

# IZJEDNAČENJE NIVELMANSKE I POLIGONOMETRIJSKE MREŽE POSTUPNIM PRIBLIŽAVANJEM

(kraj)

Boris FILATOV — Zagreb

## IZJEDNAČENJE POLIGONOMETRIJSKE MREŽE<sup>6</sup>

Kao što smo već rekli, poligonometrijska mreža izjednačuje se približnim načinom: Najprije se izjednače sume poligonskih kuteva, koji su izmjereni u pojedinim vlakovima mreže. Zatim se u svakom vlaku s popravljenim poligon-skim kutevima određuju smjerni kutevi, a onda pomoću njih i izmjerih dužina stranica računaju se ordinate i apcisne razlike te njihove sume. Poslije toga izjednačuju se posebno sume ordinatnih i posebno sume apcisnih razlika.

Izjednačimo, na primjer, poligonometrijsku mrežu, koja je prikazana na sl. 3. Ova mreža s numeričkim podacima uzeta je iz knjige prof. M. Jankovića [7]. U toj knjizi mreža je također izjednačena približno, ali sume kuteva i suma ordinatnih i apcisnih razlika izjednačene su načinom korelata. Prema tome postoji mogućnost uspoređivanja rezultata dobivenih jednim i drugim načinom.

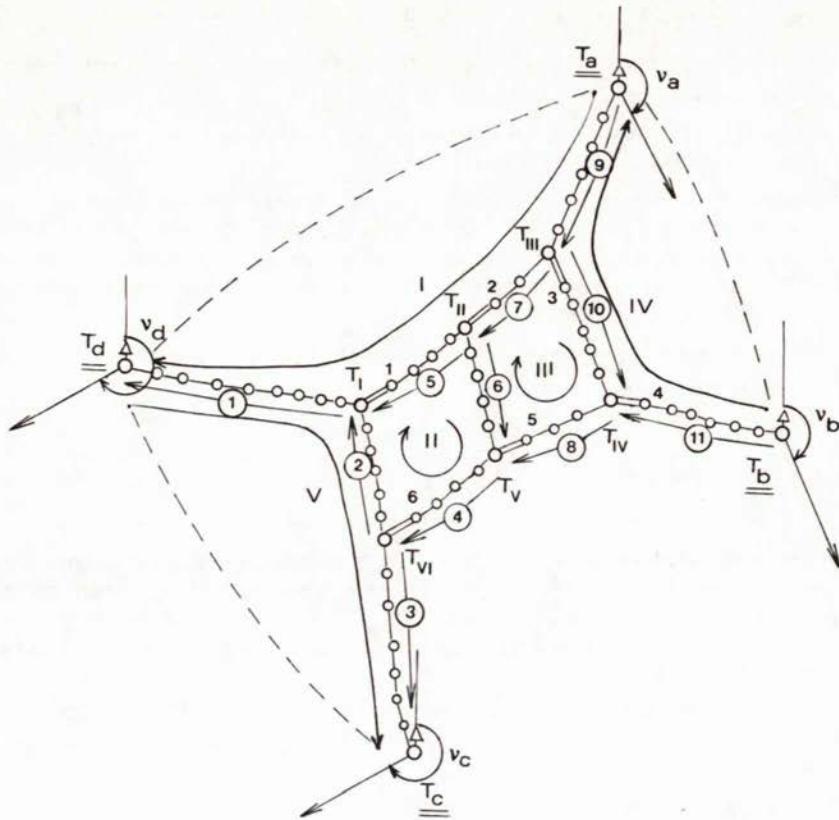
Prikazana mreža je priklučena na četiri trigonometrijske točke  $T_a$ ,  $T_b$ ,  $T_c$  i  $T_d$ , koordinate kojih su zadane. U ovim točkama zadani su i smjerni kutovi  $\nu_a$ ,  $\nu_b$ ,  $\nu_c$ . i  $\nu_d$  priklučnih trigonometrijskih strana.

U mreži ima 11 vlakova i 6 čvornih točaka  $T_1$ ,  $T_{II}$ , ...,  $T_{VI}$ . Prema tome u izjednačenje treba uzeti  $r = 11 - 6 = 5$  nezavisnih poligona i to 2 zatvorena poligona i  $4 - 1 = 3$  umetnuta poligona. Od umetnutih poligona uzimaju se oni koji su kraći. Na sl. 3. odabrani poligoni numeriraju se od I — VI onim redom kojim će se izjednačivati. (Za I poligon uzet je onaj koji ima najviše zajedničkih vlakova sa ostalim poligonima). Svi poligoni obilaze se u smjeru kazala na satu. Smjer obilaska poligona kao i obično je označen na slici strelicom uz broj poligona.

Vlakovi se numeriraju od 1 — 11, a njihov smjer računanja (u trig. form. br. 19) označuju na slici strelicom. Smjer računanja vlakova uzima se isti kao i poligona, pri čemu se počelo od I poligona, a onda nastavilo redom do VI poligona.

U čvornim točkama odaberu se i označe dvostrukom crtom zajedničke stranice  $T_1 - 1$ ,  $T_{II} - 2$ , ...,  $T_{VI} - 6$ . Ove zajedničke stranice zajedno s priključnim trigonometrijskim stranama ili su početne ili završne stranice vlakova.

<sup>6</sup> Valja napomenuti, da u današnje vrijeme s pojmom malih elektromagnetskih daljinomjera na kraće udaljenosti primjena poligonometrijskih mreža je u praksi znatno porasla, a s time i potreba njihovog izjednačenja.



Slika 3

N. pr. u 1. vlaku 1— $T_I$  je početna, a priključna trigonometrijska strana u točki  $T_d$  je završna stranica; u 2. vlaku 6— $T_{VI}$  je početna, a  $T_1$ —1 je završna stranica itd.

#### IZJEDNAČENJE SUMA KUTEVA

Numerički podaci:

$$\text{VI. } [\beta']' \quad n \ p=1/n \text{ VI. } [\beta']' \quad n \ p=1/n \text{ VI. } [\beta']' \quad n \ p=1/n$$

$$v_a = 157^{\circ}54'03''; 1 \ 1801^{\circ}06'08'' \ 10 \ 0,10; 5 \ 897^{\circ}10'12'' \ 5 \ 0,20; 9 \ 1077^{\circ}48'19'' \ 7 \ 0,14$$

$$v_b = 158^{\circ}36'46''; 2 \ 1441^{\circ}29'44'' \ 7 \ 0,14; 6 \ 895^{\circ}10'51'' \ 6 \ 0,17; 10 \ 1039^{\circ}19'50'' \ 6 \ 0,17$$

$$v_c = 238^{\circ}09'49''; 3 \ 1442^{\circ}28'04'' \ 8 \ 0,13; 7 \ 444^{\circ}17'59'' \ 3 \ 0,33; 11 \ 1216^{\circ}26'03'' \ 7 \ 0,14$$

$$v_d = 238^{\circ}17'57''; 4 \ 900^{\circ}28'29'' \ 5 \ 0,20; 8 \ 660^{\circ}09'51'' \ 4 \ 0,25;$$

gdje je  $[\beta']'$  suma izmjerjenih lijevih (prema smjeru računanja vlaka) poligon-skih kuteva pomoću kojih se smjerni kut početne stranice vlaka prenosi na za-vršnu stranicu tog vlaka, a »n« je broj tih prenosnih kuteva.

Računanje je prikazano u tablici br. 4.

U 1., 3. i 2. stupcu upisuju se brojevi poligona, vlakova i graničnih poligona.

U 4. i 5. stupcu se najprije upisuje za svaki vlak poligona suma prenosnih kuteva  $[\beta']$  i njihov broj »n« te suma tih kuteva u poligonu [n], a zatim se računaju nesuglasice  $f_{\beta}$  poligona.

Ako je smjer računanja vlaka suprotan od smjera obilaska poligona, onda se upisuje dopuna  $[\beta']$  do n.  $360^\circ$ . Npr. u II poligonu za 5. vlak, kojega je smjer računanja suprotan od smjera obilaska poligona upisano je  $5.360^\circ - 897^\circ 10' 02'' = 902^\circ 49' 58''$ . Da bi se takvi vlakovi mogli uočiti stavi se u 3. stupcu kod njihovog broja indeks »d« (dopuna),

Nesuglasice  $f_{\beta}$  poligona računaju se po formulama:

Za zatvoreni poligon

$$f_{\beta} = \Sigma [\beta'] - \{(i + 2) \cdot 180^\circ\}$$

Za umetnuti poligon

$$f_{\beta} = (v_{\text{počet.}} + \Sigma [\beta']) - (v_{\text{završ.}} + i \cdot 180^\circ)$$

gdje je »i« broj točaka u poligonu. Broj »i« je manji od sume prenosnih kuteva u poligonu [n] za broj »zajedničkih« stranica koje se nalaze izvan poligona. Npr. u I poligonu imamo jednu zajedničku stranicu  $T_{III} - 3$  izvan poligona i prema tome  $i=25 - 1=24$ , a u II poligonu dvije takve stranice  $T_{II}-2$  i  $T_V-5$ , dakle  $i=23 - 2=21$  itd.

Valja još napomenuti, da su se sjerni kutevi priključnih trigonometrijskih strana  $v_a, v_b, \dots$  promijenjeni za  $\pm 180^\circ$  označili u 3. stupcu s  $v^a, v^b, \dots$  dakle s indeksom gore.

Nesuglasicu  $f_{\beta}$  izražava se u sekundama.

Težinu sume prenosnih kuteva  $[\beta']$  u vlaku određuje se recipročno njihovom broju »n«.

Za stupce od 6 — 9 nije potrebno nikakvo posebno tumačenje, samo se napominje da su se u 7. stupcu popravci određivali u sekundama.<sup>7)</sup>

U 10. stupcu upisane su izjednačene vrijednosti smjernih kuteva zajedničkih strana i njihove približne težine i srednje pogreške.

*Određivanje recipročne težine i srednje pogreške izjednačene sume kutova  $[\beta']$  po 6. vlaku*

U tablici br. 5. odredili smo popravak težine po 6. vlaku  $q_6 = -3$ .  
Prema tome recipročna težina izjednačene  $[\beta']_6$  će biti:

$$1/P_6 = 1/p_6 + q_6 = n_6 + q_6 = 6 - 3 = 3$$

Srednja pogreška:

$$M_{[\beta']_6} = m_0 \sqrt{1/p_6} = 12'' \sqrt{3} = \pm 21''$$

<sup>7)</sup> Za sporedne poligonske mreže može se nesuglasica  $f_{\beta}$  i popravci  $v$  određivati, izraziti u desetinkama minute. Međutim popravci pojedinih poligonskih kuteva u vlakovima određuju se izraženo u sekundama.

## Uvrštena poligonometrijska mreža (Sl.3)

Izjednačenje sume kuteva određenih po vlakovima mreže.

Tablica br.4

Poligon Granični poligon	(*) Vlak	Dobivene sume kuteva [A]'		Broj prenosnih kuteva n = K Nesuglasica o f ' "	Određivanje popravaka u sekundama približavanjem												Izjednačene sume kuteva [a] = [A]' + v o f ' "	$\frac{v^2}{n} =$ ppv	Izjednač. smjer.kuto- vi u čvor- nim točkama i njihove približne sr.pogreške						
					1		2		3		4		5		6										
		f $\sqrt{gr}$	-f'k v		f $\sqrt{gr}$	f $\sqrt{gr}$	f $\sqrt{gr}$	f $\sqrt{gr}$	f $\sqrt{gr}$	f $\sqrt{gr}$	f $\sqrt{gr}$	f $\sqrt{gr}$	f $\sqrt{gr}$	f $\sqrt{gr}$	f $\sqrt{gr}$										
1	2	3	4	5	6																8	9	10		
I		$y^a$	337 54 03		-86	-86 -86		-86 -86		-86 -86		-86 -86		-86 -86		-86 -86		-86 337 54 03							
-V	1	1801	06 08	10 0,40	0 +35	+35 +20	+ 8	+28 +24	+ 3	+27 +25	+ 2	+27 +26	+ 1	+27 +26	+ 1	+27 1801 06 35					73 $y^a = 57^{\circ}11'22''$				
-II	5	897	10 02	5 0,20	0 +17	+17 +1	+ 4	+ 5 + 3	+ 2	+ 5 + 4	+ 1	+ 5 + 5	0	+ 5 + 5	0	+ 5 897 10 07					5 $y^a = 60^{\circ}01'15''$				
-III	7	444	17 59	3 0,12	0 +10	+10 +13	+ 3	+16 +16	+ 1	+17 +16	+ 1	+17 +17	0	+17 +17	0	+17 444 18 16					96				
-IV	9	1077	48 19	7 0,28	0 +24	+24 +31	+ 6	+37 +35	+ 2	+37 +36	+ 1	+37 +36	+ 1	+37 +37	+ 1	+37 1077 48 56					196 $y^a = 155^{\circ}42'59''$				
		4558	16 31	25 1,00	-86 +86	0 -21 +21		0 - 8 + 8	0 - 5 + 5	0 - 2 + 2	0 - 1 + 1	0 4558 17 57													
24.180°+		$y^d$	4558 17 57		$f = - 86$																				
II					-58	-58 -58		-58 -58		-58 -58		-58 -58		-58 -58		-58 -58		-58							
-V	2	1441	29 44	7 0,30	0 +23	+23 +12	+ 2	+14 +11	+ 1	+12 +11	+ 1	+12 +11	+ 1	+12 +11	+ 1	+12 +12 1441 29 56					21 $y^a = 55^{\circ}41'26''$				
	4	900	28 29	5 0,22	0 +16	+16 +16	+ 2	+18 +18	+ 1	+19 +19	+ 1	+20 +20	+ 1	+21 +21	+ 1	+21 900 28 50					88				
-I	5 <sub>d</sub>	902	49 58	5 0,22	-17 +16	- 1 - 5	+ 2	- 3 - 5	+ 1	- 4 - 5	0	- 5 - 5	0	- 5 - 5	0	- 5 902 49 53					[P] <sub>I</sub> = 0,44				
-III	6	895	10 51	6 0,26	0 +20	+20 +27	+ 2	+29 +30	+ 1	+31 +30	+ 1	+31 +30	+ 0	+30 +30	+ 0	+30 895 11 21					[P] <sub>II</sub> = 0,70				
		4139	59 02	23 1,00	-75 +75	0 - 8 + 8		0 - 4 + 4	0 - 3 + 3	0 - 2 + 2	0	0 0	0	0 4140 00 00						[P] <sub>III</sub> = 0,64					
(21+2) · 180°		4140	00 00		$f = - 58$																	[P] <sub>IV</sub> = 0,56			
III					+51	+51 +51		+51 +51		+51 +51		+51 +51		+51 +51		+51 +51		+51							
-II	6 <sub>d</sub>	1264	49 09	6 0,315	-20 - 7	-27 -29	- 1	-30 -31	+ 1	-30 -31	+ 1	-30 -30	0	-30 -30	0	-30 1264 48 39					[P] <sub>V</sub> = 0,62				
-I	7 <sub>a</sub>	635	42 01	3 0,16	-10 - 3	-13 -16	0	-16 -17	+ 1	-16 -17	0	-17 -17	0	-17 -17	0	-17 635 41 44					[P] <sub>VI</sub> = 0,47				
	8	660	09 51	4 0,21	0 - 4	- 4 - 4	0	- 4 - 4	+ 1	- 3 - 3	+ 1	- 2 - 2	0	- 2 - 2	0	- 2 660 09 49					1 $P'_I = 0,34$				
-IV	10	1039	19 50	6 0,315	0 - 7	- 7 - 1	0	- 1 - 3	+ 1	- 2 - 3	+ 1	- 2 - 2	0	- 2 - 2	0	- 2 1039 19 48					$P'_II = 0,39$				
		3600	00 51	19 1,00	+21 -21	0 + 1 - 1		0 - 4 + 4	0 - 3 + 3	0 0	0 0	0 0	0 0	0 0	0 0	0 3600 00 00					$P'_III = 0,43$				
(18+2) · 180°		3600	00 00		$f = + 51$																	$P'_IV = 0,41$			
IV		$y^b$	338 36 46		+37	+37 +37		+37 +37		+37 +37		+37 +37		+37 +37		+37 +37		+37 338 36 46							
-I	9 <sub>d</sub>	1442	11 41	7 0,35	-24 - 7	-31 -37	+ 2	-35 -37	+ 1	-36 -37	+ 1	-36 -37	0	-37 -37	0	-37 1442 11 04					$P'_V = 0,36$				
-III	10 <sub>d</sub>	1120	40 10	6 0,30	+ 7 - 6	+ 1 + 1	+ 2	+ 3 + 2	+ 1	+ 3 + 2	0	+ 2 + 2	0	+ 2 + 2	0	+ 2 1120 40 12					$P'_VI = 0,36$				
	11	1216	26 03	7 0,35	0 - 7	- 7 - 7	+ 2	- 5 - 5	+ 1	- 4 - 4	+ 1	- 3 - 3	+ 1	- 2 - 2	0	- 2 1216 26 01					1 $M'_I = \pm 21''$				
		4117	54 40 20	1,00	+20 -20	0 - 6 + 6		0 - 3 + 3	0 - 2 + 2	0 - 1 + 1	0	0 0	0	0 4117 54 03					$M'_II = \pm 19''$						
20 · 180°+		$y^a$	4117 54 03		$f = + 37$																	$M'_III = \pm 18''$			
		$y^d$	58 17 57		+20	+20 +20		+20 +20		+20 +20		+20 +20		+20 +20		+20 +20		+20 58 17 57							
-I	1 <sub>d</sub>	1798	53 52	10 0,40	-35 +15	-20 -28	+ 4	-24 -27	+ 2	-25 -27	+ 1	-26 -27	+ 1	-26 -27	0	-27 1798 53 25					$M'_IV = \pm 15''$				
-II	2 <sub>d</sub>	1078	30 16	7 0,28	-23 +11	-12 -14	+ 3	-11 -12	+ 1	-11 -12	+ 1	-11 -12	0	-12 -12	0	-12 1078 30 04					$M'_V = \pm 19''$				
-III	3	1442	28 04	8 0,32	0 +12	+12 +12	+ 3	+15 +15	+ 1	+16 +16	+ 1	+17 +17	+ 1	+18 +18	+ 1	+19 1442 28 23					$M'_VI = \pm 20''$				
		4378	10 09 25	1,00	-38 +38	0 -10 +10		0 - 4 + 4	0 - 3 + 3	0 - 2 + 2	0 - 1 + 1	0 0 4378 09 49 677													
23 · 180°+		$y^c$	4378 09 49		$f = + 20$																				

(\*) Minus kada je smjer obilaska vlaka u graničnom poligону suprotni i plus - kada je isti.

### Izjednačenje suma koordinatnih razlika

Numerički podaci:

	VI.	$[\Delta y']'$	$[\Delta x']'$	d	p = s/d
$y_a = 74\ 766,88$ m	1 —	1 416,52 m	+ 473,23 m	1,6 km	0,63
$y_b = 75\ 575,25$	2 —	232,58	+ 813,98	0,9	1,11
$y_c = 73\ 131,11$	3 —	85,00	- 1 543,10	1,6	0,63
$y_d = 71\ 566,88$	4 —	746,86	- 442,71	0,9	1,11
	5 —	787,44	- 521,04	0,9	1,11
$x_a = 71\ 490,57$ m	6 +	191,98	- 892,34	0,9	1,11
$x_b = 69\ 536,58$	7 —	639,56	- 400,72	0,7	1,43
$x_c = 67\ 586,02$	8 —	573,08	- 233,54	0,6	1,67
$x_d = 70\ 416,10$	9 —	356,32	- 625,90	0,7	1,43
	10 —	125,30	- 1 059,30	1,1	0,91
	11 —	1 039,23	+ 268,69	1,1	0,91

gdje su sume koordinatnih razlika  $[\Delta y']$  i  $[\Delta x']$  uzete u smjeru računanja vlakova.

Izjednačenje suma koordinatnih razlika ni u čemu se ne razlikuje od izjednačenja visinskih razlika u nivelmanskoj mreži. Valja samo umjesto visina zadanih repera uzeti koordinate zadanih trigonometrijskih točaka, a umjesto visinskih razlika — sume koordinatnih razlika.

Negativne sume koordinatnih razlika uzimaju se izražene u dekadskoj dopuni ili u apsolutnoj vrijednosti s predznakom minus.

Određivanje popravaka težine  $q_6$  po vlaku 6

Ako je smjer računanja vlaka suprotan od smjera obilaska poligona onda se sume koordinatnih razlika uzimaju sa suprotnim predznakom. Brojevi takvih vlakova označuju se s indeksom »s« (suprotan).

Nesuglasice f u poligonima izražavaju se u centrimetrima. Težine sume koordinatnih razlika određuju se recipročno dužini vlaka  $d_{km}$ . Međutim za težinu može se uzeti recipročnu vrijednost kvadrata dopuštene linearne pogreške  $\Delta_l^2$  [11]<sup>8)</sup> u vlaku.

Izjednačenje suma ordinatnih razlika prikazano je u tablici br. 6.

Ovdje su se popravci za sume ordinatnih razlika odredili u 7. stupcu izražene u milimetrima, i zaokruženi na centrimetre.

Napominjemo da suma popravaka zaokruženih na cm. u II i III poligonu nije jednaka nesuglasici f tog poligona. Zato je u II poligonu popravak od +1cm dobiven po 4. vlaku promijenjen u +2cm, a u III poligonu dobiveni popravak po 8. vlaku od +3cm promjenjen je u +2cm.

Ako će se nesuglasice f uvesti u izjednačenje (u 7. stupac) izražene u cm, tj. onakve kakve su dobivene (a ne u mm) onda će za određivanje popravaka v u cm biti potrebno tri približavanja. Radi uspoređivanja navode se vrijednosti

<sup>8)</sup> Ako [11] nije pri ruci onda se  $\Delta l$  može lako izračunati po formulama:

$$\text{I kat terena } \Delta l_{cm} = 11 \sqrt{d_{km}} + 20d_{km} + 5$$

$$\text{II kat terena } \Delta l_{cm} = 14 \sqrt{d_{km}} + 30d_{km} + 5$$

$$\text{III kat terena } \Delta l_{cm} = 19 \sqrt{d_{km}} + 40d_{km} + 5$$

Mjerenje povećane točnosti:

$$\Delta l_{cm} = 3 \sqrt{d_{km}} + 12d_{km} + 3$$

Tablica br. 5

Pol. 9.	gram. Pol. 9.	Vlak	(x) 1/p=n prenosn. vlaka	1/p =n	K	Približavanje					
						1			2		
1	2	3	4	5	6	7					
I						0	0	0	0	0	0
	—V	1	.	10	0,40	0	0	0	+1	-1	0
	—II	5	.	5	0,20	0	0	0	+1	0	+1
	—III	7	.	3	0,12	0	0	0	-1	0	-1
	—IV	9	.	7	0,28	0	0	0	0	0	0
			W = 0	25	1,00	0	0	0	+1	-1	0
II						+6		+6	+6		+6
	—V	2	.	7	0,30	0	-2	-2	-2	0	-2
	.	4	.	5	0,22	0	-1	-1	-1	+1	0
	—I	5	.	5	0,22	0	-1	-1	-1	0	-1
	—III	6	+6	6	0,26	0	-2	-2	-3	0	-3
			W = +6	23	1,00	+6	-6	0	-1	+1	0
III						-6		-6	-6		-6
	—II	6	—6	6	0,315	+2	+1	+3	+3	0	+3
	—I	7	.	3	0,16	0	+1	+1	+1	0	+1
	.	8	.	4	0,21	0	+1	+1	+1	0	+1
	—IV	10	.	6	0,315	0	+1	+1	+1	0	+1
			W = —6	19	1,00	-4	+4	0	0	0	0
IV						0		0	0		0
	—I	9	.	7	0,35	0	0	0	0	0	0
	—III	10	.	6	0,30	-1	0	-1	-1	0	-1
	.	11	.	7	0,35	0	+1	+1	+1	0	+1
			W = 0	20	1,00	-1	+1	0	0	0	0
V						0		0	0		0
	—I	1	.	10	0,40	0	-1	-1	0	0	0
	—II	2	.	7	0,28	+2	0	+2	+2	0	+2
	.	3	.	8	0,32	0	-1	-1	-1	-1	-2
			W = 0		1,00	+2	-2	0	0	-1	0

(x) Plus kada se smjer puta prenašanja podudara sa smjerom obilaska poligona i minus — kada je suprotan.

popravaka dobivenih izjednačenjem u centrimetrima:  $v_1 = -7$ ,  $v_2 = -1$ ,  $v_3 = 5$ ,  $v_4 = +1$ ,  $v_5 = -4$ ,  $v_6 = -2$ ,  $v_7 = -5$ ,  $v_8 = +3$ ,  $v_9 = 0$ ,  $v_{10} = +10$ ,  $v_{11} = -6$

U tablici br. 7 izjednačene su sume apscisnih razlika. Ovdje su se popravci za sume apscisnih razlika izjednačili u 7. stupcu izražene u centrimetrima. Pri

## Uvrštena poligonometrijska mreža (Slika 3)

Izjednačenje suma ordinatnih razlika određenih po vlakovima mreže.

Tablica br.6

Poligon Grančni poligon	(*) Vlak	Dobivene sume ordin. razlika [e y] Nesuglasica $f_{cm}$	Dužina vlaka u km $\Delta^2$ $\Delta = K$	Kategorija terena Mv dozvoljene razlike	$d$ [d] ili $\Delta^2$ $\Delta = K$	Određivanje popravaka v u mm približavanjem					Zaokružen v v = ' + v $v^2$ $v = \sqrt{v^2}$ cm	hače- me craz- ili $v^2$ $v = \sqrt{v^2}$ cm	Izjednačene ordinate čvora i njihove približne sred- nje pogreš- ke			
						1		2		3		4				
						f	f	f	f	f	f	f	f			
						V gr	-f'k	V gr	-f'k	V gr	-f'k	V gr	-f'k	V gr		
						v	v	v	v	v	v	v	v	v		
						f'	-f'	0	f'	-f'	0	f'	-f'	0	f'	
I		$y_a$	74 766,88			+160	+160	+160	+160	+160	+160	+160	+160	+160	56,88	
-V	1	x 8 583,48 1,6	0,41			0 - 66 - 66 - 89 + 9 - 80 - 90 + 8 - 82 - 85 + 1 - 84 - 85 + 1 - 84 - 8	83,40	40,1	$y_I$	= 72983,48						
-II	5	x 212,56 0,9	0,23			0 - 37 - 37 - 33 + 5 - 28 - 44 + 4 - 40 - 40 + 1 - 39 - 39 0 - 39 - 4	12,52	17,8	$y_{II}$	= 73770,96						
-III	7	x 360,44 0,7	0,18			0 - 29 - 29 - 64 + 4 - 60 - 54 + 3 - 51 - 51 + 1 - 50 - 50 0 - 50 - 5	50,39	35,7	$y_{III}$	= 74410,57						
-IV	9	x 643,68 0,7	0,18			0 - 28 - 28 + 4 + 4 + 8 + 10 + 3 + 13 + 12 + 1 + 13 + 13 0 + 13 + 1	43,69	1,4	$y_{IV}$	= 74535,97						
		71 567,04 3,9	1,00	+160 -160	0 - 22 +22	0 - 18 +18	0 - 4 +4	0 - 1 +1	0	0	56,88	$y_V$	= 73962,91			
		$y_d$	71 566,88											$y_{VI}$	= 73216,07	
		f = + 16														
II						- 20	- 20 - 20	- 20 - 20	- 20 - 20	- 20 - 20	- 20 - 20	- 20 - 20	- 20 - 20	[P]I = 2,85		
-V	2	x 767,42 0,9	0,25			0 - 4 - 4 - 17 +16 - 1 - 6 0 - 6 - 8 + 1 - 7 - 7 0 - 7 - 1	57,41	1,1	$[P]_I$	= 3,65						
.	4	x 253,14 0,9	0,25			0 - 5 - 5 - 5 +16 + 11 + 11 + 1 + 12 + 12 + 1 + 13 + 13 + 1 + 14 + 2	53,16	4,4	$[P]_{II}$	= 3,77						
-I	5 <sub>s</sub>	787,44 0,9	0,25	+ 37 - 4 + 33 + 28 +16 + 44 + 40	0 + 40 + 39	0 + 39 + 39	0 + 39 + 4	87,48	$[P]_{III}$	= 3,49						
-III	6	191,98 0,9	0,25	0 - 4 - 4 - 50 +16 - 34 - 26	0 - 26 - 26 + 1 - 25 - 26 0 - 26 - 3	91,95	10,0	$[P]_{IV}$	= 3,89							
		x 999,98 3,6	1,00	+ 17 - 17 0 - 64 +64	0 - 1 +1 0 - 3 +3 0 - 1 +1 0 0	0,00		$[P]_V$	= 2,85							
		f = - 2														
III						-200	-200 -200	-200 -200	-200 -200	-200 -200	-200 -200	-200 -200	-200 -200			
-II	6 <sub>s</sub>	x 808,02 0,9	0,275 + 4 + 46 + 50 + 34 - 8 + 26 + 26	0 + 26 + 25 + 1 + 26 + 26 0 + 26 + 3	08,05	$P'_I = 2,06$										
-I	7 <sub>s</sub>	639,56 0,7	0,21 + 29 + 35 + 64 + 60 - 6 + 54 + 51	0 + 51 + 50 0 + 50 + 50 0 + 50 + 5	39,61	$P'_{II} = 2,36$										
8	x 426,92 0,6	0,18 0 + 30 + 30 + 30 - 6 + 24 + 24	0 + 24 + 24 + 1 + 25 + 25 + 1 + 26 + 2	26,94	677	$P'_{III} = 2,97$										
-IV	10	125,30 1,1	0,335 0 + 56 + 56 +160 -10 + 96 + 98	1 + 99 + 98 + 1 + 99 + 98 0 + 98 +10	25,40	90,0	$P'_{IV} = 2,55$									
		x 999,80 3,3	1,00 -167 +167 0 + 30 -30	0 - 1 +1 0 - 3 +3 0 - 1 +1 0 0	0,00	$P'_V = 2,32$										
		f = - 20														
IV		$y_b$	75 575,25	+160	+160 +160	+160 +160	+160 +160	+160 +160	+160 +160	+160 +160	+160 +160	+160 +160	75,25			
-I	9 <sub>s</sub>	356,32 0,7	0,24 + 28 - 32 - 4 - 8 - 2 - 10 - 13 + 1 - 12 - 13 0 - 13 - 13 0 - 13 - 1	56,31	M' <sub>I</sub> Y	= ± 4,8 cm										
-III	10 <sub>s</sub>	x 874,70 1,1	0,38 - 56 - 50 -106 - 96 - 2 - 98 - 99 + 1 - 98 - 99 + 1 - 98 - 98 0 - 98 - 10	74,60	M' <sub>II</sub> Y	= ± 4,5										
.	11	x 8 960,77 1,1	0,38 0 - 50 - 50 - 50 - 2 - 52 - 52 + 2 - 50 - 50 + 1 - 49 - 49 0 - 49 - 5	50,72	M' <sub>III</sub> Y	= ± 4,0										
		74 767,04 2,9	1,00 +132 -132 0 + 6 - 6	0 - 4 +4 0 - 2 +2 0 0 0 0	56,88	M' <sub>IV</sub> Y	= ± 4,3									
		$y_a$	74 766,88													
		f = + 16														
V		$y_d$	71 566,88	-130	-130 -130	-130 -130	-130 -130	-130 -130	-130 -130	-130 -130	-130 -130	-130 -130	56,88	$M'_V$ Y	= ± 4,5	
-I	1 <sub>s</sub>	1 416,52 1,6	0,39 + 66 + 23 + 89 + 80 + 10 + 90 + 82 + 3 + 85 + 84 + 1 + 85 + 84 0 + 84 + 8	16,60	M' <sub>VI</sub> Y	= ± 4,8										
-II	2 <sub>s</sub>	232,58 0,9	0,22 + 4 + 13 + 17 + 1 + 5 + 6 + 6 + 2 + 8 + 7 0 + 7 + 7 0 + 7 + 1	32,59												
.	3	x 15,00 1,6	0,39 0 + 24 + 24 + 24 + 10 + 34 + 34 + 3 + 37 + 37 + 1 + 38 + 38 + 1 + 39 + 4	15,04	10,0											
		73 130,98 4,1	1,00 - 60 + 60 0 - 25 + 25	0 - 8 + 8 0 - 2 + 2 0 - 1 + 1 0 0	31,11 240,8											
		$y_c$	73 131,11													
		f = - 13														

(\*) Minus kada je smjer obilaska vlaka u grančnom poligoni suprotan i plus - kada je isti.

$$m_{O_y} = \pm \sqrt{\frac{2}{2+6,9}} \text{ cm/km}$$

## Uvrštena poligonometrijska mreža (Slika 3)

Izjednačenje sume apscisnih razlika određenih po vlačovima mreže.

Tablica br. 7

Po- li- gon	(*) Gra- nični poli- gon	Vlak	Deli- ne apscisne razlike [x']'	Duži- na vlaka d km	$\frac{d}{[a]} = K$	Određivanje popravaka v u cm približavanjem						Izjednačene sume apscisnih razlika $[\Delta y] = [\Delta x]' + v$	$\frac{v^2}{d} = \frac{\text{specije}}{p_{vv}}$	Izjednačene čvorne to- čake i njihove približne sred- nje pogreške				
						1		2		3								
						$\frac{x}{V_{gr}}$	$-f'k$	$\frac{x}{V_{gr}}$	$-f'k$	$\frac{x}{V_{gr}}$	$-f'k$							
			Nesuglasica f cm			$f'$	$-f'$	0	$f'$	$-f'$	0	$f'$	$-f'$	0				
1	2	3	4	5	6										7	8	9	10
I			$x_a$	71 490,57														
						+ 4		+ 4	+ 4		+ 4	+ 4		+ 4		71 490,57		
-V	1	+ 473,23	1,6	0,41		0	- 1	- 1	- 10	+ 1	- 9	- 9	0	- 9		+ 473,14	50,6 $x_I = 69942,96$	
-II	5	- 521,04	0,9	0,23		0	- 1	- 1	- 1	+ 1	0	0	0	0		- 521,04	0,0 $x_{II} = 70644,00$	
-III	7	- 400,72	0,7	0,18		0	- 1	- 1	+ 4	+ 1	+ 5	+ 5	0	+ 5		35,7 $x_{III} = 69864,67$		
-IV	9	- 625,90	0,7	0,18		0	- 1	- 1	- 1	+ 1	0	0	0	0		- 625,00	0,0 $x_{IV} = 69805,30$	
				70 416,14	3,9	1,00	+ 4	- 4	0	- 4	+ 4	0	0	- 0	0	70 416,10	$x_V = 69571,72$	
			$x_d$	70 416,10													$x_V = 69129,02$	
						$f = + 4$												
II						- 3		- 3	- 3		- 3	- 3		- 3				
-V	2	+ 813,98	0,9			0	+ 1	+ 1	- 4	0	- 4	- 4	0	- 4		+ 813,94	17,8 Iz tab.br. 6	
	4	- 442,71	0,9			0	+ 1	+ 1	+ 1	0	+ 1	+ 1	0	+ 1		- 442,70	1,1 $[P]_I \dots [P]_{VI}$	
-I	5	+ 521,04	0,9			+ 1	0	+ 1	0	0	0	0	0	0		+ 521,04		
-III	6	- 892,34	0,9			0	0	0	+ 6	0	+ 6	+ 6	0	+ 6		- 892,28	40,0 $P'_I \dots P'_{VI}$	
				- 0,03	3,6	- 2	+ 2	0	0	0	0	0	0	0		0,00		
						$f = - 3$												
III						+22		+22	+22		+22	+22		+22				
-II	6	+ 892,34	0,9	0,275		0	- 6	- 6	- 6	0	- 6	- 6	0	- 6		+ 892,28	$M'_{I_X} = 5,3 \text{ cm}$	
-I	7	+ 400,72	0,7	0,21	+ 1	- 5	- 4	- 5	0	- 5	- 5	0	- 5		+ 400,67	$M'_{II} = 4,9$		
.	8	- 233,54	0,6	0,18	0	- 4	- 4	- 4	0	- 4	- 4	0	- 4		- 233,58	26,7		
-IV	10	- 1 059,30	1,1	0,335	0	- 8	- 8	- 8	+ 1	- 7	- 8	+ 1	- 7		- 1 059,37	44,6 $M'_{III} = 4,4$		
				+ 0,22	3,3	1,00	+23	-23	0	- 1	+ 1	0	- 1	+ 1	0	0,00	$M'_{IV_X} = 4,8$	
						$f = + 22$												
IV		$x_b$	69 536,58			-10		-10	-10		-10	-10		-10		69 536,58		
-I	9	+ 625,90	0,7	0,24	+ 1	0	+ 1	0	0	0	0	0	0	0		+ 625,90	$M'_{I_X} = 5,0$	
-III	10	+ 1 059,30	1,1	0,38	+ 8	0	+ 8	+ 7	+ 1	+ 8	+ 7	0	+ 7		+ 1 059,37	$M'_{VI_X} = 5,2$		
	11	+ 268,69	1,1	0,38	0	+ 1	+ 1	+ 1	+ 1	+ 2	+ 2	+ 1	+ 3		+ 268,72	8,2		
				71 490,47	2,9	1,00	- 1	+ 1	0	- 2	+ 2	0	- 1	+ 1	0	71 490,57	$M'_{I_X} = 7,2 \text{ cm}$	
			$x_a$	71 490,57													$M'_{II_X} = 6,7$	
						$f = - 10$												
V		$x_d$	70 416,10			-23		-23	-23		-23	-23		-23		70 416,10	$M'_{III_X} = 5,9$	
-I	1	- 473,23	1,6	0,39	+ 1	+ 9	+ 10	+ 9	0	+ 9	+ 9	0	+ 9		- 473,14	$M'_{IV_X} = 6,4$		
-II	2	- 813,98	0,9	0,22	- 1	+ 5	+ 4	+ 4	0	+ 4	+ 4	0	+ 4		- 813,94	$M'_{V_X} = 6,7$		
	3	- 1 543,79	1,6	0,39	0	+ 9	+ 9	+ 9	+ 1	+ 10	+ 10	0	+ 10		- 1 543,00	62,5	$M'_{VI_X} = 7,1$	
				67 585,79	4,1	1,00	- 23	+ 23	0	- 1	+ 1	0	0	0		67 586,02	287,2	
			$x_c$	67 586,02														
						$f = - 23$												

(\*) Minus kada je smjer obilaska vlaka u graničnom poligону suprotni i plus - kada je isti.

tome su na dnu 10. stupca upisane približne srednje pogreške položaja čvornih točaka. Ove pogreške odredile su se po formuli

$$M'N = \pm \sqrt{M'^2_{Ny} + M'^2_{Nx}}$$

gdje je N broj čvorne točke.

Tablica br. 8

Polygon	Gran. Polig.	Vlak	(x) 1/p=d prensn. vlaka	1/p =d km	K	Približavanje				
						1		2		
1	2	3	4	5	6	7				
I						0,0		0,0	0,0	0,0
	—V	1	.	1,6	0,41	0,0	0,0	0,0	+0,1	-0,1
	—II	5	.	0,9	0,23	0,0	0,0	0,0	+0,2	0,0
	—III	7	.	0,7	0,18	0,0	0,0	0,0	-0,1	0,0
	—IV	9	.	0,7	0,18	0,0	0,0	0,0	-0,1	0,0
			W = 0,0	3,9	1,00	0,0	0,0	0,0	+0,1	-0,1
II						+0,9		+0,9	+0,9	+0,9
	—V	2	.	0,9	0,25	0,0	-0,2	-0,2	-0,2	+0,1
	.	4	.	0,9	0,25	0,0	-0,3	-0,3	-0,3	+0,1
	—I	5	.	0,9	0,25	0,0	-0,2	-0,2	-0,2	0,0
	—III	6	+0,9	0,9	0,25	0,0	-0,2	-0,2	-0,4	0,0
			W = +0,9	3,6	1,00	+0,9	-0,9	0,0	-0,2	+0,2
III						-0,9		-0,9	-0,9	-0,9
	—II	6	-0,9	0,9	0,275	+0,2	+0,2	+0,4	+0,4	0,0
	—I	7	.	0,7	0,21	0,0	+0,1	+0,1	+0,1	0,0
	.	8	.	0,6	0,18	0,0	+0,1	+0,1	+0,1	+0,2
	—IV	10	.	1,1	0,335	0,0	+0,3	=0,3	+0,2	0,0
			W = -0,9	3,3	1,00	-0,7	+0,7	0,0	-0,1	+0,1
IV						0,0		0,0	0,0	0,0
	—I	9	.	0,7	0,24	0,0	+0,1	+0,1	+0,1	0,0
	—III	10	.	0,1	0,38	-0,3	+0,1	-0,2	-0,2	0,0
	.	11	.	1,1	0,38	0,0	+0,1	+0,1	+0,1	0,0
			W = 0,0	1,9	1,00	-0,3	+0,3	0,0	0,0	0,0
V						0,0		0,0	0,0	0,0
	—I	1	.	1,6	0,39	0,0	-0,1	-0,1	0,0	0,0
	—II	2	.	0,9	0,22	+0,2	0,0	+0,2	+0,1	0,0
	.	3	.	1,6	0,39	0,0	-0,1	-0,1	0,0	-0,1
			W = 0,0	4,1	1,00	+0,2	-0,2	0,0	0,0	0,0

(x) Plus kada se smjer puta prenašanja podudara sa smjerom obilaska poligona i minus — kada je suprotan.

*Određivanje recipročne težine i srednje pogreške izjednačenih suma koordinatnih razlika po 6. vlaku*

U tablici br. 8 određen je popravak težine  $q_6 = -0,4$  po 6. vlaku. Prema tome će recipročna težina izjednačenih  $[\Delta y']_6$  i  $[\Delta x']_6$  biti

$$1/P_6 = 1/p_6 + q_6 = d_6 + q_6 = 0,9 - 0,4 = 0,5$$

Srednja pogreška izjednačene  $[\Delta y']_6$ :

$$M_{[\Delta y']_6} = m_{0y} \sqrt{1/P_6} = 6,9 \sqrt{0,5} = \pm 4,9 \text{ cm}$$

Srednja pogreška izjednačene  $[\Delta x']_6$ :

$$M_{[\Delta x']_6} = m_{0x} \sqrt{1/P_6} = 7,6 \sqrt{0,5} = \pm 5,4 \text{ cm}$$

Ako se usporede rezultati izjednačenja poligonometrijske mreže dobivene ovdje, s onima koji su određeni u [7], onda ćemo vidjeti da se oni međusobno praktički ne razlikuju.

**NAPOMENA:**

Preporuča se, radi eventualnog smanjivanja broja približavanja uvesti u izjednačenje pored »r« nezavisnih poligona još i neke dopunske zavisne poligone, npr. za slobodne mreže — vanjski zatvoreni poligon, a za uvrštene mreže — prekobrojni umetnuti poligon.

**LITERATURA**

- [1] Anér, H.: Ausgleichung durch Anwendung des arithmetischen Mittels, Z. f. Vermessungswesen S. 65, Stuttgart, 1926.
- [2] Burmistrov, G. A.: Osnovi sposoba naimenših kvadratov, Moskva 1963.
- [3] Filatov, B.: Izjednačenje nivelmane mreže metodom postupnih približavanja, Geodetski list, br. 5-8 str. 152 Zagreb, 1954.
- [4] Filatov, B.: Izjednačenje nivelmanih i poligonskih višestrukih čvornih točaka metodom postupnog približavanja, Geodetski list, br. 1-2-3 str. 3, Zagreb 1958.
- [5] Filatov, B.: Račun izjednačenja (Prvi dio) III izdanje, Zagreb 1973.
- [6] Grossmann, ..: Grundzüge der Ausgleichungsrechnung, Berlin, 1961.
- [7] Janković, M.: Inžinjerska geodezija, Prvi dio, Zagreb, 1968.
- [8] Kozlov, V. P.: K voprosu o vičislennii približennih značenij vesov otmetok v niveleranih setjah
- [9] Marzahn, K.: Berechnung von Funktionsgewichten in Nivellementsnetzen nach Verfahren der schrittweisen Annäherung von Gauss-Vogler, Z. f. Vermessungswesen S. 121, Stuttgart, 1956.
- [10] Popov, V. V.: Uravnovešivanje poligonov, 8-e izdanje Moskva 1954.
- [11] Pravilnik za državni premer II deo, Beograd, 1958.
- [12] Vogler, Ch. A.: Abhandlung im Taschenbuch der Landmessung und Kultur — technik, S. 177, Stuttgart, 1918.