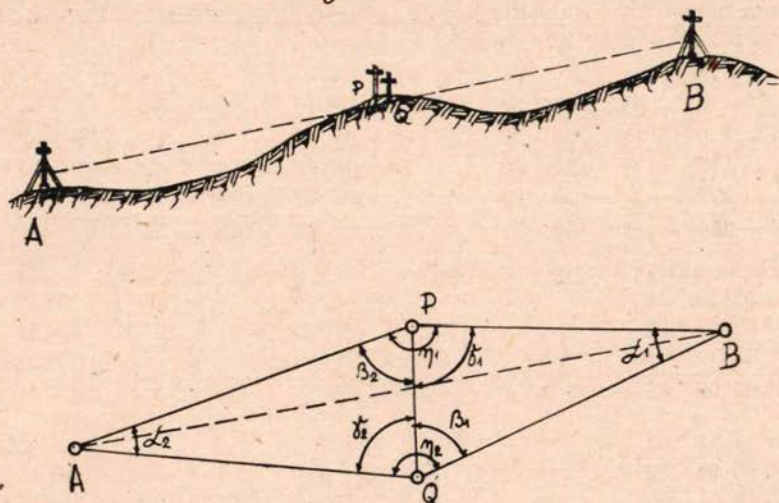


Indirektni pravci u triangulaciji

Prigodom razvijanja trigonometrijske mreže, često se dešava da nismo u stanju postići pojedine neophodne pravce uslijed konfiguracije terena. Tada se služimo indirektnom vezom. Određivanje pravca u triangulaciji na ovaj način prakticirao se i ranije, te o tome postoji brojna literatura. Na prošlogodišnjim radovima na triangulaciji imali smo nekoliko takovih slučajeva. Iznosimo dva, na kojima želimo dati uvida u točnost ovakovog rješenja analizirajući njihove pogreške.

I. slučaj



Između točaka A i B ispriječio se je goli greben na kom se postavljene točke P i Q na blizini, 30 m jedna od druge, tako da se međusobno dogledaju. Obavljena su slijedeća mjerenja: u 20 girusa su izmjereni kutevi: α_1 , α_2 , η_1 , i η_2 , a u 10 girusa kutevi: β_1 , β_2 , γ_1 i γ_2 . Nadalje je u 10 girusa mjereno sa točaka A i B na točku P sa tri orijentacije na točke I. ili dane točke II. reda.

Rezultati mjerenja su slijedeći:

$\alpha_1 =$	$0^{\circ} 22' 30.'' 36$	$M = \pm 0.'' 15$
$\alpha_2 =$	$0^{\circ} 11' 39.'' 37$	$M = \pm 0.'' 18$
$\eta_1 =$	$179^{\circ} 52' 29.'' 76$	$M = \pm 0.'' 31$
$\eta_2 =$	$179^{\circ} 33' 20.'' 02$	$M = \pm 0.'' 56$
$\beta_1 =$	$89^{\circ} 35' 16.'' 02$	
$\beta_2 =$	$89^{\circ} 50' 06.'' 32$	
$\delta_1 =$	$90^{\circ} 02' 23.'' 28$	
$\delta_2 =$	$89^{\circ} 58' 04.'' 00$	

Stajalište: A		
C —	0° 00' 00." 00	}
D —	87° 36' 52." 37	
P —	193° 25' 37." 33	
E —	266° 44' 31." 21	
		$M = \pm 0." 37$

Stajalište: B		
D —	0° 00' 00." 00	}
G —	97° 26' 24." 77	
H —	199° 57' 39." 96	
P —	284° 43' 37." 34	
		$M = \pm 0." 55$

Budući da je omjer stanica $\frac{AP}{PQ} = 295$, a $\frac{BP}{PQ} = 153$, vidimo, da kutevi, čiji je

krak kratka strana PQ, ne mogu ući u izjednačenje istodobno kad i kutevi α_1 , α_2 , η_1 i η_2 , te stoga moramo prvo zadovoljiti uslov četverokuta APBQ, a tek nakon toga uslove trokuta APQ i BQP, a da kod popravljivanja kuteva trokuta ne diramo u već popravljene kuteve α_1 , α_2 , η_1 i η_2 .

Tako imamo:

$\alpha_1 =$	0° — 22' — 30." 36	+ 0." 17 =	0° — 22' — 30." 53
$\alpha_2 =$	0° — 11' — 39." 37	+ 0." 16 =	0° — 11' — 39." 53
$\eta_1 =$	179° — 52' — 29." 60	+ 0." 16 =	179° — 52' — 29." 76
$\eta_2 =$	179° — 33' — 20." 02	+ 0." 16 =	179° — 33' — 20." 18
$\Sigma =$	359° — 59' — 59." 35	+ 0." 65 =	180° — 00' — 00." 00

Ako sada zatvorimo trokute imamo:

$\alpha_1 =$	90° 02' 23." 28		=	0° 22' 30." 53
$\beta_1 =$	89° 35' 16." 02	— 4." 92		= 89° 35' 11." 10
$\gamma_1 =$	0° 22' 30." 53	— 4." 91		= 90° 02' 18." 37
$\Sigma_1 =$	180° 00' 09." 83	— 9." 83		= 180° 00' 00." 00
$\alpha_2 =$	0° 11' 39." 53		=	0° 00' 00." 00
$\beta_2 =$	89° 50' 06." 32	+ 5." 07		= 89° 50' 11." 39
$\gamma_2 =$	89° 58' 04." 00	+ 5." 08		= 89° 58' 09." 08
$\Sigma_2 =$	179° 59' 49." 85	+ 10." 15		= 180° 00' 00." 00

Sa ovim rezultatima uđemo u račun, koji se radi po obrascu br. 2 V. Prema tome formularu, koji je priložen, izračunali smo kuteve: φ i ψ .

Sada nam još preostaje da izvršimo analizu srednje greške kuteva φ i ψ i pravaca AB. i BA. Za to će nam biti najzgodnije slijedeće rješenje:

$$\operatorname{ctg} \psi = \frac{c_2 + m}{n} \quad (1)$$

Iz trokuta BPR imamo:

$$m = b_1 \cos (180^\circ - \eta_1) = b_1 \cos \eta_1;$$

$$n = b_1 \sin (180^\circ - \eta_1) = b_1 \sin \eta_1,$$

te uvrstivši to u (1) dobijemo:

$$\operatorname{ctg} \psi = \frac{c_2}{b_1 \sin \eta_1} - \operatorname{ctg} \eta_1 \quad (2)$$

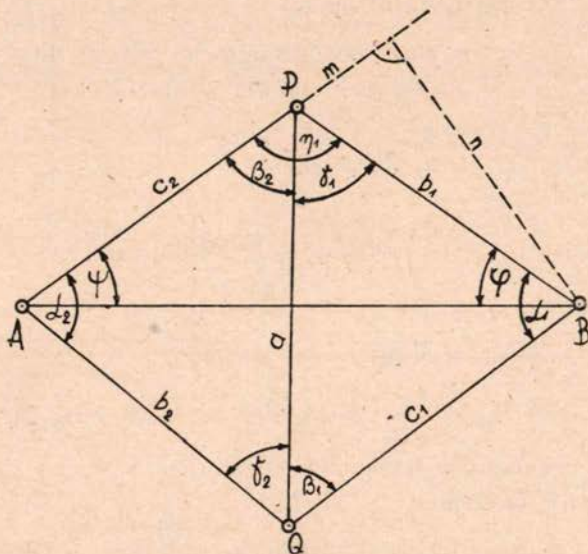
kako iz trokuta APQ i BQP imamo slijedeće odnose:

$$b_1 = a \frac{\sin \beta_1}{\sin \alpha_1} \text{ i } c_2 = a \frac{\sin \gamma_2}{\sin \alpha_2}$$

te uvrstivši ih u jednadžbu (2) dobijemo:

$$\operatorname{ctg} \psi = \frac{\sin \gamma_2 \sin \alpha_1}{\sin \beta_1 \sin \alpha_2 \sin \eta_1} - \operatorname{ctg} \eta_1 \quad (3)$$

Ako eksplicitni oblik jednadžbe (3) pretvorimo u implicitni, onda ta funkcija glasi:



$$F \equiv \operatorname{ctg} \psi + \operatorname{ctg} \eta_1 - \frac{\sin \alpha_1 \sin \gamma_2}{\sin \alpha_2 \sin \beta_1 \sin \eta_1} = 0 \quad (4)$$

Deriviranjem gornje funkcije $F = F(\psi, \eta_1, \alpha_1, \alpha_2, \beta_1, \gamma_2) = 0$, po njenim varijablama $\psi, \eta_1, \alpha_1, \alpha_2, \beta_1$ i γ_2 dobijemo:

$$\frac{\partial F}{\partial \psi} d\psi + \frac{\partial F}{\partial \eta_1} d\eta_1 + \frac{\partial F}{\partial \alpha_1} d\alpha_1 + \frac{\partial F}{\partial \alpha_2} d\alpha_2 + \frac{\partial F}{\partial \beta_1} d\beta_1 + \frac{\partial F}{\partial \gamma_2} d\gamma_2 = 0 \quad (5)$$

ili u našem slučaju:

$$\begin{aligned} & -\frac{d\psi}{\sin^2 \psi} + \left(\frac{\sin \gamma_2 \sin \alpha_1 \cos \eta_1}{\sin \alpha_2 \sin \beta_1 \sin^2 \eta_1} - \frac{1}{\sin^2 \eta_1} \right) d\eta_1 - \frac{\cos \gamma_2 \sin \alpha_1}{\sin \alpha_2 \sin \beta_1 \sin \eta_1} d\gamma_2 - \\ & - \frac{\sin \gamma_2 \cos \alpha_1}{\sin \alpha_2 \sin \beta_1 \sin \eta_1} d\alpha_1 + \frac{\sin \gamma_2 \sin \alpha_1 \cos \alpha_2}{\sin^2 \alpha_2 \sin \beta_1 \sin \eta_1} d\alpha_2 + \\ & + \frac{\sin \gamma_2 \sin \alpha_1 \cos \beta_1}{\sin \alpha_2 \sin^2 \beta_1 \sin \eta_1} d\beta_1 = 0 \end{aligned} \quad (6)$$

U želji pojednostavljenja gornjeg izraza možemo izvršiti slijedeću supstituciju:

$$\left. \begin{aligned} k_1 &= \left(\frac{\sin \psi}{\sin \eta_1} \right)^2 \left(1 - \frac{\sin \gamma_2 \sin \alpha_1 \cos \eta_1}{\sin \alpha_2 \sin \beta_1} \right) \\ k_2 &= \frac{\cos \gamma_2 \sin \alpha_1 \sin^2 \psi}{\sin \alpha_2 \sin \beta_1 \sin \eta_1} \\ k_3 &= \frac{\sin \gamma_2 \cos \alpha_1 \sin^2 \psi}{\sin \alpha_2 \sin \beta_1 \sin \eta_1} \\ k_4 &= \frac{\sin \gamma_2 \sin \alpha_1 \cos \alpha_2 \sin_2 \psi}{\sin^2 \alpha_2 \sin \beta_1 \sin \eta_1} \\ k_5 &= \frac{\sin \gamma_2 \sin \alpha_1 \cos \beta_1 \sin^2 \psi}{\sin \alpha_2 \sin^2 \beta_1 \sin \eta_1} \end{aligned} \right\} \quad (7)$$

Ako izraze supstitucije iz (7) uvrstimo u (6), odbijemo:

$$-d\psi = -k_1 d\eta_1 - k_2 d\gamma_2 - k_3 d\alpha_1 + k_4 d\alpha_2 + k_5 d\beta_2 \quad (8)$$

Predemo li sada na srednje greške imamo:

$$M_\psi = \pm \sqrt{(k_1 M_{\eta_1})^2 + (k_2 M_{\gamma_2})^2 + (k_3 M_{\alpha_1})^2 + (k_4 M_{\alpha_2})^2 + (k_5 M_{\beta_1})^2} \quad (9)$$

Uvrstimo li vrijednosti izračunate u obrascu 2. V. u izraze za supstituciju dane pod (7) dobijemo:

$$k_2 = 0.343, \quad k_3 = 0.143 \times 10^{-5}, \quad k_4 = 0.075, \quad k_5 = 0.144 \quad \text{i} \quad k_5 = 0.351 \times 10^{-5}$$

te odmah vidimo da u našem slučaju greške kuteva γ_2 i β_1 neće praktički utjecati na kut ψ , budući da bi te greške, da praktički dođu do izražaja morale biti veće barem 10.000 puta od grešaka kuteva α_1 , α_2 i η_1 , što nije ni u kom slučaju. Izraz (9) možemo za naš slučaj pisati:

$$M_\psi = \pm \sqrt{(k_1 M_{\eta_1})^2 + (k_3 M_{\alpha_1})^2 + (k_4 M_{\alpha_2})^2} \quad (10)$$

Budući da smo prvotno zatvarali četverokut, APBQ to imamo:

$$M_{\eta_1} = M_{\alpha_1} = M_{\alpha_2} = \pm \frac{\omega}{4} \sqrt{3} = \pm \frac{0.65}{4} \sqrt{3} = \pm 0.28, \text{ a izraz (10) glasi:}$$

$$M_\psi = \pm M_{\alpha_1} \sqrt{k_1^2 + k_2^2 + k_3^2} = \pm 0.28 \sqrt{0.144} = \pm 0.11$$

srednja greška direktnog pravca A B je tada:

$$M_{\overline{AB}} = \pm \sqrt{M_{\overline{AP}}^2 + M_\psi^2} = \pm \sqrt{(0.37)^2 + (0.11)^2} = \pm 0.39$$

Analogno, kao za kut ψ , dobiju se i za kut φ slijedeći izrazi:

$$\left. \begin{aligned} k_6 &= \left(\frac{\sin \varphi}{\sin \eta_1} \right)^2 \left(1 - \frac{\sin \beta_1 \sin \alpha_2 \cos \eta_1}{\sin \alpha_2 \sin \gamma_2} \right) \\ k_7 &= \frac{\cos \beta_1 \sin \alpha_2 \sin^2 \varphi}{\sin \alpha_1 \sin \gamma_2 \sin \eta_1} \\ k_8 &= \frac{\sin \beta_1 \cos \alpha_2 \sin^2 \varphi}{\sin \alpha_1 \sin \gamma_2 \sin \eta_1} \\ k_9 &= \frac{\sin \beta_1 \sin \alpha_2 \cos \alpha_2 \sin^2 \varphi}{\sin^2 \alpha_1 \sin \gamma_2 \sin \eta_1} \\ k_{10} &= \frac{\sin \beta_1 \sin \alpha_2 \cos \gamma_2 \sin^2 \varphi}{\sin \alpha_1 \sin^2 \gamma_2 \sin \eta_1} \end{aligned} \right\} \quad (11)$$

$$M_\varphi = \pm \sqrt{(k_6 M_{\eta_1})^2 + (k_7 M_{\beta_1})^2 + (k_8 M_{\alpha_2})^2 + (k_9 M_{\alpha_1})^2 + (k_{10} M_{\gamma_2})^2} \quad (12)$$

Ako sada uvrstimo u formule (12) vrijednosti dobivene u obrascu 2 imamo:

$$k_6 = 0,660, \quad k_7 = 0,351 \times 10^{-5}$$

$$k_8 = 0,144, \quad k_9 = 0,075 \quad \text{i} \quad k_{10} = 0,143 \times 10^{-5}$$

odnosno analogno ranijem:

$$M_\varphi = \pm M_{\alpha_1} \sqrt{k_6^2 + k_8^2 + k_9^2}$$

$$M_\varphi = \pm 0.''19$$

A srednja greška pravca BA

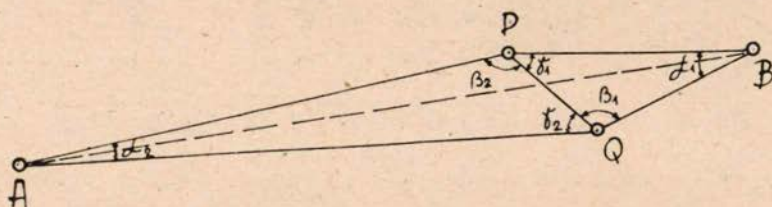
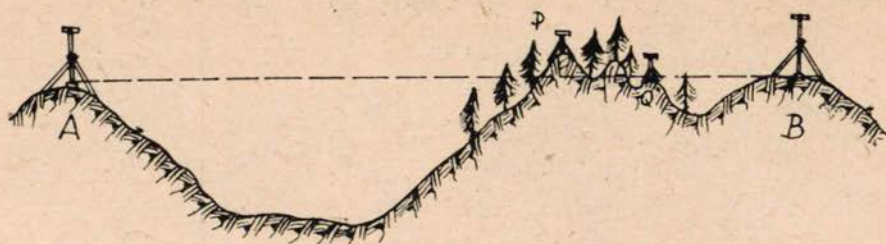
$$M_{BA} = \pm \sqrt{M_{BP}^2 + M_\varphi^2} = \pm \sqrt{(0.55)^2 + (0.19)^2} \quad M_{BA} = \pm 0.''58.$$

Dakle vidimo iz gornjih srednjih grešaka indirektno dobivenih pravaca $M_{AB} = \pm 0.''39$ i $M_{BA} = \pm 0.''58$, da su rezultati dobri, i da u cijelosti zadovoljavaju, budući da je po sadašnjim propisima dozvoljeno za II. o. red $M_{max} = \pm 1.''00$, te se indirektni pravac u oba smjera može uvrstiti sa istom težinom, kao i mjereni pravci.

II. slučaj:

Između točaka A i B ispriječio se je pošumljeni greben bliže točki B, i konfiguracija terena nije dozvoljavala drugi, povoljniji način postavljanja točaka P i Q. Na terenu su izmjereni kutevi α_2 , β_1 , β_2 , γ_1 i γ_2 u 10 girusa, a kut α_1 u 16 girusa. Isto tako je izmjereno u 10 girusa sa točaka A i B pravac na P sa 3 orijentacije na dane točke sa srednjim greškama $M_{AP} = \pm 0.''51$ i $M_{BP} = \pm 0.''41$ Ovdje se obzirom na figuru nije moglo pristupiti prvo izjednačenju četverokuta APBQ, pa tek onda izjednačenju trokuta APQ i BQP, jer bi nam kutevi γ_1 , γ_2 , β_1 i β_2 previše kvarili kuteve φ i ψ , nego su odmah izjednačeni trokuti APQ i BPQ, samo su pojedinim kutevima dane težine pro-

II. slučaj



proporcionalne broju girusa u kom je kut mjeran i kvadratnom korjenu dužine kraće strane kraka kuta:

te su dobivene slijedeće težine: $p_{\beta_1} = p_{\beta_2} = p_{\gamma_1} = p_{\gamma_2} = 10\sqrt{1} = 10$

$p = n\sqrt{d_{\min}}$ $p_{\alpha_1} = 16\sqrt{2.5} = 35$ $p_{\alpha_2} = 10\sqrt{5.7} = 24$

te su s tim težinama izjednačeni trokuti:

I. trokut

mjereni kut	M	$\frac{10}{p}$	$\omega \frac{1}{p} \left[\frac{1}{p^2} \right]$	definitivni kut	M
$\alpha_1 = 7^\circ 59' 08.'' 30$	$\pm 0.''26$	0.29	-0.''24	$= 7^\circ 59' 08.'' 06$	$\pm 0.'' 61$
$\beta_1 = 152^\circ 07' 23.'' 46$	$\pm 0.''63$	1.00	-0.''81	$= 152^\circ 07' 22.'' 65$	$\pm 0.'' 92$
$\delta_2 = 16^\circ 53' 30.'' 10$	$\pm 1.''35$	1.00	-0.''81	$= 19^\circ 53' 29.'' 29$	$\pm 0.'' 92$
$\Sigma_1 = 180^\circ 00' 01.'' 86$		2.29	-1.''86	$= 180^\circ 00' 00.'' 00$	

$$M_{\alpha_1} = \pm \left[\frac{1}{p} \right] \sqrt{\frac{1}{p\alpha_1} \left(\frac{1}{p\beta_1} + \frac{1}{p\gamma_1} \right)} = \pm \frac{1.''86}{2.29} \sqrt{0.29 \times 2.00} = \pm 0.''61$$

$$M_{\beta_1} = M_{\gamma_1} = \pm \left[\frac{1}{p} \right] \sqrt{\frac{1}{p\beta_1} \left(\frac{1}{p\alpha_1} + \frac{1}{p\gamma_1} \right)} = \pm \frac{1.''86}{2.29} \sqrt{1.00 \times 1.29} = \pm 0.''92$$

II. Trokut

Mjereni kut	M	$\frac{10}{p}$	$\omega \frac{1}{5}$ $\left[\frac{1}{p} \right]$	definitivni kut M	M
$\alpha_2 = 2^\circ 33' 36.'' 78$	$\pm 0.'' 24$	0.34	$-0.'' 68$	$= 2^\circ 33' 36.'' 10$	$\pm 1.'' 67$
$\beta^2 = 158^\circ 15' 44.'' 58$	$+ 1.'' 29$	1.00	$-2.'' 03$	$= 158^\circ 15' 42.'' 55$	$\pm 2.'' 35$
$\delta_2 = 19^\circ 10' 43.'' 38$	$\pm 1.'' 00$	1.00	$-2.'' 08$	$= 19^\circ 10' 41.'' 35$	$\pm 2.'' 35$
$\Sigma_2 = 180^\circ 00' 04.'' 74$		2.34	$-4.'' 74$	$= 180^\circ 00' 00.'' 00$	

$$M_{\alpha_2} = \pm \frac{4.'' 74}{2.34} \sqrt{0.34 \times 2.00} = \pm 1.'' 67$$

$$M_{\beta_2} = M_{\gamma_2} = \pm \frac{4.'' 74}{2.34} \sqrt{1.00 \times 1.34} = \pm 2.'' 35$$

Radi jednostavnijeg računa uvršteno je

$\eta_1 = \beta_2 + \gamma_1$ i $\eta_2 = \beta_1 + \gamma_2$, a srednja greška tih kuteva je

$$M_{\eta_1} = M_{\eta_2} = \pm \sqrt{(0.92)^2 + (3.35)^2} = \pm 2.'' 52$$

Sa izjednačenim kutevima na gornji način pristupilo se računu u obrascu br. 2. $\sqrt{\cdot}$ i dobiveni su slijedeći rezultati:

$$\varphi = 1^\circ 16' 01.'' 05$$

$$\psi = 0^\circ 34' 47.'' 11$$

Po formulama (7) i (11) dobivene su slijedeće vrijednosti: $k_1 = 0.316$, $k_2 = k_{10} = 0.020$, $k_3 = k_9 = 0.049$, $k_4 = k_8 = 0.155$, $k_5 = k_7 = 0.013$ i $k_6 = 0.684$; te uvrstivši te vrijednosti u formule (10 i (12) imamo:

$$M_\psi = \pm \sqrt{(0.316 \times 2.52)^2 + (0.020 \times 2.35)^2 + (0.049 \times 0.61)^2 + (0.156 \times 1.67)^2 + \sqrt{+ (0.013 \times 0.92)^2} =$$

$$M_\psi = \pm 0.'' 84, \text{ i}$$

$$M_\varphi = \pm \sqrt{(0.684 \times 2.52)^2 + (0.013 \times 0.92)^2 + (0.155 \times 1.67)^2 + (0.049 \times 0.61)^2 + \sqrt{+ 0.020 \times 2.35)^2} =$$

$$M_\varphi = \pm 1.'' 74$$

Ako sada izračunamo srednju grešku indirektnih pravaca \overline{AB} i \overline{BA} dobijemo:

$$M_{\overline{AB}} = \pm \sqrt{M_{\overline{AP}}^2 + M_\psi^2} = \pm \sqrt{(0.51)^2 + (0.84)^2} = \pm 0.'' 98, \text{ i}$$

$$M_{\overline{BA}} = \pm \sqrt{M_{\overline{BP}}^2 + M_\psi^2} = \pm \sqrt{(0.41)^2 + (1.74)^2} = \pm 1.'' 79$$

Računanje indirektno merenih pravaca						
Tačka A: Tačka B:		Tro- ugao	Uglovi su uzeti:	Mereni uglovi	Popravljeni uglovi	Primedba
		1		α_1 0 22 30.53 β_1 89 35 11.10 γ_1 90 02 18.37 Σ 180 00 00.00		
Formule: $\operatorname{tg} \mu = \frac{\sin \alpha_2 \cdot \sin \beta_1}{\sin \gamma_2 \cdot \sin \alpha_1}$ $\frac{\varphi + \psi}{2} = 90^\circ - \left(\frac{\beta_2 + \gamma_1}{2} \right)$ $\operatorname{tg} \left(\frac{\varphi - \psi}{2} \right) = \operatorname{tg} \left(\frac{\varphi + \psi}{2} \right) \cdot \operatorname{ctg} (45^\circ + \mu)$ $\varphi = \frac{\varphi + \psi}{2} + \frac{\varphi - \psi}{2}$ $\psi = \frac{\varphi + \psi}{2} - \frac{\varphi - \psi}{2}$		Formule za kontrolno računanje razlike uglova φ i ψ : $b_1 = \frac{\sin \beta_1}{\sin \alpha_1}$ $c_2 = \frac{\sin \gamma_2}{\sin \alpha_2}$ $\operatorname{tg} \left(\frac{\varphi - \psi}{2} \right) = \frac{c_2 - b_1}{c_2 + b_1} \cdot \operatorname{tg} \left(\frac{\varphi + \psi}{2} \right)$		2.	α_2 0 11 39.53 β_2 89 50 11.59 γ_2 89 58 09.08 Σ 180 00 00.00	
$\beta_2 + \gamma_1 = 179 52 29.76$ $\frac{\beta_2 + \gamma_1}{2} = 89 56 14.88$ $\frac{\varphi + \psi}{2} = 0 03 45.12$ $\frac{\varphi - \psi}{2} = 0 01 11.49$ $\varphi = 0 04 56.61$ $\psi = 0 02 33.63$	$\sin \alpha_2 \dots 7.5303804$ $\sin \beta_1 \dots 9.9999887$ $1/\sin \gamma_2 \dots 0.0000001$ $1/\sin \alpha_1 \dots 2.1839241$ $\operatorname{tg} \mu \dots 9.7142933$ $\mu = 27 22 55.89$ $\operatorname{tg} \frac{\varphi + \psi}{2} \dots 7.0379887$ $\operatorname{ctg} (45^\circ + \mu) \dots 9.5018270$ $\operatorname{tg} \frac{\varphi - \psi}{2} \dots 6.5398157$ $\frac{\varphi - \psi}{2} = 0^\circ 01' 11.49$	$\sin \beta_1 \dots 9.9999887$ $1/\sin \alpha_1 \dots 2.1839241$ $b_1 \dots 2.1839128$ $\sin \gamma_2 \dots 9.9999999$ $1/\sin \alpha_2 \dots 2.4696196$ $c_2 \dots 2.4696195$ $b_1 = 152.7245$ $c_2 = 294.8624$ $c_2 - b_1 = + 142.1379$ $c_2 + b_1 = + 447.5869$	$(c_2 - b_1) \dots 2.1527099$ $\frac{1}{c_2 + b_1} \dots 7.3491226$ $\operatorname{tg} \frac{\varphi + \psi}{2} \dots 7.0379887$ $\operatorname{tg} \frac{\varphi - \psi}{2} \dots 6.5398212$ $\frac{\varphi - \psi}{2} = 0 01' 11.49$	2.1527099 7.3491226 7.0379887 6.5398212 $0 01' 11.49$		
Vizurna tačka Uglovi	Pravci su uzeti:	Mereni pravci Pravci određeni indirektnim merenjem	Vizurna tačka Uglovi	Pravci su uzeti	Mereni pravci Pravci određeni indirektnim merenjem	
Stanica A:			Stanica B:			
P.	$M = \pm 0.37$	193 25 37.33	Q			
+ ψ	$M = \pm 0.41$	0 02 33.63	+ $(\alpha_1 - \varphi)$			
B:	$M = \pm 0.39$	193 28 10.96	A:			
Q			P	$M = \pm 0.55$	284 43 37.34	
- $(\alpha_2 - \psi)$			- φ	$M = \pm 0.49$	0 04 56.61	
B:			A:	$M = \pm 0.58$	284 38 40.73	

Uz istu pretpostavku, kao i ranije pravac \overline{AB} zadovoljava uslove za II. p. red, međutim pravac \overline{BA} ne zadovoljava uslov za II. p. red budući da je $(M_{\overline{BA}}) > 1.''50$, stoga će trebati uvesti težinu za taj pravac.

$$p_{\overline{BA}} = \frac{M_{\max}^2}{M_{\overline{BA}}^2} = \left(\frac{1.''50}{1.''79} \right)^2 = 0.7$$

i s tom težinom treba ući u izjednačenje za pravac BA.

Udaljenost točaka \overline{AB} je kratka za II. p. red, i iznosi svega oko 3,5 km, a udaljenost BP iznosi oko 1,0 km, što je manje od prosječne udaljenosti točke IV. reda, te uslijed toga dolazi do slabog zatvaranja trokuta, usprkos pažnje kod opažanja i velikog broja girusa. Trebalo je svakako upotrebiti kod gornjeg slučaja pribor za preciznu poligonometriju sa prisilnim centriranjem, pa bi i rezultati bili daleko bolji.

GEODETSKA DRUŠTVA:
obnovite svoje redakcione odbore da
se pojača Vaša suradnja u Geodetskom listu
