

ISPITIVANJE POLIGONALNOG PRIBORA ZA PRISILNO CENTRIRANJE POMOĆU POMOĆNE TAČKE

Miljenko SOLARIĆ — Zagreb

UVOD — U preciznoj poligonometriji i primijenjenoj geodeziji upotrebljava se poligonalni pribor za prisilno centriranje, jer se pomoću njega može mehaničkim putem osigurati da vertikalna os instrumenta zauzme isti položaj kao i marka signalne značke. Uvjet da vertikalna os instrumenta dođe na isto mjesto gdje i marka signalne značke (do izvjesnih granica tačnosti) osigurava tvornica. Da bi znali s kako tačnim priborom raspolažemo, odnosno da pribor nije pri radu ili transportu oštećen treba ispitati ovaj uvjet.

O ispitivanju uvjeta, koje je potrebno da ispunjava poligonalni pribor, pišao je prof. ing. M. Janković 1950. godine u članku »Isputivanje glavnih uslova poligonalnog pribora za mjerjenje kuteva«, a poslije i prof. dr. N. Neihardt 1957. godine u članku »Poseban način ustanavljanja ekscentričnosti značaka za preciznu poligonometriju«. Na kraju svog članka prof. dr. Neihardt dao je rezime, u kojem napominje da se metodom zatvaranja malih trokuta, dobije slika samo o nekoj srednjoj, a ne i apsolutnim i individualnim pogreškama centriranja. Osim toga spomenuto je da i dalje ostaje metoda, koju je prikazao prof. Janković za ispitivanje signalnih značaka, najjednostavnija i najbrža ali da ima svoje nedostatke, te da bi bilo korisno tražiti nove metode.

ISPITIVANJE POLIGONALNOG PRIBORA ZA PRISILNO CENTRIRANJE POMOCU POMOCNE TACKE

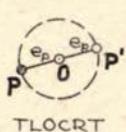
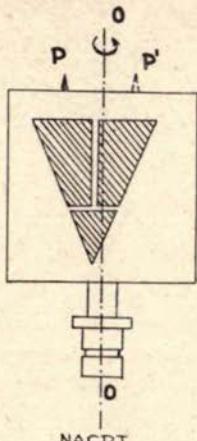
Ovom metodom može se ispitati kompletan poligonalni pribor, tj. može se odrediti položaj vertikalne osi instrumenata, vertikalne osi optičkog viska, kao i odrediti adicione konstantu bazisne letve.

Princip ove metode temelji se na činjenici da svaka tačka tijela pri rotaciji oko stalne osi opisuje kružnicu, a centrom te kružnice prolazi os rotacije.

Iz ovog slijedi da se položaj vertikalne osi signalne značke nalazi tačno na sredini između tačke P i P', ako se značka okreće tačno za 180° oko vertikalne osi. (Vidi sliku br. 1 i 2).

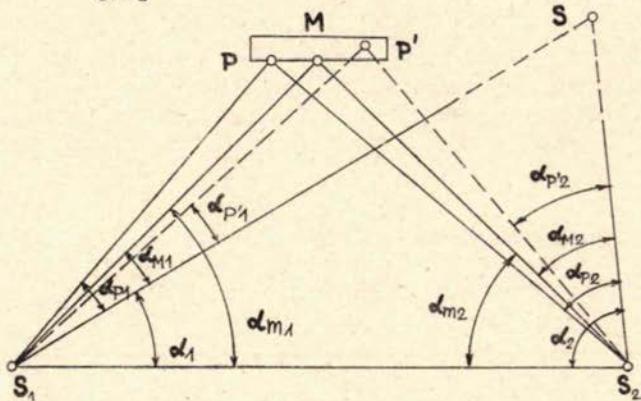
P o s t u p a k r a d a : Postave se tri stativa da čine mali istokračan trokut sa 2 stranice, dužine cca 3 m i po mogućnosti s pravim kutem $\angle S_1 M S_2$ radi boljeg presjeka. Na stative S_1 i S_2 postave se instrumenti, a na treći stativ stavi se signalna značka, (koju se ispituje) paralelno sa stranicom $S_1 S_2$. Oznaka (igla) koja služi kao pomoćna tačka pričvrsti se na signalnu značku tako, da se ona vidi i kad se značka okreće za 180° . Pri postavljanju pomoćne tačke mora se nastojati da ona bude što manje ekscentrična. Ovaj zahtjev da pomoćna tačka bude što manje ekscentrična, postavljen je da se poslije kod grafič-

kog računanja presjeka naprijed može smatrati da simetrala kuta PS_1P' odnosno kuta PS_2P' dijeli dužinu PP' na dva jednakana dijela.



Sl. 1

	Na slikama označeno je slovom:
P	pomoćna tačka
P'	pomoćna tačka kad se značka okrene za 180°
O-O	vertikalna os značke
e_p	ekscentricitet pomoćne tačke u odnosu na vertikalnu os značke
M-M	marka signalne značke
S_1 i S_2	stajališta instrumenta
α_{M1} i α_{M2}	kutevi između stalne tačke i marke signalne značke
α_{p1} i α_{p2}	kutevi između stalne tačke i pomoćne tačke
$\alpha_{p1'}$ i $\alpha_{p2'}$	kutevi između stalne tačke i pomoćne tačke kad se značka okreće za 180°
S	stalna tačka



Sl. 2

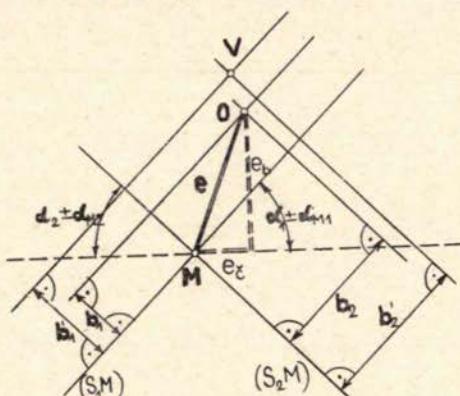
Sa stajališta S_1 i S_2 izmjere se kutevi α_M i α_p od neke stalne tačke, a poslije i kutevi α_p' kad se značka okreće za 180° oko vertikalne osi. Kuteve α_1 i α_2 treba odrediti radi grafičke konstrukcije, a dovoljno je da ih se odredi s tačnošću od $\pm 20'$. Stranice $S_1M = d_1$ i $S_2M = d_2$ izmjere se sa tačnošću od ± 2 cm.

Da bi se na računanje presjeka potrošilo što manje vremena, može se primijeniti grafička metoda računanja presjeka naprijed isto kao i kod određivanja deformacije brana, pri čemu se uzima da simetrala kuta PS_1P' odnosno kuta PS_2P' raspolaže dužinu PP' na dva jednakana dijela.

Grafička konstrukcija: Odabere se proizvoljna tačka s kojom će biti određen položaj marke signalne značke M (vidi sl. 3). Kroz tu tačku povuče se pravac, koji će predstavljati pravac stranice (S_1S_2) , a zatim se povuku i pravci (S_1M) i (S_2M) pod kutem $\alpha_1 \pm \alpha_{M1}$ i $\alpha_2 \pm \alpha_{M2}$. Od ta dva pravca odmjere se dužine b i povući pravci paralelni sa (S_1M) i (S_2M) . U presjeku ova dva pravca nalazi se tačka kojom je određen položaj vertikalne osi O signalne značke. Dužine b odrede se po formuli:

$$b = \frac{\frac{a_p + a_p'}{2} - a_M}{\frac{a''}{q''}} \times d \quad (1)$$

Veličina ekscentriciteta marke signalne značke, u odnosu na vertikalnu os značke dana je dužinom OM, a vrijednosti čelne i bočne komponente ekscentriciteta jednake su projekcijama dužine OM na pravac (S_1S_2) odnosno na pravac koji je okomit na (S_1S_2) .



Sl. 3

- e_c — čelna komponenta ekscentriciteta
- e_b — bočna komponenta ekscentriciteta
- V — vertikalna os instrumenta
- M — marka signalne značke
- O — vertikalna os signalne značke

Položaj vertikalne osi instrumenata može se odrediti isto tako pomoću tačke postavljene blizu vertikalne osi instrumenata. Da bi se našlo kolika je razlika u položaju između vertikalne osi instrumenta i vertikalne osi značke, postavit će se instrument na isto ono postolje na kojem je bila i signalna značka, a i kutevi će se opažati od iste one tačke od koje su se mjerili i

$$\frac{\alpha_k + \alpha_k'}{2} - a_M$$

kod signalne značke. Odmjeranjem dužina $b' = \frac{\frac{a_k + a_k'}{2} - a_M}{\frac{a''}{q''}} \times d$ i

povlačenjem paralelnih pravaca sa S_1M i S_2M , dobit će se u njihovom presjeku tačka V kojom se određen položaj vertikalne osi instrumenta. (Vidi sliku 3). Dužinom MV određeno je za koliko nisu identične vertikalna os instrumenta i marke signalne značke. (Kod opažanja bolje je najprije postaviti instrument, a zatim značku, jer će tada biti i os značke bez horizontiranja vertikalna).

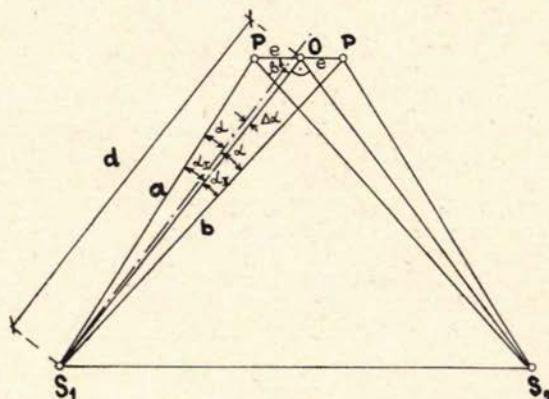
SREDNJE POGRESKE ODREĐIVANJA EKSCENTRICITETA

a) *Pogreška zbog ekscentričnosti pomoćne tačke* — Ako smo ekscentrično postavili pomoćnu tačku na signalnoj znački, tada (uz pretpostavku da je presjek pod pravim kutem, da je trokut OS_1S_2 istokračan i da smo dosta daleko postavili pomoćnu tačku na plohi signalne značke), bit će kut $\beta = 45^\circ$.

Iz trokuta $\triangle S_1OP$, odnosno $\triangle S_1OP'$, dobijemo da je:

$$a^2 = e^2 + d^2 - 2de \frac{\sqrt{2}}{2} \quad (2)$$

$$b^2 = e^2 + d^2 - 2de \left(-\frac{\sqrt{2}}{2}\right)$$



Sl. 4

Također iz $\triangle S_1OP$ i $\triangle S_1OP'$ slijedi

$$\alpha_I = \arcsin \left(\frac{e}{2a} \sqrt{2} \right) \quad (3)$$

$$\alpha_{II} = \arcsin \left(\frac{e}{2b} \sqrt{2} \right)$$

Sa slike 4 vidi se da je

$$\Delta\alpha = \alpha_I - \frac{\alpha_I + \alpha_{II}}{2} \quad (3')$$

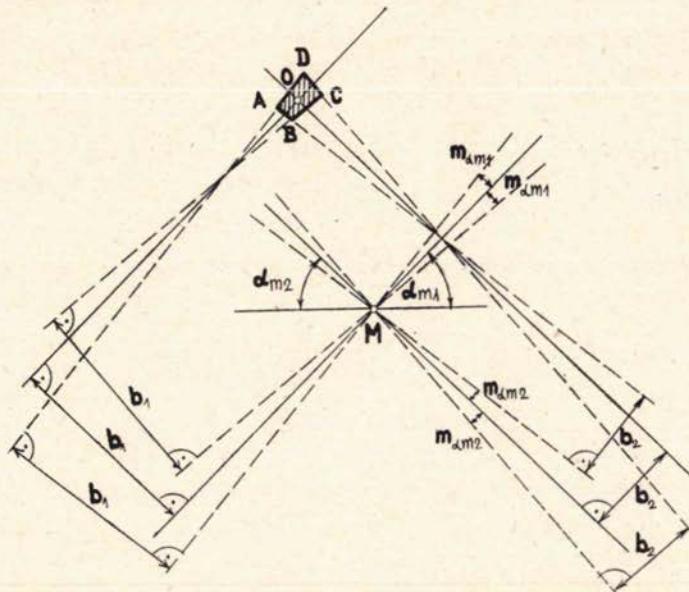
Na primjer: Za $d = 3$ m i $e = 5$ mm, po formulama (2), (3) i (3'), dobijemo da je $\Delta\alpha = 0,28''$.

Kako kut od $0,1''$ mijenja na dužini $d = 3$ m dužinu b za $0,0015$ mm, to znači da će, u naprijed navedenom primjeru, dužina b biti pogrešno određena, kao i položaj vertikalne osi signalne značke za $0,0045$ mm.

Dakle, oznaku za pomoćnu tačku može se postaviti čak i 5 mm ekscentrično, a da to ne utječe znatno na određivanje položaja vertikalne osi signalne značke.

Pogreška zbog nezakretanja značke tačno za 180° , osim ove naprijed analizirane pogreške, utjecat će također na zahtjev da se pomoćna tačka postavlja što manje ekscentrično, ali se ovdje neće promatrati njeno djelovanje.

b) Pogreška zbog netačnosti mjerjenja kuteva α_{m1} i α_{m2} .



Sl. 5

Na slici 5, u tački M naneseni su kutevi α_{m1} , α_{m2} , (gdje je

$$\alpha_{m1} = \alpha_{M1} + \alpha_1 \text{ i } \alpha_{m2} = \alpha_{M2} - \alpha_2)$$

$$\alpha_{m1} \pm m_{\alpha_{m1}} \text{ i } \alpha_{m2} \pm m_{\alpha_{m2}}$$

Kako su kutevi α_{M1} i α_{M2} izmjereni vrlo tačno, to znači da će srednja pogreška izmjerjenih kuteva $m_{\alpha_{m1}}$ i $m_{\alpha_{m2}}$ uglavnom ovisiti o srednjoj pogreški mjerjenja kuteva α_1 i α_2 .

U tački O nalazio bi se presjek da je izmjerena tačno kut α_{m1} i α_{m2} , a unutar četverokuta ABCD kod su kutevi izmjereni sa srednjim pogreškama $+m_{\alpha_{m1}}$ i $\pm m_{\alpha_{m2}}$.

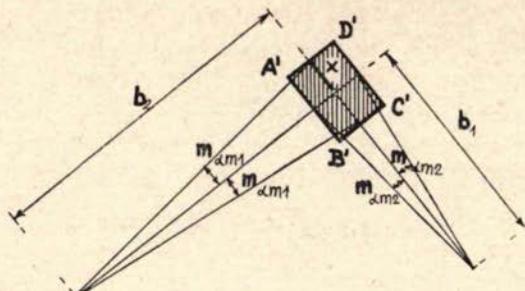
Taj četverokut pogrešaka može se približno zamijeniti pravokutnikom pogrešaka A'B'C'D', kojemu je stranica

$$A'B' = D'C' = 2x = 2 \frac{b_2}{\varrho''} m_{at}$$

a stranica

$$B'C' = A'D' = 2 \frac{b_1}{\varrho''} m_{at}$$

Ako uzmemo da je $b_1 = b_2 = 1,5$ mm i da su kutevi α_{mt} , odnosno α_{m2} , naneseni pogrešno za $\pm 20'$, tada je $x = \pm 0,0087$ mm.,



Sl. 6

Dakle, kuteve α_{mt} i α_{m2} (tj. α_1 i α_2) potrebno je mjeriti s tačnošću od $\pm 20'$, ako se želi osigurati da ekscentricitet značke bude određen sa srednjom pogreškom $\pm 0,01$ mm.

- c) Utjecaj srednje pogreške mjerjenja dužina d_1 i d_2 na tačnost određivanja ekscentriciteta signalne značke.

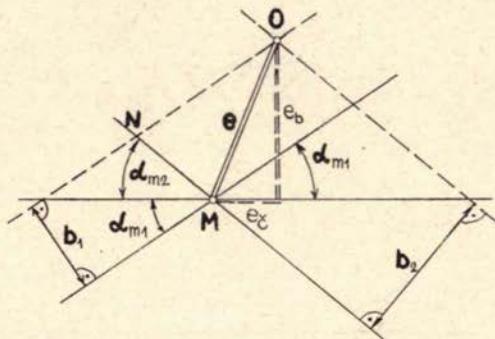
Sa slike 7 se vidi da je dužina

$$\overline{NM} = \frac{b_1}{\sin(\alpha_{mt} + \alpha_{m2})},$$

odnosno da je dužina

$$\overline{NO} = \frac{b_2}{\sin(\alpha_{mt} + \alpha_{m2})}.$$

Isto tako sa slike 7 se vidi da je bočna komponenta ekscentriciteta značke jednaka.



Sl. 7

$$e_b = \overline{NM} \sin \alpha_{m2} + \overline{NO} \sin \alpha_{mt} = \frac{b_1 \times \sin \alpha_{m2}}{\sin(\alpha_{mt} + \alpha_{m2})} + \frac{b_2 \times \sin \alpha_{mt}}{\sin(\alpha_{mt} + \alpha_{m2})},$$

tj. da je čelna komponenta ekscentriciteta značke

$$e_c = \frac{b_2 \cos \alpha_{mt}}{\sin(\alpha_{mt} + \alpha_{m2})} - \frac{b_1 \cos \alpha_{m2}}{\sin(\alpha_{mt} + \alpha_{m2})}.$$

Iz ove dvije jednadžbe dobijemo da je srednja pogreška bočne, odnosno čelne komponente ekscentriciteta značke:

$$m_{eb} = \sqrt{\left[\frac{\sin \alpha_{m2}}{\sin (\alpha_{m1} + \alpha_{m2})} \right]^2 m_{b1}^2 + \left[\frac{\sin \alpha_{m1}}{\sin (\alpha_{m1} + \alpha_{m2})} \right]^2 m_{b2}^2},$$

$$m_{ec} = \sqrt{\left[\frac{\cos \alpha_{m1}}{\sin (\alpha_{m1} + \alpha_{m2})} \right]^2 m_{b1}^2 + \left[\frac{\cos \alpha_{m2}}{\sin (\alpha_{m1} + \alpha_{m2})} \right]^2 m_{b2}^2},$$

Ovdje smo uzeli u obzir samo srednju pogrešku u određivanju b_1 i b_2 , dok smo zanemarili pogreške u određivanju kuteva α_{m1} i α_{m2} , koje vrlo malo utiču na određivanje ekscentriciteta, kao što se je vidjelo u tački b).

Kod određivanja ekscentriciteta signalne značke, pretpostavili smo da je presjek pod pravim kutem i da su dužine d_1 i d_2 jednake, tj. da je $\alpha_{m1} = \alpha_{m2} = 45^\circ$, a ako još pretpostavimo da su srednje pogreške m_{b1} i m_{b2} među sobom jednake ($m_{b1} = m_{b2} = m_b$), dobivamo da je:

$$m_{eb} = m_b,$$

$$m_{ec} = m_b. \quad (4')$$

Srednja pogreška u dužinama b_1 i b_2 , prouzrokovana zbog srednje pogreške mjerena dužina d_1 i d_2 , a koja se izračuna iz formule (1), bit će

$$m_{bd} = \frac{\frac{\alpha_p + \alpha_p'}{2} - \alpha_M}{\frac{d}{q''}} m_d$$

Na primjer: Za $d_1 = d_2 = 3m$, $m_{d1} = m_{d2} = \pm 2 \text{ cm}$ i $\frac{\alpha_p + \alpha_p'}{2} - \alpha_M = 100''$, (što odgovara ekscentricitetu od 1,5 mm), dobije se po formuli (5) da je $m_{bd} = \pm 0,01 \text{ mm}$.

Iz formule (4'), također slijedi da je čelna, odnosno bočna komponenta ekscentriciteta jednaka $m_{eb} = m_e = \pm 0,01 \text{ mm}$.

Dakle, ukoliko se želi odrediti bočnu i čelnu komponentu ekscentriciteta signalne značke sa srednjom pogreškom od $\pm 0,01 \text{ mm}$, dovoljno je izmjeriti dužine d_1 i d_2 sa srednjom pogreškom $\pm 2 \text{ cm}$, što se vidi iz gornjeg primjera.

d) Utjecaj srednje pogreške mjerena kuteva α_p , α_p' i α_M na tačnost određivanja ekscentriciteta signalnih značaka.

Srednja pogreška m_b prouzrokovana srednjom pogreškom mjerena kuteva bit će prema formuli (1)

$$m_b = \sqrt{\left(\frac{d}{q''} \right)^2 \left(\frac{m^2 \alpha_p + m^2 \alpha_p'}{2^2} + m^2 \alpha_M \right)} \quad (6)$$

gdje su: m_{α_p} , $m_{\alpha_p'}$ i m_{α_M} srednje pogreške mjerena kuteva α_p , α_p' i α_M

Uz pretpostavku da su kutevi izmjereni s istom srednjom pogreškom, tj. da je $m_{\alpha_p} = m_{\alpha_p'} = m_{\alpha_M} = m_{\alpha}$, dobijemo da je

$$m_{\alpha} = \frac{\rho''}{d} \cdot \frac{2}{3} m_{b\alpha}$$

Na primjer: Za $d_1 = d_2 = 3$ m i $m_{b\alpha} = \pm 0,03$ mm iz formule (7) dobijemo da je $m_{\alpha} = \pm 1.68''$, odnosno za $m_{b\alpha} = \pm 0,01$ mm bit će $m_{\alpha} = \pm 0,56''$.

Kao što se vidi iz formule (4'), komponente ekscentriciteta bit će određene s istom tom srednjom pogreškom $m_{b\alpha}$.

Naprijed navedeni primjeri pokazuju, što je i samo po sebi razumljivo, da najviše pažnje treba posvetiti mjerenu kuteva α_p , α_p' i α_M i da će uglavnom samo od tačnosti određivanja kuteva α_p , α_p' i α_M ovisiti s kojom smo srednjom pogreškom odredili čelnu i bočnu komponentu ekscentricitetata.

REZULTATI — Metodom koju je izložio prof. ing. M. Janković, kao i na naprijed opisan način ispitane su dvije Zeissove signalne značke. Rezultati mjerena dati su u tablicama:

Ekscentričnost značaka
s čela

Značka	Po metodi prof. Jankovića	Pomoću pomoćne tačke	Razlika Δ mm
1	$0,08 \pm 0,02$	$0,05 \pm 0,02$	0,03
2	$0,03 \pm 0,02$	$0,08 \pm 0,02$	0,05

Ekscentričnost značaka
s boka

Značka	Po metodi prof. Jankovića	Pomoću pomoćne tačke	Razlika Δ mm
1	$0,55 \pm 0,03$	$0,45 \pm 0,02$	0,10
2	$0,25 \pm 0,03$	$0,28 \pm 0,02$	0,03

Načinom pomoćne pomoćne tačke ustanovljeno je da je razlika između vertikalne osi instrumenta i vertikalne osi prve značke 0,10 mm, a kod druge značke ta je razlika 0,12 mm. Pri tome treba naglasiti da je instrument bio starije, a značke novije izrade.

Ako bi se na osnovu ova dva mjerena smjelo zaključivati, onda bismo mogli reći da se rezultati za ekscentričnost značaka po prvoj i drugoj metodi prilično slažu za praktične potrebe. Nešto veća razlika kod prve značke za bočnu komponentu ekscentriciteta može se objasniti težim viziranjem s boka na marku značke po prvoj metodi.

Razlika između vertikalne osi instrumenta i vertikalne osi optičkog viska nije ispitivana, ali bi se i ona mogla odrediti pomoću pomoćne tačke.

Ovim se načinom pomoćne pomoćne tačke potroši nešto više vremena, ali se zato može tačnije ispitati poligonalni pribor. (Na primjer: Po metodi koju je izložio prof. Janković, položaj vertikalne osi instrumenta određuje se tako da se od oka određuje tačka koja miruje kad se instrument okreće).

LITERATURA:

1. Prof. ing. M. Janković: »Ispitivanje glavnih uslova poligonalnog pribora za mjerjenje kuteva«, Geodetski list 1950. god., str. 327—330.
2. Prof. dr. ing. N. Neidhardt: »Poseban način ustanavljanja ekscentričnosti značaka«, Geodetski list 1957. god., str. 253—257.