

Prof.dr Nihad Kapetanović  
Gradjevinski fakultet Sarajevo

## IZRAVNANJE ISPRUŽENIH POLIGONIH VLAKOVA ČIJE SU STRANE MJERENE ELEKTRONSKIM DALJINOMJEROM

### UVODNA NAPOMENA

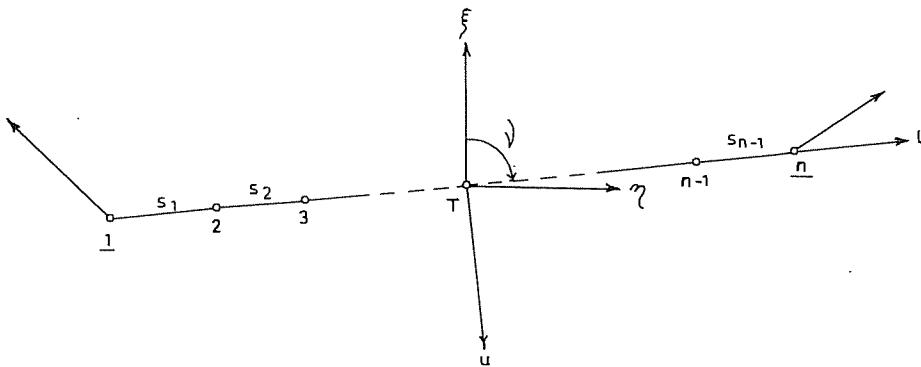
U radu "Izravnanje poligonog vlaka proizvoljnog oblika čije su strane mjerene elektronskim daljinomjerom" istog autora objavljenom u Geodetskom glasniku br.24, razradjeno je izravnanje poligonog vlaka proizvoljnog oblika čije su strane izmjerene elektronskim daljinomjerom i to strogom i prostom metodom.

Ovaj rad predstavlja nastavak navedenog rada i u njemu je razradjeno izravnanje ispruženog i ispruženog istostraničnog poligonog vlaka. Obje metode su stroge pod uslovom da se primijene na zaista ispružen odnosno ispružen istostranican vlak.

### 3. IZRAVNANJE ISPRUŽENOG VLAKA

Posmatrajmo idealno ispružen vlak u kojem se sve tačke nalaze na dijagonali vlaka (sl.3). Postavimo pomoćni koordinatni sistem  $\ell, u$  kroz težište vlaka  $I$ , tako da os  $\ell$  tog sistema leži u pravcu strana, a os  $u$  okomito na taj pravac. Sistem  $\ell, u$  zaratiran je u odnosu na sistem  $\xi, \eta$  za ugao  $v$ . U sistemu  $\ell, u$  umjesto smjernjaka  $v_i$  figurišu smjernjaci  $\phi_1 = \phi_2 = \dots = \phi_n = \phi = 0$ , pa saglasno tome u jedn. (17) umjesto koordinata  $\xi_i$  figurišu koordinate  $\ell_i$ , umjesto koordinata  $\eta_i$  figurišu koordinate  $u_i = 0$ , dok umjesto slobodnih članova  $w_\eta$  i

$w_\xi$  figurišu slobodni članovi  $w_u'$  i  $w_\beta'$ , tako da jedn. (17) primaju izgled



s1.3.

$$\begin{aligned} [v_\beta^H] + w_\beta^H &= 0 \\ -\frac{1}{\rho^n} [\ell v_\beta] + w_u' &= 0 \end{aligned} \quad (32)$$

$$[v_s] + w_\beta' = 0$$

pri čemu je (s1.4)

$$\ell_i = L_i - \frac{[L]}{n} \quad (i=1, 2, \dots, n) \quad (33)$$

gdje je (s1.4)

$$L_1 = 0$$

$$L_2 = s_1$$

$$L_3 = s_1 + s_2$$

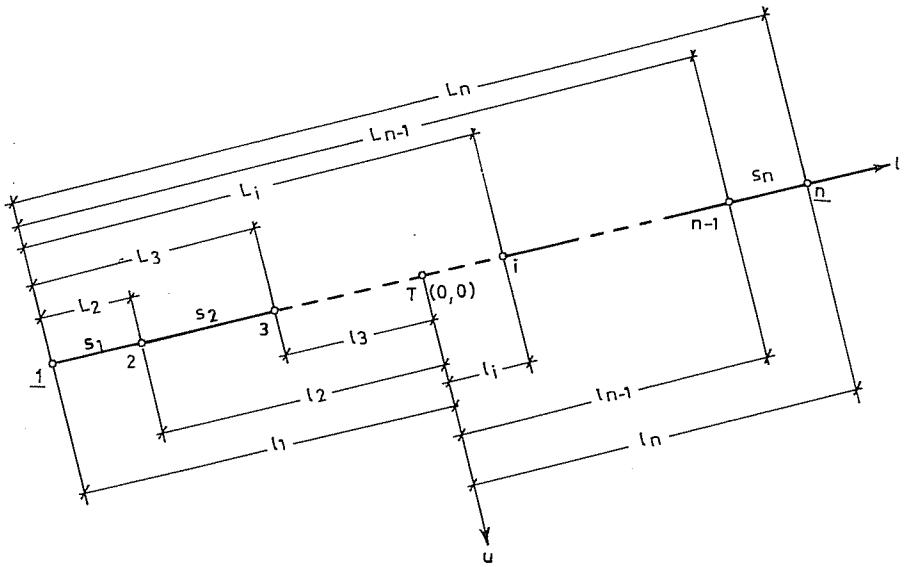
.....

t.j.

$$L_i = \sum_{j=1}^{i-1} s_j, \quad (34)$$

a

$$[l] = L - n \frac{[L]}{n} = 0 \quad (33a)$$



#### S1.4.

Slobodni članovi  $w_u'$  i  $w_\ell'$  dobivaju se tako što se u jedn. (17a) odstupanje  $w_y = -f_y$  po  $y$ -osi, odnosno odstupanje  $w_x = -f_x$  po  $x$ -osi zamjenjuju odstupanjem  $w_u = -f_u$  po  $u$ -osi, odnosno odstupanjem  $w_\ell = -f_\ell$  po  $\ell$ -osi, koordinata  $\xi_n$  zamjenjuje se sa  $\ell_n$ , dok se  $\eta_n$  zamjenjuje sa  $u_n = 0$ , tako da umjesto jedn. (17a) imamo

$$w_u' = w_u - \ell_n \frac{w_\beta''}{\rho''} = -f_u + \ell_n \frac{f_\beta''}{\rho''} \quad (35)$$

$$w_\ell' = w_\ell = -f_\ell$$

pri čemu se poprečno odstupanje  $f_u$  i uzdužno odstupanje  $f_\ell$  računaju po poznatim formulama

$$f_u = \frac{f_y [\Delta x] - f_x [\Delta y]}{\sqrt{[\Delta y]^2 + [\Delta x]^2}} ; \quad f_\ell = \frac{f_y [\Delta y] + f_x [\Delta x]}{\sqrt{[\Delta y]^2 + [\Delta x]^2}} \quad (36)$$

Jedn. (32) u matičnom obliku glase

$$AV + W = 0 \quad (32M)$$

gdje su

$$A = \begin{vmatrix} 1 & 1 & \dots & 1 & 0 & 0 & \dots & 0 \\ -\frac{\ell_1}{p^n} & -\frac{\ell_2}{p^n} & \dots & -\frac{\ell_n}{p^n} & 0 & 0 & \dots & 0 \\ 0 & 0 & & 0 & 1 & 1 & \dots & 1 \end{vmatrix} \quad (37)$$

$$V = \begin{vmatrix} v_{\beta_1}^H & v_{\beta_2}^H & \dots & v_{\beta_n}^H & v_{s_1} & v_{s_2} & \dots & v_{s_{n-1}} \end{vmatrix}$$

$$W = \begin{vmatrix} w_{\beta}^H & s_u & w_{\ell} \end{vmatrix}$$

Ovim jednadžbama odgovaraju normalne

$$AP^{-1}A^T K + W = 0 \quad \text{ili} \quad NK + W = 0 \quad (38)$$

pri čemu, s obzirom na jedn. (37), (21) i (33a), elementi matrice  $N = AP^{-1}A^T$  imaju slijedeće vrijednosti

$$\begin{aligned} \left[ \begin{matrix} aa \\ p \end{matrix} \right] &= n; \quad \left[ \begin{matrix} ab \\ p \end{matrix} \right] = \left[ \begin{matrix} \ell \\ p \end{matrix} \right] = 0; \quad \left[ \begin{matrix} ac \\ p \end{matrix} \right] = 0 \\ \left[ \begin{matrix} bb \\ p \end{matrix} \right] &= \left[ \begin{matrix} \ell \ell \\ p^2 \end{matrix} \right]; \quad \left[ \begin{matrix} bc \\ p \end{matrix} \right] = n; \quad \left[ \begin{matrix} cc \\ p \end{matrix} \right] = \frac{n-1}{p_s} \end{aligned} \quad (39)$$

tako da normalne jednadžbe glase

$$\begin{aligned} n k_1 + w_{\beta}^{\prime \prime} &= 0 \\ \frac{[\ell \ell]}{p''^2} k_2 + w_u' &= 0 \\ \frac{n-1}{p_s} k_3 + w_{\ell} &= 0 \end{aligned} \quad (40)$$

Odakle su korelate

$$k_1 = - \frac{w_{\beta}^{\prime \prime}}{n}; \quad k_2 = - \frac{w_u'}{[\ell \ell]} p''^2; \quad k_3 = - \frac{w_{\ell} p_s}{n-1} \quad (41)$$

Nakon iznalaženja korelata mogu se sračunati popravke mjenih veličina

$$\begin{aligned} v_{\beta}^{\prime \prime} i &= k_1 - \frac{\ell_i}{p''} k_2 = - \frac{w_{\beta}^{\prime \prime}}{n} + \frac{w_u'}{[\ell \ell]} \ell_i p'' \\ v_{s_i} &= k_3 \frac{1}{p_s} = - \frac{w_{\ell} p_s}{n-1} \frac{1}{p_s} = - \frac{w_{\ell}}{n-1} \end{aligned} \quad (42)$$

Popravke smjernjaka i koordinatnih razlika dobijemo kada jedn. (42) uvrstimo u jedn. (8)

$$v_v^{\prime \prime} i = \sum_{j=1}^i \left( - \frac{w_{\beta}^{\prime \prime}}{n} + \frac{w_u'}{[\ell \ell]} \ell_j p'' \right) = - \frac{w_{\beta}^{\prime \prime}}{n} i + o'' \frac{w_u'}{[\ell \ell]} \sum_{j=1}^i \ell_j$$

$$v_{\Delta y_i} = - \sin v_i \frac{w_{\ell}}{n-1} + \Delta x_i \frac{v_v^{\prime \prime} i}{p''} \quad (43)$$

$$v_{\Delta x_i} = - \cos v_i \frac{w_{\ell}}{n-1} - \Delta y_i \frac{v_v^{\prime \prime} i}{p''}$$

Redoslijed računanja:

1. Iz mjerenih podataka sračunati privremene smjernjake i koordinatne razlike po formulama (6), te slobodne članove  $w^{\beta}$ ,  $w_y$  i  $w_x$  po formulama (10a),
  2. Sračunati koordinate  $\ell$  u sistemu  $\ell$ ,  $u$  po formulama (34) i (33), te kontrolisati po formuli (33a), pa sračunati slobodne članove  $w_u$  i  $w_{\ell}$  po formulama (36) i (35),
  3. Sračunati popravke koordinatnih razlika po formulama (43) i kontrolisati ih po formuli (30),
  4. Sračunati definitivne koordinatne razlike po drugoj i trećoj jednadžbi sistema (9) i kontrolisati ih po formulama (31),
  5. Sračunati definitivne koordinate poligona tачaka.
4. IZRAVNANJE ISPRUŽENOG ISTOSTRANIČNOG VLAKA

U ovom slučaju je

$$s_1 = s_2 = \dots = s_{n-1} = s,$$

pa je (sl.4)

$$L_1 = 0$$

$$L_2 = s$$

$$L_3 = s+s = 2s$$

.....

t.j.

$$L_i = (i-1)s \quad (44)$$

Pošto je

$$[L] = s + 2s + \dots + (n-1)s = \{1+2+\dots+(n-1)\} s = \frac{n(n-1)}{2} s$$

to je

$$\frac{[L]}{n} = \frac{n-1}{2} s \quad (45)$$

a

$$\ell_i = L_i - \frac{[L]}{n}$$

s obzirom na jedn. (44) i (45)

$$\ell_i = (i-1 - \frac{n-1}{2})s = (i - \frac{n+1}{2})s \quad (46)$$

pa je

$$[\ell\ell] = \sum_{i=1}^n \left(i - \frac{n+1}{2}\right)^2 s^2 = \left\{\left(1 - \frac{n+1}{2}\right)^2 + \left(2 - \frac{n+1}{2}\right)^2 + \dots + \left(n - \frac{n+1}{2}\right)^2\right\} s^2$$

odakle je

$$[\ell\ell] = \frac{n(n+1)(n-1)}{12} s^2 \quad (47)$$

S obzirom na jedn. (46) imamo

$$\sum_{i=1}^j \ell_i = \sum_{i=1}^j \left(i - \frac{n+1}{2}\right)s = \left(\sum_{i=1}^j i - j \frac{n+1}{2}\right)s = \left(\frac{j(j+1)}{2} - \frac{j(n+1)}{2}\right)s,$$

t.j.

$$\sum_{i=1}^n \ell_i = \frac{j(j-n)}{2} s \quad (48)$$

Ako jedn. (47) i (48) uvrstimo u jedn. (43) dobijemo popravku j-tog smjernjaka

$$v_{v_j}^{ii} = \sum_{i=1}^j - \frac{w_\beta^{ii}}{n} + \frac{12 w_u' \rho^{ii}}{n(n+1)(n-1)s^2} \frac{j(j-n)}{2} s$$

ili

$$v_{v_j}^{ii} = -j \frac{w_\beta^{ii}}{n} - \frac{6 w_u' \rho^{ii}}{n(n+1)(n-1)s} j(n-j)$$

is obzirom da je  $(n-1)s = [s]$

$$v_{v_j}^{ii} = -\left( j \frac{w_\beta^{ii}}{n} + a_j \frac{w_u'}{s} \rho^{ii} \right) \quad (49)$$

gdje je

$$a_j = \frac{6j(n-j)}{n(n+1)} \quad (49a)$$

poznati koeficijenat težine koji zavisi od broja strana u vlaku i rednog broja pojedine strane u vlaku. Za ovaj koeficijenat sračunate su i odgovarajuće tablice (Tablica 16 u Pravilniku za državni premer II i III deo).

Popravke pojedinih koordinatnih razlika dobićemo kada jedn. (49) uvrstimo u drugu i treću jednadžbu sistema (43)

$$\begin{aligned} v_{\Delta y_i} &= -s \sin v_i \frac{w_\beta}{n-1} - \Delta x_i \left( i \frac{w_\beta^{ii}}{n \rho^{ii}} + a_i \frac{w_u'}{[s]} \right) \\ v_{\Delta x_i} &= -\cos v_i \frac{w_\beta}{n-1} + \Delta y_i \left( i \frac{w_\beta^{ii}}{n \rho^{ii}} + a_i \frac{w_u'}{[s]} \right) \end{aligned} \quad (50)$$

Redoslijed računanja:

- Iz mjerenih podataka sračunati privremene smjernjake i koordinatne razlike po formulama (6), te slobodne članove

- $w_{\beta}^{\prime \prime}$ ,  $w_y$  i  $w_x$  po formulama (10a),
2. Sračunati slobodne članove  $w_u'$  i  $w_\ell'$  po formulama (36) i (35),
3. Sračunati popravke koordinatnih razlika po formulama (50) i kontrolisati ih po formulama (30),
4. Sračunati definitivne koordinatne razlike po drugoj i trećoj jednadžbi sistema (9) i kontrolisati ih po formulama (31),
5. Sračunati definitivne koordinate poligonih tačaka.

## LITERATURA

- [1] Janković, M.: Inženjerska geodezija, prvi dio, Tehnička knjiga, Zagreb.
- [2] Janković, M.: Poligonometrija, Tehnička knjiga, Zagreb 1951.
- [3] Kapetanović, N.: Izravnjanje poligonog vlasta proizvoljnog oblika čije su strane mjerene elektronskim daljinomjerom "Geodetski glasnik", Sarajevo, br.24/1987.
- [4] Mihailović, S.: Geodezija II, II deo, Naučna knjiga, Beograd.
- [5] Pašalić S.: Račun izravnjanja, Gradjevinski fakultet u Sarajevu, 1984.
- [6] Savezna geodetska uprava: Pravilnik za državni premer II i III deo, Beograd 1958.

## R E Z I M E

U radu su izvedene formule za izravnanje ispruženog i ispruženog istostraničnog vlaka čije su strane izmjerene elektronskim daljinomjerom. Izravnanje vlaka proizvoljnog oblika čije su strane mjerene elektronskim daljinomjerom razrađeno je u radu navedenom u literaturi pod r.br.3.