

## Obeležavanje lučne brane Liverovići i kružne brane Ponor Zete

U mesecu junu 1953 god. izvršeno je obeležavanje brana kod sela Liverovići i oko ponora reke Zete u NR Crnoj Gori.

Obeležavanje lučne odnosno kružne brane može se uglavnom podeliti na tri dela:

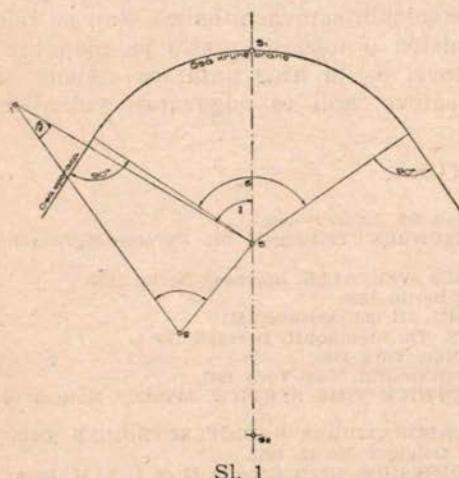
- 1) Obeležavanje osovine krune brane za konačna geološka i građevinsko-tehnička ispitivanja osnove brane,
- 2) Obeležavanje krune brane za iskop i
- 3) Obeležavanje pomenute osovine za betoniranje brane.

### A) LUČNA BRANA

- 1) Obeležavanje osovine krune brane za konačna geološka i građevinsko-tehnička ispitivanja osnove brane

Posve svestrane saradnje sa geologom i geodetom projektant projektuje branu na situaciji (planu) u razmeri 1:200., 1:500 ili pak 1:1000.

Kako i najbolja situacija (plan) ne može dati venu horizontalnu i vertikalnu projekciju stenovitog zemljišta, a na takvom zemljištu se gradi brana Liverovići, to je projektant, pre nego što je pristupio izradi detaljnog plana brane, želeo da vidi kako se telo brane prilagodava uslovima na samome zemljištu. Radi toga je projektant tražio da se na zemljištu, osovinu krune i osovine oporaca brane obeleže sa srednjom greškom  $m = \pm 0,15 m$ , što znači da otstupanje može varirati  $0 < m < 45 \text{ cm}$ .



Sl. 1

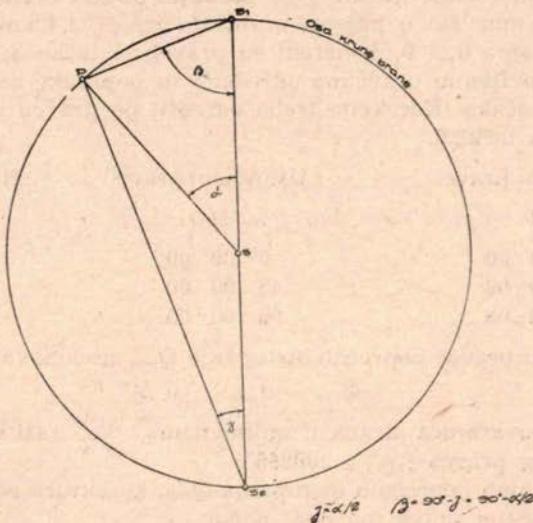
Osovinu krune brane je deo periferije kruga sa poluprečnikom od 57,80 m i centralnim uglom od  $115^\circ$ . Središte ovoga kruga, glavna simetrala luka i dužine oporaca dati su u pomenutom planu, (vidi sliku 1).

Na ovom planu vezujući se na poznate trigonometrijske i poligonometrijske tačke najpre se pogodnim odmeravanjima uglova i dužina određuju elementi za isticanje (obeležavanje) središta spomenutog kružnog luka glavne simetrale. Zatim je što je moguće tačnije izmerena dužina poligonske strane 1—2 (dužine je 112,00 m, srednja greška izmerene dužine je  $m = \pm 3 \text{ mm}$ ) a pomoću izmerenih uglova  $\alpha$  i  $\beta$  (slika 1) sa plana presecanjem unapred određeno je mesto

središta kruga  $S$  i pomoću ugla  $\gamma$  pravac glavne simetrale  $S_1 — S — S_2$ . Tačka  $S$  obeležena je okovanim drvenim šipom 3 m dužine, a ovaj je na 2 m dubine

pobijen u zemlju. Na pravcu glavne simetrale obostrano od tačke  $S$  do tačaka  $S_1$  i  $S_2$  izmerene su dužine poluprečnika kruga (tačnost izmerene dužine je  $m = \pm 1,5 \text{ mm}$ ). Tačke  $S_1$  i  $S_2$  obeležene su drvenim kočevima  $0,12 \times 0,12 \times 0,75 \text{ m}$ . Centri tačaka  $S$ ,  $S_1$  i  $S_2$  su glave pobijenih čioda.

Poznato je geometrijsko pravilo da je periferiski ugao jednak polovini centralnog ugla nad istim lukom, tj.  $\gamma = a/2$  i  $\beta = 90^\circ - \gamma = 90^\circ - a$  (vidi sliku 2). Centralni ugao  $\sigma$  (vidi sliku 1), desno i levo od glavne simetrale podeljen je na jednake delove i koristeći se pomenutim geometrijskim pravilom, sa tačaka  $S$  i  $S_1$  odgovarajućim uglovima  $a$  i  $\beta$  (slika 2) presecanjem unapred određen je na zemljištu potreban broj tačaka na periferiji kruga, odnosno osovina krune brane.



Sl. 2

Ovakvom metodom određivanja tačaka na periferiji kruga isključuju se merenja dužina tangenta, a merenja ovih dužina u strmim kamenitim vrletima su težana ili čak i nemoguća.

Tačnost određivanja pomenutih tačaka bila je veća nego što je to tražio projektant.

Posle svestranog geološkog i građevinsko-tehničkog ispitivanja trase brane konačno je usvojeno mesto središta kruga  $S$  i pravac glavne simetrale  $S_1 — S — S_2$ .

## 2) Obeležavanje osovine krune brane za iskop temelja

Potrebna odmeravanja za iskop u horizontalnom smislu vrše se od osovine brane, a u vertikalnom smislu od stalnih visinskih tačaka (repera) (vidi sliku 3). Zadatak geodetskog stručnjaka sastojao se u tome da uspostavi odmeranje uslovljenih uglova  $\alpha$  i  $\beta$  sa krajeva polukruga  $0_1$  i  $0_2$  tako, da se sa dva teodolita bez ikakvih sračunavanja mogu odrediti dotične tačke na periferiji, odnosno osovini krune brane. Radi ovog geodetski stručnjak treba da koristi geometrijsko pravilo da se uglovi  $\alpha$  i  $\beta$  na prečniku kruga dopunjaju do  $90^\circ$ .

Izvršena merenja:

a) Izmerena je osnovica  $S - S_1 = S - S_2 = 57,80$  m sa tačnošću merenja dužine od  $m = \pm 1$  mm.

b) Sa tačaka  $S, S_1$  i  $S_2$  i sa uslovljenim uglovima  $45^\circ$  i  $90^\circ$  u oba položaja durbina presecanjem unapred određena su mesta tačaka  $0_1$  i  $0_2$  na zemljištu. Ova merenja tri puta su ponovljena, a potom je za svaki pravac tražen srednji pravac i u presecima dobijene su tačke  $0_1$  i  $0_2$ . Ako preseci triju srednjih pravaca daju jedan mali trougao, onda dotična tačka leži u težištu toga trougla.

Prenosna greška strane  $S - 0_1$  ili  $S - 0_2$  ravna je  $\Delta b = \Delta a \sin 45^\circ / \sin 45^\circ$ , gde je  $\Delta b = \Delta a = \pm 1,5$  mm; greška geometrijske veze i greška zbog slučajnih grešaka su sekundarnog značaja i ne povećavaju znatno vrednost  $\Delta b$ . Prema prednjem totalne greške  $\Delta b$  prednjih strana ravna su vrednosti  $\Delta a$ , tj.  $\Delta b = \pm 1,5$  mm, što u najgorem slučaju iznosi  $\pm 4,5$  mm.

v) Na tačkama  $0_1$  i  $0_2$  izmereni su pravci na tačke  $S, S_1$  i  $S_2$  i upoređujući ove sa uslovljenim pravcima određene su popravke za korekciju položaja centara prvih tačaka. Korekcije treba odrediti po pravcu i veličini.

Tako su na tački  $0_1$ :

Izmereni pravci	Uslovjeni pravci	Razlika pravaca
I	II	II-I = $\Delta a$
$0^\circ 00' 00''$	$0^\circ 00' 00''$	$0''$
$45^\circ 00' 06''$	$45^\circ 00' 00''$	$-6''$
$90^\circ 00' 08''$	$90^\circ 00' 00''$	$-8''$

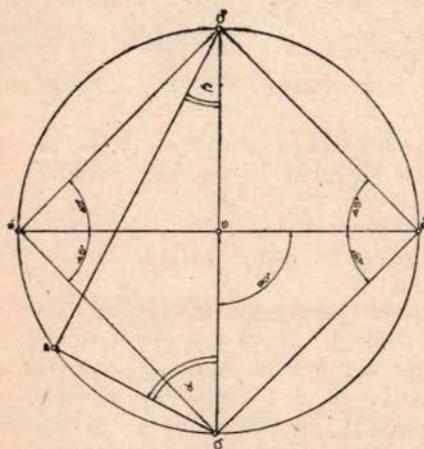
onda se za svaki pravac poprečno otstupanje  $Q_{mm}$  sračunava po opštoj jednačini

$$Q_{mm} = d_{mm} \cdot \Delta a'' / \varrho''$$

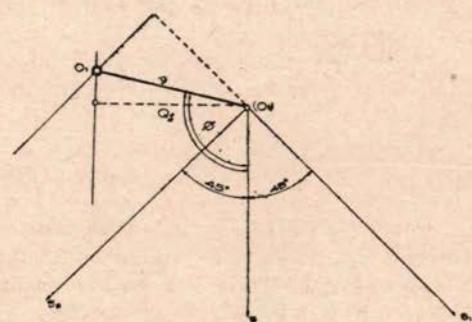
gde je  $d_{mm}$  odgovarajuća strana u milimetrima,  $\Delta a''$  razlika između uslovljenog i izmerenog pravca i  $\varrho'' = 206265''$ .

Na osnovu ovih poprečnih otstupanja  $Q_{mm}$ , korektura položaja centra tačke dobiva se grafičkim putem na ovaj način:

(vidi sliku 4). Na proizvoljnom mestu na crtačoj hartiji naneti tačku  $(0_1)$  i sa nje transporterom pravce na  $S_1, S$  i  $S_2$ ; dužine poprečnih otstupanja  $Q_s$  i  $Q_{s2}$



Sl. 3



Sl. 4

u razmeri 10:1 ili 20:1 naneti upravno na odgovarajuće pravce (ako je vrednost  $\Delta\alpha''$  pozitivna onda se odgovarajuće poprečno otupanje nanosi udesno, ako je pak negativna onda ulevo od odgovarajućeg pravca) i kroz ovako dobivene tačke povući paralele odgovarajućim pravcima. U preseku prednjih paralela dobija se tačka  $O_1$ . Rastojanje  $(O_1) - O_1$  je popravka centra po veličini u razmeri 10:1 ili 20:1, a ugao  $\phi$  je popravka po pravcu. Pomoću lupe, transporteru i lenjira u razmeri 1:1 vrši se popravka centra tačke.

Svaki centar tačaka  $S$ ,  $S_2$ ,  $O_1$  i  $O_2$  mora biti osigurana za četiri ekscentra. Na tačkama  $S$  i  $S_2$  imaju se podići betonski stubovi ( $0,40 \times 0,40 \times 1,30$  m nad zemljom) i krov nad njima, a na tačkama  $O_1$  i  $O_2$  koji leže u betonskim blokovima, koji su sa po četiri stuba podbočeni sa strane i po absolutnoj visini dopiru do krune brane. Pokraj ovih drvenih stubova treba izraditi skele sa krovovima i ove skele moraju biti odvojene od napred pomenutih stubova. Sve pomenute tačke imaju na svojim gornjim površinama gvozdene konzole za prisilno centriranje teodolita. Napred pomenuti ekscentri služe za uspostavljanje centra na izgrađenom stubu, a sem toga docnije za kontrolu položaja centra na drvenim stubovima. Pomenuto kontrolisanje položaja centara  $O_1$  i  $O_2$  mora se izvršiti pre svakog određivanja tačaka na osovini krune brane.

g) (Vidi sliku 3). Položaj tačke  $P$  na periferiji kruga osovine krune brane određen je odmeravanjima uglova  $\alpha$  i  $\beta$ . Za vreme iskopa dovoljno je tačku  $P$  odrediti uglavnim odmeranjem u oba položaja durbina.

Svaka tačka  $P$  leži na površini elipse grešaka koja ima veću poluosu upravno na duži pravac sa tačaka  $O_1$  i  $O_2$ . Na krajevima luka brane veća osa ima vrednost 5 mm, a manja 2,5 mm. Tačkama  $P$  bliže glavnoj simetrali veća poluosa elipsa grešaka se smanjuje dok se manja poluosa uvećava, tako da su na samoj glavnoj simetrali obe poluosovine jednake i to oko 3 mm. Ova tačnost određivanja tačaka odgovara traženoj tačnosti ovih tačaka u iskopu.

U iskopu biće vrlo otežano ili nemoguće apsolutne visine odrediti geometrijskim nivelmanom, već za određivanje ovih visina treba uzeti u pomoć trigonometriski nivelman. Visinska merenja sa tačaka  $O_1$  i  $O_2$  vezati za obližnje nivelmanske repere do kojih su tačno izmerene dužine. Dužine od tačaka  $O_1$  i  $O_2$  do tačke  $P$  sračunati po odgovarajućim uglovima  $\alpha$  i  $\beta$  kao i po odgovarajućem centralnom uglu. Trenutne apsolutne visine i aritmetička sredina ovih je prava kota ove tačke.

### 3) Obeležavanje osovine krune brane za vreme betoniranja

Mesto tačaka na osovinu krune brane, po traženju projektanta izvođača, treba odrediti sa tačnošću  $m = \pm 0,3$  cm ili u najgorem slučaju  $3 \times 0,3$  cm =  $= \pm 1$  cm.

Mesta ovih tačaka određuju se presecanjem unapred sa tačaka  $O_1$  i  $O_2$  stim da se odmere odgovarajući uglovi (sl. 3)  $\alpha$  i  $\beta$ .

Da bi se postigla što veća tačnost u određivanju tačaka na osovinu krune brane treba:

- Pomoću ekscentara kontrolisati položaj centra na drvenom stubu tačaka  $O_1$  i  $O_2$  i prema potrebi korigirati položaj centra.
- Teodolit centrirati nad korigovanim centrom.
- Ove centre vidno obeležiti radi viziranja.
- Kao vizirne značke uzeti gvozdene šipke do 3 mm debljine, dolje zašljene i mat crnom bojom obojene.

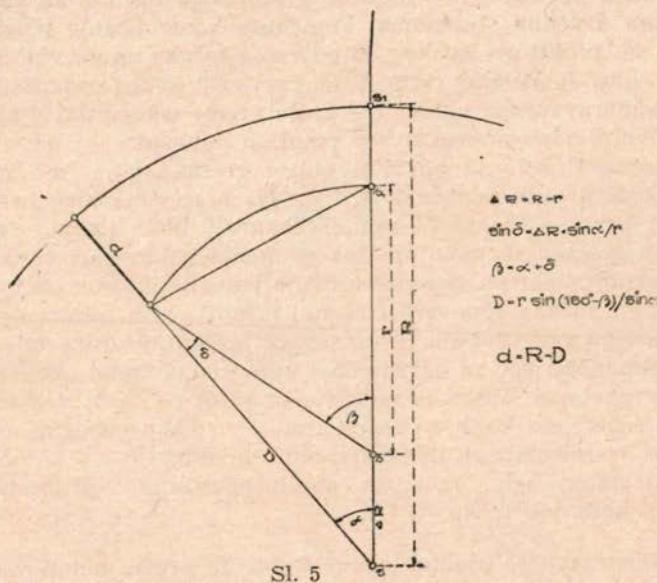
e) Odmeravanje uglova  $\alpha$  i  $\beta$  u oba položaja turbina tri puta ponoviti i tražiti srednje pravce. U preseku ovih pravaca nalazi se tražena tačka na osovini krune brane.

f) Određivanja apsolutnih visina tačaka na osovini krune brane mora se izvršiti geometrijskim nivelmanom koji je vezan za nivelmane repere van tela brane.

Tačke na osovini krune brane leže na površinama elipsi grešaka koje imaju skoro za polovinu manje poluosovine nego one napred pomenute. Prema tome osigurana je tačnost od  $\pm 1$  cm za određivanja u horizontalnom smislu a u vertikalnom smislu u maksimumu do  $\pm 3$  mm.

Radi podesnog betoniranja brane ista se deli na izvestan broj lamela. Lamela je isečak brane između dve vertikalne ravni koje se sekut u središtu kruga. Svaka lamela podeljena je na izvestan broj blokova a svaki blok služi kao mera jednog betoniranja.

Poprečni preseci brane daju se u graničnim vertikalnim ravnima lamele, a prema potrebi i na sredini lamele.



Sem središta  $S$  luka ose krune brane ima još i drugih središta krugova koja leže na glavnoj simetrali. Za jednu određenu apsolutnu visinu takav jedan krug obeležava spoljnju ivicu brane. Najglavniji zadatak geodetskog stručnjaka sastoji se u tome da dâ elemente za oplatu (šalovanje). Radi toga on mora na osovini krune brane odrediti krajeve dotičnih lamela i prema potrebi još nekoliko tačaka na luku ove lamele. Spoj između ovih tačaka obeležava trasu vertikalnog cilindra sa kojeg se vrše odmeravanja za dotični blok koji treba betonirati. Apsolutne visine ovih tačaka na trasi cilindra moraju biti uspostavljene geometrijskim nivelmanom. Odmeravanja u horizontalnom smislu uzeti uvek u pravcu središta kruga  $S$ . Da bi geodetski stručnjak davao tačne dužine odmeravanja do ivice brane moraće se poslužiti sledećim sračunanjima (vidi sliku 5). U ovoj slici imamo dva središta krugova  $S$  i  $S'$  i oba

leže na glavnoj simetrali brane. Jedan krug ima poluprečnik  $R$  a drugi  $r$ . Traži se dužina  $d$  za odmeranje do ivice brane u pravcu na tačku. Dužine  $d$  sračunavaju se iz ovih uslova:

$$d = R - D \quad \triangle R = R - r \quad D = r \cdot \sin(180 - \beta) / \sin \alpha$$

$$\beta = \alpha + \sigma$$

Ako je krug sa poluprečnikom  $r$  na uzvodnoj strani brane, onda se prednje jednačine menjaju utoliko što je  $d = D - R$ .

Ako se pak ovo odmeranje ima izvršiti na samoj glavnoj vertikali onda je  $d = R - (\triangle R + r)$  ili  $d = (\triangle R + r) - R$  prema tome da li je odmeravanje do nizvodne ili do uzvodne ivice brane.

Ovim elementima za oplatu (šalovanje) treba profilisati oblik bloka kako ga zamišlja projektant. Blok nije pravilno geometrijsko telo već ima više horizontalnih i vertikalnih površina te prema tome njegovo profilisanje oplatom prilično je složen posao koji nije dostižan poslovodi a kadkad i građevinskom tehničaru. Elemente za oplatu treba geodetski stručnjak da sračuna unapred za svaki blok u svakoj lameli i ove podatke tabelarno sredi.

Betoniranje jedne lamele ne ide kontinuelno već se izbetonirani blok pusti nekoliko dana da očvrsne i donekle ohladi i za to vreme grupa betoniraca ide na betoniranje bloka neke druge lamele.

Pošto ima više grupa betoniraca to se geodetski stručnjaci prinuđeni da uvek pravovremeno određuju tačke na osovini krune brane i elemente oplate za betoniranje blokova. Umešnost geodetskih stručnjaka je da svoj posao tako organizuju da ne dođe do zastoja betoniranja blokova.

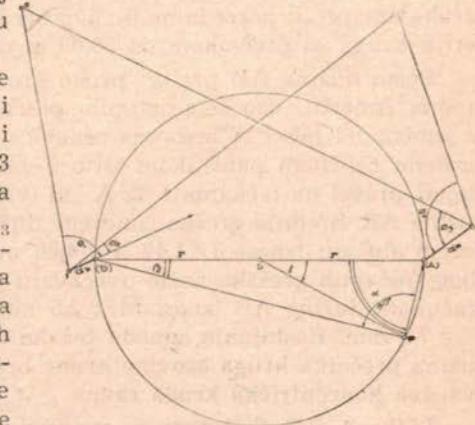
## B) KRUŽNA BRANA

### 1) Obeležavanje osovine krune brane za konačna geološka i građevinsko-tehnička ispitivanja osnove brane

U čitavom svetu kružne brane vrlo su retke i kod nas prva se gradi oko grotla ponora reke Zete u Nikšićkom polju.

Na situaciji (planu) u razmeri 1:500 projektanti su ucrtali osovinu krune kružne brane i zahtevali da se ovaj krug obeleži na zemljištu sa tačnošću  $\pm 10$  cm.

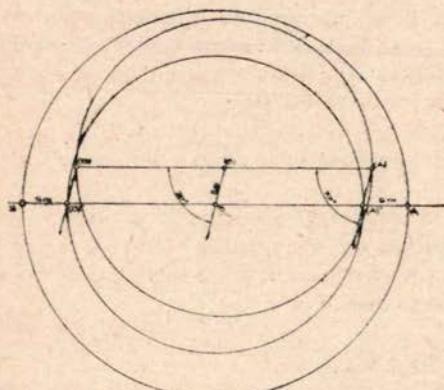
Na pomenutoj situaciji izabrane su dve diametalne tačke na periferiji kruga osovine krune brane (A) i (B) i od poznatih poligonskih tačaka 1, 2, 3 i 4 sračunati su potrebni elementi za dužinska i uglovna odmeranja  $0_1, 0_2, 0_3$  i  $0_4$  za obeležavanje ovih tačaka na zemljištu. Projektovana dužina prečnika kruga je 50,00 m. Pošto je izmerena dužina između određenih diametalnih tačaka, uspostavljen je da se ova razlikuje za 3 cm od uslovljene dužine prečnika. Korektura izmerene dužine nije izvršena, jer za to nije bilo potrebe. (Vidi sliku 6).



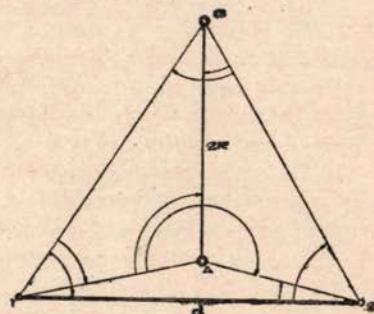
Sli. 6

Sa tačaka A i B sa dva teodolita za svaki  $10^{\circ}$  centralnog ugla i odgovarajućim dopunskim uglovima do  $90^{\circ}$ , presecanjem u napred određeno je 36 tačaka na periferiji kruga. Ove tačke su vidno obeležene. Projektanti su bili prisutni ovom obeležavanju, detaljno su osmotrili položaj ovoga kruga prema grotlu ponora i našli da u građevinskom smislu izbor ovog kruga nije najpovoljnije rešenje, već su doneli odluku da se ovaj krug za 3 m pomeri prema jugo-zapadu tj. od materijalizovanog pravca A—B za  $283^{\circ}$  u desno (slika 7).

Na opisani način izvršeno je obeležavanje osovine krune brane sa tačaka A' i B' i projektanti su našli da novi položaj kruga znatno bolje odgovara građevinskim uslovima i zato su doneli odluku da se ovaj krug usvoji za konačnu oosvinu krune kružne brane.



Sl. 7



Sl. 8

Ovo obeležavanje služilo je samo za pomenuto ispitivanje i u toku iskopavanja osnove ono će biti potpuno uništeno. Rastojanje između tačaka A i B je obostrano produženo po 5 m i tako dobivene tačke A i B na zemljištu. Rastojanje AB je dužina prečnika jednog novog koncentričnog kruga i sa ovih tačaka imaju se posrednim ili neposrednim putem određivati tačke na periferiju kruga sa prečnikom od 50,00 m dužine.

Pošto dužina AB prelazi preko grotla ponora to se ona nije mogla neposredno izmeriti, već se pristupilo posrednom merenju ove dužine. Radi toga je istočno od tačke A izabrana osnovica od 50,00 m dužine i izmerena komparisanom čeličnom pantljkicom Otto Fennel-Sohne Cassell. Izmereni su svi postojeći pravci na tačkama 1, 2, A i B (vidi sliku 8) i računskim putem dobijena dužina AB. Srednja greška izmerene dužine 1—2 je  $m = \pm 1,42$  mm, što u najgorem slučaju iznosi  $3 \times 1,42 = \pm 4,26$  mm. Greška geometrijske veze i greške zbog slučajnih grešaka nešto uvećavaju prednju grešku tako da totalna greška sračunate dužine AB iznosi  $M = 2,5$  mm, što je u najgorem slučaju  $3 \times 2,5 = \pm 7,5$  mm. Rastojanje između tačaka AB iznosi 60,08 m. Pošto je uslovljena dužina prečnika kruga osovine krune brane 50,00 m to je razlika poluprečnika ova dva koncentrička kruga ravna  $\Delta r = (60,08 - 50,00) / 2 = 5,04$  m.

Tačke A i B obeležene su masivnim kocima sa malim eksferima kao centrima, a položaj ovih centara osiguran je sa četiri ekscentra za svaku tačku. Na tačkama A i B imaju se podići drveni stubovi, koji leže u odgovarajućim

betonskim blokovima. Stubovi će biti poduprti sa četiri drvena kosnika tako da po visini dopiru do absolutne visine krune brane. Pokraj pomenutih vertikalnih stubova moraju se podići drvene skele sa krovovima tako da svaka skela mora biti odvojena od odgovarajućeg vertikalnog drvenog stuba. Svaki vertikalni stub mora imati gvozdenu konzolu za postavljanje teodolita. Napred pomenuti ekscentri služe za uspostavljanje centra na dotičnom vertikalnom stubu ili za povremenu kontrolu položaja ovog centra.

Definitivnim određivanjem dužine AB i stalnim obeležavanjem tačaka A i B na zemljištu proces obeležavanja brane je završen. Ovo obeležavanje izvršili su potpisnici ovoga članka.

## 2) Obeležavanje osovine krune brane za iskop temelja

Za određivanje potrebnog broja tačaka na periferiji spoljnog koncentričnog kruga iskorišćava se geometrijska teorema da je periferiski ugao nad dijametrom  $90^\circ$  i da se uglovi na dijametru dopunjaju do  $90^\circ$ .

Za jedan centralni ugao  $\gamma$  priležeći uglovi  $\alpha$  i  $\beta$  sračunavaju se jednačinama  $\beta = \gamma/2$  i  $\alpha = 90 - \beta$  (sl. 9).

Kako je fizički nemoguće obeležiti kontinuitativnu liniju kruga, to je potrebno da se jednim mnogougaonikom približimo periferiji pomenutoga kruga tako da je strelica između luka i teticve (strane poliedra) najviše do 1 cm. Mnogougaonik od 120 strana zadovoljava ovaj uslov jer je dužina pomenute strelice svega 1 cm (sl. 9).

Uslovljena tačnost određivanja temena ovog mnogougaonika je  $\pm 1$  cm. Da bi dokazali da napred pomenuti način određivanja temena mnogougaonika odgovara uslovljenoj tačnosti poslužićemo se ovim matematičkim dokazima:

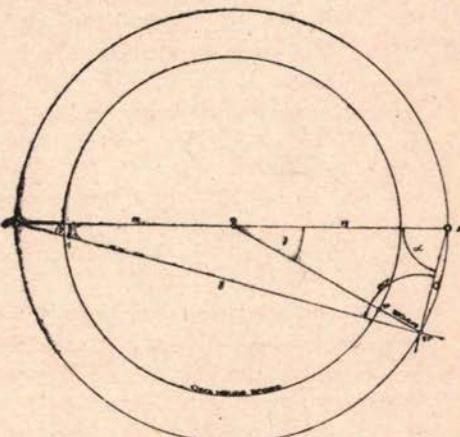
(Vidi sliku 9). Za izvestan centralni ugao odmereni su uglovi  $\alpha$  i  $\beta$  i time određena tačka (teme) R' na periferiji spoljnog koncentričnog kruga. Prenosna greška strane AB je greška određivanja  $\Delta 2R = \pm 2,5$  mm. Prenosne greške  $\Delta a$  i  $\Delta b$  strana a i b sračunavaju se jednačinama

$$\begin{aligned}\Delta a &= \Delta 2R \cdot \sin \beta / \sin 90^\circ = \Delta 2R \sin \beta \\ \Delta b &= \Delta 2R \cdot \sin \alpha / \sin 90^\circ = \Delta 2R \sin \alpha.\end{aligned}$$

Kao što se vidi prenosne greške  $\Delta a$  i  $\Delta b$  su manje od greške  $\Delta 2R$ .

Ako uglove  $\alpha$  i  $\beta$  ostvarimo sa greškom od  $\pm 10''$  (što je prilično grubo), onda ove greške izazivaju poprečne greške  $q_a$  i  $q_b$  pravaca AP' i BP'. Pomenute poprečne greške sračunavaju se jednačinama:

$$q_a = 4a \frac{a_{mm} \Delta \alpha''}{\varrho''} \quad \text{i} \quad q_b = \frac{b_{mm} \Delta \beta''}{\varrho''}; \quad (\Delta \alpha = 10'')$$



Sl. 9

Na kraju totalne greške  $\Delta a$  i  $\Delta b$  strana  $a$  i  $b$  sračunavaju se sledećim jednačinama:

$$\Delta a = \sqrt{\Delta a^2 + q_a^2} \quad \Delta b = \sqrt{\Delta b^2 + q_b^2}$$

Prema prednjem svako teme mnogougaonika na periferiji spoljnog koncentričnog kruga leži na jednoj elipsi grešaka gde su totalne greške  $\Delta a$  i  $\Delta b$  dužine poluosovina elipse.

Ako za centralne uglove  $0^\circ, 45^\circ, 90^\circ, 135^\circ$  i  $180^\circ$  sračunamo odgovarajuće totalne greške  $\Delta a$  i  $\Delta b$  dobijemo ove vrednosti poluosovina elipsa grešaka:

Centralni ugao	Veća poluosovina	Manja poluosovina
$0^\circ$	2,42 mm	0 mm
$45^\circ$	2,85 „	1,67 „
$90^\circ$	2,72 „	2,72 „
$135^\circ$	2,85 „	1,67 „
$180^\circ$	2,42 „	0,002 „

Greška položaja tačke ravna je  $\sqrt{\Delta a^2 + \Delta b^2}$ , što za centralne uglove  $0^\circ, 45^\circ, 90^\circ, 135^\circ$  i  $180^\circ$  čini  $\pm 2,42$  mm,  $\pm 3,22$  mm,  $\pm 3,85$  mm,  $\pm 3,22$  mm i  $\pm 2,42$  mm. Čak i u najgorem slučaju  $3 \times \sqrt{\Delta a^2 + \Delta b^2}$  greška položaja ne prekoračuje vrednost  $+1$  cm.

Radi obeležavanja odgovarajuće tačke na osnovi krune brane treba sa određene tačke na spolnom koncentričnom krugu odmeriti dužinu od 5,04 cm u pravcu središta  $S$ .

Visinski odnos u iskopu treba odrediti geometriskim nivelmanom.

Svih 120 temena mnogougaonika treba vidno na zemljištu obeležiti i svakoj belezi dodati tablicu sa odgovarajućim brojem.

### 3) Obeležavanje osovine krune brane za vreme betoniranja:

a) Obeležavanje temena 120-ugaonika na spolnjom koncentričnom krugu i odmeravanje od ovog do unutrašnjega kruga.

Postupak merenja (sl. 9).

1) Pomoću ekscentara kontroliše se položaj centara drvenih stubova A i B i prema potrebi koregira položaj centra.

2) Uglovi  $\alpha$  i  $\beta$  se odmeravaju tri puta u oba položaja durbina i traži srednji pravac.

3) U preseku odgovarajućih srednjih pravaca dobija se dotično teme P' mnogougaonika na periferiji spoljnoga koncentričnoga kruga. Tačnost ovoga određivanja napred je izneta.

4) Odmeranjem dužine od 5,04 m sa P' prema središtu kruga određuje se mesto odgovarajuće tačke P na unutrašnjem krugu.

5) Geometriskim nivelmanom određuje se apsolutna visina dotičnih tačaka.

Ovakvo posredno određivanje tačaka na unutrašnjem koncentričnom krugu moguće je samo dotle dok se sa tačaka A i B preko izgrađenoga dela brane vidi tok spoljnog koncentričnog kruga. Kada ova vidljivost prestaje onda se mora pristupiti neposrednom određivanju tačaka na samoj osovini krune brane.

b) Određivanje temena 120-ugaonika na osovini krune brane neposrednim načinom.

(Vidi sliku 10). Za odgovarajući centralni ugao  $\gamma$  treba sračunati uglove odmeranja  $\alpha'$  i  $\beta'$ . Postupak sračunavanja:

$$\begin{aligned} d &= R - \gamma \\ e_a = f_b &= d \sin \beta & f_a = e_b &= d \cos \beta \\ a'' &= a' - e_a & b'' &= b' - e_b \\ \operatorname{tg}(\alpha) &= f_a/a' & \operatorname{tg}(\beta) &= f_b/b' \\ a' &= a - (a) & \beta' &= \beta - (\beta) \end{aligned}$$

Radi kontrole treba uglove ( $\alpha$ ) i ( $\beta$ ) sračunati ovim jednačinama:

$$K_a = \frac{d}{a'} \quad K_b = \frac{d}{b'} \quad R_a = 180^\circ - \alpha \quad R_b = 180^\circ - \beta$$

$$\operatorname{tg}(\alpha) = \frac{K_a \sin R_a}{1 + K_a \cos R_a} \quad \operatorname{tg}(\beta) = \frac{K_b \sin R_b}{1 + K_b \cos R_b}$$

Za sva temena 120-ugaonika na unutrašnjemu krugu treba sračunati uglove za odmerenje  $\alpha'$  i  $\beta'$  i tabelarno ih srediti.

Pomoću uglova  $\gamma$ ,  $\alpha'$ ,  $\beta'$  i dužina  $R$  i  $2R$  mogu se sračunati dužine strana  $a$  i  $b$  koje su potrebne za sračunavanje apsolutne visine tačke P trigonometrijskim nivelmanom.

Greške položaja tačaka na unutrašnjem krugu ravne su greškama na spoljnom koncentričnom krugu.

Postupak merenja:

1) Pomoću ekscentara kontroliše se i eventualno popravlja položaj centra na tačkama A i B.

2) Uglovi  $\alpha'$  i  $\beta'$  se tri puta odmeravaju u oba položaja durbina i traži srednji pravac.

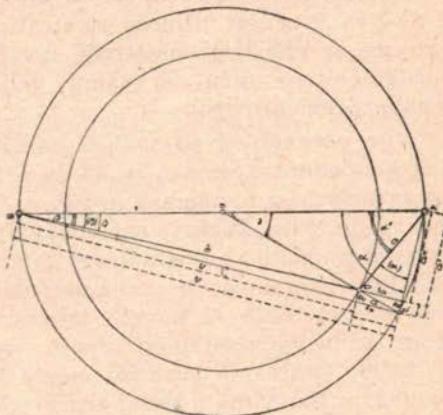
3) U preseku srednjih pravaca nalazi se tražena tačka P (teme) na periferiji unutrašnjeg kruga.

4) Trigonometriskim nivelmanom određuje se apsolutna visina dotične tačke na osovinu krune brane. Radi toga moraju se u blizini tačaka A i B nalaziti nivelmansi reperi od kojih je izmerena tačna dužina do tačaka A i B.

c) Davanje elemenata za oplate.

Telo brane podeljeno je na izvestan broj lamela. Svaka lamela je isečak iz brane koja je ograničena sa dve vertikalne ravni koje se sekut u središtu kruga S. Svaka lamela je podeljena na izvestan broj blokova. Blok je jedinica količine jednog betoniranja i on je ograničen sa više horizontalnih i vertikalnih ravni.

Geodetskom stručnjaku je dužnost da daje elemente za oplatu (šalovanje) i ovi elementi služe za profilisanje blokova po zamisli projektanta. Za izvesnu apsolutnu visinu iz poprečnih preseka brane lako je od osovine brane naći ove elemente.



Sl. 10