolovoza moraju u potpunosti biti prilagodene prostornim uvjetima (gradske ceste u tehničkim grupama C i D).

Izvođenje proširenja pri prijelazu iz pravca u luk je prikazano na slici 13. Kod odnosa  $L/L_{sh} \geq 20$ , proširenje kolovoza se može izvoditi linearno na dulžini prijelazne krivine.

Slika 13. Oblikovanje proširenja kolovoza kroz prijelaznu krivinu



Minimalna dulžina proširenja ( $\min L_{sh}$ ), koja se primjenjuje za izvođenje promjena u širini kolovoza (šire saobraćajne trake, dodatne saobraćajne trake) iznosi:

$$\min L_{sh} = 2 \cdot L_p + \frac{L}{2} \quad \text{ili} \quad \min L_{sh} = \frac{A^2}{24 \cdot R}.$$

i izvodi se na duljinu prijelazne krivine. Ukoliko je  $\min L_{ab} > L$ , proširenje se proteže na kružni luka.

Ako je duljina kružnog luka mala, a  $\min L_{ab}$  premašuje sredinu kružnog luka, utvrđeno proširenje kolovoza Ab treba smanjiti primjenom slijedeće formule:

$$\Delta b_{\text{red}} = \Delta b \cdot \sqrt{\frac{A^2 + 2 \cdot R \cdot L_{ab}}{4 \cdot R \cdot L_{ab}}}.$$

i u potpunosti izvesti sa unutrašnje strane krivine.

#### 4.2.1.1.4. Proširenje i sušenje kolovoza pri promjeni širine i broja saobraćajnih traka

S obzirom na dinamiku vožnje i estetiku, proširenje u području manjeg radijusa kružnog luka treba izvesti sa unutrašnje strane luka. Samo u ograničenim uvjetima za postavljanje osovine ceste, proširenje je moguće izvesti sa obje strane.

Duljina područja proširenja treba da iznosi najmanje

$$\min L_{ab} = V \cdot \sqrt{\frac{3h}{2}},$$

s tim da se u obzir uzima slijedeće:

- $V=0,75 \cdot V_{\text{pre}}$  za sve ceste iz tehničke grupe A, izuzev u slučajevima proširenja na raskretnicama u nivou (saobraćajne trake za skretanje lijevo i/ili desno),
- $V=V_{\text{pre}}$  za sve ceste iz tehničke grupe A za slučajev proširenja na raskretnicama u nivou (saobraćajne trake za skretanje lijevo i/ili desno) i za sve ceste iz tehničke grupe B i slabenje ceste, s obzirom na saobraćajno opterećenje i tehničke grupe C ( $V_{\text{pre}} \geq 60 \text{ km/h}$ ) i
- za proširenje Ab linije lijeve ivice pojedinačne saobraćajne trake ili kolovoza u jednom smjeru vožnje sa prvočitne širine, ukoliko se navodena proširenja razlikuju, potrebitno je izabrati veće za ceste sa dvije saobraćajne trake.

Standardna duljina područja proširenja iznosi

$$L_{ab} = \Delta b \cdot \frac{V_{\text{pre}}}{1,6 \cdot V_{\text{red}}},$$

gdje je:

$V_{\text{red}}$  - brzina u bočnom smjeru [km/h].

Na pravcima i pri velikim radijusima krivina, proširenje je moguće uraditi izvođenjem prijelaza sa dvije duple kvadratne parabole.

U cilju osiguranja estetskog izgleda područja proširenja ceste, preporučuje se da se linija bočnog kretanja doveđe u nivo sa osnovnom linijom osovine ceste, prije i podlje proširenog dijela ceste (izvođenje paralelne osovine uzimajući u obzir simetriju geometrijskih elemenata osovine).

U slučaju premjene broja saobraćajnih traka u poprečnom profilu:

- saobraćajna traka ubeg profila treba direktno biti nastavljena u saobraćajnu traku u istom smjeru širug profila (kolovozna traka u kolovoznu traku), s tim da je bilo kakve situacione ispravke direktnog nastavka potrebno izvesti kako je gore opisano i
- dodatne saobraćajne trake treba dodavati jednu po jednu, tako da svaka dodatna traka počinje od osnovne ili prethodno dodate saobraćajne trake, najmanje na prijelazu

udaljenosti, koja se utvrđuje na osnovu linearog proširenja kolovoza 1:40 i zaokruživanja tangenti sa  $R=3 \cdot R_{\text{min}}$ .

#### *Proširenje kolovoza za mimošabiranje*

Proširenje kolovoza za mimošabiranje je predviđeno za odgovarajuće i sigurno mimošabiranje dva vozila, prvenstveno u kombinaciji teretno vozilo-teretno vozilo, zatim ako je normalan poprečni profil odabran za slučaj mimošabiranja kombinacije putničko vozilo-putničko vozilo ili u slučaju dvosmjernog kolovoza sa jednom saobraćajnom trakom, širine manje od 5,00 m. Dimenzije proširenja kolovoza za mimošabiranje su prikazane u tabeli 18.

Tabela 18. Dimenzije proširenja kolovoza za mimošabiranje dva teretna vozila.

Širina [m]		Duzina [m]		
saobraćajna traka $b_1$	proširenje za mimošabiranje $\Delta b_1$	ukupna $L_{\text{sa}}$	proširenje za mimošabiranje $\Delta L_1$	ukupno $L_{\text{sa}}$ ( $L_{\text{sa}} + 2 \Delta L_1$ )
1,00	2,50	10,00	10,00	20,00
1,50	3,00	10,00	7,00	24,00
4,00	1,50	10,00	3,00	20,00
4,75	0,75	10,00	3,00	16,00

<sup>1</sup> jedna saobraćajna traka, dvosmjerni kolovoz

#### *Sabiranje kolovoza*

Sabiranje kolovoza uslijed izmjene širine saobraćajnih traka se izvodi primjenom postupaka koji su predviđeni za proširenje, gdje prijelazna duljina mora biti takva da omogućava smanjenje brzine sa  $V_{\text{max}}$  na široj saobraćajnoj traci na  $V_{\text{min}}$  na užoj saobraćajnoj traci. U slučaju da se saobraćajna traka sačuva za više od 0,25 m, razlika dijela saobraćaja treba investi na dijelu šire trake (primjenom odgovarajuće saobraćajne signalizacije-saobraćajni znaci, horizontalna signalizacija), a preostalih 0,25 m u području fizičkog prijelaza, koji se izračunava kako je navedeno u poglavljiju Proširenje i sabiranje kolovoza pri promjeni širine i broja saobraćajnih traka.

Sabiranje kolovoza zbog smanjenja broja saobraćajnih traka izvodi se u slučaju:

- završetak dodatne trake i
- smanjenja broja saobraćajnih traka u poprečnom profilu ceste.
- Završetak dodatne saobraćajne trake

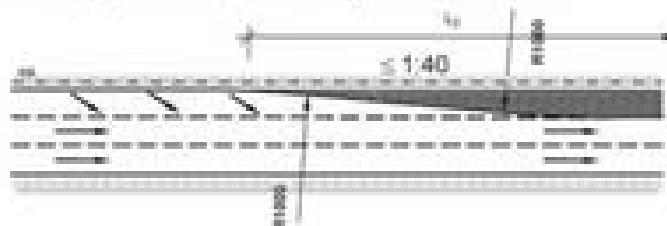
Dodatne saobraćajne trake na kolovozu, koje se na navedenom kolovozu i završavaju, predstavljaju trake koje su izgrađene za potrebe saobraćajnih tokova koji se uključuju na cestu ili zbog povećanja propusnosti ceste.

Dodatne trake za uključenje na cestu (u području raskrsnice), po pravilu, treba da se nalaze sa desne strane kolovoza, te na njemu moraju biti i završene. Dodatna traka za povećanje propusnosti ceste može da se nalazi sa desne ili sa lijeve strane saobraćajnih traka, koje su predviđene za kretanje u određenom smjeru. Završetak dodatnih traka treba izvesti postupom (jednu po jednu) bez obzira sa koje strane unjera volnje se nalaze.

Minimalna prijelazna duljina završetka dodatne trake je određena (slika 14):

- sabiranjem ivice saobraćajne trake u odnosu smanjenja 1:40 i
- zaokruživanjem sa  $R \geq 2,5 \cdot R_{\text{min}} \geq 1.000$  m.

Slika 14. Završetak lijeve saobraćajne trake na proširenom kolovozu



Završena saobraćajna traka treba na kraju prijelazne duljine da ima širinu od najmanje 2,0 m, dok područje koje ne pripada kolovozu (sigurnosno područje) treba da bude osnaženo horizontalnom signalizacijom.

Saobraćajne trake treba da se završavaju na lijevoj strani pojedinih smjerova vožnje, te su stoga predvidene za veće brzine vožnje. Bez obzira na odredbe koje se odnose na minimalnu prijelaznu duljinu, na završenoj saobraćajnoj traci potrebno je postaviti upozorenje o smanjenju brzine i završetak saobraćajne trake (pomoću saobraćajne opreme). Navedenu opremu treba postaviti na odgovarajućoj udaljenosti od prijelazne duljine.

Ukupna duljina prijelaza za uključenje na susjednu saobraćajnu traku mora biti ispitana dimenzioniranjem saobraćaja, primjenom metode definirane u Priručniku o kapacitetu cesta (Highway Capacity Manual, Transportation Research Board, Washington, D.C., SAD, 2000).

- **Smanjenje broja saobraćajnih traka**

Promjena broja saobraćajnih traka izvodi se isključivo u području šireg profila, kako je navedeno u dijelu Završetak dodatne saobraćajne trake.

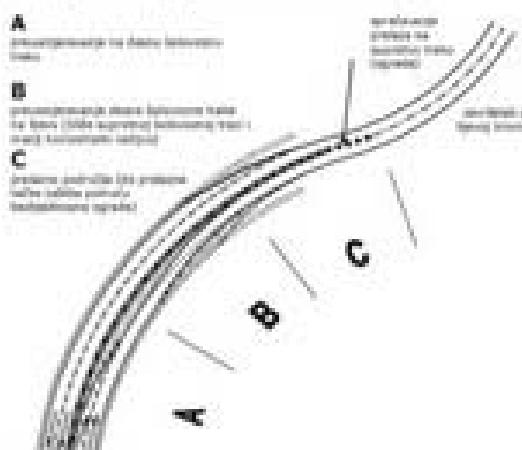
U slučaju većeg broja dodatnih traka, trake treba postupno završavati (slika 15). Istovremeni završetak dodatnih traka sa desne i lijeve strane u jednom smjeru vožnje nije dozvoljen.

Smanjenje broja saobraćajnih traka se izvodi u potpunosti na području šireg profila. U području prijelaza sa širem na uži profil, dozvoljeno je traštanje samo saobraćajnih traka čiji je broj jednak predviđenom za jedan smjer vožnje u užem profilu.

Linija povezivanja sažetog dijela sa užim profilom treba da bude izvedena neprekidnim traštanjem osovine ceste od užeg profila prema području šireg profila. Položaj osovine ceste treba da se zadrži s obzirom na neprekidno traštanje saobraćajne trake u užem profilu. Linija koja povezuje oba profila treba da omogući:

- postupno smanjenje brzine vožnje (simetrija geometrijskih elemenata osovine povezivanja prijelamog dijela ceste) i
- uključenje linije povezivanja na područje užeg profila u području luka na lijevo (u smjeru vožnje) ili (u izuzetnim slučajevima) pravo.

Slika 15. Smjerenje broja saobraćajnih traka sa četiri na dvije



Uzak linija povezivanja u područje užeg profila u području luka nadesen (u smjeru vožnje) je dozvoljen samo ukoliko su smjerovi vožnje fizički razdvojeni. Ukoliko smjerovi vožnje nisu fizički razdvojeni potreboš ih je u području završetka lijeve kolovoze trake fizičko razdvojiti. Fizičko razdvajanje smjerova vožnje preko krivine nadesen treba izvesti do vezne tačke klotoide koja vodi do bijelog luka.

Neprekidno tračiranje saobraćajnih traka treba, usjed mogućih razlika u veličini geometrijskih elemenata osovine ceste u užem profilu, kao i u području šireg profila, da bude precizijereno na položaj koji je imao u poprečnom profilu u užem profilu.

Fizičko razdvajanje smjerova vožnje u području prijelaza iz šireg u uži profil treba izvesti pomoću nepropusnih sigurnosnih ograda. Širina kolovoze trake duž nepropusnih sigurnosnih ograda treba da iznosi 4,50 m.

#### 4.2.1.2. Ivična traka

Ivična traka predstavlja element kolovoza koji služi za povećanje sigurnosti saobraćaja (probodnosti u bitnim slučajevima), služi za održavanje stabilnosti kolovoze konstrukcije i omogućava postavljanje znakova na cesti (označavanje ivica kolovoza). Označavanje ivica kolovoza treba da bude izvedeno sa unutrašnje strane ivične trake (strane za vožnju).

Ivične trake se ne računavaju u širinu saobraćajne trake. Ivične trake se izvode sa obje strane kolovoza i neprekinito u istoj širini na kompletnoj dicici za koju je utvrđen normalan poprečni profil.

Širina ivične trake zavisi od brzine vozila i od širine saobraćajnih traka na cesti. U tabeli 19 je prikazana zavisnost širine saobraćajne i ivične trake.

Tabela 19. Zavisnost širine saobraćajne i ivične trake

Saobraćajna traka b <sub>1</sub> [m]	Širina trake b <sub>2</sub> [m]
≤ 1,75	0,50
1,00 < 1,50	0,70
> 2,75	0,20

Ivična traka se izvodi i duž ivičnjaka na gradskim cestama i cestama u naseljenim područjima. U slučaju odvodnjavanja urbanih područja preko otvora ispod ivičnjaka, širina ivičnih traka

dulj ivičnjaka u naseljenim područjima treba da bude jednak širini ivičnih traka na cestama izvan naseljenih područja. Ako se na gradskim cestama odvodnjavanje dulj ivičnjaka izvede preko reletkastih slivnika, ivičnu traku treba proširiti na 0,50 m.

Ako se izdignuti ivičnjaci koriste na kratkim dionicama cesta izvan naseljenih mjesto (mostovi, autobuska stajališta i dr), pored ivične trake je potrebno izvesti i zaštitnu traku, s tim da širina zaštitne trake treba da bude jednak širini ivične trake.

#### 4.2.1.3. Zaustavne trake

Područje zaustavne trake obuhvata:

- čvrste barkine za pristupno zaustavljanje i
- stajališta, odnosno odmorista

Zaustavne trake, kada se koriste, zamjenjuju ivične trake i dopunjavaju ih tako što povećavaju funkciju saobraćajne sigurnosti i propusnosti ceste. Previđene su za pristupno zaustavljanje vozila i izvođe se uz spoljni ivici saobraćajne trake. Poduzme ivice kolovoza za označavanje se izvođe primjenom istih pravila kao za ivične trake.

Izbor područja za zaustavnu traku na cesti se provjerava s obzirom na iskoritenost propusnosti ceste, u skladu sa metodologijom Priručnika o kapacitetu cesta (Highway Capacity Manual, Transportation Research Board, Washington, D.C., SAD, 2000). Po pravilu, zaustavne trake se izvođe na cestama iz tehničke grupe A. Ove trake je moguće izvesti dulj bilo koje ceste, bez obzira na iskoritenost propusnosti, ukoliko je opravданo povećanje investicijskih troškova.

Širina zaustavne trake ( $b_s$ ) zavisi od učestalosti zaustavljanja tipičnog vozila. Po pravilu, širine zaustavnih traka su slijedeće:

- 2,50 m za teretna vozila i  $V_p \geq 90$  km/h,
- 1,75 m za putnička vozila i  $V_p \geq 90$  km/h i
- 1,50 m za putnička vozila i  $V_p < 90$  km/h

Uvođenje zaustavne trake nije pravilo, već se potreba procjenjuje u zavisnosti od slučaja, s obzirom na saobraćajno opterećenje i njegovu strukturu, kao i analize sigurnosti saobraćaja.

Po pravilu, zaustavna traka se ne predviđa:

- na objektima (vijadukti i mostovi) čiji je raspon veći od 150 m, a nalaze se na terenu sa znatnim ili velikim ograničenjem (tabela 12),
- u tunelima duljim od 200 m,
- na dijelovima gdje se predviđa traka za sporu vozila i
- na dijelovima čvorlita gdje se predviđa trak za ubrzanje ili usporjenje

U tunelima i galerijama, kao i na ostalim dijelovima cesta na kojima se ne predviđa zaustavna traka mogu se na pogodnim mjestima predviđati niti za privremeno zaustavljanje vozila. Razmak i dimenzije niti se definiraju prema terenskim uvjetima. Treba nasečati da se izbjegne naspramno postavljanje niti za suprotnе smjerove.

Potreba za izvođenjem stajališta, odnosno odmorista se utvrđuje na osnovu veličine saobraćajnog opterećenja i brzine vožnje na relevantnoj cesti.

U području gdje na cesti postoje dodatne saobraćajne trake moguće je izostaviti izvođenje zaustavnih traka, ukoliko iskoritenost ceste na kraju planinskog razdoblja ne prijelazi 70 % njegovog kapaciteta. Ako, u tom slučaju, duljina zaustavne trake prijelazi 400 m, dulj njih je potrebno izvesti stajališta, odnosno odmorista.

Ukoliko su dodatne saobraćajne trake izvedene na udaljenosti manjoj od 200 m, potrebno je spojiti dvije uzastopne dodatne trake.

#### 4.2.1.4. Dodatne trake

Dodatne trake se izvode na dionici gdje postoji potreba za uvođenjem posebnih traka za određenu saobraćajnu funkciju ili vrstu saobraćaja. Navedene trake obuhvataju:

- trake za spori saobraćaj,
- trake u području raskrsnice, izlazne i ulazne trake i trake za spajanje (trake za prestrojavanje),
- trake predviđene za javni prijevor putnika i
- trake za minijuci saobraćaj, odnosno podutno parkiranje.

Zahtjevi za izvođenjem dodatnih saobraćajnih traka moraju biti opravdani ispitivanjem propusne moći. Dodavanje i oduzimanje dodatnih saobraćajnih traka mora biti tehnički izvodljivo, učinjući u obzir sigurnost saobraćaja, odnosno s obzirom na duljinu, osiguranjem odgovarajuće propusnosti u područjima razdvajanja i spajanja saobraćajnih tokova.

##### 4.2.1.4.1. Trake za spori saobraćaj

Na cestama sa velikim saobraćajnim opterećenjem i velikim brojem teretnih vozila, potrebno je izvesti traku za spori saobraćaj za kretanje ubrdo ili nizbrdo. Usljed smanjenja brzine teretnih vozila ispod minimalne brzine dolazi do umanjenja nivoa usluge i sigurnosti saobraćaja, a može doći i do smanjenja propusne moći.

Postupak provjere potrebe za dodatnom trakom za spori saobraćaj se provodi provjerom propusne moći i provjerom brzine mjerodavnog teretnog vozila. Dodatna traka za spori saobraćaj se, po pravilu, primjenjuje za ceste iz tehničkih grupa A i B-krovne naselja, a kod ostalih cesta izuzetno.

Dodatne saobraćajne trake na usponima/padovima se izvode dodavanjem saobraćajne trake sa desne strane vozne trake i završetkom krajeve lijeve trake za preticanje ili kolovozne trake ili dijela kolovozra koji je predviđen za jedan smjer vožnje. Završetak lijeve saobraćajne trake ne smije početi dok vozilo na dodatnoj traci (traka za spori saobraćaj) ne postignu brzinu vožnje, koja je za manje od 20 km/h ispod brzine vožnje na voznoj traci relevantne ceste.

Širina trake za spori saobraćaj treba da iznosi  $b_s = 3,25$  m, izuzetno 3,00 m.

##### Kriterijumi za primjenu dodatnih traka na cestama

- Saobraćajno-tehnički kriterijum (provjera propusne moći)

Po saobraćajno-tehničkom kriterijumu provjerava se propusna moć ceste pri traženom nivou usluge. Ako je tako utvrđena propusna moć manja od saobraćajnog opterećenja u mjerodavnom vremenu času na kraju planinskog perioda, treba predviđeni dodatna traka za spori vozila. Mjerodavni vremeni čas propisuju se projektnim zadatkom, a obično je predstavljen 100-tim satom. Ako se ne raspolaze podatkom o saobraćaju za 100-ti sat moguće je uvojiti mjerodavno vremeno časovno opterećenje u iznosu od 10-12 % PGDS.

Ako se uvoji dodatna traka po ovom kriterijumu treba provjeriti propusnu moć ceste sa dodatnim trakom.

Provjera propusne moći se provodi u skladu sa metodologijom Priručnika o kapacitetu cesta (Highway Capacity Manual, Transportation Research Board, Washington, D.C., SAD, 2000).

• Vozno-dinamički kriterijum (provjera brzine)

Po vozno-dinamičkom kriteriju brzina mjerodavnog teretnog vozila na usponu se određuje prema dijagramu na slici 16. Ako je ona manja od najmanje brzine vozila u saobraćajnoj traci ( $V_{min}$ ), prema tabeli 20, treba predviđati dodatnu traku za spora vozila.

Slika 16. Brzina spornih vozila na usponima

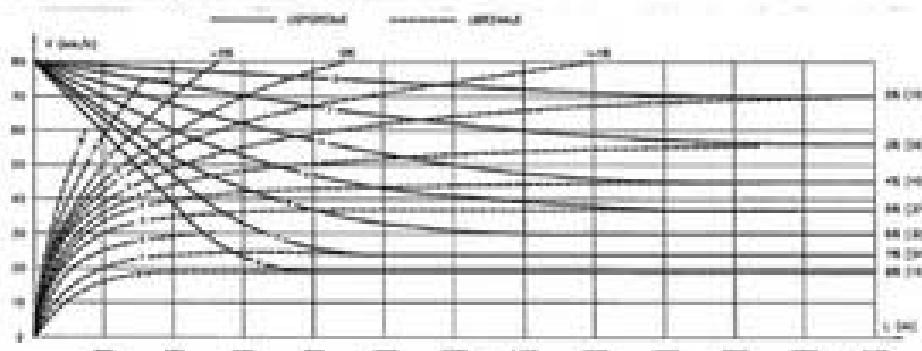


Tabela 20. Vozno-dinamički kriterijum za primjenu dodatnih traka na usponu

Predviđena brzina $V_{pred}$ [km/h]	Najmanja brzina vozila $V_{min}$ [km/h]	Kritična brzina $V_c$ [km/h]
≥ 120	45	55
100	40	50
80	35	45
60	30	40

• Određivanje početka i kraja dodatne trake

Dodatačna traka počinje na mjestu gdje brzina teretnog vozila pada na brzinu  $V_c$ , prema tabeli 20, a završava se na mjestu gdje brzina premaši  $V_c$ .

Na cestama iz tehničkih grupa A i B-izvan naselja, duljina dodatne trake ne smije biti manja od 800 m.

Dvije uzastopne dodatne trake se spajaju u jednu ako im je međusobna udaljenost:

- manja od 500 m za ceste iz tehničkih grupa A i B-izvan naselja i
- manja od 300 m za sve ostale ceste.

*Kriterijum za primjenu dodatnih traka na padu*

Za dionicu ceste u padu primjenjuje se sljedeći kriterijum za utvrđivanje potrebe za dodatnom trakom: ako je podišni nagib kod cesta iz tehničke grupe A veći od 4 %, odnosno kod cesta iz tehničke grupe B veći od 5 %, a prema kriterijumima za uvođenje dodatne trake na usponu postoji potreba za dodatnom trakom na usponu duljine  $L_u \geq 500$  m, tada se traka za spora vozila predviđa i na padu.

4.2.1.4.2. Dodatne saobraćajne trake na raskrsnicama

Dodatačne saobraćajne trake na raskrsnicama treba izvesti tako da trag vozila ne prijelazi na područje kolovoze trake na koju se dodaje dodatna traka.

Izašme i ulazne trake su dodatne trake izgrađene sa desne strane spoljniye vozne trake na cesti i predviđene su za saobraćaj i vozno-dinamičko prilagođavanje vožnje u području

kombiniranja i račvanja krakova priključaka u više nivoa ili u području račvanja ili raskrsnice u nivou, gdje je takvo uređenje neophodno uslijed saobraćajnih uvjeta (broj vozila na priključku ili mjestu račvanja). Kod račvanja ili raskrsnice u nivou dozvoljeno je projektovanje dodatnih traka i sa lijeve strane voznih traka.

Minimalna širina dodatnih saobraćajnih traka u području kombiniranja i račvanja krakova priključaka u više nivoa iznosi 3,5 m.

Minimalna širina dodatnih saobraćajnih traka kod račvanja ili raskrsnice u nivou iznosi 2,5 m, pri čemu ne bi trebalo dozvoliti prejelaz traga merodavnog vozila na područje osnovne kolovozeće trake.

Duljina navedenih traka se određuje dimenzioniranjem saobraćaja, u skladu sa metodologijom Priručnika o kapacitetu cesta (Highway Capacity Manual, Transportation Research Board, Washington, D.C., SAD, 2000), i uzimajući u obzir brzinu vožnje na glavnim, izlaznim ili ulaznim smjerovima.

#### 4.2.1.4.3. Trake predviđene za javni prijevoz putnika

Traka za javni prijevoz putnika (autobus, taksici, željeznički saobraćaj-camvaj), koja je namijenjena bržoj prolaznosti vozila za javni prijevoz putnika, može biti dodata cestama u većim gradovima i mjestima, duž vozne trake (sa vanjske strane).

Širina trake za javni saobraćaj iznosi  $b_2=3,25$  m.

#### 4.2.1.4.4. Trake za mirujući saobraćaj

Pojačalne trake za mirujući saobraćaj predviđene su za zastavljanje i parkiranje vozila. Širina ovih traka zavisi od načina parkiranja vozila.

Poprečni nagib kolovoza ovih saobraćajnih traka treba da bude jednak poprečnom nagibu kolovoza. Ukoliko je nagib izведен u suprotnom smjeru, traka za mirujući saobraćaj je potrebno proširiti u cilju postavljanja naprava za poduljno odvodnjavanje (usječeni kanali za odvodnjavanje sa širinom od 0,5 m, dok dubina ne treba da prelazi 10 % širine).

Izvođenje poduljnih traka za mirujući saobraćaj nije dozvoljeno na cestama iz tehničkih grupa A i B. Izvođenje istih u izuzetnim slučajevima mora biti opravданo procjenom riskovog utjecaja na sigurnost saobraćaja na cestama.

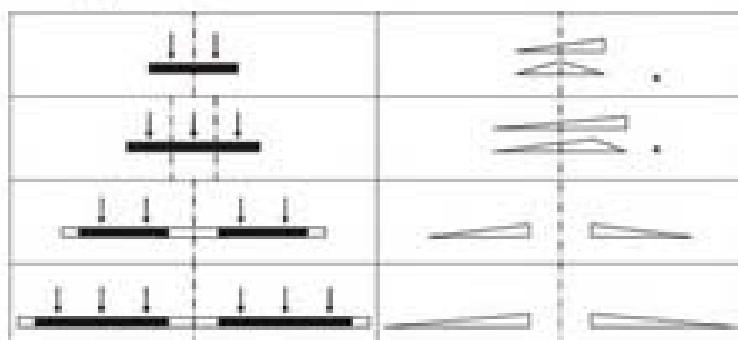
Pri planiranju izvođenja traka za mirujući saobraćaj potrebno je osigurati odgovarajuću zauzimu preglednost na cesti. U slučaju da preglednost nije osigurana, potrebno je smanjiti brzinu vožnje na cesti.

Kod cesta sa malim saobraćajnim opterećenjem i javnih cestama u naseljenim područjima sa elementima za  $V_{puc}/40$  km/h, dozvoljeno je izvođenje traka za poduljno parkiranje vozila, sa širinom od 2,50 m, od čega 0,50 m čini zauzimu traku.

#### 4.2.1.5. Poprečni nagib kolovoza

Poprečni nagib kolovoza ( $\eta$ ) se, po pravilu, projektuje na jednu stranu i to u nagibu prema unutrašnjoj strani krivine u cilju ostvarenja maksimalne sigurnosti saobraćaja (slika 17).

Slika 17. Vrste poprečnih nagiba kolovozu



\* dozvoljeno pri rekonstrukciji i obnavljanju postojećih puteva

Dvostrani poprečni nagib (krov) je dozvoljen na cestama sa više saobraćajnih traka, ukoliko isti omogućavaju horizontalni elementi ceste koji su definisani minimalnim radijusom horizontalne krivine sa poprečnim nagibom  $q_{\text{min}}$ . U tom slučaju, sve kolovozne trake u jednom smjeru moraju imati isti poprečni nagib.

Dvostrani poprečni nagib (krov) je obavezan za ceste sa makadamskim kolovozom.

Kod cesta iz tehničkih grupa A i B, negativni poprečni nagib treba u načelu izbjegavati ili ga ne primjenjivati ukoliko poprečni nagib površine prijelazi 3 %.

Kod cesta sa dvije saobraćajne trake na jednom kolovozu, dvostrani poprečni nagib (krov) je dozvoljen samo u izuzetnim slučajevima, pri izvedenju složenih rekonstrukcija cesta sa dvostranim poprečnim nagibom (krov). U tom slučaju, vrh nagiba (krova) treba da bude zaobljen, tako da se postiže odgovarajuće vertikalno zaobljenje za vešnju od jedne trake do druge (prefliranje). Ako projektom nije drugačije određeno, zaobljenje treba izvesti u širini 3,0 m (1,5 m sa svake strane osovine) i bušektrisom u najvišoj tački od 0,03 m.

Sve dodatne trake na kolovozu (dodatane kolovozne trake i stabilizirane ivične trake) moraju imati isti poprečni nagib kao i glavna kolovozna traka. Izuzetak predstavljaju zaustavne trake i trake za ubrzanje/vitoperenje, čiji poprečni nagib treba biti u skladu sa horizontalnim elementom istih. Razlika između poprečnih nagiba kolovozova i dodatne trake u tački razdvajanja ili kombiniranja (na kraju stabilizovanog područja) ne treba da prijelazi 5 % i 8 % na cestama iz tehničkih grupa A i B, kao i na ostalim cestama. Uslijed vitoperenja dodatne saobraćajne trake, u obzir je potrebno uzeti kvalitetno podutno odvodnjavanje.

#### 4.2.1.5.1. Granične vrijednosti poprečnog nagiba

U cilju osiguranja kvalitetnog otjecaja površinskih voda, kolovoz mora imati minimalan poprečni nagib ( $q_{\text{min}}$ ). Odstupanja od minimalne vrijednosti dozvoljena su samo u području prosjene poprečnog nagiba između suprotno umjerjenih krivina (vitoperenje) i u području raskrinkica u nivou.

Minimalne vrijednosti poprečnog nagiba kolovozova ( $q_{\text{min}}$ ), u odnosu na kvalitet i vrstu materijala upotrebljivih za izradu raspora, iznose:

- |                           |         |
|---------------------------|---------|
| - asfaltni kolovoz        | 2,5 %,  |
| - cement-betonski kolovoz | 2,0 % i |
| - makadamski kolovoz      | 4,0 %   |

U cilju sprečavanja klizanja u poprečnom smjeru u slučaju umanjene KTK ili uporavljaju velje, odredene su maksimalne vrijednosti poprečnog nagiba ( $q_{max}$ ) u krivinama:

- ceste iz tehničke grupe A       $7\% (3\%)$ ,
- ceste iz tehničke grupe B       $7\% (3\%)$ ,
- ceste iz tehničke grupe C       $5\% (7\%)$  i
- za veće podutne nagibe       $q_{max} = \sqrt{q_{max}^2 - q_0^2}$

gdje je:

$q_{max}$  - rezultujući nagib kolovoza [%] i

$q_0$  - podutni nagib nivoleta [%].

Vrijednosti u zagradama mogu da se primjenjuju na cestama iz tehničkih grupa A i B u cilju poboljšanja vozno-dinamičkih uvjeta, kada pri rekonstrukciji cesta nije moguće upotrijebiti neđnu drugu mjeru u cilju povećanja minimalnog radijusa kružnog luka. U slučaju novogradnje, primjena nagiba  $q_{max}=8\%$  nije dozvoljena. Na cestama iz tehničke grupe C, primjena nagiba  $q_{max}=7\%$  je dozvoljena samo ukoliko je utvrdjena okolnom gradnjom i ukoliko se na poseban način izvode priljubci na cestu ili ukoliko isti ne postoji.

Odstupanja (do  $q_{max}=9\%$ ) su dozvoljena samo u posebnim slučajevima (serpentine).

Maksimalan poprečni nagib kolovoza za autocesti u tunelu iznosi 4 %.

#### 4.2.1.5.2. Poprečni nagib u krivinama

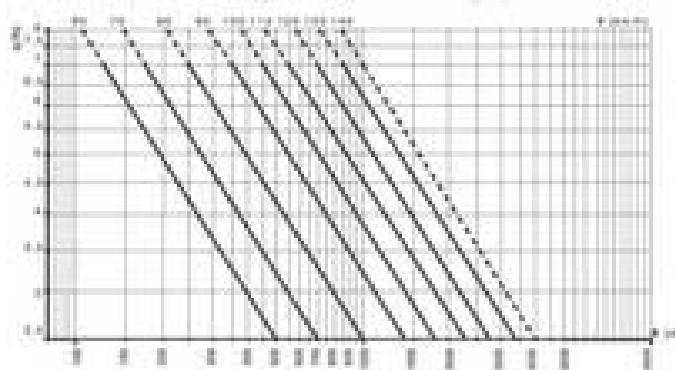
U krivinama, kolovoz mora, u vozno-dinamičke svrhe, biti nagnut prema središtu krivine. Izuzetak predstavlja  $R_c > R_k$  ( $q=2,5\%$ ), gdje je dozvoljeno izvođenje poprečnog nagiba u suprotnom smjeru.

Primjena dvostranog poprečnog nagiba u krivinama nije dozvoljena. Dozvoljena je samo u izuzetim slučajevima pri radijusu  $R_c > R_k$ .

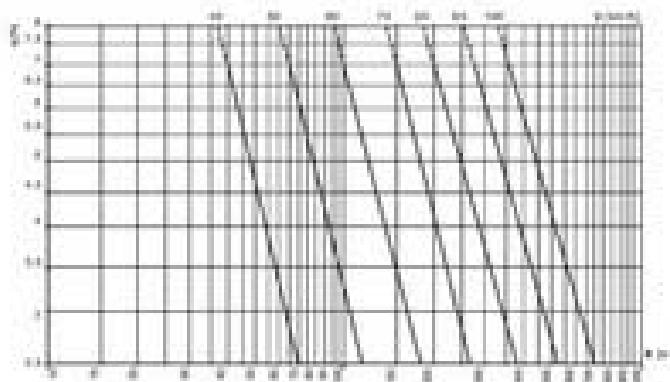
Srednje vrijednosti poprečnih nagiba za  $R_{min} > R_c > R_k$  zavise od računske brzine (računika ili projektna brzina, u zavisnosti od tehničke grupe ceste) i od stupnja iskorištenosti KTK u poprečnom smjeru, kako je određeno za svaku tehničku grupu cesta. Granične vrijednosti radijusa kružnog luka su definisane u poglavljiju Elementi situacionog plana, dio Kružni luk.

Na slikama 18-20 prikazane su vrijednosti  $V_c R_c q$  za različite računske brzine  $V_c$ . Očitane vrijednosti se zaokružuju za 0,1 % na više. Pri kompjuterskoj obradi (tačan proračun) u obzir se uzima logaritamska zavisnost  $R_c q$ .

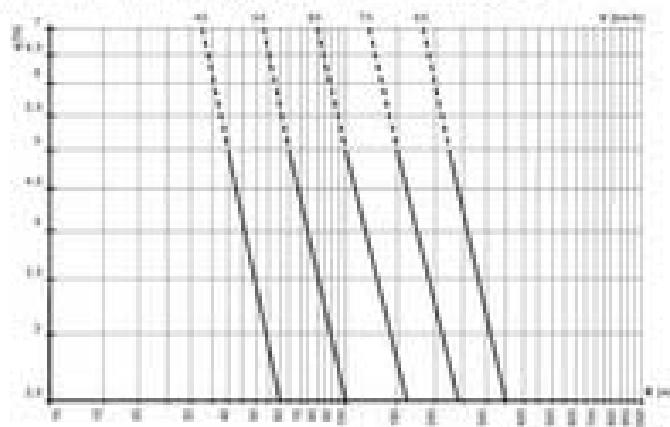
Slika 18. Medusobna zavisnost  $V_c R_c q$  za ceste iz tehničke grupe A



Slika 19: Medusobna zavisnost  $V_i/R_i \cdot q$  za ceste iz tehničke grupe B



Slika 20: Medusobna zavisnost  $V_i/R_i \cdot q$  za ceste iz tehničke grupe C



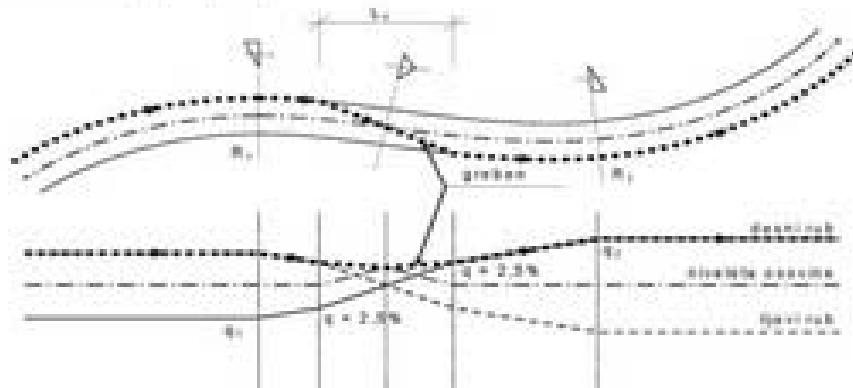
#### 4.2.1.5.3. Promjena poprečnog nagiba (vitoperenje) kolovoza

Promjena poprečnog nagiba (vitoperenje) kolovoza predstavlja kontinualno mijenjanje poprečnog nagiba kolovoza.

Promjena poprečnog nagiba (vitoperenje) kolovoza se, u načelu, izvodi na čitavoj dulini prijelazne krivine (slika 21), s tim da je potrebno napraviti razliku između:

- promjene poprečnog nagiba između dva intenzijerna poprečna nagiba i
- promjene poprečnog nagiba između dva suprotno usmjerena poprečna nagiba.

Slika 21. Izvođenje vitoperenja



Promjena poprečnog nagiba je linearna, a prijelazne dijelove između susjednih različitih podaljnih nagiba treba izvesti vertikalnim zahlađenjem sa dvostrukom kvadratnom parabolom.

Ukoliko, iz stručno opravdanih razloga (npr. nestazmjerne veličine susjednih kružnih lukova koji su povezani prijelaznom krivinom, pri čemu za veći od njih važi  $R_2 > R_1$ ), nije projektom predviđeno drugačije, poprečni nagib kolovora  $q=0\%$  treba da bude na vremeni takki klotoide ili pored nje. Područje promjene poprečnog nagiba između dva suprotno usmjereni poprečni nagibi u dijelu koje je ograničeno vrijednostima poprečnog nagiba  $\pm q_{\text{max}}$  je ulje područje vitoperenja.

Iznad promjene poprečnog nagiba kolovora određen je nagibom rampe vitoperenja, a uvjetovan je vremensko-dinamičkim i optičkim parametrima, te posljedinim zahlađevima efikasnog odvodenjivanja kolovora. Nagib koinice vitoperenja ( $\Delta s$ ) predstavlja relativan podaljni nagib (RPN) ivice neprolijenog kolovora s okvirom na podaljni nagib nivolete ( $s$ ).

RPN se određuje na osnovu jednačine:

$$\Delta s = \frac{q_1 - q_2}{L_v} \cdot b_v = \frac{\Delta q}{L_v} \cdot b_v$$

gdje je:

$q_1$  i  $q_2$  - poprečni nagib kolovora na početku, odnosno kraju poteca vitoperenja [%].

$L_v$  - duljina vitoperenja [m] i

$b_v$  - rastojanje udaljene ivice kolovora od osovine vitoperenja [m].

RPN ivice kolovora (nagib rampe vitoperenja) koja se javlja pri promjeni poprečnog nagiba kolovora, treba da iznosi:

- pri promjeni nagiba između istosmjernih poprečnih nagiba  $0^\circ \leq \Delta s \leq \Delta s_{\text{max}}$  i
- pri promjeni nagiba između suprotno usmjerenih poprečnih nagiba  $\Delta s_{\text{max}} \leq \Delta s \leq -\Delta s_{\text{max}}$ .

Upotreba RPN koji je jednak  $\Delta s_{\text{max}}$  preporučuje se iz estetskih razloga.

Ako predviđeni RPN prijelazi granicu  $\Delta s_{\text{max}}$ , potrebno je povećati duljinu prijelazne krivine. Za ceste iz tehničke grupe C, u izuzetnim slučajevima je moguće povećati područje promjene poprečnog nagiba do ulaznog kružnog luka. Isto se primjenjuje i za ceste iz tehničke grupe B-umtar naselja, ukoliko se promjena poprečnog nagiba izvodi između istosmjernih uzastopnih krivina.

Najmanja duljina vitoperenja se može odrediti korištenjem maksimalnog dozvoljenog RPN:

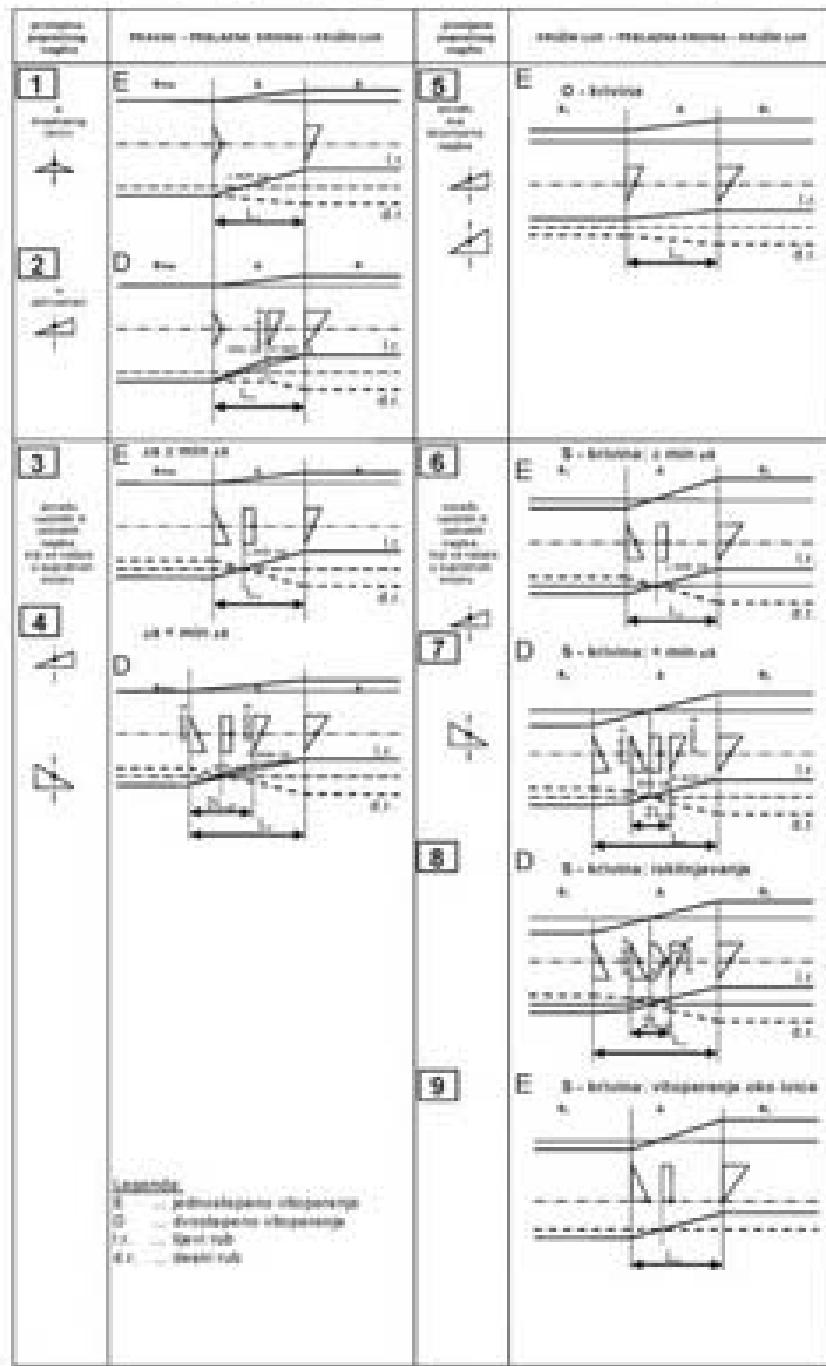
$$\min L_v = \frac{q_1 - q_2}{\Delta s_{\max}} \cdot b_v + \frac{\Delta q}{\Delta s_{\max}} \cdot b_v$$

Ako je projektovani RPN manji od  $\Delta s_{\max}$  vitoperenje treba izvesti u užem dijelu (između  $t_{q_{\max}}$ ) sa  $\Delta s_{\max}$ , a drugi dio primjenom pravila za promjenu poprečnog nagiba između istosmjernih poprečnih nagiba kolovoza.

Ako se na kolovozu nalazi zaustavna traka, širina ivične trake koja je zamijenjena zaustavnim trakama se primjenjuje za definiranje ivice kolovozra, umjesto zaustavnih traka.

Standardni način promjene poprečnog nagiba kolovozra prikazan je na slici 22. Promjenu poprečnog nagiba kolovozra treba izvesti tako da se voda ne zadržava ni na jednom dijelu kolovozra i da se ne mijenja znak podubnjog nagiba (princip "testere") ivica poprečnog profila kolovozra.

Slika 22. Nadini promjene poprečnog nagiba kolovoza za različite ustanope elemente



Podulni nagib ivica kolovoza mora biti dovoljan kako bi se omogućilo izvođenje odgovarajućih mera za podulno odvodnjavanje kolovoza.

Promjenu poprečnog nagiba iz dvostranog (krov) u jednostrani poprečni nagib treba izvesti tako da se prvo niveliše poprečnog nagiba izvedi nakon prilagođavanja do potrebnog konačnog poprečnog nagiba.

Promjenu nagiba pri vitoperenju treba izvesti oko podulne osovine, koja je kod cesta sa dvije saobraćajne trake identična osovini ceste (b. -B/2). Kod cesta sa razdvojenim kolovozima, promjenu porečnog nagiba treba izvesti za svaki koloz osobno, s tim da se lijeva ivica svakog kolova upotrebljava kao osovina vitoperenja (b. -B).

Kada i ukoliko vitoperenje nije moguće izvesti primjenom gore navedenih postupaka, uz jedn užitk malog podulnog nagiba ceste ili iz bilo kojeg drugog tehničkog, ekonomskog ili prostornog razloga, svaka podulna linija u poprečnom profilu ceste, uključujući i imaginarnu, koja se nalazi izvan kolova, se može utesiti na osu vitoperenja. U tom slučaju izvedi se takozvani "skok" nivoleta, koji podnje i završava se u podnu ceste sa konstantnim poprečnim nagibom.

Osnovno zadalo za izbor metode vitoperenja u slučaju blagih podulnih nagiba nivoleta ( $\Delta h \leq 5\%$ ) jeste da se vitoperenje izvedi tako da se nagibi svih podulnih linija u poprečnom profilu ceste uvijek i samo povećavaju (kao nagib ili smanjenje pada). Pad nijedne od navedenih linija ne smije biti manji od  $1\%$ .

Kod cesta kod kojih primjena prijelazne krivine u obliku klotoide nije obavezna (dovoljan R<sub>c</sub>, tehničke grupe C i D), polovina duljine na kojoj se vrši promjena poprečnog nagiba se izvedi na jednost, a druga polovina na drugom od dva susjedna geometrijskih elemenata.

U izuzetak cesta iz tehničke grupe A, promjena nagiba između poprečnih nagiba koji se nalaze u suprotnom smjeru treba izvesti primjenom sistema inklinovanja.

Promjena poprečnog nagiba kolova (vitoperenje) u području mostova i vijadukata otežava i ponakupljuje projektovanje i izgradnju, te stvara neugodan vizualni utisak.

#### *Grafične vrijednosti relativnog podulnog nagiba*

Maksimalan RPN, koji se zaostavlja na uvjetima torzije bezine vozila, razrađen je u poglavljiju Elementi situacionog plana, dio Konstrukтивni uvjeti (K-uvjet tabela 28). Vrijednosti su navedene za svaku saobraćajnu traku posebno. Ako se nekoliko saobraćajnih traka nalazi na istoj osovini vitoperenja, vrijednosti iz tabele treba pomnožiti brojem saobraćajnih traka.

Ako je izračunati maksimalan RPN manji od minimalnog RPN, minimalan RPN se uzvaja kao maksimum.

Minimalan RPN se određuje prema osiguranju uvjeta za odvodnjavanje površine kolova u užem dijelu vitoperenja, i to na osnovu sljedeće formule:

$$\Delta h_{min} = k_c \cdot h_c$$

gdje je:

$\Delta h_{min}$  - relativan nagib udaljene ivice kolova s obzirom na nivoletu [%] i  
 $k_c$  - koeficijent intenziteta vitoperenja, standardno  $0,10\% / m$ .

Na cestama sa geometrijskim elementima velikih dimenzija, te na kojima je velika širina kolova (po pravila su to ceste sa razdvojenim kolovozima) primjena ove vrijednosti preuzimaju "preklapanje" kolova (tj. vizuelni izgled spoljašnje ivice kolova). Za takve ceste je moguće primjeniti nižu vrijednost  $k_c$  (preporučuje se  $0,06\% / m$ , a kod veoma blage nivoleta  $0,03\% / m$ ). U tom slučaju, područje koje je potencijalno opasno za skvapljanje, mora

proporcionalno biti povećano, uz smanjenje vrijednosti k. Za ovo područje projektom je potrebno predviđati posebne mjeru (izmještanje osovine vitoperenja na dionici, odvodnjavanje asfalta i slično).

#### Izvođenje vitoperenja pri blagim usjekima nivoleta

Minimalan podužni nagib nivoleta definiran je u poglavljiju Elementi podužnog profila, dio Dinosca sa promjenljivim umjerom poprečnog nagiba. Odstupanja od navedenih uvjeta javljaju se u sljedećim slučajevima:

- ako usjed ravnosti ceste nije moguće osigurati dovoljan podužni nagib nivoleta i
- u području vodoravnog zaobljenja nivoleta na dijelu koji je ograničen fiktivnim tangentama sa podužnim nagibom  $k_i < k_{\text{max}}$  koji je spojen sa kružnim lukom.

U ova slučaju, znak jedne od dvije ivice kolovora se mijenja (princip "tesore") u ulazu području vitoperenja, što nije dozvoljeno, i pri tome se na kolovoru pojavljuje polje sa stajacom vodom, u obliku gotovo završenog kruga. U takvim uvjetima vitoperenje se izvodi primjenom posebnog tehničkog postupka ili se povećava nagib nivoleta.

Ukoliko, iz opravdanih razloga, uže područje vitoperenja nije moguće izmjestiti u područje u kojem je dovoljan podužni nagib nivoleta, potrebno je ponjereni osovini vitoperenja u poprečnom profilu ceste. Skok nivoleta se izvodi kako je opisano gore u tekstu.

Izmještanje se izvodi na onoj strani profila ceste na kojoj se nalazi ivica kolovora za koju se podužni nagib smanjuje pri vitoperenju u poređenju sa nagibom nivoleta. Izmještanje osovine u poprečnom profilu ceste za 1 m treba da poveća podužni nagib svake podužne linije u profilu za 0,1 %.

Ukoliko su podužni nagibi obje ivice kolovora manji od potrebnog podužnog nagiba naprava za podužno odvodnjavanje, osovinu vitoperenja treba postaviti izvan kolovora (virtualna osovina).

Visinska razlika nivoleta (dupli skok nivoleta istog znaka) izmedu susjednih krivina, gdje se izvodi vitoperenje, mora biti izjednačena izvan užeg dijela vitoperenja.

U cilju osiguranja maksimalne jednakosti visine oboj kolovora na cesti sa finički razdvajenim kolovozima (otvaranje oblika razdjelne trake), preporučuje se da se izjednačavanje visinske razlike, koje se javlja usjed izmještanja osovine vitoperenja, izvede do polovine na svakom od razdvajenih kolovora.

#### isklinjavanje

Izmjenju poprečnog nagiba dozvoljeno je, u slučaju pravudsog horizontalanog presjeka nivoleta, izvesti "isklinjavanjem". Postupak se može izvesti na cestama iz tehničke grupe C i drugim cestama koje nisu dimenzionirane s obzirom na dinamiku vožnje i, uz posebno obrazloženje, također na cestama iz tehničke grupe B, gdje bezina vožnje ne prelazi 80 km/h. U načelu, iskljinjavanje se može primjenjivati na cestama, gdje nije propisano uzmimanje u obzir  $V_{\text{pred}}$ . Iskljinjavanje se izvodi u području koje je ograničeno poprečnim nagibima  $\pm q_{\text{max}}$ . Iskljinjavanje je predstavljeno na slici 23.

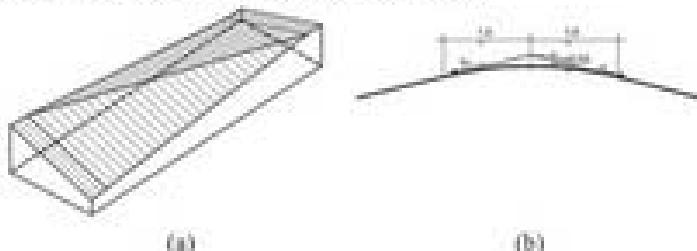
Dvostrani nagib na kojem je izvršeno iskljinjavanje ima oblik krova sa ponjenljivom duljinom obje strane sa poprečnim nagibom  $q_{\text{max}}$ . Dulina ovog područja  $L_{\text{ik}}$  zavisi od brzine i krive kolovora i određuje se na osnovu sljedeće formule:

$$L_{\text{ik}} = 0,1 \cdot H \cdot V_{\text{pred}}$$

gdje je:

$L_{ik}$  - duljina područja iskljinjavanja [m] i  
 $B$  - širina kolovoza [m].

Slika 23. Greben (a) i ublažavanje grebena (b)



Kod iskljinjavanja, greben se javlja pod uglovom (slika 23a). Greben treba ublažiti vertikalnim zaobljenjem u poprečnom smjeru u dulžini od 1,5 m sa svake strane i sa bisektrisom 0,03 m. Ublažavanje grebena prikazano je na crtežu 23b.

#### Vodoravno zaobljenje ivice kolovozca

Prilikom promjene poprečnog nagiba kolovozca, obje ivice kolovora (ili jedna od njih u slučaju vitoperenja ako jedne od ivica kolovora) imaju, s obzirom na nivoletu ceste, različiti poduzmi presek, koji određuje ubaćena tangentu.

Zaobljenje dodatne tangente (na početku i na kraju ubaćene tangente) treba izvesti primjenom postupka, koji se primjenjuje za zaobljenje preloma nivoleta u poduzmu profilu.

Ako se zaobljenje izvodi u području vertikalnog zaobljenja preloma nivoleta, iz estetskih razloga, zaobljenje ubaćene tangente treba izvesti sa radijusom koji je najmanje dva puta veći od radijusa zaobljenja preloma nivoleta.

Ako se zaobljenje izvodi u dvije faze, broj ubaćenih tangenti se može povećati na dva ili tri (uobičajeno). Uzvod minimalnih razlika u nagibima između ubaćenih tangenti, između njih se ne postavlja nikakvo vodoravno zaobljenje.

#### 4.2.2. Prateće površine kolovozra

##### 4.2.2.1. Saobraćajne trake za nemotorizovane učesnike u saobraćaju

Saobraćajne trake za nemotorizovane učesnike u saobraćaju, po pravilu su fizički, visinsko ili razdjeljicom trakom odvojene od saobraćajnih traka za motorna vozila. Potreban razmak (sigurnosna širina) zavisi od brzine kretanja motornog vozila (tabela 14).

Pješačka staza je saobraćajna namijenjena pješacima i izvodi se uz kolovoz, odnosno uz saobraćajnu traku sa nadvišenim ivičnjakom. Odvojena je različnom širinom od tih površina. Ivičnjak je standardne visine 12 cm do maksimalno 20 cm.

Ako se pješačka staza izvodi neposredno uz kolovoznu traku i fizički je od nje odvojena ivičnjakom, širina za dva pješaka iznosi  $b_p = 2,35$  m, a izuzetno za jednog pješaka 1,55 m.

Na obje strane kolova u tunelima obavezno je projektovanje pješačkih staza za slotažne mulde i potrebe održavanja. Normalan pješački saobraćaj nije dozvoljen u tunelima. Pješačke staze su indiognate 0,15 m iznad nivoa kolova uz minimalan poprečni nagib od 2 %. Minimalna širina pješačke staze iznosi 0,85 m.

Biciklističke staze se izvode odvojeno od saobraćajnih površina za motorna vozila. Širina jedne trake za bicikliste iznosi 1,00 m. Biciklističke staze se smiju izvesti uz saobraćajne trake

za motorni saobraćaj, ali samo ako su denivelisane ivičnjakom i na sigurnosnoj udaljenosti od najmanje 50 cm od ivice saobraćajnog profila.

#### 4.2.2.2. Nesobraćajne trake (razdjelne trake)

Nesobraćajne trake na kolovozu predstavljaju razdjelne trake između razdvajenih kolovoza ili između kolovoza i drugih saobraćajnih traka i saobraćajnih traka za minijuci saobraćaj. Razdjelne trake se izvede u poprečnom profilu ceste kod koga je zbog sigurnosti saobraćaja nihuo fizički razdvojiti dva kolovozna sa saobraćajem u suprotnim smjerovima ili vidove saobraćaja. Razdjelne trake se vizuelno i po stabilizaciji razlikuju od saobraćajnih traka.

Naprave za podužno odvodnjavanje kolovoza mogu biti izvedene na i u razdjelnim trakama.

Minimalna širina razdjelne trake mora biti jednaka sigurnosnoj širini (razmak između saobraćajnog i slobodnog profila ceste) i zavisi od brzine vožnje.

Širina razdjelnih traka treba, po pravilu biti jednaka dužinama ceste, izuzev na raskrsnicama ili u slučaju proširenja i/ili sušavljanja za dodatne trake. U slučaju složenih prostornih ili ekonomskih uvjeta, kao i složene nivoje, razdjelnu traku je moguće izvesti u promjenjivoj širini, s tim da svaka od ivica kolovoza trake treba da bude paralelna "svojoj" osnovni razdvajenog kolovora.

Na cestama na kojima brzina vožnje iznosi  $\geq 70$  km/h, razdjelna traka treba fizički da bude odvojena od kolovoza, sigurnosnom ogradom ili izdignutim ivičnjakom ili kombiniranjem ove dvije mjere.

Ukoliko je zelena površina običena, zbog potreba održavanja njena minimalna širina treba da iznosi 1,20 m, uključujući ivičnjake sa obje strane. Uz područja se izvede popločavanjem, a projektat u tom slučaju treba da sadrži procjenu nivoa saobraćajne sigurnosti s obzirom na unaru razdjelne trake (brzina vožnje).

Zasadivanje drveća može biti predviđeno na razdjelnoj traci koja se izvedi kao zelena površina. U tom slučaju, razmak drveća od ivice kolovozna se određuje tako da se drveće nalazi izvan slobodnog profila ceste. Širina trake također zavisi od izbora vrste drveća.

Na cestama na kojima brzina vožnje iznosi  $\geq 70$  km/h, ne preporučuje se zasadivanje aleja drveća iz sigurnosnih razloga. U tom slučaju potrebno je procijeniti nivo saobraćajne sigurnosti (postavljanje sigurnosnih ograda, brzina uklanjanja snijelenog drveća i opalog listića ili periodično ograničenje brzine).

##### 4.2.2.2.1. Srednja razdjelna traka

Kod cesta sa više saobraćajnih traka previđa se srednja razdjelna traka, omogućavajući razdvajeno upravljanje saobraćajnim tokovima, odvodnjavanje kolovoza i postavljanje saobraćajnih znakova i javnog osvetljenja.

Na cestama se predviđaju slijedeće minimalne širine razdjelnih traka (min b<sub>1</sub>):

- autoceste: 3,00-4,00 m, izuzevno 2,50 m (predviđeno zatravljivanje),
- ostale ceste izvan naseljenih područja: 1,25-2,50 (predviđeno popločavanje ili asfalt),
- ceste sa više saobraćajnih traka u naseljenim područjima: 1,60-4,50 m i
- ceste sa jednim kolovozom i više saobraćajnih traka ( $V > 70$  km/h): 0,50 m (stabilizirana kao kolovoz).

Ukoliko je trasa položena na padini terena sa odvojenim kolovozima i visinski nezavilanim vedenjem nivoje, te s ciljem racionalizacije radova, nestandardnu širinu uredeje razdjelne trake uvjetuju terenske prilike.

##### 4.2.2.2.2. Bočne razdjelne trake

Bočne razdjelne trake treba predviđjeti uglavnom u gradovima i mjestima i naseljenim područjima, ukoliko se navedene trake koriste za razdvajanje biciklističkih ili gještačkih površina od kolovoza, uređenje zasadenih površina duž ceste ili kao trake u kojima se postavljaju poduzne komunalne instalacije duž kolovoza.

Minimalna širina bočne razdjelne trake iznosi min  $b_{bo}=1,20$  m. Širina bočne razdjelne trake na kojoj je zasadeno drveće i žbunje iznosi najmanje 2,0 m.

Razdjelne trake mogu biti na nivou kolovoza ili od njega izdignute pomoću ivičnjaka, i to:

- $b_{bo}=7$  cm ukoliko je razmak sigurnosne ograde od ivičnjaka  $\geq 50$  cm,
- $b_{bo}=10$  cm na cestama izvan naseljenih područja, ukoliko je ivičnjak postavljen do 10 cm prije ograde ili
- $b=12-13$  cm na cestama u naseljenim područjima (bez ograde).

#### 4.2.2.3. Poduzne površine za zaštitu kolovoza i postavljanje saobraćajne opreme (bankine)

Bankine su poduzne površine za zaštitu kolovoza i postavljanje saobraćajne opreme. Bankine se virašno i po načinu stabilizacije razlikuju od saobraćajnih površina. Ukoliko se izvodi kao kolozos, mora biti razdvjena neprekidnom bijelom crtanom ivicom kolozosa.

Bankine su predviđene za:

- osiguranje veće sigurnosti saobraćaja (primedna upotreba dodatne širine),
- postavljanje naprava i objekata za upravljanje i zaštitu saobraćaja (razdjelni smjerokazi i sigurnosne ograde),
- postavljanje naprava za poduzno odvodnjavanje kolozosa (kanali, plitki kružni kanali, izdignuti ivičnjaci sa sigurnosnim područjem) i
- za izvođenje ivičnjaka.

Širina bankine zavisi od vrste (saobraćajne funkcije) ceste, brane vodnje i naprava (saobraćajna oprema, drenaža) koje se na nju postavljaju. Hranjeni dio nasipom zaštićene ili uječene kosine, koji se proteže u bankinu, se treba obuhvatiti širinom bankine.

Minimalna širina bankine iznosi 1,00 m. Širine bankina, u zavisnosti od predviđene brane su prikazane u tabeli 21.

Tabela 21. Širine bankina

$V_{sred}$ [km/h]	40-60	70-90	$\geq 100$
$b$ , [m]	1,00	1,30	1,50

Minimalna širina bankine duž zaustavne trake iznosi 1,00 m.

U izuzetnim slučajevima, na cestama iz tehničkih grupa C i D, širina bankine može da iznosi 0,50 m (ceste bez smjerokaza) i 0,75 m (sa smjerokazima). Navedeni izuzeci mogu se primjenjivati i na cestama iz tehničke grupe B-izvan naselja, ukoliko je saobraćajno opterećenje na takvim cestama ispod 1.000 voz/dan.

Na nasipima višim od 3,00 m na bankinama treba osigurati širinu za postavljanje zaštitne ograde. Potrebna širina bankine za jednostranu zaštitnu ogradu iznosi najmanje 1,20 m, a za izvođenje odbojne ograde najmanje 1,50 m (stabla zaštitne ograde ugrađuje se najmanje 50 cm od spoljnje ivice bankine).

Širina bankine duž biciklističke staze ili trotoara iznosi 0,50 m, a ukoliko je ivica biciklističke staze ili motocra posebno stabilizirana (grasitne kocke, betonski ivičnjaci), širina može da iznosi 0,25 m.

Površina bankine može biti pješčana (drobljeni kamen ili šljunak), humuzirana, popločana ili vezana (beton ili obradene kamene ploče za popločavanje, asfalt, cement beson). Vanjski izgled stabilizirane bankine se razlikuje od kolovoza po materijalu i boji.

Ako je površina bankine stabilizirana istom konstrukcijom kao kolovoz, te ukoliko postoji mogućnost za povremeno koriscenje za mimošlabeњe vozila, sa vanjske strane bankine treba izvesti bermu širine najmanje 0,5 m.

Bankina duž zastavne trake se može izvesti kao berna (ruvaljana i sa gornjim humuznim slojem).

Ivici za poverzivanje, između bankine i kolovoza treba izvesti na istom nivou ili do 2 cm nize, i time da je bankini potrebljano na odgovarajući način stabilizirati od mogućeg otklečenja gumenama. Ako bankina nije stabilizirana (obično u slučaju privremenog uređenja), na cesti mora biti postavljena odgovarajuća i vidljiva saobraćajna signalizacija.

Poprečni nagib površine bankine treba izvesti prema spoljnoj ivici bankine (od kolovoza). Minimalna veličina poprečnog nagiba bankine zavisi od materijala koji je upotrebljen za stabiliziranje (pjesak, popločana ili vezana 4 %, trava 6 %).

Bankina na višoj (spoljničkoj) strani kolovoza treba izvesti sa minimalnim poprečnim nagibom, a na nižoj (unutarnjoj) strani sa nagibom kolovoza, ukoliko je veći od minimuma koji je određen za bankine (obično između 4 i 7 %).

Ako se bankina upotrebljava za postavljanje naprava za podužno odvodnjavanje, sa vanjske strane navedenih naprava treba izvesti kosu bermu širine najmanje 0,5 m.

Ako se bankina upotrebljava za izgradnju trotoara, u obzir je potrebno uzeti odredbe koje se odnose na postavljanje ivičnjaka, kao i odredbe koje se odnose na sigurnosni prostor (razmak između saobraćajnog i slobodnog profila), kao i njihovo preklapanje.

#### 4.2.2.4. Podužne površine za zaštitu i osiguranje funkcionalnosti ceste (berma)

Berma predstavlja područje za osiguranje funkcionalnosti ceste, koje je izgrađeno sa vanjske strane naprava za odvodnjavanje i/ili saobraćajnih površina za nemotorizovani saobraćaj. Berma se upotrebljava za:

- osiguranje zaštite stabilizacije naprava za odvodnjavanje,
- zaštitu ceste i učesnika u saobraćaju od materijala koji se osipa sa kosine usjeka,
- postavljanje saobraćajne opreme,
- osiguranje preglednosti na cesti i
- kao uslužno područje za uklanjanje snijega.

Ukoliko se odvodnjavanje ceste, uslijed prostorno-sigurnosnih razloga izvodi odvojeno (posebno za kolovoz, a posebno za okruženje ceste), berma iza ivičnjaka se može upotrebljavati za izvođenje podužnih naprava za odvodnjavanje cestovnog okruženja (zakrivljeni kanal sa uskim laktovima).

Površina berme se uglavnom izvodi sa humusom i travom, a moguće je primjenjivati i druge metode stabiliziranja. Izvođenje berme samo sa ispunom od vezanih zemljanih materijala nije dozvoljeno. Ako se berma izvodi sa travom, tjem poprečni nagib iznosi 6 %.

Prilikom određivanja širine berme (%) u obzir se uzima sljedeće:

- osiguranje zaštite ceste i objekata i naprava duž istog,
- osiguranje polja preglednosti u krivinama,
- mogućnost odlažanja uklonjenog snijega,
- mogućnost postavljanja saobraćajne opreme,

- mogućnost postavljanja infrastrukturnih instalacija i
- vožnja na bermi.

Širina berme iz naprava za odvodnjavanje i iz stabilizacije bankine određuje se projektom, a ne može biti manja od 0,50 m. Minimalna širina berme iz biciklističkih i pješačkih površina iznosi 0,25 m.

#### 4.2.2.4.1. Osiguranje zatite ceste i objekata i naprava duž istog

Minimalna širina berme mora biti jednaka dočljivoj konstrukciji koju štiti. U slučaju da se berna nalazi na usječenoj dionici ceste, može biti i uša. U obzir se uzima moguća crvjenja materijala sa kosine i izvođenje humunog sloja, ukoliko se na kosini i bermi nalazi humunski sloj.

#### 4.2.2.4.2. Osiguranje polja preglednosti u krivinama

Širinom berme treba da se osigurati dovoljna preglednost na zaustavnoj duljini, koja se izračunava na osnovu određene brzine vožnje. Duljina preglednosti se određuje uzimajući u obzir slijedeće uvjete:

- vozac u vozilu je za jednu polovinu kolovozne trake udaljen od unutrašnje ivice kolovozne trake, oči se nalaze u visini 1,0 m,
- vozac mora vidjeti prepreku koja je za polovinu širine kolovozne trake udaljena od unutrašnje ivice kolovoza,
- standardna visina prepreke zavisi od vrste ceste i brzine vožnje (na cestama sa velikim brzinama vožnje ova visina iznosi do 0,45 m, a na drugim cestama do 0,65 m),
- prilikom određivanja polja preglednosti u obzir se uzima poduzeti profil ceste,
- visina prepreke u vidnom polju na visini duljine preglednosti ne smije niti u jednom slučaju biti veća od 40 % od razlike između visine očiju i prepreke,
- postavljanje saobraćajne opreme na bermu treba vršiti selektivno,
- rasuđivanje drveća i žbunja u krivinama nije dozvoljeno,
- prilikom izvođenja izgradnje ceste u fazama, polje preglednosti treba osigurati za dimenzije utvrđene nakon završne faze.

#### 4.2.2.4.3. Odlaganje oklopnog snijega

S obzirom na statističke podatke o snježnim padavinama i količinama snijega, projektom ceste treba predviđati širinu berme, u cilju osiguranja dovoljne površine i obima za uklanjanje snijega sa kolovoza.

#### 4.2.2.4.4. Postavljanje saobraćajne opreme

Širinom berme treba da se osigurati dovoljno prostora za postavljanje saobraćajne opreme. Minimalna širina berme je dovoljna za postavljanje smjerokazova. Prilikom postavljanja saobraćajne opreme u obzir se uzimaju uvjete za osiguranje preglednosti.

#### 4.2.2.4.5. Postavljanje infrastrukturnih instalacija

U sklopu berme je potrebno postaviti sve vrste komunalnih i telekomunikacionih vodova, te kanalizacionih vodova, ako su predviđeni. U slučaju postavljanja nekoliko vrsta vodova i kanalizacije, njihov izbor zavisi od međusobnog utjecaja određenih vodova. Širina berme mora biti dovoljna za potreban tehnički razmak između vodova, kao i za njihovo postavljanje, održavanje i rekonstrukciju (zamjenu), kao i za postavljanje i održavanje pristupanih tačaka navedenim vodovima (javnovi).

#### 4.2.2.4.6. Vrbova na bermi

Ako je berna stabilizirana na odgovarajući način moguće je istu upotrebljavati za povremeni prolaz. Ako brzina vožnje na kolovozu iznosi  $>50$  km/h, na ivici berme koja je okrenuta prema kolovozu treba izvesti odgovarajuću poduljno fizičku zaštitu (ograda). Minimalna širina berme za vožnju (saobraćajni profil) iznosi 0,70 m.

#### 4.2.2.5. Naprave za podudano odvodnjuvanje kolovozu

##### 4.2.2.5.1. Ivičnjak i usmjereni kanal (rigol)

Ivičnjaci (izdignuti, spušteni, pod ugлом) predstavljaju elemente za visinsko razdvajanje poduljnih područja ceste. Element ivičnjaka se sastoji od ivičnjaka i širine zaštitnog sloja dok ivičnjaka (tabela 22).

Tabela 22. Karakteristike izvođenja izdignutih i spuštenih ivičnjaka

Vrsta ceste	Maksimalna bermska vožnja [km/h]	Nagib kosine ugaošenog ivičnjaka [%]	Širina zaštitne zone dok ivičnjaka [m]
izvana rasvjeta	50	0	0,50
na glavnim cestama u naseljima i na cestama izvana rasvjete	50	6,5	0,20
naselje ceste	50	12	0,60

Minimalna visina ivičnjaka iznad kolovozu, koja u slučaju udara sprječava prevrtanje, iznosi 12 do 15 cm. Ako se radi o mostovskim konstrukcijama, minimalna visina ivičnjaka iznad kolovozu treba da iznosi između 18 i 20 cm.

Izdignuti ivičnjaci se mogu upotrebljavati i kao naprava za podudano odvodnjuvanje.

Ako se izdignuti ivičnjak postavlja u kombinaciji sa više od 0,10 m udaljenom sigurnosnom ogradiom, visina ivičnjaka iznad kolovozu ne smije preći 7 cm, a područje izrajeva, najmanje do sigurnosne ograde, treba biti stabilizirano i nagrano prema ivičnjaku.

Ivičnjaci koji se nalaze na ulazima na privatne zemljiste posjede treba da budu spušteni. Dužina spuštenih ivičnjaka zavisi od širine ulaza, s tim da ne smije biti manja od 3 m. Ako se na razmaku manjem od 5 m nalazi nekoliko uzastopnih ulaza, ivičnjaci koji se nalaze na razmacima između posjeda moraju također biti izvedeni kao spušteni. U cilju osiguranja poduljnog odvodnjuvanja vode sa kolovozu ivičnjaci treba da budu spušteni na visinu od 2 cm iznad nivoa kolovozu. Visina za odvodnjuvanje nije potrebna ukoliko je poprečni nagib kolovozu na drugu stranu.

Povezivanje gornje ivice izdignutih i spuštenih ivičnjaka treba izvesti pomoću ugaošenih ivičnjaka, kako je navedeno u tabeli 22. Povezivanje izdignutih i spuštenih ivičnjaka upotrebom klasičnih elemenata za izvođenje ulaza preko troščara (ivičnjaci sa horizontalnim zaobljenjem gornje ivice) dozvoljeno je samo u urbanim područjima na cestama na kojima brzina vožnje iznosi  $\leq 50$  km/h.

Minimalne dimenzije ivičnjaka za izvođenje saobraćajnih traka za bicikliste i pješake (optičko razdvajanje površina i razdvajanje površina sa zadnje strane berme) treba da iznose 6 (7) x 20 cm. Kada se postavljanje izvodi u cilju optičkog razdvajanja saobraćajnih traka, ivičnjake u potpunosti treba izvesti kao spušteni do visine traka, dok se prilično razdvajanje berme od saobraćajnih traka, izvode kao ivičnjaci izdignuti za 0,10 m, iza kojih se izvodi berna čija minimalna širina iznosi 0,25 m. Umjesto klasičnih ivičnjaka za razdvajanje površina moguće je upotrijebiti kamene kocke, dimenzija 6 x 6 x 6 cm ili 8 x 8 x 8 cm.

izabranih i definiranih prema vrsti i značaju ceste, te planiranom saobraćajnom opterećenju (vrsta učenika i veličina toka), da bi cesta mogla funkcionirati unutar saobraćajnih i vozno-dinamičkih karakteristika (bezina putovanja i odnos između mjerodavnog saobraćajnog opterećenja i kapaciteta ceste-nivo usluge), predviđenih prema njegovoj saobraćajnoj funkciji (kategorija ceste).

Kroz GPP se definiraju:

- broj, poređak i širine pojedinih saobraćajnih površina kolovozu,
- osnovni redim u eksploataciji (sa jednim ili dva kolovozom),
- horizontalni razmaci i/ili vertikalna delineacija pojedinih elemenata profila,
- saobraćajni i slobodni profil i
- moguće faze u građenju ceste.

GPP se primjenjuje u:

- planiranju saobraćaja i cestovne mreže,
- generalnim studijama kao polarno opredjeljenje,
- prostornim studijama za definiranje odnosa sa cestovnom sredinom,
- idejnem i glavnom projektu ceste kao osnova za definiranje normalnih profila i
- eksperckim studijama (definiranje saobraćajnog režima na cesti, uvođenje intezivnih saobraćajnih sistema i sl.).

#### 4.3.2. Tipski poprečni profili

Tipski porečni profil (TPP) je GPP definiran kao jedno od mogućih rješenja za pojedinu kategoriju ceste.

Tipski poprečni profil se određuje prema:

- saobraćajnom režimu u eksploataciji (sa jednim ili dva kolovozom),
- saobraćajnim karakteristikama za pojedinu vrstu ceste (broj i poređak saobraćajnih traka, i vične trake i zaustavne trake, razdjelne trake) i
- dimenzijama pojedinih elemenata kolovozu (širine).

Kada cesta vodi kroz prostor sa različitim karakteristikama (izvan ili unutar naselja, ravnicaški ili širokovit, sa ili bez biciklističkih i pješačkih staza), u jednom te istom projektu primjenjuje se više tipskih poprečnih profila da bi se osiguralo normalno funkcioniranje ceste u tim različitim uvjetima.

Izbor TPP za potrebe projekta se izvodi na osnovu parametara definiranih ovim dokumentom, koji osiguravaju vozno-dinamički kvalitet projektovane ceste (prevenatveno  $V_{pre}$  i  $V_{pol}$ ), i atributa (karakteristike prema kategoriji ceste). Ako pokazatelji kvaliteta saobraćajnog toka zadovoljavaju očekivanja, u projektu nije potrebno izvoditi saobraćajno dimenzioniranje profila.

U slučaju drugačijih saobraćajnih (veći udio teških vozila) i reljefnih parametara (širokovit ili planinski teren) pokazatelje kvaliteta saobraćajnog toka je potrebno u projektu ceste posebno provjeriti i rezultate adekvatno adaptirati, da bi se mogla uvrudit uopravdano izbora TPP. U tom slučaju je potrebno ili primjeniti određene mjerljive za podizanje nivoa usluge ili izabrati TPP sa većom propusnom moći.

Kvalitet izbora elemenata poprečnog profila na osnovu kategorije ceste i predviđene bezine, neophodno je provjeriti za ceste iz tehničkih grupa A i B-izvan naselja u odnosu na prognozirano saobraćajno opterećenje prema poglavju Saobraćaj, dio Propusa moći ceste. Opisanim postupcima treba dokazati da odabrani poprečni profil ceste može prihvatiti prognozirano saobraćajno opterećenje i zadovoljiti odabrani nivo usluge.

#### 4.3.3. Normalan poprečni profil

Normalan poprečni profil (NPP) je grafički prikaz GPP u standardnim prirodnim i saobraćajnim uvjetima. NPP predstavlja dopunjen GPP sa trupom ceste i građevinsko-konstruktivnim rješenjima, stavljen u realne dimenzije prostora.

NPP definira slijedeće elemente uvjetovane za osiguranje saobraćajne funkcije ceste prema prethodno definiranim saobraćajnim i vremensko-dinamičkim uvjetima:

- oblik i dimenzije pojedinih vrsta saobraćajnih i pratećih elemenata kolovoza (zaštitni pojasevi i elementi odvodnjujuća),
- interne odnose između elemenata profila (sistem razdvajanja-razdjelne trake, ivičnjaci, ograde),
- vrsta i položaj elemenata za zaštitu ceste i okolitih (vanjske ograde, ograde protiv buke i dr.),
- položaj osnovnih elemenata saobraćajne opreme ceste (umjerokazi, znakovi, ograde i sl.),
- vrsta i položaj infrastrukturnih i komunalnih vodova,
- građevinske detalje za izvođenje radova i
- cijekupnu širinu zemljišta potrebnog za izgradnju ceste (cesovno zemljište).

U NPP se, pored dimenzija, pokazuju:

- linija terena sa debљinom humusa i koton terena na osi ceste,
- položaj nivojele u profilu, te nagibi kolovoza i planuma donjeg stroja,
- debљina i sastav kolovozne konstrukcije,
- prateći elementi kolovoza sa konstruktivnim rješenjima, dimenzijama i nagibima (bankina, berma, uređenja za poduljno odvodnjuvanje ceste, razdjelne trake),
- vrsta i oblik elemenata trupa ceste u profilu (ujek, nasip, mješkoviti profili, nagib kosina, uređenje kosina),
- građevinska rješenja za izgradnju trupa ceste (nagibi na pojedinih slojevima donjeg stroja u slučaju primjene različitih materijala, zašjetci, iskljinjenja, rigoli ili drenaze za odvodnjuvanje donjeg stroja),
- položaj i građevinska rješenja zaštitnih elemenata ceste (kanali, poporni zidovi, duboke drenaze)i
- položaj i dubina u trup ceste ugrađenih komunalnih i infrastrukturnih vodova, te njihova međusobna raspoređenja po profilu i visini (kanalizacija, vodovod, plin, elektricna, javna rasvjeta, TV kabl, toploved, kabl za internu komunikaciju vlastika ceste i sl.).

U normalnim uvjetima u projektima se prikazuju najmanje 3 osnovna profila, i to:

- NPP na nasipu,
- NPP u ujeku i
- NPP u zašjetku (mješkoviti profili).

Kod cesta sa razvojenim kolovozima u projektu se pokazuju i:

- NPP u pravcu,
- NPP u krivini i
- NPP sa visinski razdvajanjem kolovozima,

da bi se definirali visinski odnosi oba kolovozra i, prema potrebi, uključile i dodatne površine i zahvati u cilju osiguranja normalne eksploatacije ceste.

NPP se primjenjuje u:

- izradi planske dokumentacije za definiranje odnosa sa cestovnim okolišom i kao prikaz budućeg stanja,
- idejnom i glavnom projektu ceste kao obavezan prilog u projektu i
- ekspertskim studijama (geotehničke studije, definiranje saobraćajnog režima na cesti, uvođenje inteligentnih saobraćajnih sistema i sl).

#### 4.3.4. Karakterističan poprečni profil

Karakterističan poprečni profil (KPP) je grafički prikaz NPP na pojedinih stacionarima ili deonicama ceste, na kojima se mijenjuju:

- struktura i oblik trupa ceste (most, viadukt, tunel, potporni zidovi),
- saobraćajni zahvati (prolirenje kolovožnih traka, dodatne trake na usponima ili u priključcima i razkrnicama, dodatne trake za parkiranje, oksidizacija traka, zastavne niže),
- visinski odnosi razdvjeljenih kolovoza (specijalna izvedenja vistoperenja, zamjena položaja osnovine ceste i sl),
- poređak saobraćajnih elemenata kolovoza zbog uključenja lokalno primjenjenih mjera za vodenje saobraćaja ili veću sigurnost saobraćaja (razdjelna osnova različite namjene),
- sadržaj i poređak površina duž kolovoza (biciklistička traka, biciklistička stara, trotuar i slično),
- elementi poduznog odvodnjavanja i mjere zaštite okoline duž ceste (trigoli, duboke poduhvatne drenaze, kanalizacija, ograde protiv buke, ograde protiv prejatog veta i sl),
- nastav i debljine slojeva kolovozne konstrukcije i
- sadržaj i lokacija pojedinih instalacija i vodova u trupu ceste (komunalna infrastruktura),

ili se na i uz cestu uklapaju pojedine vrste funkcionalnih površina kao:

- stanice za naplatu cestarine ili carina,
- stajališta autobusa,
- servisne površine uz kolovoz (odmorista, benzinske stanice, površine za kontrolu saobraćaja, površine za objekte za održavanje ceste, ako su u kontaktu sa kolovožem, deponije sa različitim namjenom i sl),
- površine za smještaj različitih uređaja uz kolovoz (pozivna mjesto SOS, površine za smještaj različitih potpornih konstrukcija i sl).

KPP se primjenjuje u:

- idejnom i glavnom projektu ceste kao obavezan prilog u projektu i
- ekspertskim studijama (uvođenje inteligentnih saobraćajnih sistema na cesti, studija zaštite okoliša i sl).

#### 4.3.5. Detaljan poprečni profil

Detaljan poprečni profil (DPP) je grafički prikaz projekta ceste na pojedinih stacionarima, tlocrti:

- definiranja visinskog položaja ceste u prirodnoj sredini (kota terena, kota nivojevi, kote ivica kolovoza, visina ivičnjaka, kosine i njihov nagib, odstojanja pojedinih elemenata smještenih uz cestu),
- prikaza poprečnih nagiba kolovoza i ostalih poduznih površina,
- planimetriranje količine pojedinih vrsta zemljanih radova za potrebe profila masa i rasporeda masa po trasi ceste ili izvan nje (otkop humusa, površine uska, nasipa, humuziranje kosina),
- prikaza vrste i položaja instalacija i vodova u trupu ceste,
- definiranja elemenata za poprečno odvodnjavanja (propasti), ako se nalaze na toj stacionari i

- prikaza vrste i položaja različitih uređenja (temelji stubova i sl), ako se nalaze na toj stacionari.

DPP se izvode prema prethodno definisanim NPP i KPP na unapred utvrđenim razdjeljivima duž trase. Ovi profili omogućavaju:

- proračun količina za prednje radova i utvrđivanje građevinskih troškova u projektu,
- izvođenje građevinskih radova i
- kontrolu izvršenih radova.

Razmaci između uzastopnih DPP zavise od vrste projektnе dokumentacije i od zakrivljenosnosti osovine ceste.

DPP se označavaju ili uzastopnim brojevima ili sifrom P-x (x-uzastopni brojevi) ili stacionarom ili kombiniranjem tih mogućnosti, da bi se u projektu i kod građenja ceste mogao pratiti njihov raspored.

DPP se primjenjuju u:

- u generalnim studijama na pojedinim stacionarima za prikazivanje odsosa ceste i elemenata u prostoru (konfliktna mesta), kao podeljan prilog u studiji,
- u idejsom projektu na konstantnim razmacima (20, 25 ili 50 m) ili na stacionarima ukrešanja linije terena sa linijom nivoleta (karakteristička mjesto terena na podulnom profilu ceste), kao obavezan prilog u projektu,
- u glavnom projektu ceste na konstantnim razmacima (5, 10, 20 ili 25 m) ili na proizvoljnim stacionarima sa razmakom 25 m ili manje, kao obavezan prilog u projektu i
- na gradilištu za označavanje položaja pojedinih projektom prikazanih DPP i za postavljanje građevinskih profila (označavanje lokacije i padina kosina).

### 5. PREGLEDNOST

Sigurnost saobraćaja i kvalitet saobraćajnog toka zahtijevaju odgovarajuću preglednost na cesti, kako bi se omogućilo pravovremeno smanjenje brzine, zaustavljanje vozila ili preticanje. Osiguranje zaustavne preglednosti je osnovni čimbenik sigurnosti na cesti, dok je osiguranje preticajne preglednosti pokazatelj postignutog kvaliteta saobraćajnog toka.

Dužine zaustavne preglednosti predstavljaju osnovu za izrađivanje:

- širine polja preglednosti duž trase ceste (pregledna bberma),
- preglednog tokuta na raskretnicama,
- minimalnog radijusa vertikalne krivine,
- duljine za preticanje
- preglednosti na lijevoj saobraćajnoj traci (ceste sa fizički razdvojenim jednosmjernim kolovožima).

Za sve navedene proračune potazuju tačku predstavlja predviđena brzina  $V_{pred}$ .

U cilju osiguranja višeg nivoa sigurnosti saobraćaja, preporučuje se da se na dvosmjernim cestama sa dvije saobraćajne trake iz grupe A i B-izvan naselja za izrađivanje veličine minimalnog radijusa vertikalne krivine i udaljenosti za preticanje, u obzir uzmе brzina  $V_{pred}$  ili  $V_{pred} \cdot (V_{pred} + 20 \text{ km/h}) \leq V_{bez}$ .

#### 5.1. Razdaljina za smanjenje brzine kretanja i preglednost

Razdaljina za smanjenje brzine kretanja (raskrnica, priključak) se izrađuje prema sljedećem obrazcu:

$$L_s = \frac{V_p^2 - V_t^2}{2g \cdot (k_s + 0.1 \cdot a_s)}$$

gdje je:

$L_s$  - duljina za smanjenje brzine kretanja ili zaustavna duljina [m].

$V_p$  - početna brzina [km/h].

$V_t$  - konačna brzina [km/h].

$a_s$  - usporanje [ $m/s^2$ ], pri čemu dozvoljene vrijednosti koeficijenta trenja definisane u tabeli 10 ne smiju biti premašene.

## 5.2. Zaustavna duljina i preglednost

### 5.2.1. Zaustavna duljina

Zaustavna duljina ( $L_s$ ) je najkratka duljina na kojoj vozilo, na mokrom i čistom kolovozu, može da zaustavi vozilo u uvjetima dozvoljene vrijednosti koeficijenta trenja (tabela 10). Vrijednosti u tabeli 10 su određene za habajuće slojeve izrađene od karbonatne kamene mješavine. Za različite vrste materijala habajućeg sloja zaustavnu duljinu treba odrediti na osnovu stručno utvrđenih vrijednosti koeficijenta trenja.

### 5.2.2. Skraćena zaustavna duljina

Upotrebom mješavine zrna silikatnog kamena za izradu habajućeg sloja moguće je postići veće vrijednosti koeficijenta trenja ( $f_f \geq f_c$  u tabeli 10), te se na taj način skraćuje zaustavna duljina.

U izuzetno zahtjevnim prostornim uvjetima zaustavna duljina može biti smanjena:

- upotrebom kvalitetnijeg kamennog agregata (silikatni agregat) ili
- smanjenjem brzine vožnje (ograničenje brzine)

### 5.2.3. Zaustavna preglednost

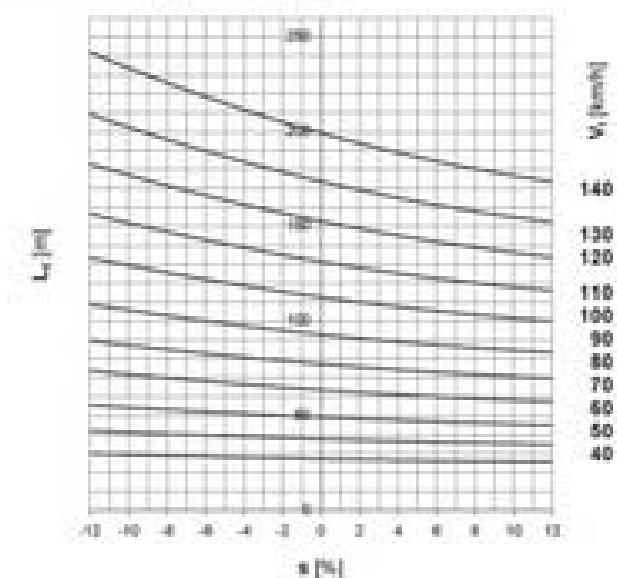
Zaustavna preglednost ( $P_s$ ) je minimalna duljina na kojoj vozilo opaža prepreku da bi do nje potpuno zaustavio vozilo u uvjetima dozvoljene vrijednosti koeficijenta trenja, i određuje se prema sljedećem obrazcu:

$$P_s = L_s + 7\text{ m}$$

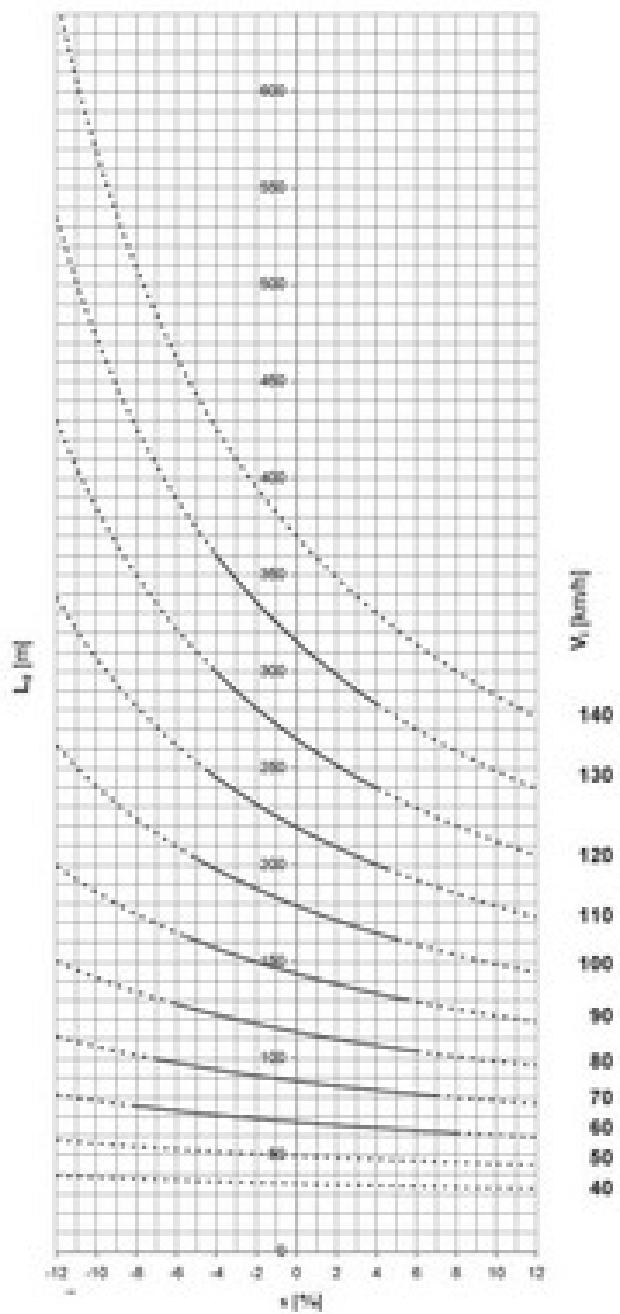
Sigurnosni razmak od 7 m je, izuzev kada je riječ o cestama iz tehničke grupe A, moguce izostaviti.

Duljine zaustavne preglednosti su prikazane na slikama 24-27.

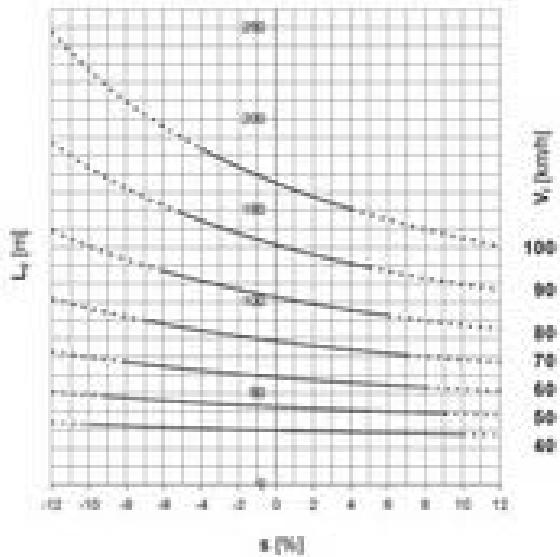
Slika 24. Skraćena zauzorna preglednost ( $f_1 \approx \infty$ )



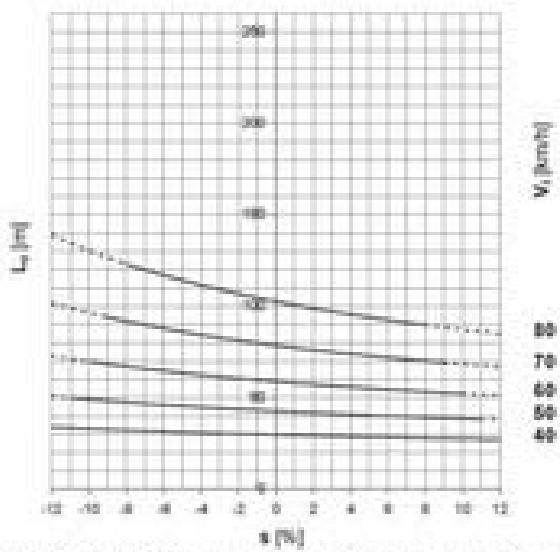
Slika 25. Zaustavna preglednost za ceste iz tehničke grupe A



Slika 26. Zaustavna preglednost za ceste iz tehničke grupe B



Slika 27. Zaustavna preglednost za ceste iz tehničke grupe C



Preglednost je potreban osigurati posebno za svaki saobraćajni pravac. Sa stasovlja projekta, preglednost je potrebno omogućiti u situacionom planu (horizontalna preglednost) i podašnjem profilu (vertikalna preglednost).

Ako na nekom dijelu ceste nije osigurana tražena zaustavna preglednost, brzina se mora na onu veličinu za koju je osigurana preglednost. Na cestama iz tehničkih grupa A i B-izvan naselja mora uvijek biti osigurana tražena zaustavna preglednost.

### 5.3. Horizontalna preglednost

Horizontalna preglednost se osigurava uključenjem svih prepreka sa unutrašnje strane horizontalne krivine (i sa lijeve i sa desne strane), uključujući i pokretnе prepreke, na odgovarajuće rastojanje od ivice kolovora. Zona koja se dobije na ovaj način naziva se berm preglednosti.

U berme preglednosti se može postavljati samo saobraćajna oprema, sa izuzetkom betonskih zaličnih ograda, putokaznih i smjerokaznih tabli i zidova za zaštitu od buke.

Zalične ograde predstavljaju prepreku ako se nalaze u horizontalnoj krivini, a podulji profili je u konveksnoj krivini. Ove lokacije se dodatno proveravaju tokom izrade projekta i, u slučaju potrebe, osigurava dodatno različito rastojanje.

Ako nije moguće osigurati dovoljnu širinu berme preglednosti, treba povećati radijus horizontalne krivine (u tunelima ili na viaduktima) ili ograničiti širinu vozače saobraćajnom signalizacijom. Skraćena zaustavna duljina je prihvatljiva samo u slučaju kada je zasor izrađen od silikatnih agragata ( $f_1 \leq 4$ ).

Šematski prikaz i parametri pregledne berme su predstavljeni na slici 28. Vozilo sa vozakom se nalazi na sredini unutrašnje saobraćajne trake. Širina polja preglednosti i berme preglednosti se određuju prema sljedećim obrascima:

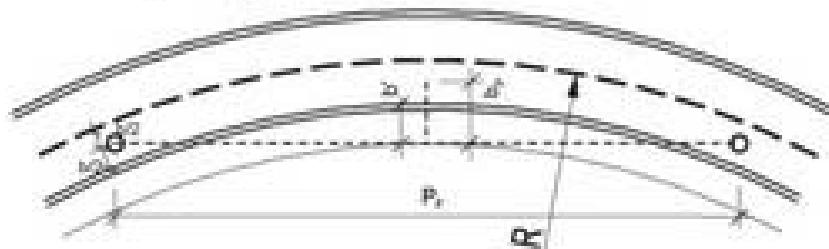
$$b_p = \frac{P_f}{R \cdot R} \quad b' = b_p + \frac{b}{2}$$

gdje je:

- $b'$  - širina berme preglednosti [m],
- $b_p$  - širina polja preglednosti [m] i
- $R$  - radijus horizontalnog kružnog luka [m].

Prijelaz na širinu polja preglednosti se izvodi proporcionalno cijelom dužinom prijelazne krivine.

Slika 28. Šematski prikaz polja horizontalne preglednosti



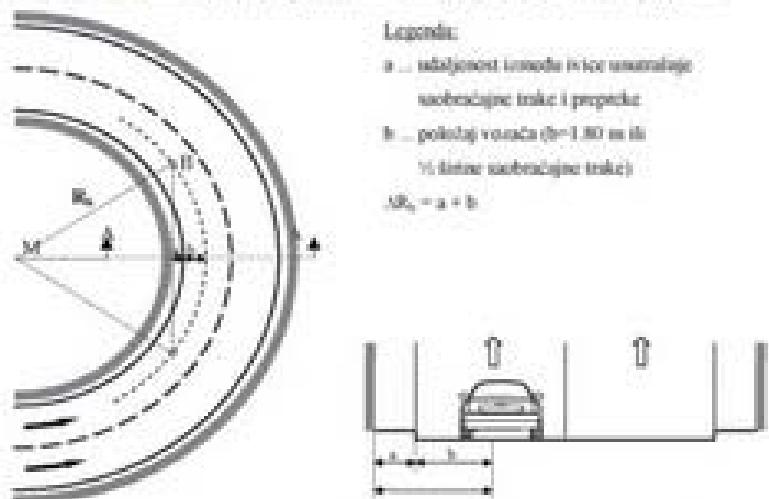
Na cestama koje se sastoje od dva razdvojenja jednosmjernih kolovoza, preglednost je potrebno osigurati i na krajnjoj lijevoj saobraćajnoj traci. Navedenu preglednost je potrebno projektom provjeriti u sljedećim slučajevima:

- ukoliko su zalične ograde predviđene na datoj dijelnicici ceste, koja se u isto vrijeme nalazi u horizontalnoj i vertikalnoj krivini,

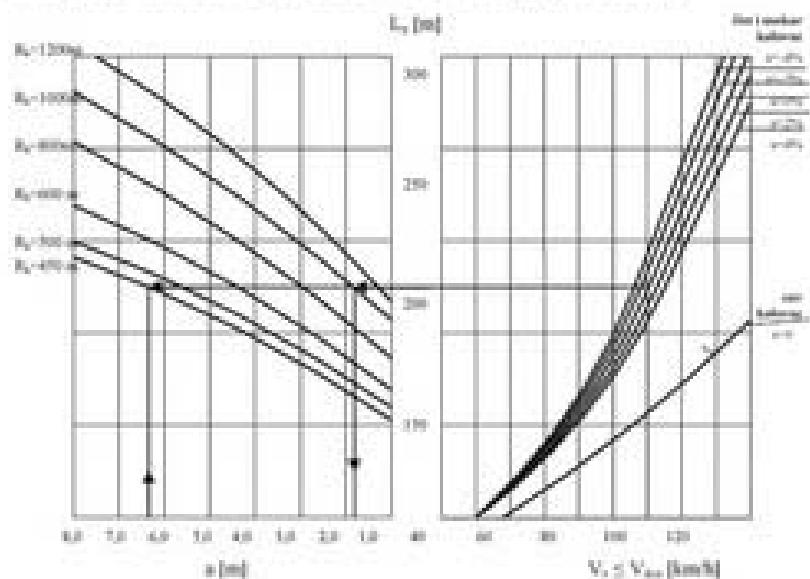
- kroz tunele i
- na viaduktima.

Šematski prikaz polja preglednosti na krajobraznoj traci je prikazan na slici 29, dok se veličina radijusa horizontalnog kružnog luka ili potreboe udaljenosti između prepreke i ivice krajnje saobraćajne trake određuje na osnovu nomograma na slici 30.

Slika 29. Šematski prikaz polja preglednosti na krajobraznoj traci



Slika 30. Međusobna zavisnost radijusa  $R_c$  i udaljenosti između prepreke i ivice krajnje saobraćajne trake a, u funkciji od brzine  $V_s$  i poduhvata nivoleta



#### 5.4. Vertikalna preglednost

Vertikalna preglednost na cesti se određuje na osnovu visine položaja očiju vozača (1,00 m) i na osnovu visine prepreke na cesti na zaustavnoj preglednoj daljini. Položaj očiju vozača, kao i položaj prepreke nalaze se u osnovni saobraćajne trake. Minimalne visine vidljivog dijela prepreka na cestama su prikazane u tabeli 23.

Vertikalna preglednost se određuje prema obrazcu:

$$P_v = \sqrt{(R_{\min} + h_1)^2 - R_{\min}^2} = \sqrt{(R_{\min} + h_2)^2 - R_{\min}^2}$$

gdje je:

$\min R_{\min}$  - minimalan radijus konvekane vertikalne krivine [m],

$h_1$  - visina položaja očiju vozača iznad kolovora (1,00 m) i

$h_2$  - visina prepreke na cesti [m].

Tabela 23. Minimalne visine vidljivog dijela prepreka na cestama

$V_c$ [km/h]	40	50	60	70	80	90	100	107	110	120	130	140
$h_2$ [m]	0,00	0,00	0,05	0,05	0,05	0,05	0,05	0,10	0,10	0,15	0,15	0,15

\* način na vrijednosti za brzine 50 do 100 km/h se uzima u obzir za tehničku grupu cesta rukohvate staklenice

Veličina minimalnog radijusa konvekse krivine  $\min R_{\min}$  određena je u poglavљu Elementi podaljnog profila.

#### 5.5. Preglednost pri preticanju

##### 5.5.1. Horizontalna preglednost pri preticanju

Osiguranjem preglednosti pri preticanju utječe se na kvalitet saobraćajnog toka, propusnost ceste i sigurnost odvijanja saobraćaja.

Preglednost pri preticanju ( $P_p$ ) je rastojanje koje vozilo pređe za vrijeme opaznja situacije, povoćanja brzine, preticanja i vršenja na svoju saobraćajnu traku, odnosno najmanja duljina koja je potrebna da vozilo obavi preticanje specijelog vozila.

Minimalne duljine preglednosti pri preticanju su izračunate za uvjete ubrzavanja vozila koje pretiče sa ubrzanjem  $1,5 \text{ m/s}^2$  pri najvećoj dozvoljenoj brzini vožnje vozila koje pretiče i vozila iz suprotnog smjera.

Minimalne duljine preglednosti pri preticanju su navedene u tabeli 24.

Tabela 24. Minimalne duljine preglednosti pri preticanju

$V_c$ [km/h]	40	50	60	70	80	90	100
$\min P_p$ [m]	-	130	180	250	320	400	500

##### 5.5.2. Vertikalna preglednost pri preticanju

Na dvosmjernim kolovozima preticanje nije dozvoljeno na području vertikalnih konvekasnih krivina, čiji je radijus manji od potrebnog.

Prilikom određivanja radijusa vertikalne konvekane krivine na kojoj je dozvoljeno preticanje, u obzir se uzima suma zaustavnih duljina za vozila koja se kreću u suprotnim smjerovima, pri brzini  $V_{pre} < V_{\min}$  i sa visinom prepreke  $h_2 = 1,0 \text{ m}$ .

Za praktične postupke prilikom određivanja područja na kojima preticanje nije dozvoljeno, dovoljno je tačno da se uvede zabranu preticanja na svim vertikalnim konvekasnim krivinama sljedećeg radijusa:

$$R_s < 1,75 \cdot \min(R_{\text{min}},$$

### 5.5.3. Osiguranje preglednosti pri preticanju

Na dvostranim cestama sa jednim kolovozom iz tehničke grupe A, potrebno je osigurati preglednost pri preticanju na duljinu kojom se postavlja predviđena dovoljna propustnost ceste pri određenoj brzini putovanja. Pri tome treba kao duljinu ceste smatrati čitavu dionicu između susjednih centara, kojem se određuje kategorija ceste.

Ako saobraćajnim dimenzioniranjem nije određena potrebita duljina dionica za osiguranje preglednosti pri preticanju, slijedeće se mora smatrati najmanjom duljinom dionice dovoljnom za osiguranje preglednosti pri preticanju na dvostranim cestama:

- više od 25 % duljine ceste za ceste iz tehničke grupe A i
- više od 15 % duljine ceste za ceste iz tehničkih grupa B i C.

U posebno složenim uvjetima reljefa ili u slučaju drugih prostornih ograničenja, moguće je izostaviti gore navedene najmanje duljine dionica na kojima je preticanje izvodljivo. Takav pristup mora biti određen projektnim zadatkom, i to svaki put posebno.

Na duljinu usponima, gdje je za teška vozila izgrađena dodatna traka (saobraćajna traka za sporu vožnju), preticanje nije dozvoljeno pri kretanju nizbrdo, s obzirom na sigurnost saobraćaja.

### 5.6. Preglednost u području raskrsnice

Preglednost prilikom ulaska u raskrsnicu je duljina koja omogućava vozaču na cesti sa pravom prvenstvom da zaustavi vozilo prije raskrsnice ukoliko se vozilo iz bočnog smjera uključuje na u njegovo saobraćajnu traku ili ukoliko prijelazi raskrsnicu. Duljina preglednosti jednak je zaustavnoj duljini.

Preglednost pri približavanju raskrsnici je udaljenost pri kojoj vozilo koje se kreće cestom koja nema prvenstvo bez smanjenja brzine ulazi u područje raskrsnice ili se pravovremeno zaustavlja u slučaju da se vozila već nalaze na raskrsnici.

## 6. ELEMENTI SITUACIONOG PLANA

Horizontalni geometrijski elementi osovine ceste su:

- prava,
- kružni luk i
- prijelazna krivina (klotoidea).

Za pojedine tehničke grupe cesta, procjena graničnih vrijednosti se vrši pod različitim uvjetima. U slučaju da se, iz različitih razloga, na određenoj cesti javi potreba za uvođenjem elemenata koji su složeniji od onih predviđenih za određenu tehničku grupu, navedene elemente treba projektovati kao one koji se primjenjuju za višu tehničku grupu cesta. U tom slučaju potrebno je prilagoditi sve elemente, ne samo horizontalne.

### 6.1. Prava

#### 6.1.1. Primjena i određivanje dimenzija

Na cestama iz tehničke grupe A, prava se projektuje samo u posebnim topografskim uvjetima (ceste u dolinama, ceste koje se protežu duž drugih objekata infrastrukture, itd.), u posebnim prostornim uvjetima (naselja) ili na dionicama gdje je rijetka upotreba odgovarajuća uslijed saobraćajno-tehničkih uvjeta (raskrsnice i priključci, osiguranje dionica za preticanje, značajni objekti, itd.)

Prilikom uvođenja dugih pravnih linija, posebnu pažnju je potrebno обратити na slijedeće:

- dimenzije luka pripojenog na pravu i
- dovoljne dimenzije zatljivenja preloma nivoleta.

Upotreba prave linije nije ograničena za ceste iz tehničkih grupa B-unutar naselja, C i D.

#### 6.1.2. Grančne vrijednosti

Zbog mogućeg neprestanog zatljepljivanja i zamorene vožnje, duljina prave ( $L_p$ ) mora biti ograničena na maksimalnu duljinu vidljivosti  $L_p < 20 \cdot V_{proj}$  [m] na cestama iz tehničke grupe A. Prilikom izbora duljine prave linije, potrebno je također razmotriti uskladjenost sa vertikalnim tokom trase.

Prave linije, koje su kraće od  $4 \cdot V_{proj}$  između dva luka istog smjera, te koje su kraće od  $2 \cdot V_{proj}$  između dva luka suprotnog smjera ("kratke prave linije") treba izbjegavati na cestama iz tehničke grupe A, dok se na cestama iz tehničke grupe B mogu projektovati samo pod određenim uvjetima. U tom slučaju, duljina prave linije mora biti dovoljna kako bi se omogućilo najmanje 5 s vožnje na istoj.

Na cestama koje pripadaju drugim tehničkim grupama ne postoje nikakva ograničenja koja se odnose na upotrebu prave linije.

Osovina kratkih tunela treba da bude položena u pravou, ako je to moguće. U dugotičkim tunelima duljina pravca ne smije da prijeđe 4,0 km.

#### 6.2. Kružni luk

##### 6.2.1. Primjena i određivanje dimenzija

Kružni luk je potec situacionog plana ceste sa stalnom zakrivljenotoč.

Dimenzije kružnih luka treba odabrati tako da se omogući brzina vožnje koja je što je moguće bliža predviđenoj brzini putovanja na određenoj cesti (osiguranje funkcionalnosti i ekonomičnosti). U slučaju većina strme nivoleta, potrebno je odabrati takve dimenzije luka da njegov poprečni nagib, u kombinaciji sa poduzimnim nagibom (koji proizlazi iz rezultirajućeg nagiba kolovoza  $q_{av}$ ), ne prelazi dozvoljenu vrijednost od 10 % za ceste iz tehničkih grupa A (preporučuje se  $q_{av}=8\text{--}9\%$ ) i B. Na cestama iz tehničke grupe C takvo ograničenje nije obavezno, već preporučljivo.

Duljina luka zavisi od trajanja vožnje na njemu, pri čemu se preporučuju vrijednosti:

- 5-7 s u cilju osiguranja ugodne vožnje i estetskog izgleda trase i
- minimalni razbijevi s obzirom na uvjete navedene u tabeli 7 (2 ili 1,5 s).

Gornja granica na kojoj se dio krivine još uvijek razlikuje od prave linije je:

$$\alpha = 0,07 + \frac{L_{kL}}{R} - \frac{1}{20}, \text{ što odgovara ugлу } \alpha = 1^\circ$$

gdje je:

$L_{kL}$  - duljina kružnog luka i

R - radijus kružnog luka.

Kod većih krivina ( $R>5.000$  m) treba primjeniti odnos  $R:L_{kL}=20:1$  ( $\alpha=3^\circ$ ), kako bi bilo moguće učiti krivinu. Duljina manjih krivina treba da bude takva da omogućava kretanje u trajanju od najmanje 2 s (vidokrug vozачa).

U područjima raskršnica i priključaka potrebno je osigurati pregledne udaljenosti i ispravno izvođenje, s obzirom na visinsku priključnost ceste. U cilju ispunjavanja navedenih uvjeta, radijus

horizontalnog luka primarne ceste treba izabrati tako da poprečni nagib kolovosa ( $\eta$ ) ne prelazi 4 %.

U područjima raskrsnice, većih objekata ili u slučaju trajnih препрекa na razdjelnom ostrvu na cestama koji se sastoje od dva jednonutjena kolova, navedeni radijus kružnog luka treba odabrati tako da se osigura zaustavna preglednost za  $V_{pre}$  i na krajevoj lijevoj saobraćajnoj traci predviđenoj za poticanje.

Ukoliko nivjela trase ceste dozvoljava znatno prelapanje bezne vozila u slобodnom saobraćajnom toku ( $V_{pre}$  je znatno veća od  $V_{prel}$ ), za osnovnu cestu je potrebno projektovati veće lukove od preporučenih minimalnih, dok je u skladu sa najstrožijim zahtjevima potrebno osigurati usklađenosć uzastopnih lukova (slika 32).

Kružne lukove treba odabrati tako da se u najvećoj mogućoj mjeri omogući njihovo sklapanje u prirodnu sredinu, te da se omogući usklađeno stvaranje nivetelete ceste, kao i međusobna usklađenosć susjednih lukova.

Na izlaznim portalima dugackih tunela moraju se projektovati horizontalne krivine da bi se eliminirao psihološki utisak "svjetlosne tačke na kraju tunela".

#### 6.2.1.1. Duljina luka

Duljina luka zavisi od:

- trajanja vožnje na luku (psihofizički efekat).
- duljine susjednih kružnih lukova i prijelaznih krivina (estetski efekat jedinstvenosti) i
- prilagodavanja uvjetima primjene u prostoru.

Najmanja duljina kružnog luka za ceste iz tehničkih grupa A i B-izvan naselja određuje se trajanjem vožnje na luku (uobičajeno 3 do 7 s, minimalno 2 ili 1,5 s). Za ostale ceste nema ograničenja. Teorijski, za ostale ceste može da se upotrebljava i vrijednost  $L_0=0$  (vrh klotroide), s tim da se ovo ne preporučuje.

Najveća duljina luka nije posebno ograničena i zavisi isključivo od usklađenosćи sa dimenzijama susjednog luka.

Iz saobraćajno-sigurnosnih razloga, a s obzirom na srednji ugao luka, razlikuju se kratke i dugacke krivine.

Granica između navedenih krivina se određuje na osnovu utjeta vidljivosti po izlasku iz luka (pregledna udaljenost na cesti i polje vidljivosti vozaca se osiguravaju u zavisnosti od brzine vožnje), kako bi vozac mogao da procijeni moguću brzinu vožnje na kružnom luku. Dugacke krivine, gdje vozaci ne mogu vidjeti kraj krivine, moraju biti opremljene odgovarajućim saobraćajnim znacima (znak za oltu krivini ili serpentins i preporučenu brzinu vožnje).

Posebne mјere nisu potrebne za krivine sa radijusima  $R \geq 400$  m.

#### 6.2.2. Granične vrijednosti

Minimalna veličina radijusa kružnog luka koji je priključen na dugacku pravu liniju, duljine  $L_0$ , prikazana je u tabeli 25.

Tabela 25. Minimalna veličina radijusa kružnog luka koji je priključen na dugacku pravu liniju

$L_0$ [m]	$R_{min}$ [m]
$\geq 100$	$> 400$
$< 100$	$> L_0$

Dimenzije graničnih vrijednosti radijusa kružnog luka  $R_0$  ( $R_{min}$ ,  $R_0$ ,  $R_1$ ) zavise od:

- izbrane prethodne brzine vožnje  $V_i$  ( $V_{pre}, V_{pred}$ ),
- gravitacionog potiska ( $g$ ),
- odlučujućeg poprečnog nagiba kolovozu  $q_i$  ( $q_{max}$  ili  $q_{min}$  ili  $q_i = q_{max}$ ) i
- djela koeficijenta trenja klizanja u poprečnom smjeru ( $\alpha\%$  doz  $f_{t,max}$ ), zavisanog od utjecja pojedinog tipa vozila na cestu (tabela 9).

Granične vrijednosti radijusa kružnog luka određuju se prema slijedećem obrazcu:

$$R_g = \frac{V_i^2}{127 \cdot (\alpha\% \text{ doz } f_{t,max} + q_i)}$$

gdje je:

$R_g$  - granična veličina radijusa kružnog luka,

doz  $f_{t,max}$  - dozvoljena vrijednost koeficijenta trenja klizanja u radijalnom smjeru zavisna od brzine;

$\alpha\%$  - dio iskorikljenosti koeficijenta trenja klizanja i

$q_i$  - granična veličina poprečnog nagiba kolovozu.

Karakterističke vrijednosti radijusa kružnih luka  $R_{min}$ ,  $R_p$ ,  $R_g$  i duljine kružnog luka  $D_k$  za pojedine brzine vožnje navedene su u tabeli 26. Sve navedene vrijednosti određene su za habajući sloj kolovozu koji je izrađen od karbonatnih agregata i bitumenskog veziva.  $R_{min}$  je radius određen prema maksimalnom poprečnom nagibu kolovozu  $q_{max}$  u skladu sa uvjetima definiranim u tabelama 9 i 10.  $R_g$  je radius definiran u odnosu na minimalan poprečni nagib  $q_{min}$ , a  $R_p$  je minimalan radius pri kom je dozvoljen suprotan poprečni nagib kolovozu.

Tabela 26. Granične vrijednosti radijusa kružnih luka po tehničkim grupama cesta

Tehnička grupa	V <sub>pre</sub> [km/h]										
	40	50	60	70	80	90	100	110	120	130	140
A	$R_{min}$		125	175	250	350	450	550	700	850	1000
	$R_g$		500	700	1.000	1.400	1.800	2.300	2.750	3.400	4.000
	$R_p$		2.000	2.000	2.000	2.000	2.500	3.500	5.000	7.000	9.000
	$D_k$	35	40	45	50	55	60	65	70	80	
B	$R_{min}$ ( $q=7\%$ )	40	65	100	150	200	275	350			
	$R_{min}$ ( $q=5\%$ )	50	80	125	180	250	350	475			
	$R_g$	70	115	180	265	380	525	700			
	$R_p$	200	300	500	800	1.250	1.900	2.500			
C	$D_k$	15	20	25	30	35	40	45			
	$R_{min}$	40	65	100	150	225					
	$R_g$	60	100	160	240	350					
	$R_p$	120	200	325	500	750					
	$D_k$	15	20	25	30	35					

Vrijednosti  $R_{min}$  i  $R_g$  su različite prema tipu vozila za različite tehničke grupe cesta i prostorne uvjete, odnosno izvan i unutar naselja.

Dulina kružnog luka ( $D_k$ ) u tabeli 26 je navedena za uvjet minimalnog trajanja vožnje na kružnom luku.

Veličine radijusa kružnih luka  $R$  u opsegu  $R_{min} < R < R_g$  definirane su prema ravnomjernoj raspodjeli dopuštenih vrijednosti radijalne komponente koeficijenta trenja klizanja za  $R_{min}$  i  $R_g$  i date su na slikama 18-20.

Gornja granična vrijednost radijusa kružnog luka ( $R_{max}$ ) nije posebno određena i zavisi od parametra doje granične bezine okretanja volana. Preporučiva granica iznosi do  $R=5.000$  m, dok je još prihvatljiva granica  $R=10.000$  m.

Ukoliko se ceste iz tehničkih grupa B-izvan naselja i C projektuju u posebno ograničenim prostornim uvjetima, te ukoliko se vrše popravke na opasnim tačkama na postojećim cestama iz navedenih tehničkih grupa, dozvoljena je upotreba i radijusa  $R < R_{max}$ . Međutim, njihov poprečni nagib  $q$  ne smije preći 8 %.

U područjima većih objekata (tuneli ili viadukti) ili na odsjecima sa velikim poduzlom nagibom nivete ili kod posebnog izvođenja razdjelne trake na cestama sa odvojenim kolovoza, primjenjuje se  $R_{min}$ , jer je potrebno posebno provjeriti. Po pravilu, na ovim dijelovima ceste se primjenjuje  $R > R_{min}$ , da bi se osigurala dovoljna preglednost i zadovoljio uvjet rezultirajućeg nagiba kolovoza. U ovim slučajevima treba uvažiti i propise koji se odnose na projektovanje objekata uključenih u trasu.

U tunelima, minimalni radius za  $V_{proj}=100$  km/h treba da bude 1.000 m, pri čemu je preporuka da odgovarajući poprečni nagib kolovoza bude 4 %.

### 6.3. Prijelazna krivina

#### 6.3.1. Primjena i određivanje vrijednosti parametra

Prijelazna krivina je element trase ceste koja osigurava neprekidno međusobno povezivanje kružnih lukova ili povezivanje kružnih lukova sa pravom linijom, uz osiguranje dovoljne dužine vitoperenja kolovoza, kao i optičke i estetske karakteristike lokacije trase. U cilju osiguranja prijelaznosti uvođi se matematička kriva koja se naziva klotoide.

Primjenjuje se slijedeća jednačina za klotoidu i ugao između početne i završne tangente (srednji ugao klotoide):

$$A^2 = R \cdot L \quad t = \frac{L}{2 \cdot R} = \frac{A^2}{2 \cdot R^2}$$

gdje je:

$A$  - parametar klotoide [m].

$R$  - radijus kružnog luka pri dužini klotoide  $L$  [m].

$L$  - dužina klotoide [m] i

$t$  - srednji ugao klotoide [rad].

Primenjiva vrijednost parametra klotoide nalazi se unutar granečica

$$\frac{R}{3} \leq A \leq R$$

gdje je:

$R$  - radijus kružnog luka na koji se priključuje klotoide.

Minimalna vrijednost parametra klotoide ( $A_{min}$ ) primjenjuje se samo za luk radijusa  $R_{min}$ . Za kružne lukove  $R > R_{min}$  upotrebljavaju se odgovarajuće veće vrijednosti parametra.

Potpuno izostavljanje prijelaznog dijela između susjednih lukova dozvoljeno je samo u slučaju redoslijeda lukova navedenih u tabeli 27. Također, preporučuje se uvrštenje srednje prave linije u cilju osiguranja odgovarajućeg razmaka između lukova.

Tabela 27. Minimalni radijusi luka u slučaju izostavljanja klotoide

$V_{max}$ [km/h]	$R_{min}$ [m]
<80	1.500 (1.000)
>80	1.000 (7.000)

izuzeto za novčić

Pored zadovoljenja vozno-dinamičkih karakteristika uključenjem klotoide (prijezne krivine) postoji se i značajan estetski efekat, koji direktno utječe na psihosocijalne reakcije vozača (donosjenje odluka-saobraćajna sigurnost).

#### 6.3.1.1. Posebni slučajevi u kojima se uvođe ili izostavljaju prijezne krivine

Parametri  $A \geq R$  se upotrebljavaju samo prilikom projektovanja urbanih ulica (arhitektonске potrebe za ceste iz tehničkih grupa B i C), kao i na rampe priključaka u viši nivo.

Minimalne vrijednosti parametra klotoide ( $A_{min}$ ) primjenjuju se naročito na lokacijama gdje se ovim zahvatom mogu spriječiti veća moguća prekorčenja brzine vožnje.

Na cestama iz tehničkih grupa C i D, ukoliko je izostavljena klotoide, potrebno je osigurati odgovarajuću udaljenost između dva susjedna kružna luka, kako bi se omogućila potrebna duljina za vožnju iz jednog luka u drugi (vrijeme okretanja vožnje) i potrebna duljina za izmjenu poprečnog nagiba kolovoza. Geometrijski element povezivanja ta dva luka nije propisan (može biti i pravac).

Ukoliko su predviđene saobraćajne trake uže od standardnih (ceste sa malim saobraćajnim opterećenjem), preporučuje se primjena prijeznih krivina, da bi se osigurala saobraćajna površina koja je potrebna vozilima kod ulaska u luk (sprečavanje vožnje po bankinama).

#### 6.3.1.2. Primjena ostalih oblika prijeznih krivina

U izuzetnim slučajevima (ulice u stariim urbanim centrima, ceste iz tehničkih grupa C i D, posebni arhitektonski zahtjevi, itd) moguće je pored klotoide upotrijebiti i neki drugi tip prijezne krivine. Dozvoljena brzina u tim slučajevima se smije biti veća od 70 km/h.

#### 6.3.2. Granične vrijednosti

Duljina prijezne krivine (klotoide) treba da ispunjava vozno-dinamičke, konstruktivne i estetske zahtjeve (slika 31), a kao mjerodavna vrijednost se uvaja maksimalna vrijednost parametra klotoide A odredena prema definiranim kriterijumima.

U tekstu i tabelama su navedene i vrijednosti za brzinu od 140 km/h. Bez obzira na činjenicu da je ova brzina veća od  $V_{max}$ , ista se primjenjuje u vozno-dinamičkim analizama. Kod brzina  $V < 40$  km/h uvođe se ili druge krive (traktira) ili vrijednosti koje valje za brzinu od 40 km/h.

#### 6.3.2.1. Minimalna vrijednost parametra klotoide $A_{min}$

Minimalna vrijednost parametra klotoide  $A_{min}$  određuje se na osnovu vozno-dinamičkih uvjeta pri maksimalnom poprečnom nagibu kolovoza, kod kojih je omogućena ugodna vožnja u području klotoide. Primjenjuje se slijedeća osnovna jednačina (vozno-dinamički uvjet):

$$A_{min}^2 = \left( \frac{V_{max}}{36} \right)^2 \cdot \frac{1}{\alpha_{k, min}},$$

odnosno dopunjena poprečnim nagibom  $\alpha_{k, min}$ :

$$A_{min}^2 = \frac{V_{max}^2}{46,656 \cdot r_{k, min}} - \frac{\alpha_{k, min} \cdot V_{max} \cdot R_{min}}{0,367 \cdot r_{k, min}}$$

gdje je:

$R_{min}$  - minimalna vrijednost radijusa kružnog luka pri pretpostavljenoj  $V_{pred}$  [m].

$Q_{max}$  - maksimalna vrijednost poprečnog nagiba [%] i

$\alpha_{rad}$  - dozvoljena vrijednost radikalnog ubrzanja pri pretpostavljenoj  $V_{pred}$  [ $m/s^2$ ].

Grafičnu vrijednost  $A_{min}$  moguće je upotrebljavati samo pri minimalnom kružnom luku  $R_{min}$  za pojedine predviđene brzine  $V_{pred}$ .

Za praktičnu upotrebu, vrijednosti ulaznih parametara, kao i zaokružene vrijednosti  $A_{min}$  i  $L_{min}$ , koje pripadaju pojedinim predviđenim brzinama  $V_{pred}$ , navedene su u tabelli 29.

Vrijednosti  $A_{min}$  su ucrtane na dijagramu, koji je predstavljen na slici 31 (linija  $A_{min}$  vo).

#### 6.3.2.2. Minimalna vrijednost parametra klotoide $A_{min}$ pri $R_c > R_{min}$

Procjenu minimalne vrijednosti parameta klotoide  $A_{min}$  pri  $R_c > R_{min}$  treba izvršiti s obzirom na:

- vozno-dinamičke uvjete,
- estetske uvjete i
- konstruktivne uvjete,

koji osiguravaju ugodnu vožnju, omogućujući na osnovu:

- dozvoljene vrijednosti radikalnog ubrzanja,
- estetskog toka linije ceste i
- dozvoljene brzine pri promjeni poprečnog nagiba (torsiona brzina).

##### 6.3.2.2.1. Vozno-dinamički uvjet (VD-uvjet)

U cilju osiguranja saobraćajne sigurnosti, za radijuse  $R_c > R_{min}$  (izvodljive su i veće bezne vodje  $V_{sa}$ ) potrebno je primijeti parametre  $A_{min}$  vo, kojima se zadržava dulina prijelazne krivine  $L_c$ , koja proizlazi iz kriterijuma minimalne vrijednosti parametra klotoide  $A_{min}$  pri predviđenoj brzini  $V_{pred}$  ( $L_c = A_{min}^2 / R_{min}$ ).

Primjenjuje se sljedeća jednačina:

$$A_{min, VD}^2 = A_{min}^2 \cdot \frac{R_c}{R_{min}}$$

##### 6.3.2.2.2. Estetski uvjeti (E-uvjet)

Minimalna vrijednost parametra klotoide  $A_{min}$  i za osiguranje povoljnog estetskog izgleda ceste zavisi od veličine kružnog luka povezanog sa predmetnom klotoide, te se procjenjuje na osnovu:

- minimalne udaljenosti između kružnog luka i tangente u prekretnoj (infleksionej) tački klotoide, koja iznosi  $\Delta R = 0,30$  m ili
- minimalnog srednjeg ugla klotoide ( $t = 3^\circ 11'$  za  $A = R/3$ ).

Prijevuk funkcija ova uvjeta postoji pri radijusu  $R_m = 583,2$  m, a jednačine su:

$$A_{min,E1}^2 = \sqrt{2,2 \cdot R_c^2} \quad \text{za } R_c < R_m$$

$$A_{min,E2}^2 = \frac{R_c^2}{9} \quad \text{za } R_c \geq R_m$$

##### 6.3.2.2.3. Grafični radijus $R_c$ između VD-uvjeta i E-uvjeta

U cilju procjene  $A_{min}$  za određeni  $R_c$  u području  $R_c > R_{min}$  primjenjuje se onaj kriterijum koji zahtijeva veće vrijednosti parametra  $A_{min}$ .

Granični radijus  $R_1=R_c$  pri kome veličina parametra klotoide  $A_{min}$  je definisana po L-uvjetima ( $AR=0,10$  m ili  $A=R/3$ ) prevazilazi parametar definiran po VD-uvjetom postiže se:

$$\text{za } R_1 < R_c \quad R_1 = \frac{A_{min}^2}{7,2 \cdot R_c^2}$$

$$\text{za } R_1 \geq R_c \quad R_1 = \frac{9 \cdot A_{min}^2}{R_{min}}$$

Za praktičnu upotrebu, sve vrijednosti minimalnog parametra  $A_{min}$  za određenu predviđenu brzinu  $V_{pred}$  ucrnate su u dijagram prikazan na slici 52 (linija  $A_{min}$  viz.  $A_{min}$  i  $A_{min}$  r2), dok su vrijednosti  $R_c$  i  $A_{min}$ , prikazane u tabeli 29.

#### 6.3.2.2.4. Konstruktivni uvjeti (K-uvjet)

Minimalna vrijednost parametra klotoide  $A_{min,L}$  treba da osigura dovoljnu dužinu prijelazne krivine za izvođenje vitoperenja. Za procjenu parametra  $A_{min,L}$  se primjenjuju se slijedeći uvjeti:

- položaj osovine vitoperenja u poprečnom profilu ceste,
- krilo vitoperenja (veća od obje moguće udaljenosti između ivica kolovoza i osovine vitoperenja)  $b_v$ ,
- poprečni nagib kolovoza  $q_1$ ,
- relativni podaljni nagib ivice kolovoza (RPN) s obzirom na nagib nivoleta  $\Delta s_{min}$ .

Vrijednost RPN zavisi od vozne i torzione brzine (brzina promjene poprečnog nagiba), koja za ugodnu vožnju iznosi do 4 %/s, te od širine saobraćajne trake.

Za praktičnu upotrebu maksimalne dozvoljene vrijednosti  $\Delta s_{min}$ , navedene su u tabeli 28 za standardne širine saobraćajnih traka (tabela 15).

Vrijednost  $\Delta s_{min}$ , koja je dodatno uključena u tabeli, primjenjuje se u slučaju, kada se na projektovanoj cesti očekuje  $V_{pred}$  koja je znatno veća od  $V_{pred}$  (saobraćajna sigurnost).

Kako vrijednosti RPN važe isključivo samo za svaku pojedinačnu saobraćajnu traku posebno,  $A_{min,L}$  se utvrđuje samo s obzirom na širinu saobraćajne trake (za dvije jednakoj široke trake na kolovozu uvrjava se dvostruka vrijednost).

Tabela 28. RPN<sub>max</sub> ivice kolovoza s obzirom na nivoletu (za pojedinačne saobraćajne trake)

Relativni nagib [%]	$V_{pred}$ [km/h]			
	<50	50-70	70-100	≥100
$A_{min}$	0,65	0,75	0,50	0,40
$\Delta s_{min}$	1,50	1,00	0,75	0,50

Minimalna vrijednost parametra klotoide prema K-uvjetu se određuje prema obrazcu:

$$A_{min,L} = \frac{R_{min} \cdot b_v \cdot (q_1 - q_2)}{100 \cdot \Delta s_{min}}$$

gdje je:

$b_v$  - širina saobraćajne trake [m],

$q_1$  - poprečni nagib priključnog luka [%] i

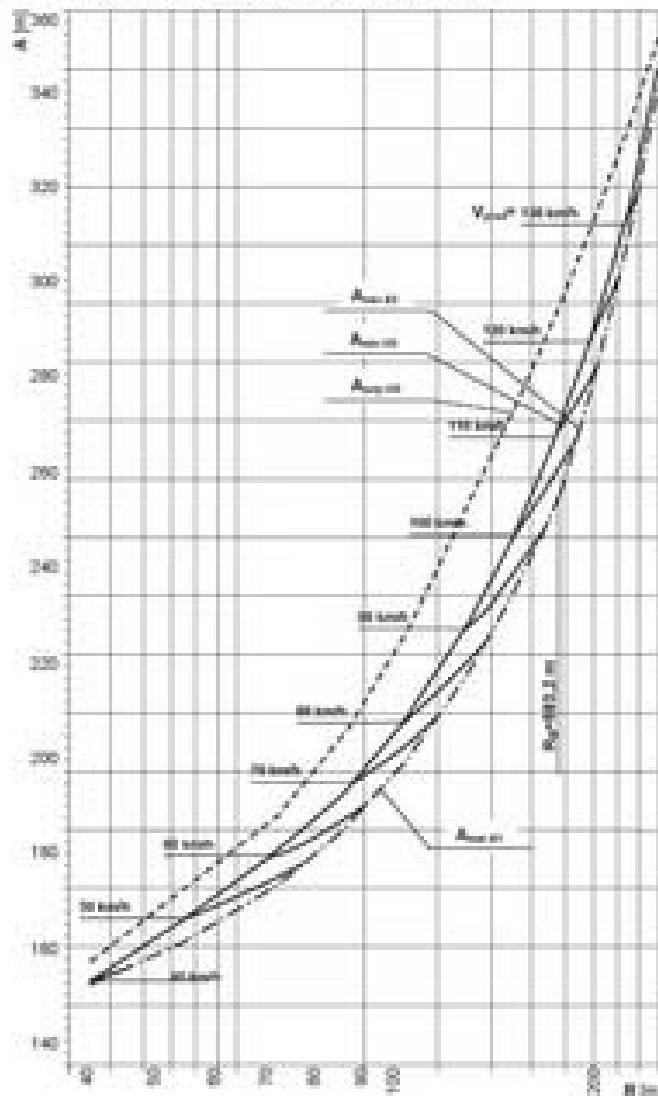
$q_2$  - poprečni nagib na početku vitoperenja (na prijelaznom luku ili na veznoj tački klotoide  $q_2=0\%$ ).

K-uvjet je indirektno zavisao od brzine vožnje (utjecaj na veličinu poprečnog nagiba), te ovaj proračun treba izvoditi za svaki redoslijed kružnih lukova posebno. Ovaj kriterijum je

Tabela 29. Karakteristične veličine klotoide

Karakteristika	V <sub>put</sub> [km/h]										
	40	50	60	70	80	90	100	110	120	130	140
a <sub>put</sub> [m/s <sup>2</sup> ]	0,99	0,80	0,68	0,59	0,52	0,45	0,40	0,36	0,33	0,31	0,30
R <sub>put</sub> [m]	45	75	123	175	230	300	450	550	700	850	1.000
A <sub>put</sub> [m] (gpm <sup>2</sup> %)	30	50	70	90	112	130	180	210	250	280	340
L <sub>put</sub> [m]	20	35	40	45	50	65	70	80	90	100	115
A <sub>put</sub> [m]	25	40	55	75	100	140	225	260	295	325	380
R <sub>c</sub> [m]	25	155	215	300	390	575	650	720	805	900	1.040
A <sub>put,c</sub> [m]	25	70	90	112	145	185	215	240	270	300	350

Slika 31. Minimalan parametar prijelazne krivine (klotoide)



#### 6.3.2.3. Maksimalna vrijednost parametra klotoide $A_{max}$

U načelu, parametar klotoide je neograničen. Međutim, u obzir je potrebno uzeti sljedeće:

- psihološki efekat intenziteta povećanja bočnog pritiska (radijalnog ubrzanja) koji utječe na vozača (kontrola brzine vožnje) i
- fizičko ograničenje mogućnosti okretanja volana (ograničenje se odnosi i na vozača i na vozilo),

jer u tom slučaju prijelazna krivina gubi svoju funkciju.

Maksimalna vrijednost parametra klotoide se definira odnosom:

$$A_{max} = R \cdot \sin i = 28^{\circ}39'$$

Bez obzira na ovu odredbu, moguce je upotrijebiti i parametre  $A > R$ , ali samo u posebnim slucajevima (npr. za veoma mali R, na rampama priključaka, na ulicama u naseljima uslijed arhitektonskih efekata). Preporucuje se da se vrijednost parametra A održava ispod vrijednosti koja je definirana kod  $i=90^\circ$ , odnosno  $A < 1,77 \cdot R$ .

#### 6.4. Serpentine

Serpentina je slozeni krivinski oblik sastavljen od glavne krivine (okretista) i priključnih krivina. Serpentina je poseban dio ceste za koji ne vrijedi  $V_{pred}$  u smislu ovog dokumenta.

Na autocestama i brzin cestama (tehnische grupe A i B-izvan naselja sa  $V_{pred} > 70 \text{ km/h}$ ) se ne dozvoljava gradenje serpentina.

Na cestama tehničke grupe B, najmanji radijus glavne krivine u serpentini ne smije biti manji od 20 m. Najmanji radijus glavne krivine za ostale ceste iznosi u osnovi min  $R_c = 12,50 \text{ m}$ , a najmanji radijus unutrašnje ivice kolovoza min  $R_u = 5,30 \text{ m}$ .

Radijusi priključnih kružnih luka ( $R_p$ ) treba da budu u granicama  $2 \cdot R_c \leq R_p \leq 4 \cdot R_c$ .

Prikijučne kružne luke u odnosu na glavni luk serpentine treba po mogućnosti izvesti kao suprotno usmjerenje krivine.

Sve prijelaze iz pravca u kružni luk, odnosno iz jednog u drugi luk istog ili suprotnog smjera treba izvesti sa prijelaznicom. Dulina prijelaznice jednaka je dulji rampe vitoperenja kolovoza.

Za klotoide u serpentini preporucuje se vrijednost parametra A u području  $R_c \leq A \leq 1,2 \cdot R_c$ .

Prostirenje kolovoza u serpentini se odreduje:

- za  $R \geq 30 \text{ m}$  prema postupku opisanom u poglavljiju Poprečni profil, dio Prostirenje kolovoza i
- za  $R < 30 \text{ m}$  potrebno je oblikovati serpentinu prema geometriji kretanja mjerodavnog vozila.

Vrijednost prostirenja se odreduje za svaku traku posebno, a kolovez se, po pravilu, prostiruje:

- u glavnom kružnom luku sa vanjske strane,
- u priključnim kružnim lukovima sa unutrašnje strane i
- ako se mogu ostvariti povoljni efekti, u glavnom kružnom luku prostirenje se može primijeniti i na unutrašnje strane.

Podužni nagib kolovoza u glavnom kružnom luku serpentine, uključujući prijelaznice, može biti:

- do 3 % na cestama iz tehničkih grupa A i B-izvan naselja i
- do 5 % na ostalim cestama.

Maksimalan poprečni nagib kolovoza u serpentini iznosi  $q_{max} = 7 \%$ .

#### 6.5. Kompozicija i usklađenost sujednih elemenata situacionog plana

##### 6.5.1. Oblici spojenih krivina i uvjeti

Standardni oblici spojenih uzastopnih luka su:

- S-krivina kod koje su krivine dva uzastopna luka orientirane u suprotnim smjerovima i
- O-krivina kod koje su krivine dva uzastopna luka orientirane u istom smjeru.

Oba standardna oblika spojenih uzastopnih luka su primjenjiva u svakom slučaju. Prijelazne krivine koje se primjenjuju između dva suprotno usmjereni kružni luka moraju imati približno isti pomak kružnog luka AR. Duljina prijelazne krivine, ukoliko se radi o O-krivini treba da osigura mogućnost minimalnog trajanja vožnje od 1 s.

Posebni oblici spojana uzastopnih luka su "korpaste" krivine:

- C-krivina koja je sastavljena od tri luka iste orijentacije, odnosno dva vanjska manja luka i srednjeg većeg unutarnjeg luka;
- K-krivina koja je sastavljena od tri luka iste orijentacije, odnosno od dva vanjska veća luka i srednjeg manjeg unutarnjeg luka.

Oba posebna oblika spajanja uzastopnih luka su samo uvjetno dozvoljena na cestama iz tehničke grupe A, i to samo pod uvjetom da su duljine prijelazne krivine između oba obuhvaćena luka toliko dugatke da omogućavaju izvođenje usporjenja kod vožnje iz većeg u manji luk usporavajući pomoću motora (pasivno usporjenje  $a_m=0,85 \text{ m/s}^2$ ) bez upotrebe kočnica.

Obrvezan prijelazni element između luka je prijelazna krivina u obliku klotoida. Ako prijelazna krivina nije obrvezna (u tehničkoj grupi D i uvjetno u tehničkoj grupi C), udaljenost između dva susjedna luka mora biti predviđena u tolikoj mjeri da je moguće izvođenje manevriranja okretanjem volana iz jednog luka u drugi. U sklopu linije korpastes krive nije dopušteno mijenjanje smjera poprečnog nagiba kolovozu. Međutim, postoje i izuzeci, gdje je sa stanovnika saobraćajne sigurnosti na srednjem luku promjena smjera poprečnog nagiba kolovozu projektovana namjerno, da bi se postigao fizički i psihološki efekat na vozača u pogledu utjecanja brzine vožnje. Takvo uređenje i razlozi njegove primjene obrvezno moraju biti uključeni u projekt ceste.

Za ceste iz tehničkih grupa A i B-izvan naselja i za  $V_{pov}>70 \text{ km/h}$ , izostavljanje prijelazne krivine između luka O-, C-, i K-krivine, dopušteno je samo ukoliko su ispunjeni kriterijumi navedeni u tabeli 30. Prijelazna krivina između luka na cestama iz tehničkih grupa B-unutar naselja i za  $V_{pov}<70 \text{ km/h}$ , C i D može biti izostavljena pod uvjetima, koji ne ispunjavaju zahtjeve iz tabele 30, ukoliko su u obzir uzeti opći uvjeti za osiguranje mogućnosti okretanja volana.

Tabela 30. Dodatni uvjeti za O-krivinu ili "korpastes" krivine

$R_{min}$ (smjeli radijus) [m]	$R_{max}$ , $R_{min}$ (radijus radijusa)	min L (srednja duljina klotoida) [m]
<125	1,5	$V_{pov}/0,6$
125-450	2,0	$V_{pov}/0,6$
>450	nograniceno	$V_{pov}/0,6$

#### 6.5.2. Uvjeti za procjenu redoslijeda dimenzija susjednih kružnih luka

Prilikom projektiranja trase javne ceste, elemente horizontalnog raka trase treba međusobno ukladiti s obzirom na veličinu radijusa susjednih kružnih luka, te ukoliko je izvodljivo, s obzirom na duljinu elemenata u nizu. Ako prikladnost odabranog redoslijeda luka u projektu nije posebno dokazana, valje odnosi prema grafikonu na slici 32.

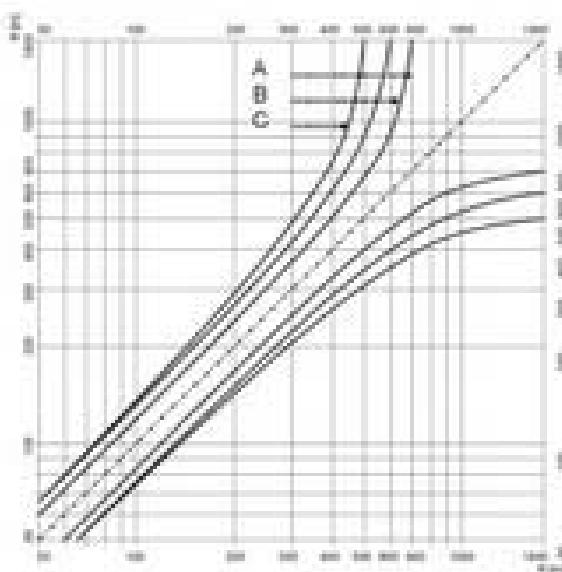
Veoma povoljno područje "A" na slici 32 primjenjuje se za ceste iz tehničke grupe A. Za ceste iz tehničke grupe B dopušteno je i područje "B", dok je za ceste iz grupe C primjenjivo i područje "C". Ako se na cestama iz tehničkih grupa B i C uvođe geometrijski elementi koji će dozvoljavati veoma visoke brzine vožnje (preko 80 km/h za B i preko 60 km/h za C) u obzir treba uvesti odredbe koje valje za višu tehničku grupu.

Za ceste iz tehničkih grupa B i C u naseljima gore navedena uskladjenost nije potrebna, s obzirom da se vodenje trase uskladije sa urbanističkim rješenjima.

Ako se O-krivina izvodi sa većim nagibom nivoete ( $\alpha > 4\%$ ), luk većeg radijusa nalazi se na nižem nivou s obzirom na nivoletu (nagib nivoete od manjeg prema većem luku, a ne obrnuto). Ukoliko navedeni uvjet nije moguće ispuniti, brzinu je potrebno ograničiti već u području gornjeg, odnosno u tom slučaju većeg kružnog luka.

U određenim pojedinim slučajevima, kada iz opravdanih razloga (prostornih i/ili ekoloških), na karakterističnoj lokaciji na trasi nije moguće upotrijebiti predviđeni  $R_{min}$  ili odgovarajući redoslijed luka, navedena mjestra moraju biti vidljivo dopunski označena (povećana preglednost, smjerokazne table, područje u kojem je raspoloženo izlazne/drveće, koje je zaštićeno odbojnimi ogradom sa vanjske strane, saobraćajni znaci, itd) i upotrijebljen povećan poprečni nagib (tabela 9, vrijednosti u zagradama). Ukoliko postoji mogućnost, u takvim slučajevima se izvodi smanjenje dimenzija radijusa susjednih luka s obje strane križišnog mjestra da bi se primjenom postupno smanjivanih dimenzija elemenata postiglo ujednačeno smanjivanje brzine (ispovršavanje motorom  $a_m = 0,85 \text{m/s}^2$ ).

Slika 32. Odnosi redoslijeda radijusa luka



#### 6.3.3. Uvjeti za spajanje prijelaznih krivina

Osim u izuzetnim slučajevima, prijelazna krivina se formira sa klotoidom od jedinstvenog parametra za koju su opći uvjeti primjene navedeni u prethodnim stavovima. Pored tih općih (VID, K, E) uvjeta za vizuelni (estetski) izgled ceste značajna je i konstrukcija redoslijeda duljina uzastopnih geometrijskih elemenata. Preporučuje se odnos  $L:D_0:L=1:1:1$ , čime se postiže jednakost vrijeme vožnje po pojedincu elementu, što omogućava ugodnu vožnju.

Ukoliko postoji prostorno ograničenje, spoj dva kružna luka ili luka i pravca moguće je izvesti i kombiniranom klotoidom, koja je sastavljena od dva različita parametra. Odnos parametara ( $A_1, A_2$ ) ne smije preći vrijednost 1,5. Da bi se postiglo ugodno tehničko rješenje, preporučuje se spajanje ove dve klotoide na lokaciji zakrivljenosti ( $1/R_c$ ) kod  $R=600 \text{ m}$  ili većoj. Na cestama iz tehničke grupe A kombiniranje klotoida nije preporučljivo. U izuzetim

slučajevima konstruiranje je potrebno posebno pažljivo razmotriti (jednako vrijeme vožnje po pojedinom parametru).

Upotreba "temene" klotoide (dužina kružnog luka između klotoida iznosi nula) i povezivanje luka sa pravom bez prijelazne krivine na cestama iz tehničkih grupa A i B-izvan nosežja nije dozvoljena. Na ostalim cestama se može primjeniti ako postoji prostorni razlozi (ograničenja), ali samo uz ispunjavanje već prethodno navedenih uvjeta (dovoljne dimenzije radijusa kružnog luka, osiguranje duljine potrebe za okretanje vozila, osiguranje saobraćajne površine u slučaju da su saobraćajne trake većem usku, itd.). Preporučuje se da se u ovim slučajevima smanji radijus kružnog luka, da bi se postigla "normalna" kombinacija sistema prijelaznica-luk-prijelaznica, koja će vozila ionako sasvim vožnjom po temenoj klotoidi. Ako se krivina sastoji od dva istosmjerna kružna luka, različitih radijusa, kružni lukovi se mogu spojiti upotrebom "temene" klotoide, samo ako se njihov odnos nalazi u "A" području (slika 32).

Osnovna cesta sastavljena samo od prijelaznih krivina se primjenjuje samo u izuzetnim slučajevima.

## 7. ELEMENTI PODUŽNOG PROFILA

Nivelete je prostorna linija koja definira visinske odnose ceste. Nalazi se duž osovine ceste ili paralelno s njom, a visinski se u projektima izvodi kao projekcija osovine ceste u vertikalnoj ravni (poduzni profil). Geometrijski elementi niveleta su tangente (prave linije) i vertikalne krivine (zaobljenja) između njih. Vertikalne krivine se, po pravilu, izvode pomoću kružnih luka. Dopolnila je i primjena ostalih geometrijskih funkcija (parabole, klotoide, itd.) uz uvjet da se osigura dostizanje potrebnog minimalnog radijusa krivine na lokaciji njihovog maksimalnog zaobljenja.

Za pojedine tehničke grupe cesta, granične vrijednosti elemenata niveleta procjenjuju se pod različitim uvjetima. U slučaju, da je na određenoj cesti, iz bilo kog razloga, potrebno uvođenje složenijih elemenata od onih koji su predviđeni za odgovarajuću tehničku grupu cesta, primjenjuju se dimenzije i uvjeti koji važe za jedan stupanj višu tehničku grupu.

Ako dimenzijama elemenata niveleta nije moguće postići predviđenu srednju brzinu putovanja na cesti, potrebno je imjereni poprečni profil (uvođenje dodatnih saobraćajnih traka) ili dimenzije geometrijskih elemenata horizontalnog toka osovine ceste ili i jedno i drugo.

### 7.1. Poduzni nagib niveleta

Elemente niveleta treba definirati za projektovanu brzinu ( $V_{proj}$ ) koju dozvoljavaju horizontalni geometrijski elementi, ukoliko ne utječu negativno na investicijsku ekonomiju.

U slučaju znatnih nagiba niveleta (preko 5 %), koji iz bilo kog razloga ne mogu biti smanjeni, preporučuje se povećanje dimenzija horizontalnih geometrijskih elemenata na donjem kraju nagiba niveleta, te njihovo prilagođivanje očekivanoj brzini vožnje, prouzrokovane strmštom nagiba niveleta (projektna brzina  $V_{proj}$ ). Na cestama iz tehničke grupe A takvo ukladljivanje je obavezno, dok je na ostalim cestama potrebno.

Ukoliko na cestama iz tehničke grupe A na velikim nagibima niveleta nije moguće ukladiti brzinu i dimenzije horizontalnih geometrijskih elemenata, pre početka donjeg (manjeg) radijusa potreboće je predviđjeti (i izgraditi) pomoći izlaz u slučaju ružde.

Niveleta u području objekta, naročito kod mostova, vijadukata i nadvožnjaka, mora osigurati dovoljno prostora za nacionalni izbor visine konstrukcije i zališne visine. Treba nastojati da niveleta ima jednostrani poduzni nagib 0,5 do 3 %. Manji nagibi od 0,5 % otežavaju i

poskupljuju održavanje pogotovo kod dugih mostova. Nagibi veći od 3 % kvara opći utisak, posebno kod dugih objekata.

### 7.1.1. Maksimalni nagibi nivoleta

#### 7.1.1.1. Maksimalan mogući nagib nivoleta

Maksimalan mogući nagib nivoleta zavisi od snage vučnog motora, i iznosi:

- za prosječno motorno vozilo 30 % i
- za teška teretna vozila 15 % (za vožnju u prvoj brzini).

Maksimalan nagib nivoleta moguće je projektovati samo u posebnim slučajevima (u planinskim predjelima, na prilaznim rampama).

#### 7.1.1.2. Maksimalan dozvoljeni nagib nivoleta

Maksimalan dozvoljeni nagib nivoleta zavisi od predviđene brzine ( $V_{pred}$ ) i vrste ceste. Dozvoljene vrijednosti su navedene u tabeli 31.

Prilikom projektovanja, vrijednosti navedene u tabeli 31 je potrebno analizirati u vezi sa određenom prosječnom brzinom putovanja, odnosno saobraćajnom propusnoću pojedine ceste (saobraćajno dimenzioniranje) i studijom opravdanosti (kada se izvodi), da bi se definirali optimalni (manji) nagibi na usponima i potreba za dodatnim saobraćajnim trakama. U tom postupku odlučujući parametar je broj teških vozila. Za putnička vozila usponi do 8 % praktično nemaju nikakav utjecaj na bezinu vožnje.

Primjeru podnih nagiba od  $\alpha > 4\%$  treba izbjegavati u područjima:

- raskranica u nivou iz gradevinskih razloga (nepovoljno veliki nagibi nivoleta sekundarne ceste ili priključka) i iz razloga saobraćajne sigurnosti (veliki kontra nagib za barem jednu liniju vožnje u odnosu kroz raskranicu, velike zaustavne duljine-trakt pregleđnosti).
- dugačkih mostova i vijadukata iz gradevinskih razloga (otiskevanje habajućeg sloja i hidroizolacije) i iz razloga saobraćajne sigurnosti (podhlađivanje konstrukcije-stvaranje poledice na kolovozu već kod  $+2^{\circ}\text{C}$ ) i
- tunela (umanjenje brzine teških vozila, velika koncentracija izduvnih gasova, povećana opasnost od saobraćajnih udara, ubrzano širenje podara, itd).

Iz gore navedenih razloga preporučuje se smanjenje maksimalnog nagiba nivoleta na 2,5 % u dugačkim tunelima. Bez obzira na preporuku, maksimalni nagib nivoleta u tunelima potrebno je odrediti u skladu sa kriterijumima koji su posebno propisani za tunele (ventilacija u toku izgradnje i za vrijeme eksploatacije, odvodnjavanje, itd).

Tabela 31. Dozvoljene vrijednosti maksimalnog nagiba nivoleta ( $\alpha_{max}$ ) za tehničke grupe cesta

Tehnička grupa	$V_{pred}$ [km/h]									
	40	50	60	70	80	90	100	110	120	130
A	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
B	(100) <sup>1</sup>	9 <sup>2</sup>	8 <sup>3</sup>	7 <sup>4</sup>	6 <sup>5</sup>	5,5 <sup>6</sup>	5 <sup>7</sup>	4,5 <sup>8</sup>	4 <sup>9</sup>	3 <sup>10</sup>
C	12 <sup>11</sup>	11 <sup>12</sup>	10 <sup>13</sup>	9 <sup>14</sup>	8 <sup>15</sup>	-	-	-	-	-

<sup>1</sup> I stupanj ograničenja

<sup>2</sup> II stupanj ograničenja

<sup>2</sup> III stupanj ograničenja

<sup>4</sup> IV stupanj ograničenja

U slučaju primjene dodatne trake za sporu vozila vrijednosti u tabeli 31 se mogu povećati za 1 %.

U tunelima, maksimalan uspon od 3,0 % je potreban za održanje razumne brzine kamiona i praktičnih ventilacijskih zahtjeva. Maksimalan uspon kod tunele dugačkih 3 500 m ili više, ne bi trebalo da prijeđe 1,5 %. Za tunele kraći od 3 500 m maksimalan uspon ne bi smio da bude veći od 3 %. Maksimalan uspon može da bude povećan i do 4 % za tunele koji su dugački 1 000 m ili kraći, ako je potrebno, a za vrlo kraćke tunele (200 m ili kraći) maksimalan uspon može dostići iznos maksimalnog uspona preporučljivog za autocestu.

Udjecaj dugačkih nizbrdica na pregled zaustavne ceste treba da bude posebno naznačen u dijelovima tunela gdje viši položaj vozača kamiona nije od velike pomoći pa brzine kamiona mogu doći ili preći one putničkih automobila.

### 7.1.2. Minimalan nagib niveleta

Minimalan podaljni nagib niveleta mora da osigura slobodno otjecanje vode sa kolovoza i, u isto vrijeme, omogući estetsko vodenje ivice kolovoza pri vitoperenju.

Bez obzira na ostala ograničenja, primjenjuje se:

- $s_{min} = 0,5 \%$  na dionicama otvorene ceste i u tunelima i
- $s_{min} = 0,7 \%$  na dugačkim mostovima i vijaduktima.

Na dionicama ceste gdje nagib  $s_{min}$  duž trase ceste nije moguće postići (vertikalne krivine, vitoperenje) odvodnjavanje kolovoza treba omogućiti dodatnim projektantskim mjerama (pomjeranje osovine vitoperenja, ugradnja drenažnog asfalta, itd).

Kod gradskih mostova i kod mostova na raskršnicama dozvoljeni su podaljni nagibi manji od  $0,5 \%$  pod uvjetom da se osigura kvalitetno odvodnjavanje vode sa kolovoza.

Podudaranje odjeka niveleta sa  $s < s_{min}$  na vertikalnoj krivini sa udin područjem vitoperenja (zona  $s_{q_{min}}$ ) nije dozvoljeno.

Uvjeti za primjenu  $s_{min}$  različiti su za područja sa konstantnim smjerom poprečnog nagiba kolovoza i za područja na kojima se smjer poprečnog nagiba kolovoza mijenja (vitoperenje).

#### 7.1.2.1. Dionica ceste sa konstantnim smjerom poprečnog nagiba kolovoza

Područjem konstantnog smjera poprečnog nagiba kolovoza smatra se dionica na kojoj poprečni nagib kolovoza ne mijenja svoj smjer i nije manji od  $q_{min}=2,5 \%$ . Razlikuju se dva slučaja:

- minimalan podaljni nagib niveleta na dionici je ograničen vrijednostku minimalnog podaljnog nagiba uređenja za odvodnjavanje duž kolovoza (rigoli, kanali ili uzdignuti ivičnjaci), te je  $s_{min} = \min(s_{min})$ 
  - $\min(s_{min})$  imenjuje:
    - za cement-betonske površine 0,2 %,
    - za asfaltne površine 0,3 % i
    - za travnate površine 0,5 %.

Na dionicama trase na kojima podaljni nagib  $s_{min} < \min(s_{min})$  nije moguće izbjegi, potrebno je preuređenje naprava za podaljno odvodnjavanje.

Duljina dionice ceste u području vertikalne krivine, gdje je  $s < s_{min}$  definira se jednačinom

$$L_{s < s_{min}} = 0,01 \cdot s_{min} \cdot R_{cr}$$

gdje je:

$R_{cr}$  - radijus vertikalne krivine [m].

- na dionicama trase sa slobodnim otjecanjem vode s kolovoza (na nasipu, otvoreni duboki jarak, itd) niveleta se može projektovati i bez podaljnog nagiba ( $s_{min}=0$ ).

### 7.1.2.2. Dionica sa promjenjivim smjerom poprečnog nagiba kolovoza

Promjenu poprečnog nagiba kolovoza između susjednih kružnih lukova treba izvesti na cijelokupnom području prijelazne krivine (klotoidea). Obje ivice kolovoza (ili jedna od njih u zavisnosti od položaja osovine vtoperenja u poprečnom presjeku) moraju biti tako vodene, da relativne razlike podužnog nagiba pojedine ivice kolovoza s obzirom na nagib nivoleta osovine vtoperenja iznose najmanje  $\Delta h_{min}$  (minimalan RPN).

Ako je podužni nagib nivoleta manji ili jednak minimalnom relativnom nagibu ivice nivoleta ( $\alpha \leq \Delta h_{min}$ ), jedna od obje ivice kolovoza dobija podužni nagib suprotnog smjera od onoga kod nivoleta (pojava "tesere"). Kao rezultat toga nastaje neesetski izgled toka ivice kolovoza i predstavlja poseban problem s obzirom na uređenje odvodnjavanja.

Da bi se spriječilo stvaranje "tesere" i osiguralo normalno podalno odvodnjavanje, minimalan podužni nagib nivoleta, u ovom slučaju, zavisi od izbora podužnih naprava za odvodnjavanje kolovoza, odnosno:

- u slučaju izdignutog ivičnjaka ili rigola  $\alpha_{max} = \Delta h_{min} + \min \alpha_{nivele} \geq 0$
- u slučaju slobodnog ojećanja vode sa kolovoza  $\alpha_{max} = \Delta h_{min}$

S obzirom na realne mogućnosti pozicionanja ravnosti kod izvođenja površine kolovoza preporučuje se da se gore navedene minimalne vrijednosti u projektima uvećaju za najmanje 0,2 %.

### 7.2. Zaobljenje preloma nivolete

Prijelaz nivoleta sa jednog podužnog nagiba na drugi izvodi se sa zaobljenjem. Zaobljenje se izvodi kružnim lukom ili drugim geometrijskim elementom, ako to zahtijevaju prostorni uvjeti (prisilno vodenje nivolete).

S obzirom na veliku bliskost kružnom luku i znatno pojednostavljenje računanja za zaobljenje prijeloma nivolete unutar kružnog luka se, po pravilu, koristi kvadratna parabola. U određenim relativno male vrijednostima projektilnih uglova tangentnih privaca nivolete za proračun zaobljenja se može koristiti kvadratna parabola oblika:

$$y = \frac{x^2}{2 \cdot R_0}$$

gdje je:

$y$  - ordinata kvadratne parabole, odnosno udaljenost između nivolete i tangente [m]

$x$  - apscisa kvadratne parabole, odnosno udaljenost od početka zaobljenja [m]

U slučaju primjene drugih geometrijskih elemenata, mogu se primjeniti kubna parabola i klotoidea. Najveća zakrivljenošć tih elemenata ne smije nikad biti manja od određenog minimuma za velikina radijusa kružnog luka koji zamjenjuju.

Prijelaz iz tangente u zaobljenje izvodi se direktno ili sa uključenjem prijelazne krivine (samo u specijalnim slučajevima).

Dimenzije radijusa vertikalnih krivina određuju se prema preglednosti u uvjetima prethodne brzine ( $V_{proj}$ ). Za povećanje saobraćajne sigurnosti preporučuje se da se, naročito na cestama za brzi saobraćaj, ove dimenzije definiraju na osnovu preglednosti za projektnu brzinu ( $V_{proj}$  odnosno  $V_{sig}$ ).

Prilikom izvođenja obnove ili rekonstrukcije postojećih cesta, kada na pojedinih mjestima (cesta ograničena zidom, uređenje ulaza, itd) nije moguće postići potrebne dimenzije radijusa vertikalne krivine:

- za ceste iz tehničkih grupa A i B-izvan naselja nije dozvoljena nikakva odstupanja;
- za ceste iz tehničkih grupa B-unutar naselja i C odstupanje je dozvoljeno ukoliko je bezna kretanja ograničena odgovarajućim saobraćajnim znacima (bilo uopšeno ili samo za uvjete mokrog kolovozu);
- za ceste iz tehničke grupe D ne primjenjuju se nikakvi posebni zahtjevi, izuzev da je osigurana prijevoznost. U tu svrhu potrebno je predviđjeti radijus, najmanje  $R_{\text{min}}=50$  m za konveksnu krivinu i najmanje  $R_{\text{min}}=30$  m za konkavnu krivinu. Svako odstupanje od navedenih vrijednosti dozvoljeno je samo u slučaju, da je upotreba ceste ograničena na putnička motorna vozila, što je potrebno posebno naglasiti u projektu.

Za određivanja radijusa konveksne krivine, koji omogućava preticanje, uzima se zbir zaustavnih duljina dva vozila, koja se kreću u suprotnim smjerovima, uvećan za duljinu sigurnosti od  $0,2 \cdot V_{\text{pre}}$ . Zaustavne duljine se, u tom slučaju, određuju sa visinom prepreke na cesti koja je jednaka visini oka vozača (1,0 m).

Konkavna vertikalna zaobljenja prijeloma nivoleta na duljin objektima nisu poželjna, isto vali za kombiniranje vertikalnih zaobljenja prijeloma nivoleta i horizontalnih krivina. Kod većih mostova potrebna su simetrična konveksna vertikalna zaobljenja prijeloma nivoleta sa poduljim nagibom 1,5 do 2 %. Kombinacija velikog poduljnog i poprečnog nagiba može povušnjavati neugodno klizanje na mokrom, zaledenom ili na snijegom pokrivenom kolovozu na mostu.

#### 7.2.1. Granične vrijednosti

Dimenzije minimalnog radijusa konveksne vertikalne krivine određuju se u odnosu na duljinu zaustavne preglednosti, koja se izračunava prema visini očja vozača ( $h_1=1,0$  m) i visini prepreke na cesti ( $h_2$ ), koja je različita kod  $V_{\text{pre}}$  i  $V_{\text{pre}}$  (tabela 22). Uprkoseni izraz glasi:

$$P_c = \sqrt{2 \cdot \min R_{\text{min}} \cdot h_1} + \sqrt{2 \cdot \min R_{\text{min}} \cdot h_2}$$

U tabeli 17 navedene su vrijednosti "skrivene" visine prepreke na cesti, dok su u tabeli 38 navedeni minimalni radijusi konveksne krivine za zaustavnu preglednost pri nagibu nivoleta od 0 %. Pored navedenog, također su navedene i izuzetne minimalne vrijednosti koje potiču iz jednadžine ( $h_2=0$ ):

$$\min R_{\text{min}} = 0,25 \cdot P_c$$

U tabeli 27 su, kod graničnih brzina 50 i 100 km/h, navedene duple minimalne vrijednosti. Kod brzine 50 km/h je uvažena razlika između cesta unutar naselja i izvan njih, a kod brzine 100 km/h razlika između dvotračnih dvosmjernih cesta i cesta sa odvojenim kolovozima. Ove vrijednosti se primjenjuju za različite visine prepreka  $h_2$  kod različitih tehničkih grupa cesta (C i B ili B i A).

Dimenzije minimalnog radijusa konkavne vertikalne krivine proizilaze iz uvjeta volje vođu (duljina ovjeđenog dijela kolovozu u smjeru vođnje) prema jednadžbi (tabela 32):

$$P_c = \sqrt{2 \cdot \min R_{\text{min}} \cdot (h + P_c \cdot \sin \varphi)}$$

gdje je:

$h$  - visina farova na vozilu, obično  $h=0,7$  m i

$\varphi$  - ugao osvetljenja u odnosu na tangencijalnu ravan, obično  $\varphi=1^\circ$ .

Minimalan radijus konkavnog zaobljenja nivoleta dobijen gornjom jednadžbinom upotrebljava se jedino u izuzetnim slučajevima. Za ovu krivinu su puno važniji uvjeti saobraćajne

sigurnosti i estetskih uvjeta pa se kod projektovanja cesta minimalne dimenzije radijusa konvekavnog zaobljenja određuju prema odnosu:

$$\min R_{\text{konv}} \geq \frac{2}{3} R_{\text{čestica}}$$

gdje je:

$R_{\text{čestica}}$  - radijus sujedne konvekase krivine.

Tabela 32. Minimalni radijusi vertikalnih krivina

Prikazatci [m]	Brzina vožnje $V_i$ [km/h]												
	srednji preseči			srednjačni dvokrivočinske ceste						Ceste sa ravnopravnim kolovoza			
	40	50	60	65	70	80	90	100	100	110	120	130	140
$R_{\text{čest}}$	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
$\min R_{\text{konv}}$	600	1.250	2.500	3.500	2.500	4.250	6.750	10.250	9.000	13.000	17.000	23.500	32.000
$\min R_{\text{čestica}}$	300	600	600	1.200	2.000	3.500	5.000	8.000	-	-	-	-	-
$\min R_{\text{čest}}$	600	800	800	1.200	1.700	2.400	3.500	4.000	4.000	5.500	6.000	7.500	9.000

Vrijednosti navedene u tabeli 32 primjenjuju se za sve ceste jedinstveno. Na saobraćajno naročito složenim cestama umjesto predviđene brzine ( $V_{\text{pred}}$ ) preporučuje se primjena projektne brzine ( $V_{\text{proj}}$ ).

U slučaju da se izvode rekonstrukcije ili uslijed posebnih prostornih ograničenja ili iz ekonomskih razloga, dimenzije radijusa je potrebno izračunati za svaki slučaj posebno.

Radijusi vertikalnog zaobljenja preloma nivoleta u tunelu prikazani su u tabeli 33.

Tabela 33. Radijusi vertikalnog zaobljenja preloma nivoleta u tunelu

$V_{\text{proj}}$ [km/h]	$\min R_{\text{čest}}$ [m]	$\min R_{\text{čest}}$ [m]
100	17.500	5.000
130	20.000	8.000
140	19.000	12.000

#### 7.2.2. Posebni slučajevi određivanja radijusa vertikalne krivine

U ograničenom području vertikalne krivine poduzeti nagib kolovoza se smanjuje ispod dimenzija koje su određene kao minimalne za površinsku odvodenju kolovoza.

Dužina poduzeta sa premalim poduzitim nagibom ( $D_s$ ) je:

$$\text{za } n_{\text{max}}=0,5 \% \text{, normalni uvjeti na cesti} \quad D_s = \frac{R_s}{100} \cdot 1$$

$$\text{za } n_{\text{max}}=0,7 \% \text{, u području velikih objekata} \quad D_s = 1,4 \cdot \frac{R_s}{100}$$

Središte ovog područja se načini stacionari najviše ili najniže tačke nivoleta. Ovo područje smanjenog poduzitog nagiba ne omije da se podudara sa ulim poduzitim vitoperenja ( $q_s < q_{\text{max}}$ ), kako bi se spriječila pojava skrapljanja na kolovozu. U tom slučaju se kod konvekse krivine voda zadržava na kolovozu (bara zastajuće vode), a kod konkavne krivine količina vode na kolovozu se čak i povećava (zastajuća i površna voda).

Ispod nadvožnjaka ili drugih fizičkih prepreka koje se protežu preko određene ceste, radijus luka konavavnog zaobljenja treba povećati do vrijednosti, da se pregleđena ravna zauzdavna preglednost proteže ispod prepreke. U tom slučaju potrebno je uvažiti pregleđnost za vozilo

visokih vozila (kamion, autobus), te nije dozvoljena upotreba radijusa koji bi proizlazio iz iznimno minimalne vrijednosti susjednog konveksnog zatčljenja.

U projektovanju cesta iz tehničkih grupa A i B-izvan naselja, ispod nadvožnjaka ili drugih fizičkih препрека препоручuje se primjena procjene i povećanja dimenzija radijusa konkavne krivine, da bi se otklonili lošiji vizuelni efekti, koji su u ovom slučaju također prisutni.

#### 7.2.3. Izbor vertikalne krivine

Zauzavna preglednost i od nje zavisne dimenzije radijusa konveksne vertikalne krivine zavisni su od podužnog nagiba nivoleta. U cilju izračunavanja dimenzija radijusa vertikalne krivine potrebo je u obzir ueti srednju vrijednost nagiba dvije susjedne tangente i njoj odgovarajuću preglednost.

#### 7.3. Kompozicija i usklađenost susjednih elemenata nivoleta

Ako ne postoje posebni razlozi, primjenjuju se radijusi krivina čije su dimenzije veće od minimalnih vrijednosti.

Prilikom spajanja konveksne i konkavne krivine, dimenzije radijusa konkavnog luka treba da iznose najmanje 2/3 od susjednog većeg radijusa konveksne krivine. Svako odstupanje od ovog pravila mora biti detaljno obrazloženo u projektu ceste. Nikakva odstupanja nisu dozvoljena za ceste iz tehničkih grupa A i B-izvan naselja.

Uzimajući u obzir estetske zahtjeve, preporučuje se, da radijus konkavne krivine iznosi najmanje 1/2 radijusa susjedne konveksne krivise, ako je tangentna između navedenih krivina znatno kraća od duljine pojedine krivine.

Pored dimenzija najmanjeg radijusa vertikalne krivine, potrebno je osigurati dovoljnu duljinu vertikalne krivine s obzirom na trajanje vožnje na pojedinim geometrijskim elementima (5.7 s vožnje).

Sa estetskog i prirodnjčkog stanovništva veoma je povoljno da su i sklop ustanovnih elemenata podužnog profila (krivina-prava-krivina) duljine elemenata uglavnom jednake.

U cilju osiguranja vizuelne usklađenosti sa horizontalnim geometrijskim elementima osovine ceste potrebno je odabrat duljinu zatčljenja koja neće početi i završiti se u području istog horizontalnog elementa osovine ceste.

U cilju osiguranja sigurnosti saobraćaja nije dozvoljeno projektovanje vertikalne krivine između dvije susjedne tangente nivoleta sa različitim makovima, ukoliko se dio luka navedene krivine pri nagibu  $\alpha < \alpha_{min}$  (0,5% ili 0,7%) u potpunosti ili samo djelimično poklapa sa ultim dijelom vitoperenja poprečnog nagiba, u granicama  $q = q_{max}$ .

Pored gore navedenih odredbi, iz estetskih i saobraćajno-sigurnosnih razloga za ceste iz tehničkih grupa A i B u obzir se uzimaju i sljedeće preporuke:

- poduzni nagibi ispod 0,8 % dejavaju kao ravni i praktično su neodljivi,
- poduzni nagibi između 1 % i 3 % su dovoljno prepoznatljivi i djeljivi,
- poduzni nagibi između 4 % i 8 % su vizuelno veoma strani,
- kratke vertikalne krivine treba izbjegavati,
- u ravničarskim terenima veličina prijeloma nivoleta ne bi smjela biti veća od 3 % za konkavne i 4 % za konveksne prijelome,
- pri manjim promjenama nagiba nivoleta ( $\Delta\alpha < 3\%$ ), minimalne vertikalne krivine prouzrokuju veoma kratke tangente i, kao posljedica toga, nastaju veoma nepovoljni vizuelni efekti,
- vizuelno dobra rješenja moguće je postići uvođenjem vertikalnih krivina koje su najmanje tri puta veće od minimalnih vrijednosti,

- ako na ravnom terenu ili pri veoma integratom toku osovine ceste u osnovi, konkavna i konveksna vertikalna krivina slijede veoma dugaku tangentu, radijus konkavne krivine treba da bude veći od radijusa konveksne krivine (predavanje efekta "zida") i
- ukoliko je tangenta između dvije krivine suprotnog smjera neproporcionalno kratka u poređenju sa duljinom krivina, istu je potrebno smanjiti, što doprinosi usklađenom vodenju područnog profila na prijelazu iz jedne krivine u drugu.

#### 8. USKLAĐENOST ELEMENATA OSOVINE CESTE

Na cestama iz tehničke grupe A, kao i na značajnim cestama iz grupe B, potrebno je uvesti geometrijske elemente osovine ceste i tehničke elemente nivoleta ceste tako da se protežu određenim redoslijedom i da su međusobno uskladjeni.

Razlikuju se sljedeće vrste usklađenosti elemenata:

- prema smjeru i dimenzijama radijusa,
- prema dulzini elemenata i
- s obzirom na prostorni tok linije osovine ceste.

Osovina ceste je prostorna krivina kod koje horizontalni i vertikalni elementi treba da budu međusobno uskladjeni kako bi osovina ceste imala estetski i ugodan saobraćajno-tehnički tok u prostoru.

Pored odredbi koje se odnose na osiguranje dovoljnih nagiba za obvezujuće površine kolovoza, u obzir treba ueti i sljedeće:

- duljina vertikalne krivine treba da bude veća od duljine pojedinih horizontalnih elemenata osovine ceste s kojima se poklapa po stacionari (početak i kraj vertikalne krivine ne smiju biti locirani u području istog horizontalnog elementa osovine ceste),
- odnos između horizontalnog ( $R_h$ ) i vertikalnog radijusa ( $R_v$ ) treba da bude što manji (1:10 do 1:20),
- ukoliko nije moguće postići povoljan odnos susjednih radijusa, čije dimenzije utječu na opažanje toka ceste iz perspektive, preporučuje se kompjuterska vizualizacija toka ceste,
- ugradnja dvoje uzastopne vertikalne krivine u područje pregledne udaljenosti dozvoljeno je samo na cestama iz tehničkih grupa C i D i na cestama unutar urbanih sredina,
- infleksionirane tačke horizontalnog i vertikalnog toka osovine ceste treba da se nalaze na približno istoj stacionari,
- u slučaju zahjevnog reljefa (veliki poduzeti nagibi nivoleta) potrebno je da se između dvije vertikalne krivine predviđi dijonica sa konstantnim poduzetim nagibom, čime vozač dobija utisak horizontalnog toka ceste ispred sebe, a horizontalna infleksiona tačka treba da se nalazi što bliže početku konkavne krivine,
- na cestama iz tehničkih grupa A i B-izvan naselja osovine mosta/vijadukta prilagođavaju se liniji osovine ceste, a na ostalim cestama to je moguće i obrnutim redom, kako bi se postiglo što racionalnije rješenje objekata,
- ukoliko su računari vijadukti na cestama iz tehničkih grupa A i B-izvan naselja locirani u području vertikalnih krivina, vodenjem nivoleta i dovoljnom širinom berme preglednosti potreban je omogućiti pravovremenu vidljivost (preporatljivost) i njihov kraj i
- iste odredbe se na cestama iz tehničkih grupa A i B-izvan naselja primjenjuju i za raskrsnice u nivou.

#### 9. FUNKCIONALNI ELEMENTI I POVRŠINE CESTE

Funkcionalni elementi i površine ceste obuhvataju sljedeće:

- raskrsnice i priključci u nivou,
- denivelisane raskrsnice i priključci,

- kružne raskrsnice,
- pružni prijelazi,
- mimoizlazice i okretnice,
- biciklističke i pješačke površine,
- kontrolne stanice,
- autobuska stajališta,
- parkirni na kolovozu,
- odmorista i uslužne zone,
- benzinske i gasne stanice,
- stanice za naplate cestarine i
- baze za održavanje cesta.

Osim navedenog kao poseban aspekt definira se vodenje saobraćaja, odnosno cesta poed drugih infrastrukturnih objekata (vodeni tokovi, javna komunalna infrastruktura, prometna sredstva, aerodromi i lokacije prirodnih materijala).

Prilikom uvađanja pojedinog funkcionalnog elementa ili površine ceste za primjenu na određeni cesti, njihovog sadržaja, kao i definiranja odgovarajućih elemenata za njihovo projektovanje, provjerava se uskladenost sa sljedećim kriterijumima:

- funkcionalnost,
- propusnost,
- lociranje i zauzimanje prostora,
- ekonomičnost i
- sigurnost saobraćaja.

Navedeni opći kriterijumi se provjeravaju bez obzira na činjenicu da li je riječ o izgradnji, obnovi ili rekonstrukciji. Značaj i redoslijed navedenih općih kriterijuma zavisi od stvarnih uvjeta i razlikuje se od slučaja do slučaja.

Sa utemeljena sigurnosti saobraćaja neophodno je procijeniti upotrebljene elemente za ispunjavanje ostalih definiranih kriterijuma.

Posebnim uputstvima, smjernicama i drugim dokumentima će se definirati tehnički uvjeti za projektovanje funkcionalnih elemenata i površina cesta u odnosu na navedene kriterije.