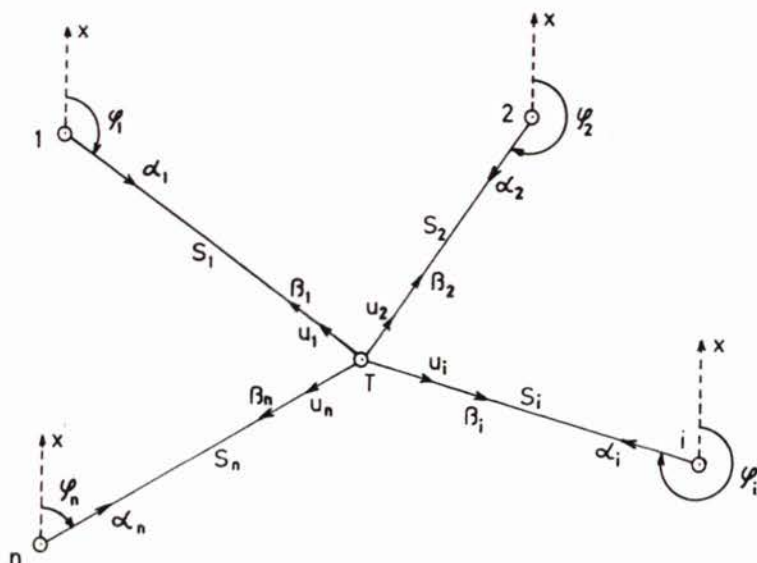


## ODREĐIVANJE PROSTORNIH KOORDINATA TRIGONOMETRIJSKE TAČKE ZAJEDNIČKIM IZRAVNANJEM HORIZONTALNIH I VERTIKALNIH PRAVACA I DUŽINA

Nihad KAPETANOVIĆ — Sarajevo\*

### 1. UVOD

Neka želimo odrediti koordinate  $x$ ,  $y$  i nadmorsku visinu  $z$  tačke  $T$  od okolnih datih tačaka 1, 2, ...  $n$ , ako su dati orijentisani pravci  $\varphi_1, \varphi_2 \dots \varphi_n$ , te mjerni unutrašnji pravci  $u_1, u_2, \dots u_n$ , dužine  $s_1, s_2, \dots s_n$ , vertikalni uglovi  $\alpha_1, \alpha_2, \dots \alpha_n$  sa datih na traženu tačku, te vertikalni uglovi  $\beta_1, \beta_2, \dots \beta_n$  sa tražene na date tačke (sl. 1). Teoretski je najispravnije izvršiti izravnjanje svih mjerenih veličina odjednom, pa su u radu izvedene formule za takvo zajedničko izravnjanje.



Sl. 1.

\* Prof. dr Nihad Kapetanović, Građevinski fakultet Sarajevo, Hasana Brkića 24

## 2. JEDNAČINE GREŠAKA

Prije izravnjanja, iz neophodnog broja mjerenja, treba sračunati približne koordinate  $x^0, y^0, z^0$  tražene tačke  $T$ .

U cilju izravnjanja, za svako izvršeno mjerenje treba postaviti jednu jedinačinu, tako da jednačine grešaka glase:

$$\begin{aligned} v_i^\varphi &= a_i^\varphi \delta x + b_i^\varphi \delta y + f_i^\varphi & (i = 1, 2, \dots, n_\varphi) \\ v_i^u &= a_i^u \delta x + b_i^u \delta y + f_i^u & (i = 1, 2, \dots, n_u) \\ v_i^s &= a_i^s \delta x + b_i^s \delta y + f_i^s & (i = 1, 2, \dots, n_s) \\ v_i^\alpha &= a_i^\alpha \delta x + b_i^\alpha \delta y + c_i^\alpha \delta z + f_i^\alpha & (i = 1, 2, \dots, n_\alpha) \\ v_i^\beta &= a_i^\beta \delta x + b_i^\beta \delta y + c_i^\beta \delta z + f_i^\beta & (i = 1, 2, \dots, n_\beta) \end{aligned} \quad (1)$$

U jedn. (1)  $n_\varphi$  znači broj mjerenih vanjskih (orijentisanih) pravaca,  $n_u$  broj mjerenih unutrašnjih pravaca,  $n_s$  broj mjerenih dužina,  $n_\alpha$  broj mjerenih vertikalnih uglova sa datih na traženu tačku a  $n_\beta$  broj mjerenih vertikalnih uglova sa tražene na date tačke. Naravno, da bi došlo do izravnjanja nije potrebno izvršiti sva naznačena mjerenja, dovoljno je da ukupan broj izvršenih mjerenja  $n$  bude veći od broja traženih veličina, tj. da bude  $n > 3$  ako u izravnjanje ne ulaze unutrašnji pravci ( $n_u = 0$ ), odnosno  $n > 4$  ako u izravnjanje ulaze i unutrašnji pravci ( $n_u > 0$ ). Razumljivo je da u svakom slučaju mora biti izvršen barem neophodan broj mjerenja za određivanje položaja (ukupan broj horizontalnih pravaca i dužina mora biti  $n \geq 2$  za  $n_u = 0$ , odnosno  $n \geq 3$  za  $n > 0$ ) i visine (mora biti izmjeren bar jedan vertikalni ugao) tražene tačke  $T$ .

Popravke  $v_i^\varphi, v_i^u$  i  $v_i^s$  i slobodni članovi  $f_i^\varphi, f_i^u$  i  $f_i^s$  u jednačinama grešaka koji se odnose na vanjske i unutrašnje pravce i dužine su kao što je poznato:

$$\begin{aligned} a_i^\varphi &= -\frac{\rho'' \sin v_i^0}{s_i^0}, & b_i^\varphi &= \frac{\rho'' \cos v_i^0}{s_i^0}, & f_i^\varphi &= v_i^0 - \varphi_t \\ a_i^u &= \text{red } a_i^\varphi = a_i^\varphi - \frac{[a^\varphi]}{n_\varphi}, & b_i^u &= \text{red } b_i^\varphi = b_i^\varphi - \frac{[b^\varphi]}{n_\varphi}, & f_i^u &= \text{red } f_i^\varphi \\ a_i^s &= \cos v_i^0, & b_i^s &= \sin v_i^0, & f_i^s &= s_i^0 - s_i \end{aligned} \quad (2)$$

pri čemu  $v_i^0$  predstavlja približnu vrijednost smjernjaka sa  $i$ -te date na traženu tačku,  $s_i^0$  približnu vrijednost dužine između  $i$ -te date i tražene tačke, dok je

$$\text{red } f_i^s = f_i^s - \frac{[f^s]}{n_s}, \quad f_i^s = v_i^0 \pm 180^\circ + \psi^0 - u_i,$$

gdje je  $\psi^0$  približna vrijednost orijentacije sračunata pomoću jednog pravca, npr.  $\psi^0 = u_1 - (v_1^0 \pm 180^\circ)$ .

Da bismo dobili izraze za koeficijente  $a_i^\alpha$ ,  $b_i^\alpha$ ,  $c_i^\alpha$  u jednačinama grešaka (1) koje se odnose na mjerene vertikalne uglove sa datih na traženu tačku, te odgovarajuće slobodne članove  $f^\alpha$  poslužimo se slijedećim razmatranjem:

Izravnata visina  $z$  tačke  $T$  može se, kao što je poznato, izraziti formulom

$$z = z_i + \Delta z_i'^\alpha + (1 - k) \frac{s_i^2}{2R} + \Delta z_i^\alpha \frac{z_m}{R} + I_i - l_T \quad (3\alpha)$$

gdje je

$$\Delta z_i'^\alpha = s_i' \operatorname{tg} \alpha_i' \quad (4\alpha)$$

a

$$s_i' = s_i + v_i^\alpha; \quad \alpha_i' = \alpha_i + v_i^\alpha \quad (5\alpha)$$

izravnate vrijednosti dužine  $i$  i vertikalnog ugla, pri čemu su upotrebljene oznake

$k$  koeficijent refrakcije,

$R$  radius Zemlje (6 370 km),

$I_i$  visina instrumenta na tački  $i$ ,

$l_T$  visina signala na tački  $T$ ,

$$z_m = \frac{z_i + z_0}{2}.$$

U korekcionim članovima jedn. (3 $\alpha$ ) umjesto izravnatih uzete su, bez posljedica po tačnost, mjerene vrijednosti  $s_i$  dužine, te približne vrijednosti  $\Delta z_i^\alpha = s_i \cdot \operatorname{tg} \alpha_i$  visinske razlike i približna vrijednost  $z_m$  nadmorske visine srednje nivo-plohe između tačaka  $i$  i  $T$ .

Ako označimo

$$c_i^\alpha = (1 - k) \frac{s_i^2}{2R} + \Delta z_i^\alpha \frac{z_m}{R} + I_i - l_T \quad (6\alpha)$$

glasiće formula (3 $\alpha$ )

$$z = z_i + \Delta z_i'^\alpha + c_i^\alpha, \quad (7\alpha)$$

odnosno, ako uvedemo oznaku

$$z_i + c_i^\alpha = z_i^\alpha \quad (8\alpha)$$

biće, prema jedn. (7 $\alpha$ ) i (8 $\alpha$ )

$$\Delta z_i'^\alpha = z - z_i^\alpha \quad (9\alpha)$$

Iz jedn. (4 $\alpha$ ) i (9 $\alpha$ ) proizlazi

$$\alpha_i' = \alpha_i + v_i^\alpha = \operatorname{arc} \operatorname{tg} \frac{\Delta z_i'^\alpha}{s_i'} = \operatorname{arc} \operatorname{tg} \frac{z - z_i^\alpha}{s_i'} \quad (10\alpha)$$

i pošto je (prema sl. 1)

$$s'_i = \sqrt{(x - x_i)^2 + (y - y_i)^2} \quad (11)$$

jedn. (10a) možemo pisati u obliku

$$\alpha'_i = \arctg \frac{z - z_i^\alpha}{\sqrt{(x - x_i)^2 + (y - y_i)^2}} \quad (12a)$$

Ako zanemarimo greške mjerenja visine instrumenta i signala, biće, prema jedn. (6a) i (8a) u jedn. (12a) promjenljive veličine samo koordinate  $x$ ,  $y$ ,  $z$  tražene tačke  $T$ .

Jedn. (12a) razvićemo u red zadržavajući samo linearne članove, pa imamo

$$\alpha'_i = \alpha_i + v_i^\alpha = \alpha_i^\circ + a_i^\alpha \delta x + b_i^\alpha \delta y + c_i^\alpha \delta z \quad (13a)$$

ili

$$v_i^\alpha = a_i^\alpha \delta x + b_i^\alpha \delta y + c_i^\alpha \delta z + f_i^\alpha \quad (14a)$$

gdje je

$$f_i^\alpha = \alpha_i^\circ - \alpha_i \quad (15a)$$

slobodni član, a

$$\alpha_i^\circ = \arctg \frac{z^0 - z_i^\alpha}{\sqrt{(x^0 - x_i)^2 + (y^0 - y_i)^2}} \quad (16a)$$

približna vrijednost vertikalnog ugla  $\alpha$ , sračunata pomoću približne vrijednosti  $z^0$  nadmorske visine tražene tačke  $T$ . U jedn. (16a) koeficijenti  $a_i^\alpha$ ,  $b_i^\alpha$  i  $c_i^\alpha$  znače odgovarajuće parcijalne izvode u okolini tačke  $T$ , tj.

$$\begin{aligned} a_i^\alpha &= \left( \frac{\partial \alpha'_i}{\partial x} \right)_0 = - \frac{(z^0 - z_i^\alpha)(x^0 - x_i)}{\{s_i^{\circ 2} + (z^0 - z_i^\alpha)^2\} s_i^\circ} \rho'' = - \frac{(z^0 - z_i^\alpha) \cos v_i^\circ}{s_i^{\circ 2} + (z^0 - z_i^\alpha)^2} \rho'' \\ b_i^\alpha &= \left( \frac{\partial \alpha'_i}{\partial y} \right)_0 = - \frac{(z^0 - z_i^\alpha)(y^0 - y_i)}{\{s_i^{\circ 2} + (z^0 - z_i^\alpha)^2\} s_i^\circ} \rho'' = - \frac{(z^0 - z_i^\alpha) \sin v_i^\circ}{s_i^{\circ 2} + (z^0 - z_i^\alpha)^2} \rho'' \quad (17a) \\ c_i^\alpha &= \left( \frac{\partial \alpha'_i}{\partial z} \right)_0 = \frac{s_i^\circ}{s_i^{\circ 2} + (z^0 - z_i^\alpha)^2} \rho'' \end{aligned}$$

pri čemu su koeficijenti  $a_i^\alpha$ ,  $b_i^\alpha$  i  $c_i^\alpha$  pomnoženi sa  $\rho''$  da bi se popravke vertikalnih uglova izrazile u sekundama.

Da bismo dobili izraze za koeficijente  $a_i^\beta$ ,  $b_i^\beta$  i  $c_i^\beta$  u jednačinama greška (1) koji se odnose na mjerene vertikalne uglove sa tražene na date

tačke, te odgovarajući slobodni član  $f_i^\beta$  poslužimo se poznatom formulom za trigonometrijski nivelman

$$z_i = z + \Delta z_i'^\beta + (1 - k) \frac{s_i^2}{2R} + \Delta z_i^\beta \frac{z_m}{R} + I_T - l_i \quad (3\beta)$$

gdje su

$$\Delta z_i'^\beta = s_i' \operatorname{tg} \beta_i' \quad (4\beta)$$

$$i \quad s_i' = s_i + v_i^\beta; \quad \beta_i' = \beta_i + v_i^\beta \quad (5\beta)$$

izravnote vrijednosti, a

$I_T$  visina instrumenta u tački  $T$

$l_i$  visina signala na tački  $i$ ,

$\Delta z_i^\beta = s_i \operatorname{tg} \beta$  približna vrijednost visinske razlike.

Ako označimo

$$c_i^\beta = (1 - k) \frac{s_i^2}{2R} + \Delta z_i^\beta \frac{z_m}{R} + I_T - l_i \quad (6\beta)$$

glasiće formula (3 $\beta$ )

$$z_i = z + \Delta z_i'^\beta + c_i^\beta \quad (7\beta)$$

i ako označimo

$$z_i - c_i^\beta = z_i^\beta \quad (8\beta)$$

biće prema jedn. (7 $\beta$ ) i (8 $\beta$ )

$$\Delta z_i'^\beta = - z_i^\beta - z \quad (9\beta)$$

Iz jedn. (4 $\beta$ ) i (9 $\beta$ ) proizlazi

$$\beta_i' = \operatorname{arc} \operatorname{tg} \frac{z_i^\beta - z}{\sqrt{(x - x_i)^2 + (y - y_i)^2}} \quad (12\beta)$$

Jedn. (12 $\beta$ ) razvićemo u red zadržavajući samo linearne članove, pa imamo:

$$\beta_i' = \beta_i + v_i^\beta = \beta_i^0 + a_i^\beta \delta x + b_i^\beta \delta y + c_i^\beta \delta z \quad (13\beta)$$

ili

$$v_i^\beta = a_i^\beta \delta x + b_i^\beta \delta y + c_i^\beta \delta z + f_i^\beta \quad (14\beta)$$

gdje je

$$f_i^\beta = \beta_i^0 - \beta_i \quad (15\beta)$$

slobodni član, a

$$\beta_i^0 = \arctg \frac{z_i^\beta - z^0}{\sqrt{(x_i - x^0)^2 + (y_i - y^0)^2}} \quad (16\beta)$$

približna vrijednost vertikalnog ugla. Koeficijenti u jednačinama grešaka (14 $\beta$ ) su:

$$\begin{aligned} a_i^\beta &= \left( \frac{\partial \beta_i'}{\partial x} \right)_0 = - \frac{(z_i^\beta - z^0) \cos v_i^0}{s_i^{02} + (z^0 - z_i^\beta)^2} \rho'' \\ b_i^\beta &= \left( \frac{\partial \beta_i'}{\partial y} \right)_0 = - \frac{(z_i^\beta - z^0) \sin v_i^0}{s_i^{02} + (z^0 - z_i^\beta)^2} \rho'' \\ c_i^\beta &= \left( \frac{\partial \beta_i'}{\partial z} \right)_0 = - \frac{s_i^0}{s_i^{02} + (z_i - z_0^\beta)^2} \rho'' \end{aligned} \quad (17\beta)$$

Ako su korekcionni članovi  $c_i^\alpha$  i  $c_i^\beta$  maleni, tj. ako je  $\beta_i \doteq -\alpha_i$  onda je prema jedn. (8 $\alpha$ ) i (8 $\beta$ )  $z_i^\beta \doteq z_i^\alpha$ , pa s obzirom na jedn. (17 $\alpha$ ) i (17 $\beta$ ) vrijedi

$$a_i^\beta \doteq -a_i^\alpha; \quad b_i^\beta \doteq -b_i^\alpha; \quad c_i^\beta = -c_i^\alpha \quad (18)$$

### 3. NORMALNE JEDNAČINE

Nakon iznalaženja koeficijenata jednačina grešaka mogu se formirati normalne jednačine

$$\begin{aligned} [PAA] \delta x + [PAB] \delta y + [PAC] \delta z + [PAF] &= 0 \\ [PAB] \delta x + [PBB] \delta y + [PBC] \delta z + [PBF] &= 0 \\ [PAC] \delta x + [PBC] \delta y + [PCC] \delta z + [PCF] &= 0 \end{aligned} \quad (19)$$

pri čemu su, ako uvažimo da je  $c_i^\gamma = c_i^u = c_i^s = 0$ ,

$$[PAA] = [p^{\alpha a \alpha a}] + [p^{u a u a}] + [p^s a^s a^s] + [p^{\alpha a \alpha a}] + [p^{\beta a \beta a}]$$

$$\begin{aligned}
 [\text{PAB}] &= [p^{\varphi}a^{\varphi}b^{\varphi}] + [p^u a^u b^u] + [p^s a^s b^s] + [p^{\alpha} a^{\alpha} b^{\alpha}] + [p^{\beta} a^{\beta} b^{\beta}] \\
 &\dots\dots\dots \\
 [\text{PCF}] &= [p^{\alpha} c^{\alpha} f^{\alpha}] + [p^{\beta} c^{\beta} f^{\beta}]
 \end{aligned}
 \tag{20}$$

dok se odgovarajuće težine računaju po formulama

$$p_i^{\varphi} = \frac{K}{m_{\varphi_i}^2}; \quad p_i^u = \frac{K}{m_{u_i}^2}; \quad p_i^s = \frac{K}{m_{s_i}^2}; \quad p_i^{\alpha} = p_i^{\beta} = \frac{K}{m_{\alpha_i}^2} = \frac{K}{m_{\beta_i}^2}
 \tag{21}$$

U formulama (21)  $K$  predstavlja proizvoljnu konstantu, dok su

- $m_{\varphi_i}$  srednja greška  $i$ -tog vanjskog (orijentisanog) pravca,
- $m_{u_i}$  srednja greška  $i$ -tog unutrašnjeg pravca,
- $m_{s_i}$  srednja greška  $i$ -te mjerene strane,
- $m_{\alpha_i} = m_{\beta_i}$  srednja greška  $i$ -tog vertikalnog ugla.

Orijentisani pravci  $\varphi_i$  računaju se, kao što je poznato, po formuli

$$\varphi_i = O_i + \gamma_i
 \tag{22}$$

pri čemu  $O_i$  predstavlja orijentaciju, a  $\gamma_i$  mjereni pravac. Ako srednju grešku orijentacije na  $i$ -toj datoj tački označimo sa  $m_{O_i}$ , a srednju grešku mjenenog pravca sa  $m_i$ , biće srednja greška orijentisanog pravca  $\varphi_i$

$$m_{\varphi_i} = \sqrt{m_{O_i}^2 + m_i^2}
 \tag{23\varphi}$$

pri čemu srednja greška orijentacije zavisi od broja  $r_i$  pravaca sa  $i$ -te na date tačke koji su poslužili za njeno određivanje. Smatramo li da su svi pravci izmjereni sa istom srednjom greškom  $m$ , tj.  $m_i = m$ , biće srednja greška  $i$ -tog orijentisanog pravca

$$m_{\varphi_i} = \sqrt{\frac{m^2 r_i}{r_i^2} + m^2} = m \sqrt{\frac{r_i + 1}{r_i}}
 \tag{24\varphi}$$

dok je srednja greška svakog unutrašnjeg pravca

$$m_{u_i} = m.
 \tag{24u}$$

Smatračemo da su svi vertikalni uglovi izmjereni sa istom srednjom greškom

$$m_{\alpha} = m_{\beta}.
 \tag{24\alpha}$$

Na osnovu formula (21), (24\varphi), (24u) i (24\alpha) dobijamo:

— težine (vanjskih) orijentisanih pravaca

$$p_i^{\varphi} = \frac{K}{m^2 \frac{r_i + 1}{r_i}} = c \frac{r_i}{r_i + 1},
 \tag{25\varphi}$$

— težine unutrašnjih pravaca

$$p^u = \frac{K}{m^2} = c, \quad (25u)$$

— težine vertikalnih uglova

$$p^\alpha = p^\beta = \frac{K}{m_\alpha^2} = c', \quad (25\alpha)$$

dok se težine strana računaju po formuli

$$p_i^s = \frac{K}{m_{s_i}^2} \quad (25s)$$

Ako su, međutim, sve strane približno iste dužine, onda su i srednje greške pojedinih strana podjednake, pa u tom slučaju i sve strane dobivaju iste težine, tj.

$$p_s = \frac{K}{m_s^2} = c^s \quad (26s)$$

Rješenjem normalnih jednačina (19) dobiće se nepoznate  $\delta x$ ,  $\delta y$  i  $\delta z$ , a zatim i definitivne koordinate tačke  $T$ , tj.

$$x = x^0 + \delta x; \quad y = y^0 + \delta y; \quad z = z^0 + \delta z \quad (27)$$

#### 4. OCJENA TAČNOSTI

Srednja greška mjerenja jedinične težine za  $n_u > 0$  dobiva se po formuli

$$m_o = \sqrt{\frac{[PVV]}{n - 4}} \quad (28u)$$

a za  $n_u = 0$  po formuli

$$m_o = \sqrt{\frac{[PVV]}{n - 3}} \quad (28)$$

pri čemu je

$$[PVV] = [p^\varphi v^\varphi v^\varphi] + [p^u v^u v^u] + [p^s v^s v^s] + [p^\alpha v^\alpha v^\alpha] + [p^\beta v^\beta v^\beta] \quad (29)$$

$$n = n_\varphi + n_u + n_s + n_\alpha + n_\beta$$



Srednje greške koordinata sračunavamo po poznatim formulama

$$M_x = m_0 \sqrt{Q_{xx}}; \quad M_y = m_0 \sqrt{Q_{yy}}; \quad M_z = m_0 \sqrt{Q_{zz}} \quad (30)$$

pri čemu su koeficijenti  $Q_{xx}$ ,  $Q_{yy}$  i  $Q_{zz}$  dijagonalni elementi matrice

$$Q = \begin{bmatrix} Q_{xx} & Q_{xy} & Q_{xz} \\ Q_{xy} & Q_{yy} & Q_{yz} \\ Q_{xz} & Q_{yz} & Q_{zz} \end{bmatrix} = N^{-1} \quad (31)$$

inverzne matrici

$$N = \begin{bmatrix} [PAA] & [PAB] & [PAC] \\ [PAB] & [PBB] & [PBC] \\ [PAC] & [PBC] & [PCC] \end{bmatrix} \quad (32)$$

Položajna greška tražene tačke u horizontalnoj ravnini je

$$M_H = \sqrt{M_x^2 + M_y^2} \quad (33)$$

a položajna greška tražene tačke u prostoru je

$$M = \sqrt{M_x^2 + M_y^2 + M_z^2} \quad (34)$$

#### LITERATURA

- [1] Kapetanović, N.: Položajna greška trigonometrijske tačke, Radovi 7, Građevinski fakultet Sarajevo, 1981.
- [2] Mihailović, K.: Geodezija II, I. deo, Građevinska knjiga Beograd, 1974.
- [3] Ninkov, T.: Primena trodimenzionalnog izravnjanja lokalnih geodetskih mreža u inženjerskoj geodeziji, Geodetski list 1987, 10-12, 309-318.
- [4] Pašalić, S.: Račun izravnjanja, Građevinski fakultet, Sarajevo, 1984.

#### SAŽETAK

Kada su, s ciljem određivanja prostornih koordinata trigonometrijske tačke, izmjereni dužine, horizontalni i vertikalni pravci, teoretski je najispravnije izvršiti izravnjanje svih mjerenih veličina odjednom. U radu su izvedene odgovarajuće formule za takvo zajedničko izravnjanje.

## ABSTRACT

When distances, horizontal and vertical directions are measured, for the purpose of spatial coordinates of trigonometrical point, theoretically the most correct approach is to adjust all observations together. In this work appropriate formulae for such adjustment are derived.

Primljeno: 1988-06-22