

Anfangsgründe der niederen Geodäsie

Loewe, Hans

Liebenwerda, 1892

§ 16. Centriren der Winkel

[urn:nbn:de:hbz:466:1-79893](https://nbn-resolving.de/urn:nbn:de:hbz:466:1-79893)

§ 16.

Centriren der Winkel.

1) Wenn Kirchthurm spitzen und dergl. als trigonometrische Punkte benutzt werden, so kann man das Instrument nicht centrisch über denselben aufstellen. Man stellt dasselbe dann in einiger Entfernung **neben** das Centrum der Station, z. B. in S, Fig. 32, und beobachtet statt der Richtungen $\alpha_{c_1}, \alpha_{c_2} \dots$ etc. die Richtungen $\alpha_{s_1}, \alpha_{s_2} \dots$ etc. Um aus letzteren die Richtungen α_c zu erhalten, hat man den Richtungen $\alpha_{s_1}, \alpha_{s_2} \dots$ etc. bezüglich die Winkel $\delta_1, \delta_2 \dots$ etc. zuzulegen. Es ist also, wie eine durch C zu SP₁ gezogene Parallele sofort erkennen lässt:

$$\left. \begin{array}{l} \alpha_{c_1} = \alpha_{s_1} + \delta_1 \\ \alpha_{c_2} = \alpha_{s_2} + \delta_2 \end{array} \right\} \quad (98a)$$

Zur Berechnung der Winkel $\delta_1, \delta_2 \dots$ hat man, wenn e die Excentricität, d. h. die Entfernung CS, $\varepsilon_1, \varepsilon_2 \dots$ die Winkel, welche die Verbindende CS mit den Dreiecksseiten SP₁, SP₂ ... einschliesst, und s₁, s₂, s₃ etc. die Längen P₁C, P₂C ... etc. bezeichnen:

$$\left. \begin{array}{l} \sin \delta_1 = e \frac{\sin \varepsilon_1}{s_1} \\ \sin \delta_2 = e \frac{\sin \varepsilon_2}{s_2} \end{array} \right\} \quad (98)$$

etc.

Die Längen s erhält man genau genug durch eine vorläufige Dreiecksberechnung, z. B. der Dreiecke P₁P₂C etc., in welchen jedesmal nur der Winkel bei C noch unbekannt ist, wenn, wie wir voraussetzen, die Beobachtungen auf sämmtlichen Dreieckspunkten, also auch auf P₁, P₂ ... bereits stattgefunden haben. Der Winkel bei C ergiebt sich dann als Supplement der beiden anderen Winkel. Die Grössen e und ε müssen durch Messung bestimmt werden.

Da die Winkel δ in der Regel sehr klein sind, so kann man statt des $\sin \delta$ den in Theilen des Radius ausgedrückten Bogen δ selbst setzen und hat dann nach (98a) $\delta = e \frac{\sin \varepsilon}{s}$, oder um δ in Sekunden zu erhalten, nach Thl. I, § 32, 1)

$$\delta'' = \varrho'' e \frac{\sin \varepsilon}{s} \quad (99)$$

Nach (47) ist, wenn man alle Glieder, welche x in höherer als der 3. Potenz enthalten, vernachlässigt,

$$\sin x = x - \frac{x^3}{6}.$$

Der bei Anwendung der Näherungsformel (99) begangene Fehler ist also gleich $\frac{\delta^3}{6}$. Soll derselbe den Werth 0,5", d. h. in analytischem Masse $\frac{0,5}{\varrho''} = 0,000025$ nicht überschreiten, so ergiebt sich als Grenzwerth für δ

$$\frac{\delta^3}{6} = 0,0000025$$

$$\delta = \sqrt[3]{0,000015} = \frac{1}{41}.$$

*) Es sind dies die im trigon. Formul. 4 der preussischen Vermessungsanweisung zur Anwendung kommenden Formeln.

Steht die Strecke e senkrecht zur Strecke s , so ist $\frac{e}{s}$ annähernd das analytische Mass für den Winkel δ . Man wird daher die Formel (99) nur anwenden, wenn das Verhältniss $e:s$ den Werth $\frac{1}{41}$ nicht übersteigt, kann dann aber versichert sein, dass im **ungünstigsten** Falle, (wenn nämlich e senkrecht zu s steht), der begangene Fehler nicht den Werth $0,5''$ übersteigt.

2) Die oben entwickelten Formeln finden auch Anwendung, wenn nicht das Instrument auf der Beobachtungsstation, sondern das Signal eines Zielpunktes exzentrisch steht. Hier handelt es sich indessen meistens um sehr geringe Exzentrizität, welche durch schiefen Stand des Signals verursacht wird. Man hat dann die Signalspitze genau auf die Erdoberfläche zu projiciren und kann hierauf am einfachsten wie folgt verfahren: Man trägt die im Centrum der betreffenden Station nach den umliegenden Punkten beobachteten Richtungen mittelst eines Transporteurs auf, Fig. 33, trägt die in ihrer Lage zum Centrum C genau eingemessene projicirte Signalspitze S unter Anwendung eines grossen Massstabs (etwa 1:5) in die Figur ein, fällt von S auf die einzelnen Richtungsstrahlen Lothe, h_1, h_2 etc. und erhält die Winkel $\delta_1, \delta_2, \dots$ in analytischem Masse $= \frac{h_1}{s_1}, \frac{h_2}{s_2}, \dots$, oder wenn h in cm, s in m ausgedrückt ist $= \frac{h_1}{100 s_1}, \frac{h_2}{100 s_2}$, also in Sekunden, wenn man $\frac{g''}{100} = k$ setzt, $= h_1 \frac{k}{s}, h_2 \frac{k}{s}, \dots$, worin die Grössen $\frac{k}{s}$ aus Tabelle III des Anhangs entnommen werden können.

3) Die Exzentrizität e in den Formeln (98) und (99) wird man in den seltensten Fällen **direkt** messen können. Man misst dann eine Basis, deren Anfangspunkt in S liegt, und deren Endpunkt A heissen möge, und beobachtet die Winkel ASC und SAC , wodurch $SC = e$ bekannt wird. — Liegt S auf der Gallerie eines Thurm, dessen Spitze Stationscentrum ist, so kann man weder eine Basis SA noch den Winkel ASC messen. In diesem und ähnlichen Fällen wählt man eine Basis $AB = g$, Fig. 34, beobachtet von S nach A und B und von A und B nach C und S , dann ist zunächst:

$$\varepsilon = \angle P_o SB - \psi$$

und es kommt nun darauf an, $\angle \psi$ und die Exzentrizität e zu berechnen. Es ist:

$$\begin{aligned} \tan \frac{1}{2}(\varphi - \psi) &= \tan \frac{1}{2}(\varphi + \psi) \frac{a + b}{a - b} \\ a &= g \frac{\sin \gamma_s}{\sin(\beta_s + \gamma_s)} \\ b &= g \frac{\sin \gamma_c}{\sin(\beta_c + \gamma_c)} \end{aligned}$$

oder unter Einführung kürzerer Zeichen:

$$\begin{aligned} a &= g m_s \\ b &= g m_c \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{daher } \tan \frac{1}{2}(\varphi - \psi) &= \tan \frac{1}{2}(\varphi + \psi) \frac{m_c + m_s}{m_c - m_s} \\ &= \tan \frac{1}{2}(\varphi + \psi) \frac{\frac{m_c}{m_s} + 1}{\frac{m_c}{m_s} - 1} \end{aligned}$$

oder für $\frac{m_c}{m_s} = \tan \mu$:

$$\begin{aligned} \tan \frac{1}{2}(\varphi - \psi) &= \tan \frac{1}{2}(\varphi + \psi) \frac{\tan \mu + 1}{\tan \mu - 1} \\ &= \tan \frac{1}{2}(\varphi + \psi) \frac{\tan \frac{\pi}{4} + \tan \mu}{\tan \frac{\pi}{4} \tan \mu - 1} \end{aligned}$$

oder $\tan \frac{1}{2}(\varphi - \psi) = \tan \frac{1}{2}(\varphi + \psi) \cot \left(\frac{\pi}{4} - \mu \right)$. (100)*

Da auch $\varphi + \psi = \frac{\pi}{2} - \beta$ bekannt, so können nunmehr φ und ψ gefunden werden.

Zur Berechnung von $CS = e$ hat man dann:

$$\begin{aligned} e &= \frac{a \sin \beta}{\sin \varphi} \text{ und } e = \frac{b \sin \beta}{\sin \psi} \\ \text{oder } e &= \frac{m_s}{\sin \varphi} g \sin \beta, \text{ und } e = \frac{m_c}{\sin \psi} g \sin \beta. \end{aligned} \quad (101)*$$

§ 17.

Netz-Ausgleichung.

Wir haben im § 10 andeutungsweise die Ausgleichung der Winkel eines Dreiecksnetzes nach der Methode der kl. Quadrate behandelt. Für die Zwecke der niederen Geodäsie werden wir uns indessen mit einer weniger strengen Methode begnügen können, welche hier noch besprochen werden soll. Die Winkel des Netzes Fig. 29 haben, wie wir geschen haben, folgenden Bedingungen zu genügen:

1) in jedem der Dreiecke I—V muss die Summe der drei Winkel $\alpha + \beta + \gamma$ 180° betragen.

2) die Summe der Winkel β muss 360° betragen.

3) es muss der Gleichung genügt werden

$$\log \sin \alpha_1 + \log \sin \alpha_2 + \dots + \log \sin \alpha_n - \log \sin \gamma_1 - \log \sin \gamma_2 - \dots - \log \sin \gamma_n = 0.$$

Bezeichnen nun:

- a) $f_1, f_2, f_3, \dots, f_n$ die Widersprüche gegen die Bedingungen zu 1)
- b) (1), (2), (3), ... (n) die danach jedem einzelnen Winkel in den Dreiecken I, II, III, ..., n beizulegenden Verbesserungen,
- c) f_s den Fehler der Winkelsumme $[\beta]$ gegen den Sollwerth 360° ,
- d) (s) die danach jedem Winkel β beizulegende Verbesserung, so muss zunächst sein:

$$\begin{aligned} I &\left\{ \begin{array}{l} 3(1) + (s) - f_1 = 0 \\ 3(2) + (s) - f_2 = 0 \\ \vdots \\ 3(n) + (s) - f_n = 0. \end{array} \right. \\ II & n(s) + (1) + (2) + \dots + (n) = 0 \end{aligned}$$

* Die Formeln (100) und (101) kommen im trigon. Formul. 3 der preussischen Vermessungsanweisung zur Anwendung.