

Поштарина плаћена у готову.

Год. 14.

Београд, септембар и октобар 1933.

Св. 5.

# ГЕОМЕТАРСКИ И ГЕОДЕТСКИ ГЛАСНИК

Орган Удружења Геометара и Геодета Краљевине Југославије

Сарајевска ул. 5.

БЕОГРАД.

Сарајевска ул. 5.

Уредништво и  
администрација  
Сарајевска ул. 5

Власник за Гл. управу **Милан**  
**Мравље** нар. посланик.  
Уредник **Димитрије Милачић**  
геометар

Излази у два ме-  
сека једанпут.  
Поједини број  
10 дин.

Ing. A. S. Milošević

## Najcelishodnija razdeooba težina Kuteva u bazisnoj mreži.

— Nastavak iz prošlog broja —

Zamenom odgovarajućih vrednosti iz form. 30 и 29 dobije se:

$$\varphi = - \left\{ \frac{[aF]^2}{[aa]} + \frac{[bF \cdot I]^2}{[bb \cdot I]} + \frac{[cF \cdot 2]^2}{[cc \cdot 2]} + \dots \right\} \quad 31$$

Zamenom form. 31 u 28" dobije se:

$$[ff] = [FF] - \frac{[aF]^2}{[aa]} - \frac{[bF \cdot I]^2}{[bb \cdot I]} - \frac{[cF \cdot 2]^2}{[cc \cdot 2]} - \dots \quad 32$$

Ali je takođe i:

$$[FF \cdot 3] = [FF \cdot 2] - \frac{[cF \cdot 2]^2}{[cc \cdot 2]}$$

$$[FF \cdot 2] = [FF \cdot I] - \frac{[bF \cdot I]^2}{[bb \cdot I]}$$

$$[FF \cdot I] = [FF] - \frac{[aF]^2}{[aa]}, \text{ ili kada se supstituira:}$$

$$[FF \cdot 3] = [FF] - \frac{[aF]^2}{[aa]} - \frac{[bF \cdot I]^2}{[bb \cdot I]} - \frac{[cF \cdot 2]^2}{[cc \cdot 2]} - \dots \quad 33$$

Uporedjenjem form. 32 i 33 očigledno je:

$[ff] = [FE \cdot 3]$  ili uopšte, ako ima  $n$  normalnih, odnosno uslovnih jednačina, biće:

$$[ff] = [FF \cdot n] \dots \dots \dots \quad 34$$

Za form. 34 i 27 sračunava se težina logaritma strane triangulacije po Gauss-ovom načinu:

$$P_{\log a} = \frac{1}{[FF \cdot n]} \dots \dots \dots \quad 35$$

Algoritam  $[FF \cdot n]$  dobije se na taj način što se uz normalne jednačine korelata (ili prenosnih koeficijenata) dopišu članovi  $[aF] K, [bF] K, [cF] K, \dots$  a takođe i funkcija:

$$[aF] k_1 + [bF] k_2 + [cF] k_3 + \dots + [FF] K, \text{ tj.:}$$

$$n \left\{ \begin{array}{l} [aa] k_1 + [ab] k_2 + [ac] k_3 + \dots + w_1 \\ [ab] k_1 + [bb] k_2 + [bc] k_3 + \dots + w_2 \\ [ac] k_1 + [bc] k_2 + [cc] k_3 + \dots + w_3 \\ \dots \dots \dots \dots \dots \dots \end{array} \right| \begin{array}{l} + [aF] K = 0 \\ + [bF] K = 0 \\ + [cF] K = 0 \\ \dots \dots \dots \end{array}$$

$$\boxed{[aF] k_1 + [bF] k_2 + [cF] k_3 + \dots + 0 + [FF] K}$$

pa se redukcija obavlja kao da je dopisana funkcija jedna normalna jednačina. Algoritam poslednje redukcije uz fiktivnu korelatu  $K$  biće tražena veličina  $[FF \cdot n]$ .

- 4) Diferencija logaritma strane triangulacije  $\Delta \log a$ . Srednja ostupanja: logaritma strane, same strane i relativno srednje ostupanje strane.

#### A) Diferencija logaritma strane $\Delta \log a$

Bilo da se želi sračunati  $P_{\log a}$  po form. 35, bilo pak da se hoće formirati funkcija 26, za obrazovanje suma  $[aF], [bF], [cF]$  nije potrebno uzeti celu funkciju 13, već samo:

$$\Delta \log a = F_1 v_1 + F_2 v_2 + F_3 v_3 + \dots \dots \dots \quad 36$$

Ovo je stoga što prilikom formiranja normalnih jednačina (korelata, odnosno pren. koef.) članovi:

$\log b + [\log \sin l] = \log a$ , nisu potrebni. Zato se u šemu koeficijenata uslovnih jednačina stavљa funkcija 36 i s njom postupa kao i sa uslovnim jednačinama.

Obzirom na to što se prirasti  $F$  sračunavaju po form. 12,

diferencija  $\Delta$  loga u form. 36 izražena je Brigg-ovim logaritmima, a popravke v lučnim sekundama. Međutim u teoretskim razmatranjima mogu se upotrebiti i prirodni logaritmi, a popravke da budu izražene arcusom. Ovim veličinama izražena  $\Delta$  loga može se i drugčije izvesti. Uzimimo u form. 7 da je strana sračunata iz tri trokuta:

$$a = b \frac{\sin X_1 \cdot \sin X_3 \cdot \sin X_5}{\sin X_2 \cdot \sin X_4 \cdot \sin X_6}$$

Formirajmo diferenciju  $a$ , smatrujući  $b = \text{konst}$

$$\begin{aligned} a &= b \left[ \frac{\sin X_3 \cdot \sin X_5}{\sin X_2 \cdot \sin X_4 \cdot \sin X_6} \cdot \cos X_1 \cdot \Delta X_1 + \right. \\ &\quad + \frac{\sin X_1 \cdot \sin X_5}{\sin X_2 \cdot \sin X_4 \cdot \sin X_6} \cdot \cos X_3 \cdot \Delta X_3 + \dots \\ &\quad \left. - \frac{\sin X_1 \cdot \sin X_3 \cdot \sin X_5}{\sin X_2 \cdot \sin X_4} \cdot \frac{\cos X_6}{\sin X_6} \cdot \Delta X_6 \right] = \end{aligned}$$

$$= a [\operatorname{ctg} X_1 \cdot \Delta X_1 + \operatorname{ctg} X_2 \cdot \Delta X_2 + \operatorname{ctg} X_3 \cdot \Delta X_3 + \dots] \text{ ili}$$

$$\frac{\Delta a}{a} = \operatorname{ctg} X_1 \cdot \Delta X_1 + \operatorname{ctg} X_2 \cdot \Delta X_2 + \operatorname{ctg} X_3 \cdot \Delta X_3 + \dots$$

Stavljanjem:

$$\Delta X_1 = V_1$$

$$\Delta X_2 = V_2$$

$$\Delta X_3 = V_3$$

$\dots$  i pošto je:

$$\frac{\Delta a}{a} = \Delta \operatorname{Log} a, \text{ dobije se}$$

$$\Delta \operatorname{Log}_n a = \operatorname{ctg} x_1 V_1 + \operatorname{ctg} x_2 V_2 + \operatorname{ctg} x_3 V_3 + \dots$$

Pošto popravke u ovoj funkciji služe samo da pokažu indeks odgovarajućih koeficijenata, to se može za istu svrhu upotrebiti i funkcija:

$$F = F_1 x_1 + F_2 x_2 + F_3 x_3 + \dots \quad \text{37}$$

gde je  $F_i = \operatorname{ctg} x_i$

### B) Srednja ostupanja

Pomoću srednjeg ostupanja jedinice težine  $m_0$  i težine logaritma strane ( $P_{\log a}$ ) sračunava se srednje ostupanje logaritma strane ( $M_{\log a}$ ), a iz ovog sleduje ostupanje same strane ( $M_a$ ),

odnosno relativno srednje ostupanje strane  $\left( \frac{M_a}{a} \right)$

a) *Srednje ostupanje jedinice težine* računava se po form.

$$m_0 = \pm \sqrt{\frac{[vv]}{n}} \quad \dots \dots \dots \quad 37'$$

gde je  $n$  broj prekobrojnih opažanja, odnosno broj uslovnih jednačina.

b) *Srednje ostupanje loga* dobije se po form.:

$$M_{\log a} = \pm \sqrt{\frac{m}{P_{\log a}}} \quad \dots \dots \dots \quad 38'$$

Zamenom odgovarajuće vrednosti iz form. 35 u 38' dobija se

$$M_{\log a} = \pm m_0 \sqrt{[FF'n]} \quad \dots \dots \dots \quad 38$$

c) *Srednje ostupanje strane a* izvodi se pomoću  $M_{\log a}$  na sledeći način:

$a = 10^{\log a}$ . Diferenciranjem dobije se:

$da = 10^{\log a} \cdot \log_n 10 \cdot d(\log a)$ .

Pošto je  $\log_n 10 = \frac{I}{Mod}$ , to supstitucijom imamo:

$$da = \frac{10^{\log a} \cdot d(\log a)}{Mod} = \frac{a d(\log a)}{Mod}$$

Stavljanjem:

$da = M_a$  i  $d(\log a) = M_{\log a}$  dobije se:

$M_a = \pm \frac{a M_{\log a}}{Mod}$ . Ako je  $M_{\log a}$  izraženo logaritamskim jedinicama  $x =$  tog decimalnog mesta, onda je:

$$M_a = \pm \frac{a M_{\log a}}{10^x Mod} \quad \dots \dots \dots \quad 39$$

d) *Relativno srednje ostupanje strane a* dobije se neposredno iz form. 39:

$$\frac{M}{a} = \frac{M_{\log a}}{10^x Mod} \quad \dots \dots \dots \quad 40$$

B<sub>1</sub>) *Napomene*:

a) Ako su prirasti  $F$ , odnosno  $\Delta$  loga, podeljeni nekim brojem, upr. sa 100 (što se redovno čini kada se radi s logaritmima sa 7 decimala, a to radi toga da bi se izbegli veliki brojevi za sume  $[aF]$ ,  $[bF]$ ,  $[cF]$ , . . . . .  $[FF]$ ), — onda se dobije algoritam  $[FF'n]$  podeljen sa  $100^2$ . Tada je form. 33 u stvari:

$$P_{\log a} = \frac{1}{100^2 [FF \cdot n]} \quad \text{41}$$

Form. 38 odgovara sada:

$$M_{\log a} = \pm 100m_o \sqrt{[FF \cdot n]} \quad \text{42}$$

b) Pri izvodjenju srednjih ostupanja zanemareno je *srednje ostupanje bazisa*  $M_b$ , odnosno *srednje ostupanje logaritma bazisa*  $M_{\log b}$ . Ako se ovo ostupanje uzme u obzir, onda se radi po form.:

$$M'_{\log a} = \pm \sqrt{M_{\log a}^2 + M_{\log b}^2} \quad \text{43}$$

$$M'_a = \pm \sqrt{M_a^2 + \frac{a^2}{d^2} M_b^2} \quad \text{44}$$

U modernoj geodetskoj praksi bazis se meri Jederinovim bazinskim instrumentom s invar žicom, koji daje vrlo veliku tačnost. Njime se postiže relativno srednje ostupanje najčešće oko:

$\frac{M_b}{b} + \frac{1}{1,000,000}$  do  $\frac{1}{3,000,000}$ . Nap. za Paraćinski bazis je  $\frac{M_b}{b} = \frac{1}{2,811,500}$

Stoga formule 43 i 44 nemaju značaja za bazinsku mrežu, jer su  $M_{\log b}$  i  $M_b$  u odnosu na  $M_{\log a}$  i  $M_a$  mnogo manje veličine, te bilo da se one uzmu u obzir ili ne dobiju se isti rezultat, t. j. :

$$M'_{\log a} = M_{\log a} \text{ i } M'_a = M_a$$

Medjutim ove formule 43 i 44 moraju se upotrebiti kada se u glavnoj trigonometriskoj mreži hoće da sračuna srednje ostupanje logaritma *neke strane*, odnosno srednje ostupanje same te strane. Tada se mora uzeti u obzir srednje ostupanje logaritma *osnovne strane*, odnosno srednje ostupane same osnovne strane.

## II. Određivanje težine logaritma strane triangulacije kada su opažanja različitih težina

Ako su izmereni kutevi nejednakih težina (izmereni nejednak broj puta), rad na izjednačenju mreže po uslovnim opažanjima biće isti kao i da su težine kutova jednake, samo će izvesne formule biti drukčije.

Uslovne jednačine ostaju iste, form. 20 Ako težine pojedinih kuteva:  $I_1, I_2, I_3, \dots$  označimo sa:  $p_1, p_2, p_3, \dots$

onda normalne jednačine korelata s dopisanom funkcijom za  $\Delta$  loga u uslovnim jednačinama analogno formuli 35' glase:

Normalne jednačine pren. koef. analogno form. 17 sada imaju oblik:

$$A) \left\{ \begin{array}{l} \left\{ \frac{aa}{p} \right\} \pi_1 + \left\{ \frac{ab}{p} \right\} \pi_2 + \left\{ \frac{ac}{p} \right\} \pi_3 + \dots + \left\{ \frac{af}{p} \right\} = 0 \\ B) \left\{ \frac{ab}{p} \right\} \pi_1 + \left\{ \frac{bb}{p} \right\} \pi_2 + \left\{ \frac{bc}{p} \right\} \pi_3 + \dots + \left\{ \frac{bF}{p} \right\} = 0 \\ C) \left\{ \frac{ac}{p} \right\} \pi_1 + \left\{ \frac{bc}{p} \right\} \pi_2 + \left\{ \frac{cc}{p} \right\} \pi_3 + \dots + \left\{ \frac{cF}{p} \right\} = 0 \end{array} \right\} \quad \dots 46$$

Iz form. 46 vidimo da prenosni koeficienti zavise i od težina  $p_1, p_2, p_3 \dots$ , pored toga što zavise od oblika mreže i izbora nezavisnih uslova.

Korekcionne jednačine analogno form. 14 sada imaju oblik:

$$\left. \begin{array}{l} p_1 v_1 = a_1 k_1 + b_1 k_2 + c_1 k_3 + \dots \\ p_2 v_2 = a_2 k_1 + b_2 k_2 + c_2 k_3 + \dots \\ p_3 v_3 = a_3 k_1 + b_3 k_2 + c_3 k_3 + \dots \\ \vdots \end{array} \right\} \quad . . . \quad 47$$

Form. za *loga* 26 kao i form. za njene koeficiente 25 ostaju i ovde iste.

Za težinu loga po form. 5 dobijamo:

$$P_{\log a} = \frac{I}{\left\{ \frac{ff}{p} \right\}} \text{ gde je } \left\{ \frac{ff}{p} \right\} = \frac{f_1^2}{(p_1)} + \frac{f_2^2}{p_2} + \frac{f_3^2}{p_3} + \dots . \quad 48$$

a po Gauss-ovom načinu određivanja, analogno form. 35:

49

Analogno form. 28 imamo sada:

$$\left\{ \frac{ff}{p} \right\} = \left\{ \frac{FF}{p} \right\} + \left\{ \frac{aF}{p} \right\} \pi_1 + \left\{ \frac{bF}{p} \right\} \pi_2 + \left\{ \frac{cF}{p} \right\} \pi_3 \dots \dots \dots \quad 49'$$

a analogno form. 34 sada je:

Srednje ostupanje jedinice težine sračunava se sada po form.:

$$m_o = \pm \sqrt{\frac{[pvn]}{n}} \quad . . . . . \quad 50$$

gde je  $n$ , kao i kod 37', broj prekobrojnih opažanja, t. j. broj nezavisnih uslovnih jednačina.

Ako je  $\triangle loga$  podeljeno sa 100, dobijemo:

a) težinu loga analogno form. 41:

$$P_{\log a} = - \frac{I}{100^2} \left\{ \frac{FF}{p} \cdot n \right\} \quad . . . . . \quad 51$$

β) Srednje ostupanje loga analogno form. 42:

$$M_{\log a} = \pm 100 m_o \sqrt{\left\{ \frac{FF}{p} \cdot n \right\}} \dots \dots \dots \quad 52$$

Form. za srednje ostupanje strane 39 kao i za relativno srednje ostupanje 40 i ovde važe nepromjenjene.

Ovde se još javljaju srednja ostupanja kuteva nakon izjednačenja mreže i računaju se po form.:

Napomena:  $b_1$  od 3) u I 4.) važi i ovde.

(Nastaviće se)