

NASUTE BRANE

1. UVOD
2. OSNOVNI ELEMENTI GRAĐEVINE
3. RAZLICITI KONCEPTI - PRIKAZ
4. TEMELJ BRANE (POTREBNA SVOJSTVA I ISPITIVANJA)
5. ZONE BRANE
6. OSNOVNI ZAHTJEVI NA JEZGRU
7. FILTERI
8. POZAJMIŠTA MATERIJALA
9. IZVEDBA SLOJEVA OD TLA
10. OSNOVE PRORACUNA
11. MJERENJA I OPAŽANJA

1.UVOD

Brane su privremeni ili trajni objekti (gradevine) kojima se pregraduje riječno korito u cilju ostvarenja akumulacije za energetske potrebe, navodnjavanje ili reguliranje protoka. Nasutebrane izvode se od tla, kao homogeni ili zonirani objekti prilagodeni lokalnim uvjetima: geološkim, topografskim, hidrološkim, geotehnickim, seizmickim, meteorološkim, raspoloživim materijalima. Svaka je takva gradevina i po obliku i po gradi uvjetovanja lokalnim uvjetima, gore navedenim.

Uz mostove to su jedina dva značajna i tehnicki visoko zahtjevna objekta koje u svim dijelovima kontroliraju gradevinski inženjeri. Oni se u projektiranju i izvedbi takvih objekata dokazuju i kao projektanti, i kao graditelji i kao arhitekti - u oblikovanju gradevine prilagodene tehnickim zahtjevima a uklopljene u krajobraz.

Tijelo brane treba osigurati:

- prihvatljive deformacije koje neće ugroziti funkcionalnost i sigurnost objekta
- sigurnost protiv sloma u temelju ili u dijelovima brane
- sigurnost protiv erozijskog djelovanja procjednih voda i vode iz jezera
- visinu krune brane koja spriječava preplavljanje

Projektom brane obuhvacaju se i obraduju: geološki uvjeti na mjestu pregradivanja i oko njega, istražni radovi na terenu i u laboratoriju, proračuni i dokazi stabilnosti od statickih i dinamikih djelovanja za sva mjerodavna opterecenja, za djelovanja procjedne vode; detaljne tehničke prikaze, tehničke specifikacije u uvjetu izvedbe.

Projektu brane prethode opsežni istražni radovi. Svejedno, nova saznanja u taktu izvedbe i promjene u svojstvima materijala utjecu na prilagodavanje projekta promijenjenim uvjetima, pa je uobičajeno da se osnovno projektno rješenje mijenja tjemkom izvedbe.

Uvijek se provodi opažanje pomaka, sila i pornih tlakova u tijelu brane, kako bi se uspostavila veza između pretpostavki projektnog rješenja i stvarnih uvjeta koji vladaju u tijelu brane. Sigurnost brana mora biti neupitna, jer njihov slom može izazvati katastrofalne posljedice: smrt mnoštva ljudi i ogromne gospodarske štete.

2. OSNOVNI ELEMENTI GRAĐEVINE

Brane se u pravilu grade od razlicitih materijala posebnih namjena i svojstava. Da bi zadržale vodu moraju biti nepropusne (glineni materijali), mora se osigurati stabilnost pokosa (cvršće potporne zone nekoherentnog tla), mora se osigurati dreniranje zaostalih tlakova u porama (filteri-nekoherentni materijali) a potrebno je zaštititi pokose od razornog djelovanja valova i eventualnog prelijevanja (krupni kameni nabacaj).

Na slici 1. prikazani su osnovni dijelovi brane sa sljedećim značenjem (Nonveiller, 1982.):

kruna brane - gornja vodoravna površina gradevine što spaja dvije obale doline u kojoj se nalazi brana

kosine brane- vanske kose površine na uzvodnoj i nizvodnoj strani koje omeduju gradevinu

os brane - simetrala krune brane u tlocrtu i okomica kroz sredinu u poprečnom presjeku brane

bokovi brane - plohe bocnih oslonaca brane u dolini

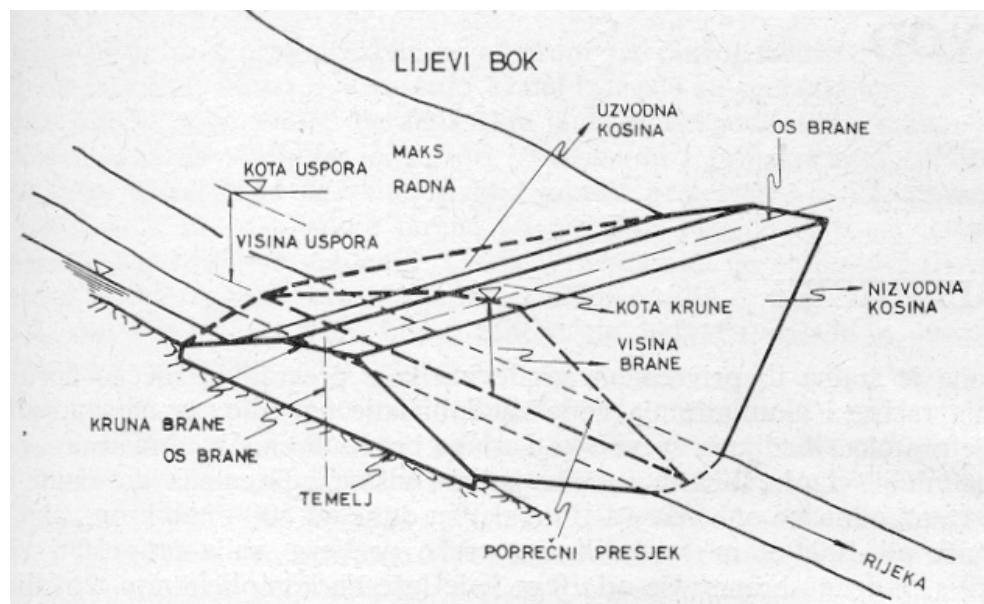
temelj brane - tlo ispod brane na koje se ona oslanja, zajedno s konstruktivnim dijelovima ispod razine temelja kojima se kontrolira procjedivanje vode

tijelo brane - volumen materijala omeden krunom, pokosima, bokovima i temeljnom plohom.

visina brane - razmak između prvobitne razine terena (ili dna iskopa za temelj) i najviše kote krune brane

visina uspora - razlika između razine vodotoka prije izgradnje i najviše racunske visine vode u novom jezeru

kota uspora - razina vode u jezeru uzvodno od brane



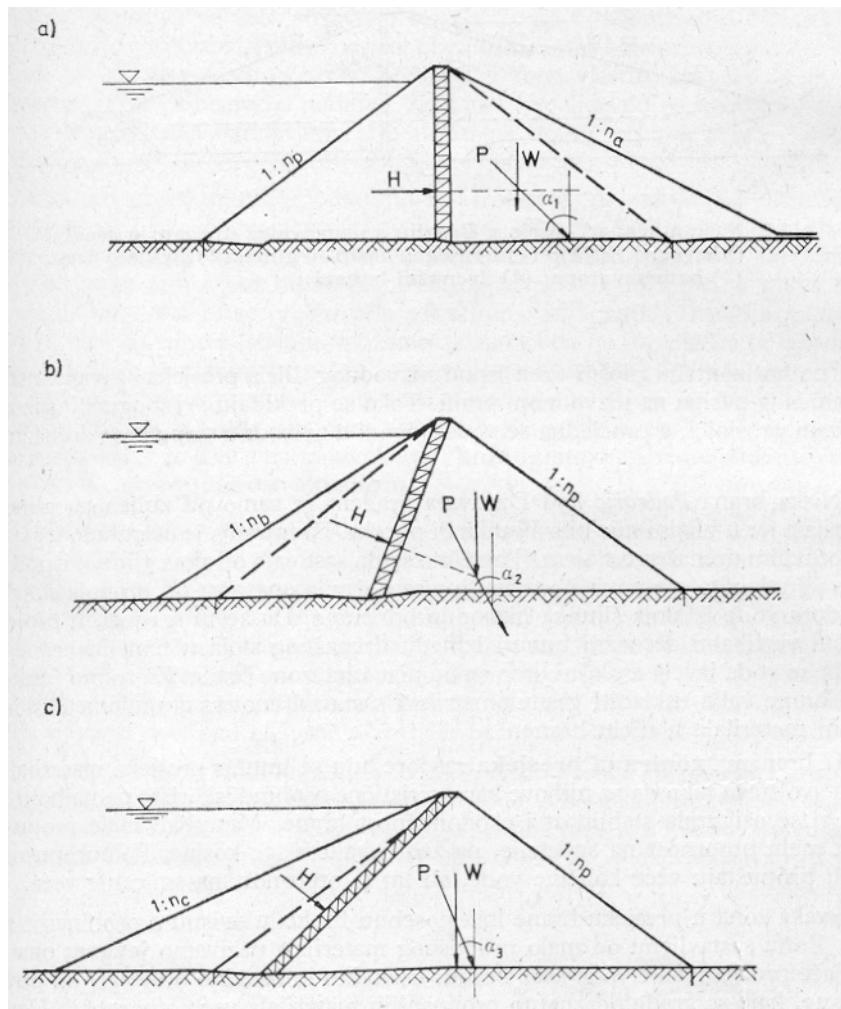
slika 1. Osnovni dijelovi nasute brane (Nonveiller, 1982.)

3. RAZLICITI KONCEPTI - PRIKAZ

Odabir mesta pregradivanja riječnog korita vrlo je značajan, jer se time definira velicina objekta, uvjeti temeljenja, oslanjanja na bokove i grada objekta.

Ovdje necemo govoriti o hidrotehnickim gradevinama u sklopu brane (derivacijski tuneli, preljevi, zahvatna gradevina, elektrana i sl.), ali se treba znati da se i na njih bitno utječe izborom mesta pregradivanja.

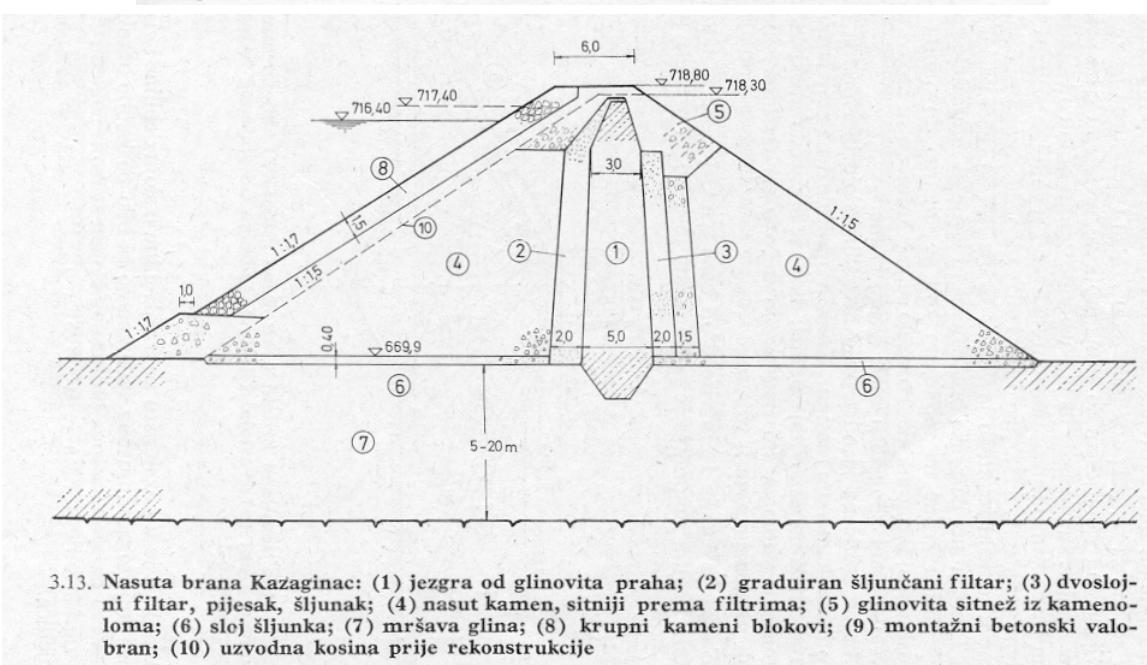
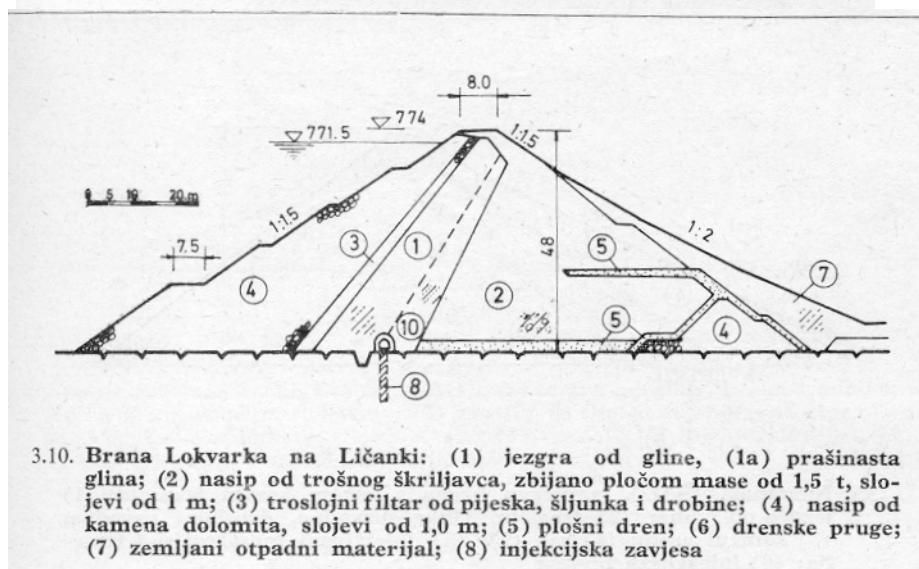
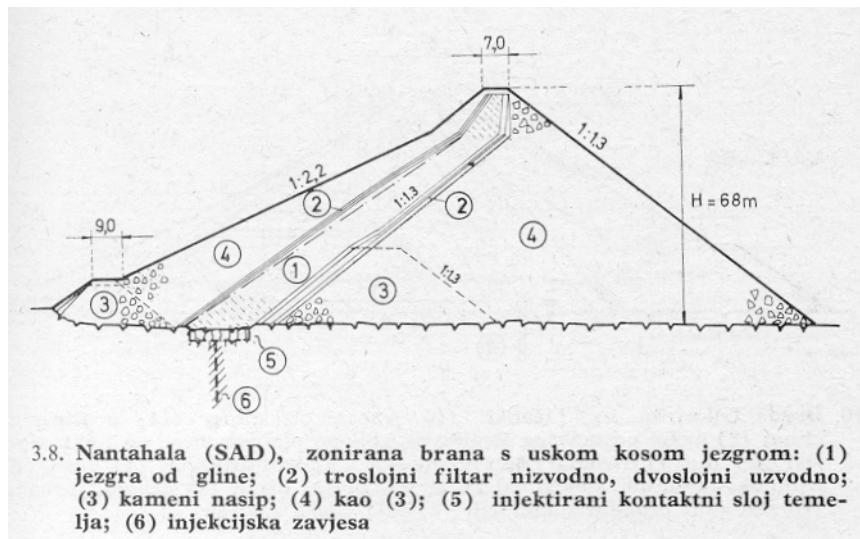
Nepropusna jezgra je najčešće u sredini objekta, vertikalna ili nagnuta u temeljnog dijelu uzvodno. Ponekad se izvode i brane s uzvodnim ekranom (i u asfaltu ili betonu). Položaj jezgre uvjetuje nagibe pokosa iz razloga stabilnosti vezanih na procjedivanje i strujne sile (slika 2).



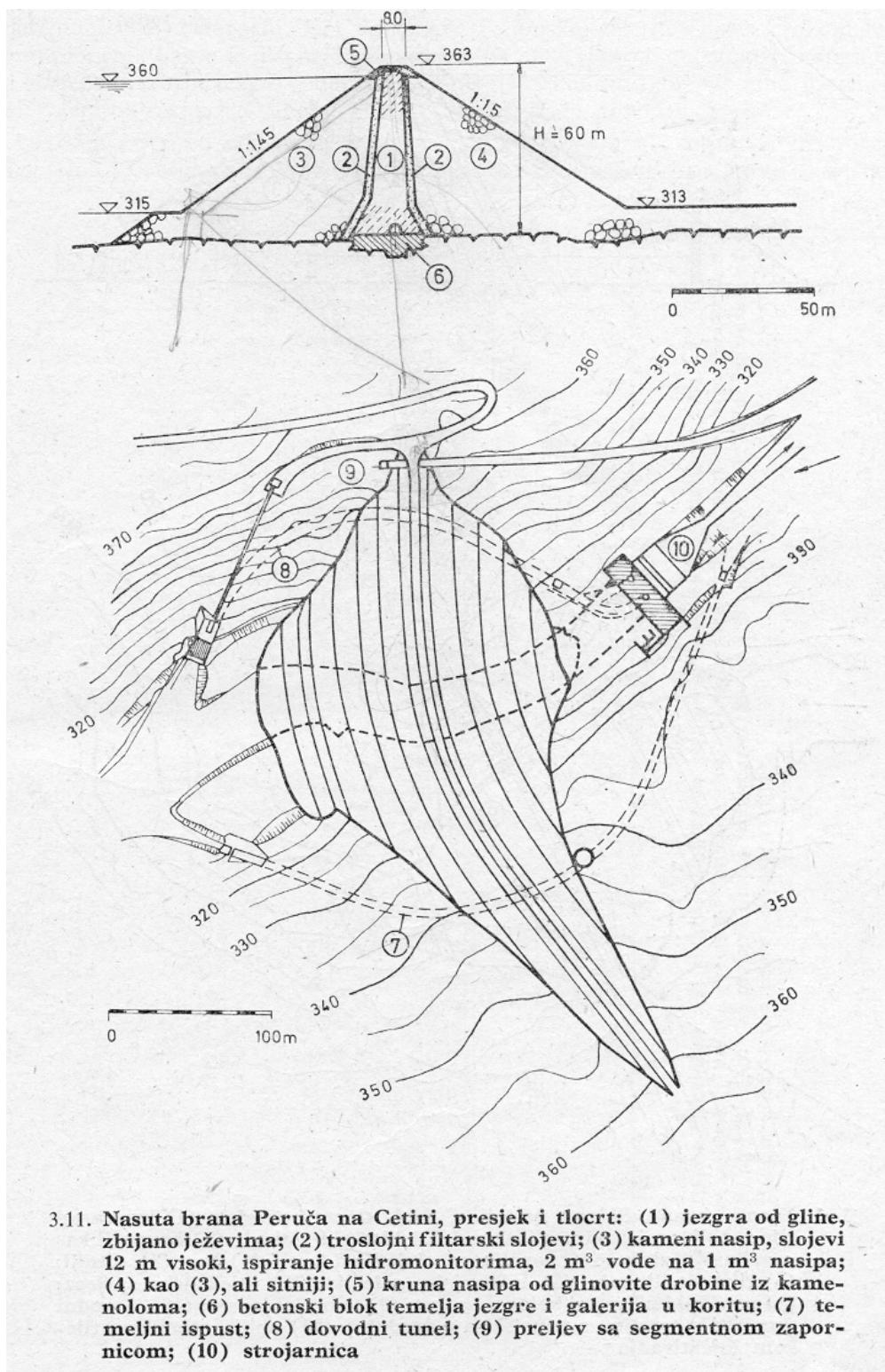
slika 2. Utjecaj položaja tanke jezgre na volumen brane: a) uspravna jezgra povecava nizvodni volumen brane, b) nagib jezgre dozvoljava prirodni nagib (n_p), c) blaži nagib jezgre zahtijeva povećani volumen u uzvodnom dijelu ali ne i u nizvodnom dijelu; (prema Nonveiller, 1982.)

Filterima se smanjuje tlak vode u porama, pa se osigurava bolja stabilnost pokosa i racionalnija konstrukcija. Potporne zone (i u fazi izvedbe kao privremene i kao stalne zone za buduci objekt) imaju prvenstveni zadatak osigurati stabilnost objekta.

Na slici 3. prikazani su neki primjeri rješenja brana u nas i u svijetu.



slika 3 - primjeri poprečnih presjeka brana složenog presjeka



slika 3 - nastavak - brana Peruća, cuvena i po tome što je izdržala vandalski cin diverzije eksplozivom tijekom domovinskog rata
(sve prema Nonveiller , 1982.)

Poprecni presjek brane razlikuje se u geometrijskim odnosima u razlicitim ravninama presjeka, a osnovni odnosi mogu ali ne moraju biti sacuvani. Važno je gradu brane prilagoditi raspoloživim materijalima i uvjetima u tlu. Nepropusne zavjese izvode se u cilju zaštite objekta od sila procjedivanja i erozije koju one mogu izazvati.

4. TEMELJ BRANE (POTREBNA SVOJSTVA I ISPITIVANJA)

Kao i za druge gradevine temelj brane mora biti dovoljno nestišljiv, ali i nepropustan. Opsežnim ispitivanjima utvrđuje se grada i raspored slojeva u podlozi brane (geofizicka ispitivanja, hidrogeološka istraživanja, geološka istraživanja, geotehnicka istraživanja), te njihova propusnost i mehanicka svojstva.

Cesto se trebaju napraviti i raskopi ili velike jame kako bi se ustanovili potrebni podaci za ispravno temeljenje brane i uzimanje uzoraka za ispitivanja u laboratoriju.

Mehanicka svojstva temeljnog tla utvrđuju se u buštinama, na uzorcima tla u laboratoriju, na sraslom tlu u raskopima te u posebnim tunelima (ispitivanja deformabilnosti stijenske mase raznim postupcima). Ta ispitivanja mogu biti jako skupa, ali se moraju obaviti na potrebnom nivou.

Nepropusnost podlage mora se ustanoviti jer ona zajedno s jezgrom brane treba osigurati male gubitke vode (protjecanje) izlazne gradijente koji ne izazivaju eroziju.

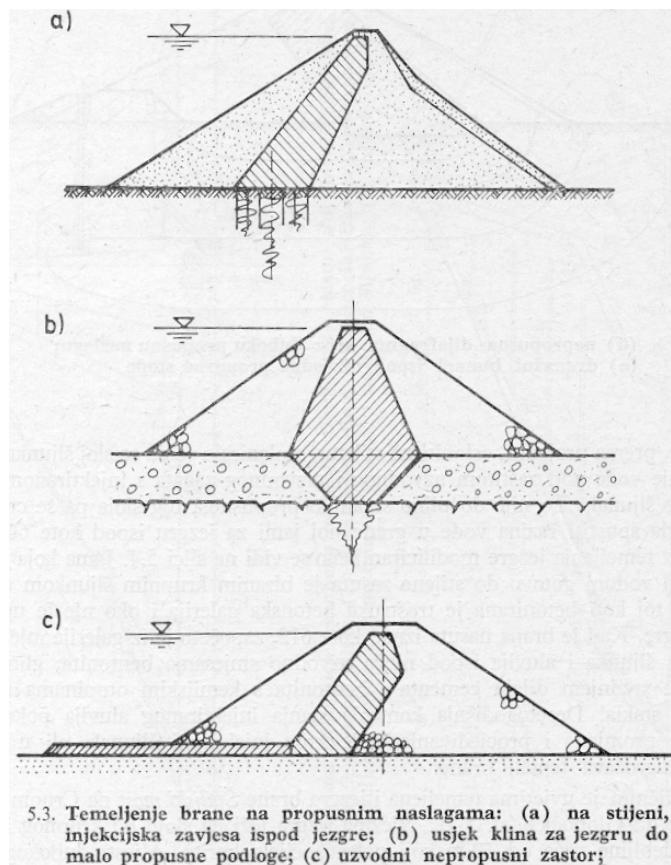
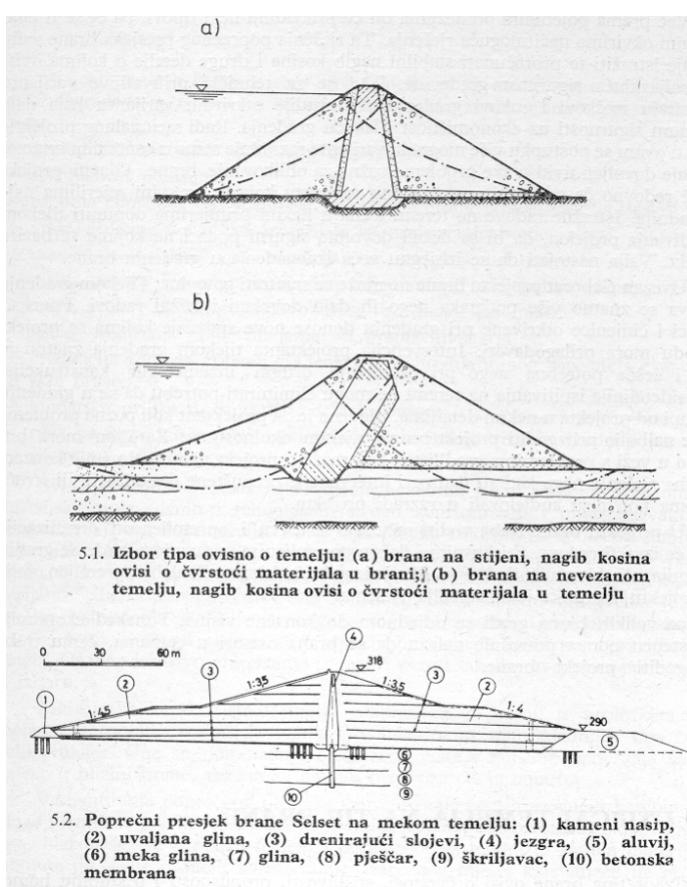
Nepropusnost osnovnog terena ispituje se u buštinama, tako da se mjeri istjecanje vode kroz dno bušotine ili kroz stijenke (bocno) bušotine. Time se odredi i moguća anizotropija u propusnosti u vertikalnom u odnosu na horizontalni smjer. Poznati su postupci ispitivanja propusnosti po Lugeon-u i po Lefrancu. U oba postupka se promatra gubitak tekucine iz bušotine pod nekim razlikama tlaka koje se kontroliraju. Ponekad se u nekoherenntim tlima moraju izvoditi probna crpljenja bunarima za određivanje propusnosti tih naslaga.

Ukoliko se pokaže da je temeljno tlo prevelike propusnosti izvodi se nepropusna zavjesa (injekciona zavjesa - kada se injektira). Ona može biti izvedena i kao glinobetonska dijafragma. Ponekad se ti radovi odvijaju iz galerije, tj. mabg tunela koji se kao betonska konstrukcija izvede u jezgri. Nakon što se brana izgradi i postignu dovoljni tlakovi u tlu (iznad i ispod galerije) injektira se pod velikim tlakom bentonitno-cementna suspenzija u tlo kroz bušotine, obično u više redova da se postigne dobro zapunjavanje prostora.

Sama temeljna ploha u zoni kontakta s jezgrom od gline mora biti jako cista i bez labavo oslonjenih komada; nepravilne manje pukotine zapunjavaju se betonom. Izbjegavaju se kontakti na plohamama koje su vertikalne i tvore male prostore kako bi se bolje ostvarila veza gline iz jezgre i podlage pri zbijanju.

Dobar kontakt gline i podlage je vrlo važan. Ako se vertikalne plohe ne mogu izbjeci te se plohe izvode u profiliranom obliku da se poveća kontaktna ploha.

Temelji mogu utjecati na koncepciju brane po svojoj stišljivosti i po propusnosti. Povećana stišljivost zahtijeva blaže pokose, a povećana propusnost temeljnog tla nepropusne zavjese ili nepropusne tepihe (slika 4.).



slika 4. Ilustracija utjecaja temeljnog tla na branu zbog stišljivosti (lijeva slika) i zbog propusnosti (desna slika)

5. ZONE BRANE

Vec je spomenuto da branu cine cetiri osnovne zone materijala, prema fukciji:

- nepropusna jezgra , filterski drenažni slojevi, potporne zone, kameni nabacaj na pokosima.

Oblik i raspored tih zona može biti tipican, ali i ne mora, što ovisi i o raspoloživim materijalima, o topografiji, o nacinu izvedbe i o seizmickim aktivnostima u regiji. Obicno je jegra u sredini, s jedne ili s obje strane su filterski slojevi, a izmedu njih i pokosa su potporne zone. Postoje i zone u brani koje ne sudjeluju u njenom životu znacajno (npr. zona u donjem dijelu nizvodne kosine). U te se zone mogu staviti materijali iz iskopa kojih je ponekad previše. Oni moraju biti relativno nedeformabilni, ali ne sudjeluju u kliznim plohama i sprecavanju propusnosti.

Dio brane su i manje brane koje se izvode kod pregradivanja rijeckog korita (tzv. predbrane, koje mogu biti uzvodne i/ili nizvodne). One za sebe moraju izdržati sva stanja stabilnosti, a nakon što se pocne u suho (zahvaljujući njima) izvoditi jezgra brane, njihova funkcija opada i postaju samo dio tijela brane.

Pojedini dijelovi brane ce se u ovom tekstu posebno obraditi na nivou zone, svojstava, ispitivanja i izvedbe.

Materijali koji se koriste za pojedine zone brane moraju se promatrati kroz svojstva i ulogu tih zona, svojstva materijala i nacin njihove ugradnje.

U posljednje vrijeme pojedini dijelovi brane grade se od **valjanog betona**. To je po svemu klasican beton, osim što se koristi vrlo malo cementa i što agregat može biti razlicite cvrstoce (od cvrste stijene do škriljevaca i glinaca-pješcenjaka). Za tzv. mršavi beton koristi se 100 kg/m^3 , a za masni-nepropusni 250 kg/m^3 , dok je vodocementni faktor oko 1.

Pojava ovog materijala predstavlja važan napredak u gradnji brana i njihovoj sanaciji. Ovaj materijal može biti u tijelu brane, jezgri, na pokosima i slicno, za cvrstocu i obranu od erozije.

Gradnja s njim podrazumijeva odlicno planiranje i tehnologiju izvedbe. Rubovi zona koje se izvode valjanim betonom moraju imati oplatu, što znaci da se javljuju reške koje se moraju savladati ovisno o njihovoj ulozi u propusnosti i cvrstoci.

Slojevi se izvode u debljini 25-50 cm, valjaju se vibrovaljcima, tako da se svježi novi sloj valja na neosušeni prethodni, kako ne bi nastala horizontalna reška. Priprema materijala, doprema i valjanje moraju biti pod stalnom kontrolom. Izvedba ovim materijalom je skupa, ali je uz dobru organizaciju moguca konkurentnost prirodnim materijalima jer su pokosi strmiji pa se koristi manje materijala.

6. OSNOVNI ZAHTJEVI NA JEZGRU

Jezgra brane mora biti nepropusna ali i dovoljno nedeformabilna i neosjetljiva na relativna slijeganja.

Nepropusnost se postiže izborom gline (obično nepropusnosti oko 10^{-8} do 10^{-9} m/s). Gline koje ovo zadovoljavaju imaju do 10% pijeska, visoke su plasticnosti, ugradene na optimalnoj ili nešto višoj vlažnosti, te dobro zbijene na propisani nacin.

Glinena jezgra trpi slijeganja kao i njena okolina, ali trup brane se manje sliježe pa se gлина može "objesiti" o potporne zone i dobiti pukotine kroz koje može procuriti voda i izazvati porast tlakova vode i eroziju tla.

Posebna se pažnja mora pokloniti porastu pornih tlakova u glini tjemom izvedbe. Zbijanjem vlažne gline povecavaju se porni tlakovi koji s vremenom disipiraju i izazivaju slijeganje. Cesto se postavljenjem piezometara u glinenoj jezgri mjeri razvoj pornih tlakova tjemom izvedbe i konsolidacije, te polje pornih tlakova pri visokim nivoima jezera. Neki autori predlažu da vlažnost gline bude manja od optimalne u donjem dijelu jezgre (manja stišljivost, manji porast pornih tlakova tjemom izvedbe), a da bude veca od optimalne u gornjem dijelu (plasticnija gлина za bolje podnošenje deformacija bez pukotina).

Glinena jezgra se može izvoditi i kao deblja ili od dvije zone (visokoplasticna + niskoplasticnaglina) ako se brana izvodi u težim uvjetima, npr. jako potresnom području (brana Sidi Yacoub u Alžиру, npr.).

Jezgra mora biti jako dobro prionjiva na temeljnoj plohi, u kontaktu s bokovima i s galerijom (beton). U tu se svrhu gлина može navlažiti do potrebne vlažnosti, u prvom sloju. Potrebno je kvasiti i podlogu gline da ne bi isušila glinu prilikom zbijanja i u periodu bez vode (dulji period izgradnje).

Stalnim kontrolama svojstava gline može se osigurati dobar materijal i dobra ugradnja. Gлина se ugraduje u tanjim slojevima, debljine 15-20 cm u zbijenom stanju. Za zbijanje treba koristiti valjke s bodljama jer oni izazivaju posmicne deformacije u glini koje pomažu boljoj izvedbi sloja (boljoj zbijenosti).

Posebna pozornost mora se pokloniti ispitivanju erodibilnosti gline ili drugog materijala za jezgru. U posebnom pokusu, koji je najčešće u uporabi, pušta se voda kroz tanku rupu proizvedenu u uzorku i promatra se protoka kod raznih gradjenata te boja vode. Za slabo povecanje protoke s gradijentom i nezamucenost vode kaže se da je materijal neosjetljiv na eroziju (nedisperzivan). U protivnom se ocjenjuje njegova disperzivnost.

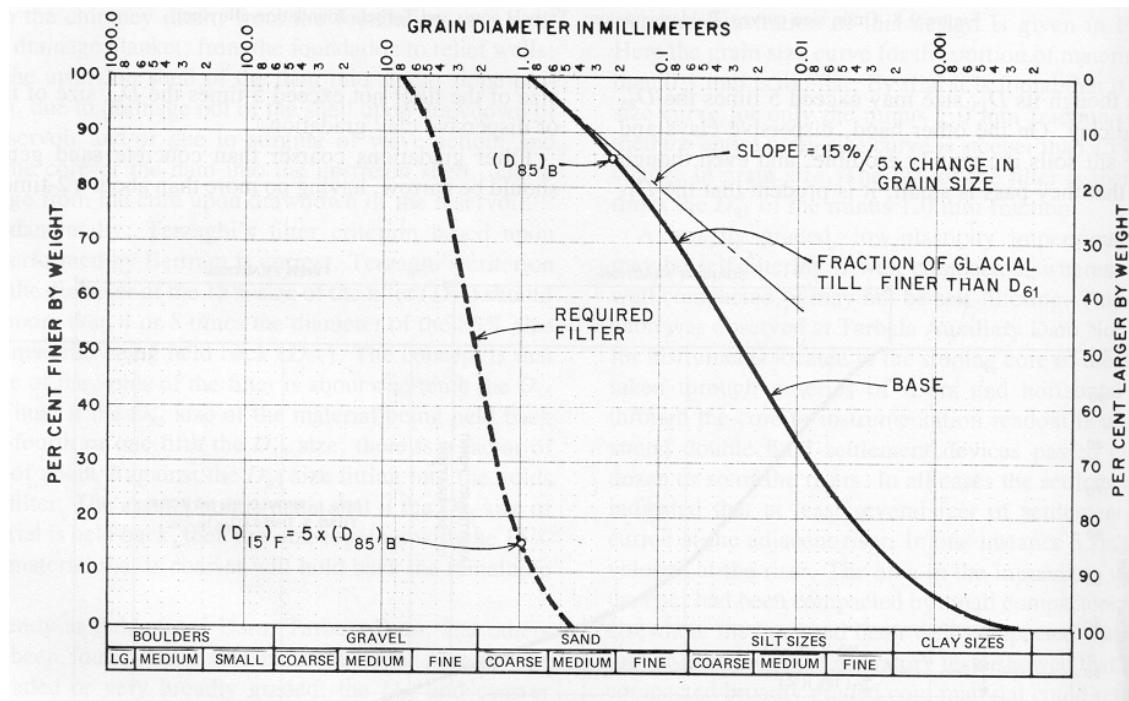
7. FILTERI

Filteri su posebno važan dio brane. O njihovom dobrom funkcioniranju ovisi raspodjela pornih tlakova u brani, a to znači i cvrstoca i stabilnost pokosa.

Oni moraju zadovoljiti slijedeće kriterije:

- imati propusnost barem 100 puta vecu od osnovnog materijala
- zadržati cestice osnovnog materijala

Mehanizmi koji se mogu razviti u osnovnom tlu su: erozija osnovnog tla (kod prevelikih pora u filteru), premoštenje u osnovnom tlu (pore u filteru odgovaraju velicini cestica tla) i ispiranje cestica u osnovnom tlu (male pore u filteru - osnovni materijal gubi sitne cestice koje se talože uz filter - interno nestabilna tla).



slika 5. Primjer određivanja materijala za filter dobro graduiranom osnovnom materijalu (prema Jansen, 1988.)

Na temelju teoretskih i eksperimentalnih istraživanja izradene su preporuke za granulometrijski sastav filtera u ovisnosti o materijalu koji se štiti. Tako se granulometrijski sastav gline i filtera uspoređuje preko promjera koji odgovaraju nekoj

zastupljenosti zrna u materijalu (npr. d_{15} označava promjer od koga je 15% materijala sitnije).

Na slici 5. prikazani su neki odnosi granulometrijskog sastava filtera i osnovnog materijala. Prema suvremenim shvacanjima potrebno je kontrolirati i promjenu nagiba gr. krivulje osnovnog tla na razini pterostrukе promjene promjera zrna (ne smije biti veća promjena nagiba krivulje od 15% na tom razamku ako je filter samozaštitni. Opcenito se u praksi koriste odnosi d_{85} , d_{15} , d_{50} , te D_{15} i D_{50} . Oznakom "d" označava se osnovni materijal kojega štiti filter označe "D".

Na temelju analize literature, pokusa i stanja struke Petrović (1985.) sistematizira sljedeće preporuke za filtere od prirodnog materijala:

a. filter za sitnozrne materijale (glina i prah)

- $D_{15}/d_{85} \leq 5$ dobar za materijale sa znatno sitnog pijeska
- $D_{15}/d_{85} \leq 10$ daje dovoljnu kvalitetu za dobro graduirane prašine i gline bez puno pijeska
- D_{50}/d_{50} i D_{15}/d_{15} nisu opravdani i ne treba ih koristiti
- granulometrijska krivulja filtera ne mora imati sličan oblik gr. krivulji osnovnog materijala

b. filteri za zaštitu pijeska

- $D_{15}/d_{85} \leq 5$ treba koristiti kao glavni kriterij
- D_{50}/d_{50} i D_{15}/d_{15} nisu opravdani i ne treba ih koristiti
- isti filterski kriteriji koriste se i za filtere s uglatim i za filtere sa zaobljenim zrnima
- filterski kriteriji se mogu koristiti i za vibrirane filtere jer je utjecaj vibracija na filtere neznatan

Terzaghi predlaže da se za jednoliko graduirana tla koristi kriterij

$$D_{15}/d_{85} \leq 4-5$$

Za materijale koji su sami sebi filteri predlaže se kriterij

$$5d_{15} \leq d_{85}$$

Nonveiller (1982.) preferira prirodne materijale nad geosinteticima jer su oni bolje prilagodeni uvjetima koji vladaju u tlu i imaju stabilan mineraloški sastav i fizikalna svojstva (za razliku od geosintetika koji se nedovoljno dugo koriste).

GEOTEHNICKE ANALIZE

- STABILNOST POKOSA
- SLIJEGANJE OBJEKTA
- PROCJEĐIVANJE

STABILNOST

- UZVODNI I NIZVODNI POKOS
- NEDRENIRANA I DRENIRANA ANALIZA
- DJELOVANJE POTRESA
- BRZO SPUŠTANJE VODE U JEZERU
- PARAMETRI TLA
 - ISTRAŽNI RADOVI – TEMELJNO TLO
 - ISPOD BRANE
 - NA BOKOVIMA
 - BUŠOTINE , GEOFIZIKA, PENETRACIJE
 - GRAĐA TLA – RASPORED I SASTAV SLOJEVA TLA
 - CVRSTOCA, STIŠLJIVOST
 - PROPUSNOST
 - POZAJMIŠTE – IZVORIŠTE
 - BUŠOTINE
 - ISTRAŽNE JAME

UZORCI TLA U LABORATORIJU

- CVRSTOCA – TROOSNI POSMIK, DREN. I NEDR.
- NA UZORCIMA PO PROCTOR-U (wopt, wopt ± 2-3%)
- STIŠLJIVOST – EDOMETAR
- PROPUSNOST – EDOMETAR, VDP – APARAT

REDOŠLIJED ANALIZA:

- PROCJEĐIVANJE
- PORNİ TLAKOVI ZA STABILNOST
- PORNİ TLAKOVI I KONSOLIDACIJA ZA SLIJEGANJE

8. POZAJMIŠTA MATERIJALA

Posebno je važno odrediti mesta odakle će se materijal uzimati i pripremati za ugradnju u branu. Pozajmišta se istražuju u istražnoj fazi (prije projektiranja), ali i u doba eksploatacije. Nakon što se ustanovi koliko i kakvog materijala postoji na raspolaganju i nakon što se u laboratoriju utvrde potrebna svojstva ugradenog tla, može se u izvedbi planirati eksploatacija pozajmišta.

To podrazumijeva odabir nacina iskopa, pripreme i transporta materijala-tla. Za gline je važno da se vlažnost dotjera u potrebne granice, da se na mjestu ugradnje ne ceka i ne zaustavlja rad. S toga se cesto u pozajmištu organiziraju plohe na kojima se dotjeruje vlažnost gline, tako da se transportira samo pripremljena glina. Svojstva gline u pozajmištu moraju se dovoljno unaprijed znati da bi se dobro planiralo eksploataciju (položaj i dubina dobrih i loših slojeva).

Šljunak se cesto vadi iz riječnog korita ili se dobiva iz materijala iz kamenoloma (za potporne zone i za filtere). Može se obaviti sijanje (odvajanje) vecih cestica puštanjem ukupnog materijala na rešetke, na kojima zaostaju velika zvrna koja se mogu drobiti ili koristiti za kamene potporne zone.

Priprema materijala za ugradnju (iskop, priprema i transport) najvažniji su za ucinak ugradnje i tempo izgradnje brane. Problemi koji se propuste riješiti u toj fazi iziskuju naknando odgadanja i neopravdane troškove.

9. IZVEDBA SLOJEVA - NASUTE GRAĐEVINE – ZBIJANJE TLA

Svi materijali se ugraduju u slojevima. Brana raste u horizontima, pa se u jednom trenutku ugrađuje više materijala jedan do drugoga.

Glina se ugrađuje u tankim slojevima (15-20 cm u zbijenom stanju). Pjesak se ugrađuje u slojevima oko 50-70 cm, a šljunak u slojevima oko 100 cm debljine.-

Kameni materijal može se ugradivati u slojevima debljine i nekoliko metara , ovisno o krupnoci zrna.

Za svaki se tip tla određuje efikasnost valjka putem probne dionice.

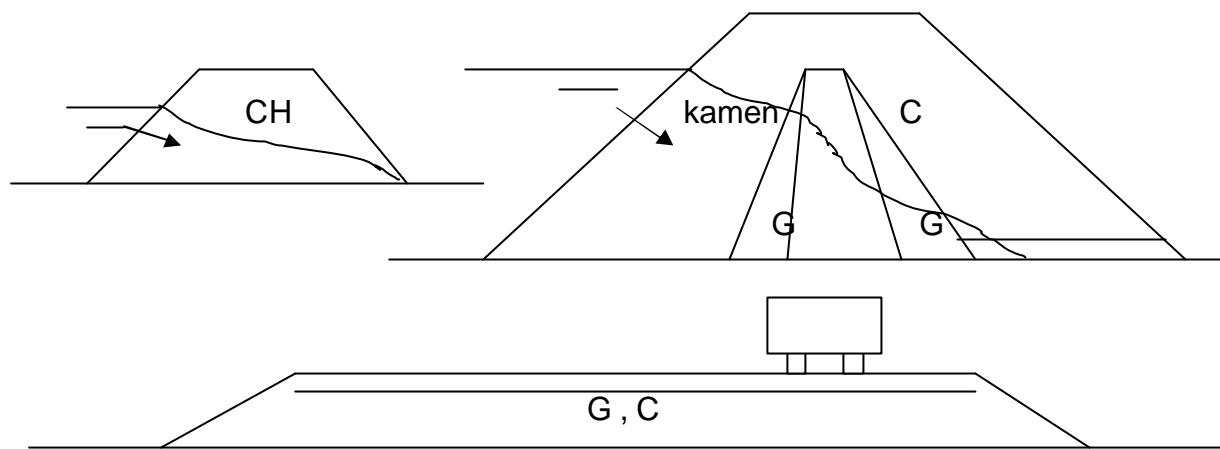
Kvalitet izvedbe slojeva dnevno se kontrolira uzimanjem uzoraka ili ispitivanjem na terenu, ili na oba nacina. Posebni specijalisti obavljaju taj zadatak, dovoljno brzo i točno da se ne zaustave radovi a da se osigura pravedeni kvalitet objekta.

GRAĐEVINE OD NASUTOG TLA

Najčešće se spominju gradevine:

NASIPI
BRANE
PROMETNICE

Ovo su uz mostove jedine gradevine u kojima je gradevinski inženjer i u ulozi arhitekte (nema klasicnog arhitekte).



PRINCIPI ZBIJANJA TLA

Tlo koje služi za izvedbu nasute gradevine prolazi slijedeće procese:

- iskop u pozajmištu
- transport do mesta ugradnje
- priprema za ugradnju
- razastiranje
- zbijanje

Tlo se zbija u slojevima:

glina i koherentna tla: visina slojeva 20-25 cm u zbijenom stanju
nekoherentna tla (G,S): 30-100 cm, u zbijenom stanju
krupni kamen: 100-200 cm

Strojevi za zbijanje

Izbor stroja za zbijanje ovisi o tipu tla, uvjetima zbijanja (blizina gradevine ne dopušta vibracije), debljini slojeva, tipu konstrukcije.

staticko zbijanje: bez vibracija, tipično za koherentna tla, (ježevi, glatki i gumeni valjci)
zbijanje uz vibracije: nekoherentna tla

Izbor vrste stroja i režima rada (broj prelaza, nacin vibriranja) utvrđuje se na pokusnoj dionici.

POKUS PROCTOR

Zbijanje tla dovodi do povećanja gustoce, što utječe na promjene fizikalnih i mehanickih svojstava tla.

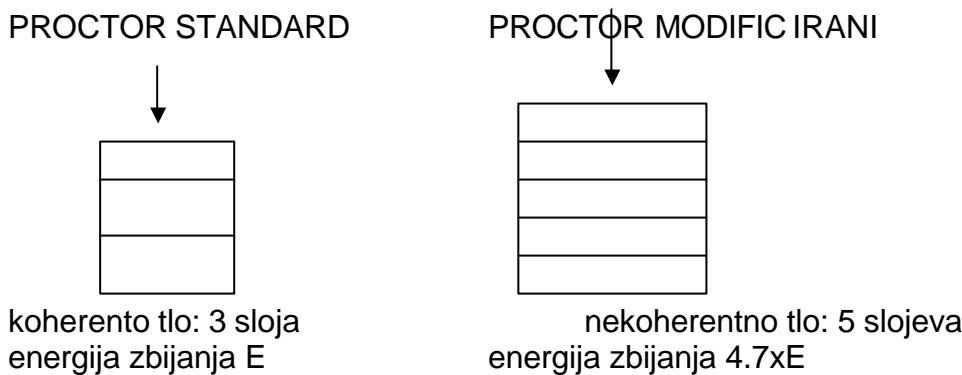
Promjena gustoce ovisi o:

vlažnosti tla
primjenjenoj energiji zbijanja
nacinu zbijanja (udarno, gnjecenjem, sa ili bez posmicnih deformacija)

Pokus kojim se utvrduju svojstva zbijanja tla ustanovio je inž. Proctor, i po njemu se zove PROCTOR POKUS.

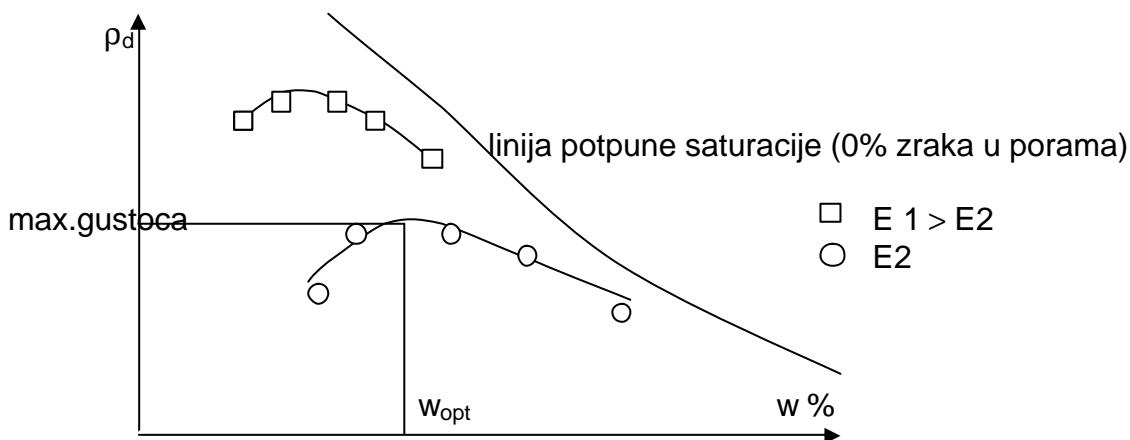
Za koherentna tla koristi se manja energija zbijanja, za oko 4.7 puta nego za nekoherentna tla.

Postupak: u propisanom cilindru nabija se tlo udarcima klipa koji ima propisanu težinu i pada s propisane visine, u slojevima .



Cilj: naci vlažnost (iz nekoliko razlicitih vlažnosti) na kojoj se tlo uz istu energiju zbijanja njakše zbijati

Postupak: prirediti tlo na pet razlicitih vlažnosti, zbijati svaki uzorak istom E, mjeriti postignutu gustoču tla. Nacrtati ovisnost postignute gustoće o vlažnosti.



OPTIMALNA VLAŽNOST: vlažnost pri kojoj se zadanim energijom zbijanja postiže najveća gustoća; razlicita je za razlike energije zbijanja.

MAKSIMALNA GUSTOĆA: gustoća koja se postiže pri optimalnoj vlažnosti uz zadani energiji zbijanja
primjer:

tlo	W_{opt}	ρ_{dmax}
CH	18-25%	$1.55-1.65 \text{ gcm}^{-3}$
CL	15-19%	1.6-1.8
G	3-6%	2-2.2

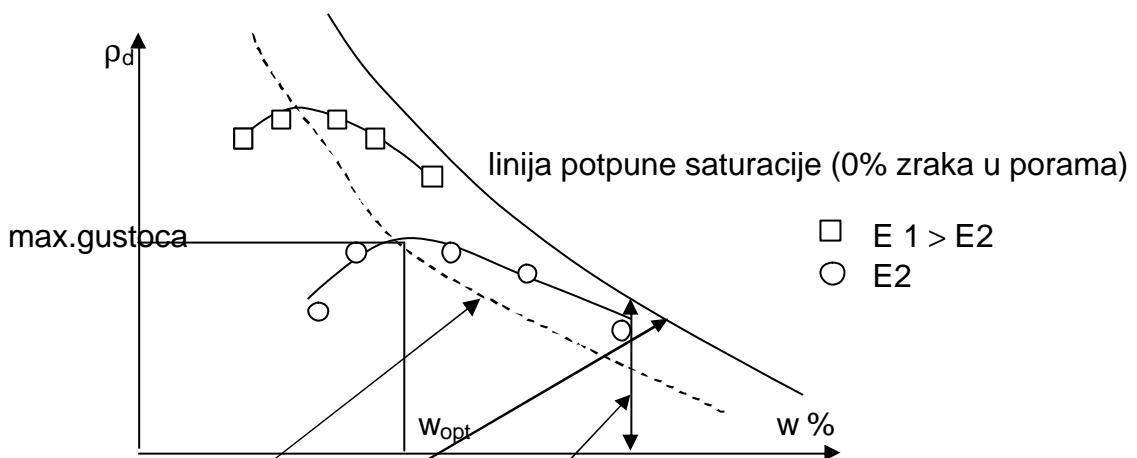
ZNACAJ VLAŽNOSTI I GUSTOCE TLA

Vlažnost tla utječe na zbijanje tako što o njoj ovisi gustoca koju je moguce postici (bilo kojom energijom zbijanja) te struktura tla koja se ostvaruje (flokulasta, disperzivna) a o kojoj ovise svojstva tla.

Presudan je položaj vlažnosti tla prema optimalnoj vlažnosti (vidi separat)- tj. $w >= w_{opt}$.

Gustoca tla definira fizikalna i mehanicka svojstva: propusnost, stišljivost, cvrstocu.

(vidi separat za naponsko – deformacijska svojstva).



- linija optimalnih vlažnosti za razlicite energije zbijanja
- linija potpune saturacije označava da se ma kako velikom energijom zbijanja ne može postici veća gustoca od njom odredene

POKUSNA DIONICA

Na pokusnoj dionici utvrđuje se kojim strojem, u kojem režimu (broj prelaza, brzina kretanja, frekvencija i amplituda vibracija), koja debljina sloja se može zbiti na potrebnu gustocu.

/vidi separat/ - u posebnom dijagramu se ilustrira mjerjenje slijeganja i gustoce, te se odlucuje o potrebnom režimu rada.

ZBIJANJE TLA PRI IZVREDBI PROMETNICA

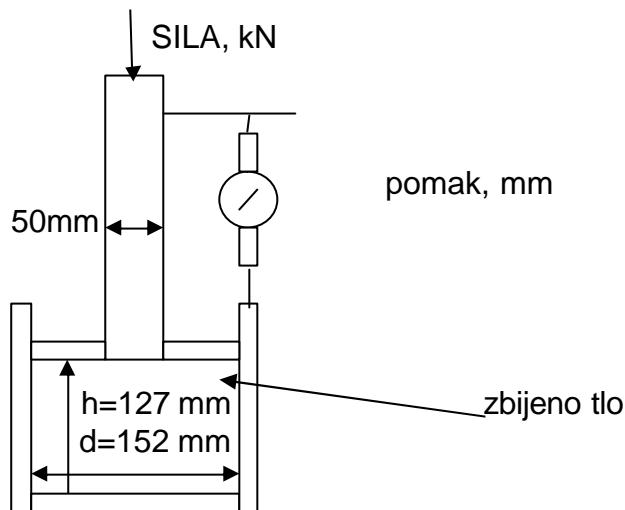
Prometnice se grade kao nasute građevine: temeljno tlo, podložni nosivi sloj (šljunak), nosivi sloj (kruti cementom stabilizirani sloj), kolonicka konstrukcija.

Svaki od ovih slojeva mora imati određenu krutost (proracun) koja se u klasicnom proracunu oslikava parametrom CBR (California Bearing Ratio).

CBR POKUS

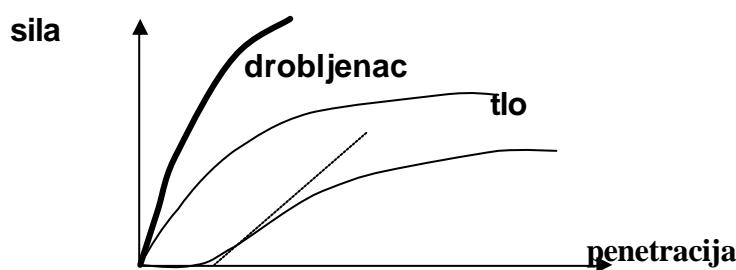
CBR je broj koji pokazuje koliko je neko tlo (u određenom stanju zbijenosti) mekše od cvrsto zbijenog drobljenca za kojeg je CBR=100 (%).

CBR se ispituje na uzorcima formiranim po postupcima Proctor u posebnim cilindrima, mjerjenjem dubine utiskivanja propisanog klipa u zbijeno tlo.



postupak: tlo se zbije u cilindar, utiskuje se metalni klip brzinom 1 mm/min; mjeri se sila na svakih 0.25 mm, do 7.5 mm; veca sila od dvije (na 2.5 mm i na 5.0 mm) uzima se kao mjerodavna.

$$\text{CBR} = \frac{P_{\text{tla}}}{P_{\text{kamena}}} \times 100\%, \quad P_{\text{kamena}} = 13.24 \text{ kN (2.5 mm)}, 19.96 \text{ kn (5 mm)}$$



Cesto se ispituje i utjecaj vode na otpornost tla u CBR (što odgovara podložnosti tla na razmekšavanje u nasipu ceste u uvjetima povećane vlažnosti ili potopljenosti).

Cilindar za CBR se drži u vodi tako da mu je potopljen donji dio, i nakon što se utiskuje klip na nepotopljeni dio uzorka to isto se napravi na potopljenom dijelu uzorka (okrene

se cilindar). Time se ustanovi razlika otpornosti koja se promatra u projektiranju prometnice.

Vrijednosti CBR za neke uobicajene vrste tla u prirodnom stanju u V.Britaniji:

tip tla	indeks plasticnosti %	CBR (%)	
		dubina vode ispod sloja tla	
		više od 600 mm	600 mm ili manje
plasticne gline	70	2	1
	60	2	1.5
	50	2.5	2
	40	3	2
prašinasta glina	30	5	3
pjeskovita glina	20	6	4
	10	7	5
Prah	-	2	1
pjesak (SP)	bez plast.	20	10
SW	"	40	15
GW/SW	"	60	20

Slican pokus provodi se na terenu, posebnom opremom.

Važno je zapamtiti: CBR je direktno ovisan o nedreniranoj cvrstoci, pa vrijedi 1% (CBR)=25 kPa (c_u)

KONTROLA ZBIJENOG TLA

Tlo ugradeno u slojeve nasute konstrukcije kontrolira se da bi se :

- ustanovila gustoca i vlažnost ugradenog tla
- ocijenila eventualna ugroženost ili potvridle pretpostavke projekta
- konstrukcija bila sigurna sukladno projektnom rješenju

Kontroliraju se slijedeca svojstva:

- vlažnost (uzorak)
- gustoca (volumetar, kalibrirani pjesak, voda u foliji, žito..)
- stišljivost plocom (posebno za cestovne nasipe)
- uzorci tla iz slojeva ispituju se u laboratoriju – smicanje, vodopropusnost, stišljivost
- statisticka obrada podataka

kriteriji:

vlažnost $w=w_{opt} \pm 2-3\%$

gustoca $\rho_d \geq 0.95 \rho_{dmax}$

ucestalost ispitivanja: ovisi o karakteru gradevine, npr. svakih 1000 m^3 , ili 10 po sloju i slicno.

MOGUCNOSTI IZBORA STROJEVA ZA ZBIJANJE

tip stroja	prosjecni ucinak stroja						napomena
	širina trake (mm)	brzina kretanja (m/min)	broj prelaza	kompaktira na površina/h (m ² /h)	debljina sloja (mm)	ucinak (m ³ /h)	
8 t glatki valjak	1800	70	4	1220	150	185	za sva tla, osim vlažne gline i jednoliki pjesak
8 t vibrovaljak	2000	37	4	870	300	265	za sva tla
45 t pneumatski valjak	2400	66	3	4000	250	612	za sva tla, narocito dobar za vlažna koherentna tla
valjak-jež (bez vibriranja)	3700	270	6 14 32	8200 3500 1530	225	1875 804 350	razlicit broj prelaza za gline, pjeskovite gline, pjeskoviti šljunak
13.5 t valjak-mreža (s 80 KS vucen)	1600	135	7	1500	200	300	za sva tla širokog raspona vlažnosti
13.5 t valjak-mreža (s 150 KS samopokretan)	1600	270	8	2640	200	536	nije pogodan za jednoliki pjesak i za vlažne uvjete
4 t vibrovaljak	1700	40	7	485	225	111	za nekoherentna tla

10. OSNOVE PRORACUNA

Projektiranje brane podrazumijeva kontrolne deformacije i stabilnosti objekta u fazama izvedbe i u konacnici.

Stabilnost se kontrolira provjerom potencijalnih kliznih ploha za kriticna stanja opterecenja. Ta mogu biti vezana na brze promjene nivoa vode (tzv rapid draw down), kada se koriste nedrenirane analize, ili za stacionarna stanja tecenja, kada se koriste drenirani parametri cvrstce.

Ispravan proracun podrazumijeva točnu analizu raspodjele pornih tlakova u tijelu brane kako bi se ustanovili efektivni naponi odgovorni za cvrstcu.

Potrebno je uzeti u obzir i sile od potresa koje umanjuju stabilnost.

Pomake brane dana se utvrđuje analizama pomocu metode konacnih elemenata, za usvojene modele ponašanja tla.

11. MJERENJA I OPAŽANJA

Mjerenjima i opažanjima kontrolira se razvoj deformacija, pornih tlakova, procjedivanje i naprezanja u tijelu brane.

Posebne skupine isntrumenata služe za svaku od ovih kontrola.

Porni tlakovi mjere se piezometrima, koji su danas elektronicki instrumenti velike preciznosti, u zatvorenim bušotinama.

Deformacije se mjere uredajima za mjerjenje slijeganja i ekstenzometrima (mjerjenja promjene razmaka), te geodetski. Koriste se i inklinometri kojima se mjeri pomak po dubini bušotine (uocavaju se eventualna klizanja po pojavi i položaju klizne plohe).

Naprezanja se mjere posebnim celijama ispunjemim tekucinom koja osjeca promjene tlaka u saturiranom sustavu.

Svi instrumenti se obicno spajaju na mjernu centralu, na jednom mjestu.

Opažanje i mjerjenje obavlja se dugo vremena u fazi eksploatacije brane. Takvi podaci dragocijeni su i za praksu (za stjecanje novog iskustva) i za provjeru stanja sigurnosti brane, te eventualno poduzimanje mjera predostrožnosti ili promjene režima rada objekta.