

VIA
VITA



CESTE I MOSTOVI

broj
11-12

godište 47.

Zagreb, studeni-prosinac 2001.

UDK 625.7:624.2/8

CODEN CSMVB2

ISSN 0411-6380

Ceste i mostovi God. 47 Br. 11-12 Str. 217-264 Zagreb, Hrvatska studeni-prosinac 2001.

Upute autorima

TEMATIKA ČASOPISA

1. Tematika časopisa „Ceste i mostovi“ obuhvaća projektiranje, gradenje, održavanje i tehničko-ekonomска pitanja cesta, stranici i aerodroma.

2. Časopis objavljuje: izvorne znanstvene članke, prethodna priopćenja, pregledne članke, izlaganja sa znanstvenih skupova, stručne članke, prikaze, misljenja, komentare, bilješke, recenzije knjiga i bibliografskih radova, vijesti iz zemlje i inozemstva, drustvene vesti, kalendar važnijih kongresa, simpozija, savjetovanja i sl., komercijalne obavijesti i oglase.

Izvorni znanstveni članak donosi opis novih rezultata istraživačkih problema ili njenom shvaćanju, a napisan je tako da bilo stvari i problemi mogu biti razumljivi i primljivani u znanstvenoj i praktičnoj praksi. Takav rad sadrži znacajući doprinos znanstvenoj problematiki ili njenom shvaćanju, a napisan je na osnovu danih informacija koji kvalificirani istraživački djelatnik na osnovu danih informacija o svim poslovima i rezultatima, kako na način koji može ponoviti eksperiment i postići opisane rezultate, tako da razvoje i domeni mišljenje o njegovim pronašlašćima.

Prijevodni priopćenje ili bilješka sadrži jedan ili više novih podataka znanstvenih informacija, ali bez dovoljno pojednostavljeni koji bi omogućili čitatelju da provjeri znesene informacije na način kako je to prije opisano, i bez definativnog opisivanja zaključaka, a iška se onda kada je važan prioritet.

Pregledni članak je izvestaj o nekom posebnom pitanju, o čemu je već publicirana informacija. Samo je to sakupljeno, analizirano i diskutirano. Duznos je autora preglednog članka da nastoji dati potrebne podatke o svim publiciranim radovima koji su pridonijeli razvoju pitanja. Pregledni rad s knjižnim stavom može i znaništveni.

Stručni članak koristi već postojeće znanje i primjenjuje ga na ne područja i metoda istraživanja; za takav rad potrebno je imati poznavanje područja se na recenziju. Rad će biti prihvacen za objavljanje jedino na osnovu divlje pozitivnih recenzija, a o čemu će Urednički odbor obavijestiti autora. Recenzenti se briju mredu stručnjaka i ne poslušavaju području istraživanja na kojem se odnosi rad predložen za objavljanje. Autori mogu predložiti recenzente, a Urednički odbor može i ne mora prihvati sugestiju autora. U pravilu, recenzent daje svoje mišljenje o kategoriji, a končanu odluku donosi Urednički odbor prilikom zvaničnog prihvatanja rada.

4. Autor predlaže i kategoriju rada prema ISO standardima (2), putem objavljivanja sadržaja rada suglasno pravilima ustanove ili tvrtke u kojoj radi.

5. Autor je u potpunosti odgovoran za sadržaj rada. Urednički odbor pretpostavlja da su autori prije dostavljanja rada regulirali pitanje objavljivanja sadržaja rada suglasno pravilima ustanove ili tvrtke u kojoj radi.

Rukopisi se na smislu objavljivali ako su već objavljeni ili prihvaci vise časopisa, negde drugdje. Ne smiju se istodobno razmatrati u vise časopisa, nego samo u jednom.

6. Brzina kojom će se rad objaviti ovisi oč, između ostalog, i o tome koliko rukopis odgovara uputama. U pravilu, radovi koji budu zahvaljivani veće preinake ili dopune bit će vraćeni autoru na preradu prije recenzije.

Napomijenimo da se rukopisi, fotografije i crteži ne vraćaju.

Pregledni članak – Review

UDK 624.21/8:389.64

Primjeno: 4. XII. 2001.

Prihvјено: 3. I. 2002.

Prof. em. dr. sc. Riko ROSMAN, dipl. ing.

Zagreb

O PROJEKTIRANJU MOSTOVA U POTRESNIM PODRUČJIMA

SAŽETAK

Analiziraju se značajke projektiranja i nova saznanja o građenju mostova u potresnim područjima. Najprije se opisuju konvencionalni sustavi, dokle mostovi s posebnim ležajevima i fugama i ukazuju na novi trend građenja integriranih mostova, na njihove prednosti i manje. Poslovno se treniraju jednopoljni sustavi s višopoljni sustavima s posebnim ležajevima i fugama te specifičnost tijekom dizajna i izgradnje, napose u odnosu na armirani beton. Slijedi analiza mostova s gornjim ustrojem oslonjenim na klasične ležajevе s pjenosilikatima šokova, sustava s izolirajućim, dokle neoprenskim ležajevima s brojčanim podacima o tim ležajevima te sustava s izolirajućim ležajevima i posebnim prigušivačima vibracija.

1. Uvod

Pri projektiranju mostova u potresnim područjima treba se pridržavati općih pravila asimptotičkog građenja [1 - 8]. Napose, treba iskoristiti zadovoljili dva kontradiktorna zahtjeva, naišme 1) omogućiti gornjem ustroju da zbog promjena temperature te skupljanja i puzaanja betona viši-manje slobodno dilatira i 2) da je pri potresnim uzbuđenjima adekvatno horizontalno pridržan. Gornji ustroj mosta je zbog preuzimanja gravitacijskih i ostalih opterećenja, u pravilu, u svim smjerovima torlota čvrst i kruš da ga na sezničke sile ne treba analizirati. Na utjecaju potresa treba dimenzionirati i detaljirati u prvom redu ležajevе, uporabljajući i stuplove.

Mjerodavne horizontalne komponente gibanja ita. One već pri malim ubrzanjima mogu ugroziti konstrukciju. Vertikale komponente gibanja ita obično ne čine znatnije probleme, jer za vertikalnu opterećenja mostovi u pravilu imaju dovoljnu rezervu nosivosti. Ipak, napose u blizini epicentra potresa, vertikalna ubrzanja mogu prijestiči čak dvije trećine horizontalnih, pa je onda potrebno pridržanje gornjeg ustroja protiv odizanja od njegovih ležajeva.

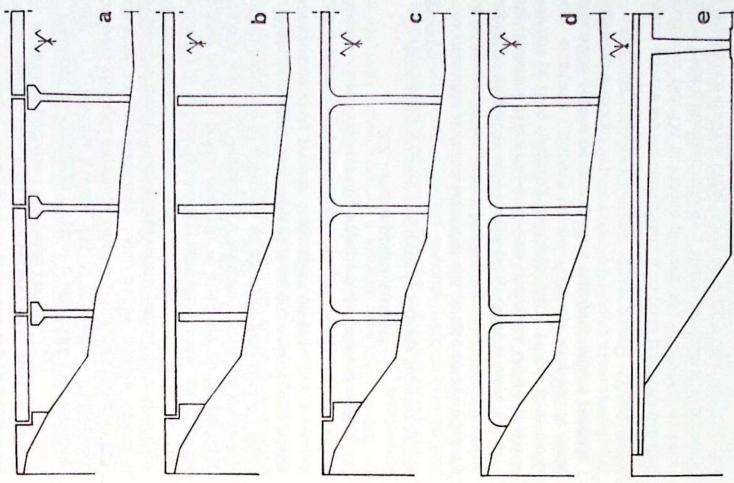
2. Konvencionalni sustavi

Najčešće primijenjeni sustavi mogu se razvrstati u dvije skupine [9, 10]:

1) Mostovi s posebnim ležajevima i fugama. To su

a) mostovi s gornjim ustrojem od jednopolnih greda ili ploča s kontinuiranim gredama ili pločama s manje posebnih ležajeva i fugama

b) mostovi s gornjim ustrojem od kontinuirane ili kontinuirane ili okvira od stupova i greda s posebnim ležajevima i fugama samo na upornjacima. Polovicu integrálnih mostova d) s upornjacima i e) bez upornjaka



Sliku 1. Polovicu mostova s gornjim ustrojem od a) jednopolnih greda ili ploča s posebnim ležajevima i fugama, b) kontinuirane ili kontinuiranih greda ili ploča s manje posebnih ležajeva i fugama te c) okvira od stupova i greda s posebnim ležajevima i fugama samo na upornjacima. Polovicu integrálnih mostova d) s upornjacima i e) bez upornjaka

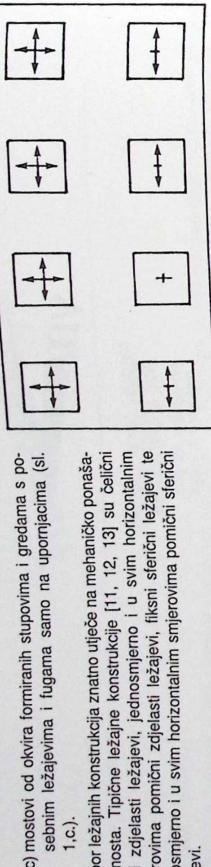
Slika na naslovnicu: S obilaznicu Zagreba

god. 47 (2001)

CESTE I MOSTOVI

219

god. 47 (2001) br. 11-12, 219-223



Slika 2. Dispozicija ležajevina četveropolinog mosta s monolitnim gornjim ustrojem

2) **Integralni ili monolitni mostovi.** To su: a) integrani mostovi s upornjacima (sl. 1,d); b) integrani mostovi bez upornjaka (sl. 1,e).

Integralni mostovi nemaju niti posebne ležajevne niti fuge. U integralnim mostovima s upornjacima upoređuju se mehanički ponašanja ležajevina, a ostala tri pomicni su u uzdužnom smjeru mosta. Ležajevi uzdužnog rida II. bočno su pomicni u svim horizontalnim smjerovima. Horizontalna uzdužna fiksna ležajevina je izravna, bez uporavljene strukture za prenošenje sile, a ostala tri su u obliku kolinika, pa mogu biti globalno manjih dimenzija. U integralnim mostovima bez upornjaka most se na krajevima oslanja na I. bočno stabilan, npr. zbog okvirnog djelovanja stupova i greda. To je rješenje povoljnije u pogledu oslanjanja na stupove.

Prednosti su integralnih mostova u usporedbi s konvencionalnim: 1) s glidajućom izvedbom vira su jednostavniji i održavaju se delomično, a šete su moguće na njegovom donjem kraju i u području dilatacijskih tuga na gornjem ustroju i upornjaci [8]. Adevranim dizajnom mora se postići da je stup koji nosi fiksni ležaj tokom čvrst dinamikom, bez većih šteta primiti i u to prenijeti masene sile gornjeg ustroja i tokom kružni da pomaci gornjem ustroju budu u privlačivim granicama. Kritičan i odziv sustava u uzdužnom smjeru mosta [12]. U poprečnom smjeru ovaj je povoljniji jer se opterećenje dijeli na nekoliko ležajeva.

Monolitno građenje mostova naročito je racionalno ako su rasponi i uzdužna krutost gornjeg ustroja relativno mali.

2.2. Jednopoljni sustavi

Za jednopoljne sustave monolita je izvedba najjednostavnije rješenje. Horizontalna uzdužna seizmička sila gornjeg ustroja prilično se prenosi u i do iza jednog od objau upornjaka, a horizontalno prepočno seizmičko opterećenje gornjeg ustroja prenosi, kao prisilna (slobodno poduprta) grede, na upornjake. Dužina mosta limitirana je zbog njegovog dilatuiranja uslijed promjena temperature, skupljanja i puzaanja betona. Povišenje temperature može prouzročiti pritiske na upornjake, a skupljanje betona pukotine i rasplinje u mostu.

Ako je most nešto duži, gornji ustroj može se monolitno povezati samo s jednim upornjakiom, a onda preuzima uzdužnu seizmičku silu. Da bi mogao preuzeti silu usmjerenju od upornjaka, treba ga usidriti, najbolje u stjenu ako postoji, ili primjereno u teme place ili slično. Ležaj mosta na drugom upornjaku dopušta horizontalne pomicne gornjem ustroju.

2.3. Višepoljni sustavi s posebnim ležajevima i fugama

Theoretski najispravnije rješenje sustava s monolitnim gornjim ustrojem, posebnim ležajevima i fugama na krajevima prikazano je na slici 2. na primjeru jednopoljnog mosta s po dva ležaja na upornjacima i stupovima.

U dugim mostovima se u analizi ujedala poprečnog opterećenja od potresa i vjetra često smatra da se ono u cijelosti prenosi na stupove, oslanjanje gornjeg ustroja na upornjake, dakle, smatra se pomicnim kako bi se izbjegle šteće na sustavu gornjeg ustroja i upornjaka [3].

Seizmička energija se iz lila u gornjim ustrojima mosta unosi putem stupova koji nose fiksne ležajevje. Time su ti stupovi vrlo naprezani [12, 13]. Ako je objekt u području male ili srednje seizmičnosti, stupovi se dimenzioniraju tako da se pri potresu ponosači elastično ili samonosno prelaze u stanje II. Za područja jače seizmičnosti takav bi pristup bio preskup. U sustavu koji mogu biti izloženi jakim potresima koristi se duljinost i arhimidski preseksi, dokle su znatnici deformacija i plastičnih zglobova. I time disperziju u gornji ustroj unesene seizmičke energije. Plastični zglobovi formiraju se na donjem kraju stupova, aako se oni s prečkanom kružno spojen, eventualno i uz te sustave.

Da se plastičnim zglobovima osigura stabilan duljinost, treba limitirati veličinu uzdužne sile u stupu, iako admirali područja plastifikacije i predviđaju oblinu posmischeni armatura, dokle jake spone na malom razmaku, kako bi se izbjeglo posmichni lom. Jakom posmichnom armaturom postiže se saspinjanje betona u jezgri, dokle troso no stanje naponu i time povećanje čvrstoće ovjenjenog betona.

U dugim mostovima s dilatacijskim fugama na stupovima odsječi mosta se mehanički ponosači neovisno.

Moguće su šteće mostova s posebnim ležajevima i fugama pad gornjeg ustroja s upornjaka i stupova, a to je u pravilu totalna šteta, isključujući gornje ustroje i ležajeve te šete na ležajevima, upornjacima i stupovima, a one se obično mogu popraviti. Ishodista šteta su najčešće ležajina područja na upornjaca, stupovima i uz dilatacijske fuge.

3. Sustavi s gornjim ustrojem oslonjenim na kasične ležajeve s prijenosnicima šokova

Povoljniji odziv na potresne uzbude mostova s ubočajenim ležajevima sastavljen je od više slojeva kaučuka odvojenih čeličnim lamelama; slojevi su međusobno spojeni vulkanizirajući i dolazak su do su postiće čvrstih i smicanje. Na gornjem i donjem kraju ležajau su 10 do 20 mm debele navulkanizirane čelične anker-plice, a služe pridržavanju ležajina na elemente konstrukcije ispod i iznad ležaja. One nisu neophodne ako prisustak na ležaj nikada nije manji od oko 3 do 5 N/mm² ovisno o dimenzijama ležaja. U pravilu, ležajevi su obavijeni plastičkom kloroprenom u svrhu zaštite i trajnosti.

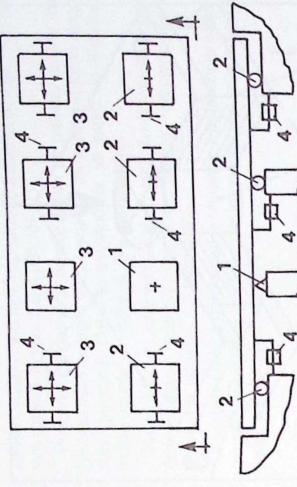
Nositiv je opisanih ležajevi obično u području 100 do 12.000 KN, pravokutne su, osnovne stranice 100 do 900 mm i visine 40 do 380 mm. Nositiv ležajeva u pogledu horizontalne sile je ogranicena.

Ponaci i zaokrati gornje ležajevi na donji kraji ležajina ostvaruju se deformacijom kaučuka. Dopusni horizontalni pomak gornjeg u stroju na donji kraji ležajau limitiran je ukupnom debnjim slojevima kaučuka, a dopušteni zaokret gornje kraje ležaja linijom slojeva kaučuka. A dopušteni zaokret gornje kraje ležaja u pogledu horizontalne sile je ogranicena.

Bocnjoj deformaciji ležaja odgovara reaktivna sila smicanja koja gornji ustroj u vrijeme i nakon potresa vraća u inicijalni položaj, dokle recentrant gornji ustroj. Opisani ležajevi prigušuju vibracije gornjeg ustroja, a još jače pogonjaju se postici olovnom ležezrom u srednjem dijelu ležaja (sl. 5.). Olovna ležzgra svojim plastičnim deformiranjem dodatno disipira seizmičku energiju.

Izolirajućim ležajevima postiže se plivajuće oslanjanje gornjeg ustroja, tj. izoliranje od uzbude itd. Vlastita frekvencija gornjeg ustroja, njegove vibracije, spektralno uzbranje i seizmičke sile prouzrokovale prevelike pomake, ponakad se upgrade osigurajući koji pri jačem potresu budu uistini kako bi gornji ustroj mogao vibrirati sukladno usvojenoj mehaničkoj shemi.

Izolirajućim ležajevima postiže se plivajuće oslanjanje gornjeg ustroja, tj. izoliranje od uzbude itd. Vlastita frekvencija gornjeg ustroja, njegove vibracije, spektralno uzbranje i seizmičke sile prouzrokovale prevelike pomake, ponakad se upgrade osigurajući koji pri jačem potresu budu uistini kako bi gornji ustroj mogao vibrirati sukladno usvojenoj mehaničkoj shemi.



Slika 4. Shema četveropolinog mosta s monolitnim količnikom plocom te metalnim ležajevima i prijenosnicima šokova (blot). Slika prikazuje raspored ležajevina i stupova, te detaljne preseke prijenosnika šokova.

U jednostavljenoj rješenju primjena elastičnih odbojnika na uporabu je u pojedinim slučaju moguće.

4. Sustavi s izolirajućim ležajevima

Povoljniji odziv na seizmičke uzbude postiže se ako se umjesto konvencionalnih, obično zdjelastih ili sfieričnih ležajeva koriste amirani neoprenski ili elastomerni ležajevi. Nazivaju se i izolirajućim ležajevima.

Izolirajući ležajevi sastoje se od više slojeva kaučuka odvojenih čeličnim lamelama; slojevi su međusobno spojeni vulkanizirajući i dolazak su do su postiće čvrstih i smicanje. Na gornjem i donjem kraju ležajau su 10 do 20 mm debele navukanizirane čelične anker-plice, a služe pridržavanju ležajina na elemente konstrukcije ispod i iznad ležaja. One nisu neophodne ako prisustak na ležaj nikada nije manji od oko 3 do 5 N/mm² ovisno o dimenzijama ležaja. U pravilu, ležajevi su obavijeni plastičkom kloroprenom u svrhu zaštite i trajnosti.

Nositiv je opisanih ležajevi obično u području 100 do 12.000 KN, pravokutne su, osnovne stranice 100 do 900 mm i visine 40 do 380 mm. Nositiv ležajeva u pogledu horizontalne sile je ogranicena.

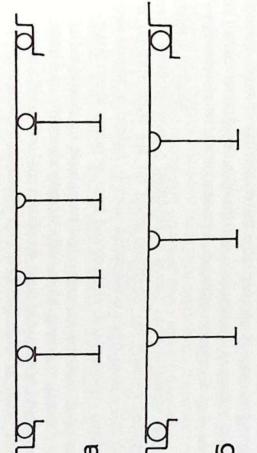
Ponaci i zaokrati gornje ležajevi na donji kraji ležajina ostvaruju se deformacijom kaučuka. Dopusni horizontalni pomak gornjeg u stroju na donji kraji ležajau limitiran je ukupnom debnjim slojevima kaučuka, a dopušteni zaokret gornje kraje ležaja linijom slojeva kaučuka. A dopušteni zaokret gornje kraje ležaja u pogledu horizontalne sile je ogranicena.

Bocnjoj deformaciji ležaja odgovara reaktivna sila smicanja koja gornji ustroj u vrijeme i nakon potresa vraća u inicijalni položaj, dokle recentrant gornji ustroj. Opisani ležajevi prigušuju vibracije gornjeg ustroja, a još jače pogonjaju se postici olovnom ležezrom u srednjem dijelu ležaja (sl. 5.). Olovna ležzgra svojim plastičnim deformiranjem dodatno disipira seizmičku energiju.

Opisani ležajevi može se postići olovnom ležezrom u srednjem dijelu ležaja (sl. 5.). Olovna ležzgra svojim plastičnim deformiranjem dodatno disipira seizmičku energiju.

Izolirajućim ležajevima postiže se plivajuće oslanjanje gornjeg ustroja, tj. izoliranje od uzbude itd. Vlastita frekvencija gornjeg ustroja, njegove vibracije, spektralno uzbranje i seizmičke sile prouzrokovale prevelike pomake, ponakad se upgrade osigurajući koji pri jačem potresu budu uistini kako bi gornji ustroj mogao vibrirati sukladno usvojenoj mehaničkoj shemi.

Izolirajućim ležajevima postiže se plivajuće oslanjanje gornjeg ustroja, tj. izoliranje od uzbude itd. Vlastita frekvencija gornjeg ustroja, njegove vibracije, spektralno uzbranje i seizmičke sile prouzrokovale prevelike pomake, ponakad se upgrade osigurajući koji pri jačem potresu budu uistini kako bi gornji ustroj mogao vibrirati sukladno usvojenoj mehaničkoj shemi.



Slika 3. Mostovi s gornjim ustrojem oslonjenim na a) dva fiksna i četiri pomicna ležaja te b) tri fiksna i dva pomicna ležaja

U sushava na slici 3.a. uzdužnu masenu silu gornjeg ustroja preuzimaju dva fiksna ležaja na stupovima uz simetralnu susjedstva, a na ostalim stupovima su u svim stupovima su nepomicni. U sushava na slici 3.b. ležajevi na svim stupovima su nepomicni. Većim brojem fiksnih ležajeva postiže se povećanje uzdužne krutosti sustava te uostavljanje sila stupova i gornjem ustroju, a smanjuju se pomaci.

Prikazani sustavi u uzdužnom smjeru mosta deluju kao oscilatori s jednim upornjakiom, a ona preuzima uzdužnu masu i rezonansnu fiksnu silu. Da bi mogao preuzeti silu usmjerenju od upornjaka, treba ga usidriti, najbolje u stjenu ako postoji, ili primjereno u teme place ili slično. Ležaj mosta na drugom upornjaku dopušta horizontalne pomicne gornjem ustroju.

2.3. Višepoljni sustavi s posebnim ležajevima i fugama

Theoretski najispravnije rješenje sustava s monolitnim gornjim ustrojem, posebnim ležajevima i fugama na krajevima prikazano je na slici 2. na primjeru jednopoljnog mosta s po dva ležaja na upornjacima i stupovima.

Opisani sustavi voljni su za područja umjerene seizmičnosti. Za područja jače seizmičnosti su nepogodni i skupi.

zglobo...1.200-2.500 mm, maksimalno ostvariv pomicak...100-500 mm, ostvariva sila...700-4.000 kN. [1].

Primenjeno prigušivača postiže se da pri potresu znatno manje sejsimski energije ulazi u sustav, pa je prema tome njegov odziv povoljniji. Često je dovoljno da se samo na krajnjima mesta ugradite po jedan ili dva prigušivača.

Na slici 10. (1...izolirajući ležaj, 2...prigušivač) vidi se primjer četveropoljnog mosta s monolitnim gornjim ustrojem, 2+8 izolirajućih ležajeva i 2 prigušivača.

Posebne mjere za prigušivanje vibracija u poprečnom smjeru mosta u pravilu nisu potrebne, jer je prigušivanje koje ostvaruju neoprenski ležajevi u pravilu dovoljno.

LITERATURA

- [1] Rosman, R., Erdbebenwiderrstandsfähiges Bauen. Ernst & Sohn, Berlin, 1983.
- [2] Naem, F., Seismic Design. Nostrand Reinhold, New York, 1984.
- [3] Bachmann, H., Erdbebensicherung von Bauwerken. Birkhäuser, Basel, 1995.
- [4] Booth, E., Concrete Structures in Earthquake Regions. Longman Scientific Technical, Essex, 1994.
- [5] Rosman, R., Specifičnosti projektiranja zgrada u potresnim područjima. Graditelj 7 (2000), 46-52, 78-81.
- [6] Rosman, R., O suvremenim metodama zaštite zgrada protiv potresa. Graditelj 8 (2001), 24-28, 48-51.
- [7] Rosman, R., Specificnosti projektiranja cestovnih mostova u potresnim područjima. Zbornik radova Interdisciplinarnoga znanstveno-savjetovanja Modern Seismic Bridge Design. Promidžbeni materijal tvrtke Maurer von Betonbrücken ohne Fügen und Lager. Beuth Verlag, Berlin, 1999.
- [8] Engelmann, S., Schlaich, J., Schäfer, K., Entwurf und Berechnung von Betonbrücken ohne Fügen. Zagreb, 2001.
- [9] Rosman, R., O diflatacijskim fuzgama u armiranobetonskim konstrukcijama. Zbornik radova Petog općeg sabora HGK, 639-648, Zagreb, 2001.
- [10] Rosman, R., Bridge Accessories. Promidžbeni materijal tvrtke Maurer Söhne, München, 2001.
- [11] Klöker, T., Züch, K., Konstruktion und Berechnung von Brücken für den Lastfall Erdbeben. Bauingenieur 75 (2000), 139-141.
- [12] Braun, C., Die Erdbebenabsicherung von Brücken. Stahlbau 70 (2000), 530-539.

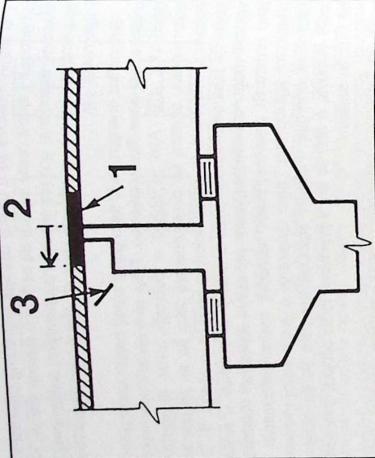
SUMMARY

UDC 624.21.8:389.64
Review

On the Aseismic Design of Bridges

Analyzed are the features of the design and new findings on building of bridges in seismic areas. First conventional systems are dealt with, i.e. bridges with separate support structures and joints and the recent trend of designing integral bridges; their advantages and drawbacks are also presented. Separately one-span systems and multi-span systems with separate supports and joints are described together with their specifics especially with respect to reinforced concrete. Then systems with metal support structures and shock transmitters, systems with isolating supports and reinforced elastomeric supports including technical data of these supports and finally hydraulic dampers are described.

Slika 5. Isječak izolirajućeg ležaja s olovnom jezgom

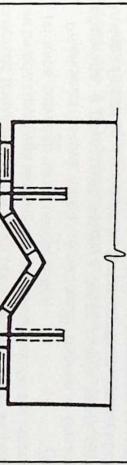


Slika 7. Detali sastavljačkih konstrukcija i stupi jednoga višepoljnog mosta

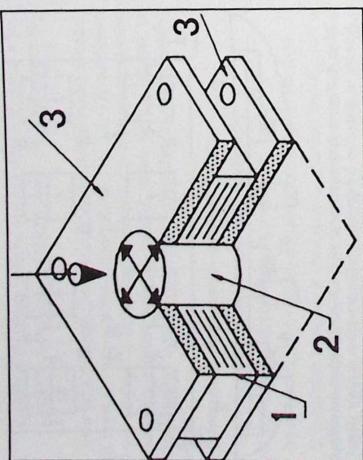
Opisani ležajevi primjenjuju se ako su horizontalni pomaci gornjeg ustroja zbog promjene temperature, skupljania i puzača betona te potresa u odnosu na donji ustroj relativno mal. Na slici 6. prikazan je primjer dispozicije izolirajućih ležajeva, u jednoga četveropoljnog mosta s monolitnim gornjim ustrojem. Želi li se da ležaji bude u horizontalnom smjeru nepomičen, primjenjuju se posebne pridržajne konstrukcije.

Ležajevi primjenjuju se ako su horizontalni pomaci gornjeg ustroja u odnosu na donji ustroj dočekane, npr. tuga u slučaju udara pri jačem potresu dopusti oštećenje, npr. odrušenje jedne kratke konzole ploče (sl. 7.; 1. fuga, 2...potok, 3...oslabljenje koje omogućuje odrušenje konzole). Takve male štete mogu se nakon potresa lako popraviti. Ležajevi su u pravilu horizontalni i kosti ležajevi (sl. 8.), tako da se sile prenose uglavnom pritiskom na kosti plohe. Vijci (1) pridržavaju gornji ustroj protiv odizađa od ležaja.

Hidraulički prigušivači (sl. 9.; 1...prigušivač, 2...sterićan zgloba za pričvršćenje prigušivača na gornji odnosno donji ustroj mosta) uređaju su da raspolažu energiju koja se tijekom potresa iz tla pulem donjeg ustroja uvedi u gornji ustroj mosta [11, 13]. U cilindru uređaja tekućina, najčešće silikonsko ulje s aditivima protiv starenja i korozije, teče kroz sustav komora. Pri tome se svara sila, pri sporim pomacima ona je, kao i u prijenosnicima šokova, mala i zanemariva, a pri većim brzinama pomaka, kakve su uobičajene pri potresima, sila je znatno veća, tijekom vremena gotovo konstantna, neovisno o brzini gibanja i jednaka unaprijed fixiranoj vrijednosti, a ne ovisi ni o temperaturi. U prigušivaču disipirana energija pretvara se u toplinu; nakon kratkog vremena ona može doseći i 200 °C, ali to uredaju ne škodi. Prigušivači su kompaktni, nemaju vanjskih dijelova osjetljivih na oštećenja i praktički ih ne treba održavati. Tipični su podaci: promjer cilindra...200-600 mm, dužina uređaja od zgloba do



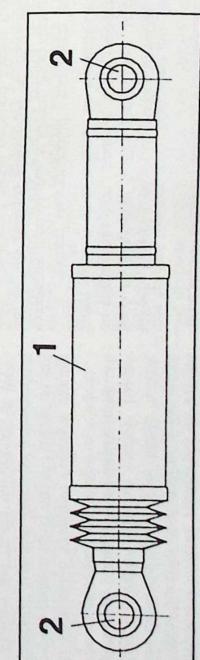
Slika 8. Primjer ostavljanja gornjeg na donji ustroj kostim i horizontalnim izolirajućim ležajima



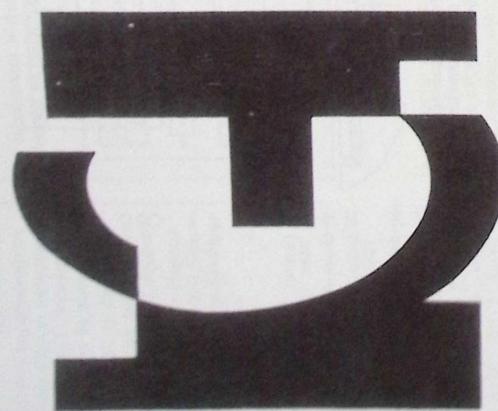
Slika 6. Dispozicija izolirajućih ležajeva jednoga četveropoljnog mosta s monolitnim gornjim ustrojem

Ako ležaji moraju omogućiti veće relativne horizontalne pomake dijelova konstrukcije iznad i ispod ležaja, primjenjuje se, na vrhu opisanih ležajeva, dodatna horizontalna ploča koja omogućuje kitzanje u kontaktnoj plohi. U tom slučaju, dakako, ne ostanjuje se recentrirajuća sila. Ti su ležajevi u pravilu klizno-deformabilni u uzdužnom smjeru mosta, a samo deformabilni u poprečnom smjeru mosta. Dopoljni pomak u smjeru u kojem je moguće kitzanje nije organiziran.

Ležajevi uz fuge moraju biti dovoljno dugачki kako bi mogli uredno izvršavati svoju funkciju [4]. Drugo je rješenje u tome da



Slika 9. Shema hidrauličnog prigušivača vibracija



Stručni članak – Professional paper
UDK 625.711.3:711.7 (497.5)
Primljen: 27. XI. 2001.
Printvicanje: 3. I. 2002.

Mario CRNJAČAK, dipl. ing.
Tomislav PEKANOVIC, dipl. ing.
Institut građevinarstva Hrvatske d.d., Zagreb
Poslovni centar Osijek

BITNI ELEMENTI UREĐENJA PROSTORA U KORIDORU TRASE E 73/D7 KROZ HRVATSKU

SAŽETAK

Koridor Vc predstavlja izuzetnu vrijednost u kontekstu procesa gospodarske i promatne integracije srednjoeuropskih prostora (Češka, Slovačka, Mađarska, Republika Hrvatska i BiH) u povezivanju s jadranskim i mediteranskim prostorom. Nesumnjivo najznačajniji element ovoga prometnog koridora je autocesta. Značenje ove autoceste za Republiku Hrvatsku i Bosnu i Hercegovinu sa svim pozitivnim i eventualno negativnim posljedicama (ekologija) inicira širi interdisciplinarni pristup i analizu u cilju dobivanja ravnateljstvenog smještaja autoceste. U članku su dane, između ostalog, tek naiznake analize kroz prostorne elemente, prometne elemente, gospodarske elemente, ekološke elemente i cijenu projekta, za trasu kroz istočnu Hrvatsku, te donji tok rijeke Neretve do Luke Ploče.

1. Uvod

Sustav prometne infrastrukture jedan je od ključnih čimbenika koji međusobno i višestruko utječe na gospodarski, socijalni i prostorni razvitak pojedinе regije, pa i države.

Promena infrastrukture u procesu valorizacije, namjene i koristenja prostora ogleda se u sljedećim elementima:

- omogućuje koristenje prirodnih resursa;
 - utječe na lociranje gospodarskih kapaciteta i razmjestaj stanovništva;
 - utječe na tokove urbanizacije, razvitak naselja i kvalitetu čovjekova okoliša;
 - utjeće na razvitički potiče razvitak manje razvijenih područja.
- Svakí složeni prometni koridor za područje utjecaja koje pokriva nudi velike šanse i mogućnosti. Unutar AGR sustava glavnih europskih cesta pravac E-73 čine kroz Republiku Hrvatsku ceste D7 (138 km) Dubrovačka – Sl. Šamac i cesta D9 (22 km) Metković – Ploče, te kroz Bosnu i Hercegovinu cesta M-17 (433 km) Bosanski Šamac – Doljani. Na Helsijskoj konferenciji 1997. godine ovaj pravac nominiran je kao THANESEUROPSKI KORIDOR OZNAKE Vc, Budimpešta – Ploče. Ovaj složeni, izuzetno vrijedan prometni koridor kroz Republiku Hrvatsku i Bosnu i Hercegovinu čine:
- ceste D7, M-17 i D9 te buduća transeuropska autocesta
 - željeznička pruga Beli Manastir – Osijek – Sarajevo – Mostar – Ploče
 - plovni put rijekom Dunav i donjim tokom rijeke Neretve

INSTITUT GRAĐEVINARSTVA HRVATSKE

Civil Engineering Institute of Croatia
10000 Zagreb, Janku Rakusa 1, pp 283

tel. 01/61 44 111, 01/61 43 600, fax: 01/61 44 781

POSLOVNI CENTAR 31000 OSJEK, Drinska 18
tel./fax. 031/274 4000
fax. 051/330 810

POSLOVNI CENTAR 51000 RIJEKA, Vukovarska 10a
tel. 051/330 744
fax. 051/330 810

POSLOVNI CENTAR 21000 SPLJIT, Matice hrvatske 15
tel. 021/523 3933
fax. 021/551 152

IGH d.o.o. 88000 MOSTAR, Dobrovacka 10
tel./fax. 00 387 88/314 529

IGH d.o.o. 88000 MOSTAR, Dobrovacka 10
tel./fax. 00 387 88/314 529

- sustav zračnih luka Budimpešta, Pecs, Osijek, Tuzla, Sarajevo, Mostar i Ploče
- pomorski plovni put iz Luke Ploče.
- U okvirima Hrvatske i Bosne i Hercegovine pravac D7/D9 i M17 deklariran je kao prioritarni u sklopu prometnog koncepta i strategije razvijati cestovne mreže. Osnovne zahtjeve i zadaci buduće autoceste u gospodarsko-prometnom smislu bit će:
- racionalan povezivanje slavonskog i bosanskohercegovačkog prostora s Jadrandom preko Luke Ploče, odnosno šire povezivanje Srednje Europe s Jadranom;
- povoljni povezivanje specifičnih gospodarskih cjelina, s posebnim naglaskom na poljoprivredu i turizam;
- društveno-kulturalno i civilizacijsko proglašivanje različitih država i regija, s razvojnim pobudama u prostoru uzduž trase te drugim pozitivnim utjecajima.

2. Prostorni elementi

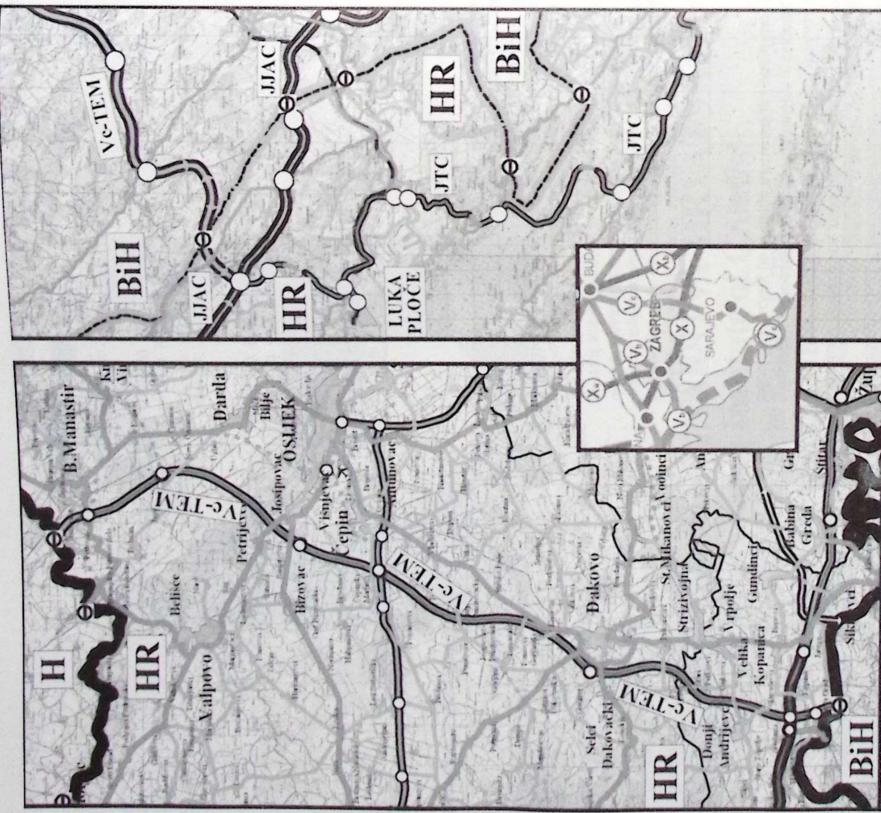
Osnovni elementi o kojima je potrebno voditi računa u prostoru pri planiranju i projektiranju ceste su slijedeći:

2.1. Prirodne osobitosti

Reljef i morfološke karakteristike terena: nisu jača izražene jer se radi o pretežito ravničarskom, a manjim dijelom o brežuljkastom terenu. Treba izbjegavati mjesto negde promjene reljefa (uvjetuje velike zemljane radove i objekte), blagi prijelazi daju mogućnosti prilagođavanja i uklapanje trase u teren i okoliš. Isti tako, osuncane padine su izrazito pogodne s pozicije sigurnosti i uvjeta vožnje (cesta se brže susi, manje smrzavanja i polje leda na kolniku).

- Klimate osobnosti: magla, kiša, snijeg, brzina i učestalost vjetra i zračna strujanja su bini kako za element položaja, tako i za tehničke elemente trase. Padaline i zračna struktura izravo utječu na širenje zagodenja s ceste na okoliš. Snijeg i vjetar nameću tehnička rješenja zaštite (snje-gobrani).

- Krajobraz: postaje sve značajniji element kvalitetnog i očuvanog okoliša. Strategijom prostornog uređenja Republike Hrvatske definirana je potreba izrade krajobrazne osnove Republike Hrvatske u kojoj će biti svojevrstan katalog krajobraza po svojoj vrijednosti i osjetljivosti na pojedine čovjekove aktivnosti.



Slika 1. Vc-TEM kroz istočnu Hrvatsku

- Biološko-ekološke osjetljivosti: u okolini je izuzeno važna i ravnoteža biološko-ekoloških osobitosti, koje bi trebale biti zaštićene u prostoru i zastojne odgovarajućim istražima i zaštite. Nepraviljivo je da cesta na bilo kojim mjerama zaštiti, a to je utrobiti:
- uređenost, zemljišta sa sustavom odvodnje (kanalsko-mrže, sustav dreniranja terena i sl.);
- Cesta bi morala izbjegavati koristenje zemljišta naišvješće klase (najprodajnija tla) kao i uređene poljoprivredne površine, isto tako, vrlo je blino u narušavanju skida većih formiranih kompleksa stoga što svako vodenje ceste kroz gliju obrade tla i postuplje poljoprivrednu proizvodnju;
- sumske površine: u posljednjih stotinjak godina su u području hrvatskih podzemnih voda, a način vodozajedinstvena zone za buduće širenje naselja i gradova su

Površine s kojima koridor ceste dolazi u koliziju su:
- gradevinske područja: nova autocesta bi u pravilu trebala prolaziti izvan, odnosno kontaktnom zonom gradevinskih područja naselja i gradova. Danasne rezervirane gradevinske zone za buduće širenje naselja i gradova su od uljeća s autocesti;

- površina pod šumom. Vodenje trase ukupne pronetne infrastrukture u pravilu bi trebalo izbjegavati kroz šumske komplekse. Polozaj trase ceste uz rub šume vjerovatno je najprihvatljivije rješenje, kako za šume tako i za pojmovredno zemljište;
- voda: kao strateški element cijelokupnog života uvjetuje posebne najstrože kriterije zaštite. U prvom koraku potrebno je u široj zoni koridora evidentirati sve:

 - površinske vode (tekućice i stajčice) slijeva rijeka Drave, Save i Neretve
 - podzemne vode, a naročito one koje su značajne za eksploataciju (vode za piće).

U drugom koraku potrebno je točno evidentirati sve vodozahvate sa zaštitnim zonama. Sagledavajući površinsko i podzemno tečenje, položaj vodočaja, zaštitne zone i geomorfološke karakteristike tla (deblijina krovine nad vodociplinistem, propusnost tla itd.), trase ceste valja postaviti tako da se mogući negativni utjecaji u potpunosti isključe, odnosno tehničkim mjerama svedu na najmanju mjeru.

2.3. Infrastruktura

Planirani koridor autoceste mora imati uravnotežen odnos s postojećim i planiranim cestovnim sustavom prostora kroz koji prolazi. To znači da cvorista moraju biti tako postavljena da pogodnosti autoceste privuku što više prometnog toka. Uz odgovarajuću prometnu politiku treba maksimalno rasterediti okoline ceste koje bi trebale ostati isključivo u funkciji izvornog okoljnog prometa. Nužno je i uskladjivanje s ostalom krugom infrastrukturnom, pri čemu treba težiti formiranju složenog koridora, kako bi se maksimalno racionalno koristio prostor.

2.4. Zaštićeni dijelovi prirode i arheološki lokaliteti
Briga za kulturne i prirodne spomenike i zaštićene dijelove prirode je ne samo zbog Republike Hrvatske, jer kultura i priroda bašta ima univerzalnu, civilizacijsku vrijednost. Naravno, i za ovo područje važan je kvalitetan katastar postojećeg stanja, što često nije slučaj. Zbog toga je pri izgradnji gradevina, kao što je autocesta, potrebno dopunjavati postojeće podatke i evidencirati sve sadržaje na terenu u široj zoni koridora. To je potrebno napraviti u ranoj fazi planiranja i projektiranja ceste, kako to ne bi bilo ograničenje u dinamici realizacije ceste.

3. Prometni elementi

Za prometnu valorizaciju prostora istočne Hrvatske te šireg područja donjeg toku rijeke Nerete do Ploče, a u kontekstu povezivanja Srednje Europe s jadranskim prostorom, koridor ima pravozadano značenje. To značenje i višestruka funkcija posebno su izraženi:

- poprečnim povezivanjem pet zemalja (Češke, Slovačke, Mađarske, Republike Hrvatske i Bosne i Hercegovine) s jadranskim prostorom;
- povezivanjem svih glavnih cesta, te preko njih i nje razine cesta u širem koridoru dobivanjem umreženoga cestovnog sustava u funkciji serviranja cijelokupnog prostora šireg okruženja;
- naizmjeničnije čvorne točke su križanja koridora Vc s koridrom X (Posavskim autopcestom) kod Sredanaca, te s autopcestom u jadranskoj zoni koridora sjeverno od grada Luke Ploče;
- od čvorišta transeuropske autopceste (Vc) i jadranske autopceste sjeverno od grada Ploče, spojnice do Luke Ploče (čvorište „Čeveljuša“ na jadranskoj turističkoj cesti) vjerovatno prometno zadovoljavaju cesta nižeg rang (dvotračna cesta više razine usluge s čvorilišma u dvije razine);
- obratiti posebnu pozornost i poduzeti mjeru u cilju zaštite površinskih podzemnih voda, a način vodozajedinstvenih zona od uljeća s autocesti;

Slika 2. Vc-TEM kroz južnu Hrvatsku

- neprimjerene, kako oblikom, tako i površinom koju zahvaćaju, što opetno u planiranju infrastrukture stvara velike probleme i nameće neprimjereno skupa rješenja (izdužena naselja formirana uz cestu, zvjezdasto širenje gradova);
- poljoprivredno zemljište: je nesporno najveći „gubitnik“ u fazi izgradnje ceste. Već u procesu analize širega koridora je utrobiti:

 - bonitet poljoprivrednih površina
 - uređenost zemljišta sa sustavom odvodnje (kanalsko-mrže, sustav dreniranja terena i sl.);
 - Cesta bi morala izbjegavati koristenje zemljišta naišvješće klase (najprodajnija tla) kao i uređene poljoprivredne površine, isto tako, vrlo je blino u narušavanju skida većih formiranih kompleksa stoga što svako vodenje ceste kroz gliju obrade tla i postuplje poljoprivrednu proizvodnju;

- geotehničke i seizmičke osobitosti: izuzećno su važne, jer izravno utječu na stabilitetu sigurnosti trupa ceste i objektakta. Naročito pažnju valja posvetiti stabilnosti padina zašto svaki zahvat u nestabilnu padinu dovodi, osim štetna na građevini, i do velikih degradacija terena, promjena režima tečenja voda, velikih troškova sanacije i narušavanja krajolika.
- 2.2. Način korištenja prostora
Površine s kojima koridor ceste dolazi u koliziju su:
- gradevinske područja: nova autocesta bi u pravilu trebala prolaziti izvan, odnosno kontaktnom zonom gradevinskih područja naselja i gradova. Danasne rezervirane gradevinske zone za buduće širenje naselja i gradova su od uljeća s autocesti;