



UNIVERSITÄTS-  
BIBLIOTHEK  
PADERBORN

# **Anfangsgründe der niederen Geodäsie**

**Loewe, Hans**

**Liebenwerda, 1892**

B. Trigonometrische Punkteinschaltung.

---

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

## B. Trigonometrische Punkteinschaltung.

### § 18.

#### Methoden der Punktbestimmung.

Die trigonometrische Punktbestimmung durch Punkteinschaltung setzt voraus, dass bereits andere trigonometrische Punkte, welche als **gegebene** Punkte bezeichnet werden, ihrer Lage nach, also durch ihre Coordinaten bekannt seien. Soll ein neuer Punkt in das Netz der gegebenen Punkte eingeschaltet werden, so geschieht dies nach einer der folgenden Methoden:

**a) Vorwärtseinschneiden:** Die Bestimmung erfolgt lediglich durch Winkelmessung auf **gegebenen** Punkten, und zwar werden auf diesen die Richtungen nach den neuzubestimmenden Punkten hin, sowie auch solche nach anderen gegebenen Punkten beobachtet. Diesen Fall stellt Fig. 35 dar, in welcher § 5 den neuzubestimmenden Punkt bezeichnet. Dass einzelne der in dieser Figur dargestellten Richtungen, z. B.  $\hat{3}-\hat{4}$ , zur Hälfte punktirt, zur Hälfte voll ausgezogen sind, bedeutet, dass diese Richtungen nur **einseitig** beobachtet wurden, d. h. es ist z. B. auf  $\hat{3}$  die Richtung nach  $\hat{4}$ , nicht aber umgekehrt auf  $\hat{4}$  die Richtung nach  $\hat{3}$  beobachtet. Danach lehrt ein Blick auf die Figur, dass auf dem neuzubestimmenden Punkte überhaupt keine Beobachtungen ausgeführt sind.

Man erkennt nun sofort, dass zur Bestimmung des Punktes § 5 die Beobachtungen auf 2 gegebenen Punkten genügen würden, z. B. die Beobachtungen auf  $\hat{1}$  und  $\hat{2}$ , denn es sind dadurch die Richtungen  $\hat{1}-\hat{5}$  und  $\hat{2}-\hat{5}$ , also 2 geometrische Oerter für § 5 bekannt, allein, man hat durch blosse Messung der beiden Winkel an der Basis  $\hat{1}-\hat{2}$  des Dreiecks  $\hat{1}-\hat{5}-\hat{2}$  weder eine Controlle für die Winkelmessung, noch für die richtige Bestimmung der beiden **gegebenen** Punkte. Fehler in diesen Bestimmungselementen stellen sich erst durch Beobachtung **überschüssiger** Richtungen heraus, wie sie die Figur nachweist.

Weitere überschüssige Richtungen würde man erhalten haben, wenn man auch auf § 5 die Richtungen nach gegebenen Punkten hin\*) gemessen hätte. Um diesen Fall des **combinirten Vorwärts- und Rückwärtseinschneidens** in unserer Figur darzustellen, würden wir die auf § 5 beobachteten Richtungen **voll** ausziehen haben.

**b) Rückwärtseinschneiden.** Es werden nur auf dem zu bestimmenden Punkte § 5, Fig. 36, die Richtungen nach gegebenen Punkten beobachtet. Hätte man nur **zwei** Richtungen, z. B.  $\hat{5}-\hat{1}$  und  $\hat{5}-\hat{2}$ , d. h. den Winkel  $\alpha$  gemessen, so hätte man erst **einen** geometrischen Ort für § 5, nämlich die Peripherie des den Winkel  $\alpha$  als Peripheriewinkel umfassenden durch  $\hat{1}$  und  $\hat{2}$  gelegten Kreises. Man braucht also zur Bestimmung von § 5 noch mindestens eine 3te Richtung. Im Falle unserer Figur ist also nur **eine** überschüssige, fehlerauflösende und eine Ausgleichung derselben ermöglichende Beobachtung vorhanden.

**c) Combinirtes Vorwärts- und Rückwärtseinschneiden.** Die Beobachtung erfolgt sowohl auf den gegebenen, als auch auf dem zu bestimmenden Punkte. — Vergl. den Schluss zu a).

Weitere Methoden, durch welche mehrere Punkte **gleichzeitig** eingeschaltet werden, die aber bezüglich der Güte der zu erzielenden Resultate den oben er-

\*) Sogen. Rückwärtsrichtungen, im Gegensatz zu den auf den **gegebenen** Punkten beobachteten Vorwärtsrichtungen.



läuterten Methoden nachstehen, das sogen. **Einschalten** und **Einketten**, werden wir in den Paragraphen 28 und 29 kennen lernen.

§ 19.

**Berechnung der Neigungen.\*)**

Unter der **Neigung** einer trigonometrischen Linie verstehen wir denjenigen Winkel, welchen diese Linie mit der positiven Richtung der Abscissenaxe einschliesst, und zwar von dieser aus **rechts** herum zählend. Die Neigung einer Linie,  $P_a P_b$ , Fig. 37, kann in  $P_a$  oder in  $P_b$  gemessen sein, und wird im Folgenden im ersteren Falle mit  $r_a^b$ , im letzteren Falle mit  $r_b^a$  bezeichnet. Es leuchtet ein, dass beide Neigungen um  $180^\circ$  verschieden sind.

Wendet man bei trigonometrischer Punkteinschaltung die Methode des Vorwärts- oder des combinirten Vorwärts- und Rückwärtseinschneidens an, so ist, wie wir später sehen werden, (§ 20), die Kenntniss der Neigungen aller derjenigen Linien zwischen **gegebenen** Punkten erforderlich, für welche Richtungsbeobachtungen vorliegen. Diese müssen also vorher abgeleitet werden.

Sind  $y_a$  und  $x_a$ ,  $y_b$  und  $x_b$  die Coordinaten der Punkte  $P_a$  und  $P_b$ , Fig. 37, und setzt man  $y_b - y_a = \Delta y$ ,  $x_b - x_a = \Delta x$ , so ist

$$\text{tang } r_a^b = \frac{\Delta y}{\Delta x}. \quad (105)$$

Zur Controlle bestimmt man die Neigung noch aus einer zweiten Formel. Bekanntlich ist:

$$\text{tang } (\alpha + \beta) = \frac{\text{tang } \alpha + \text{tang } \beta}{1 - \text{tang } \alpha \text{ tang } \beta}$$

$$\text{also } \text{tang } \left( \frac{\pi}{4} + r \right) = \frac{\text{tang } \frac{\pi}{4} + \text{tang } r}{1 - \text{tang } \frac{\pi}{4} \text{ tang } r} = \frac{1 + \text{tang } r}{1 - \text{tang } r}$$

$$\text{tang } \left( \frac{\pi}{4} + r \right) = \frac{1 + \frac{\Delta y}{\Delta x}}{1 - \frac{\Delta y}{\Delta x}} = \frac{\Delta x + \Delta y}{\Delta x - \Delta y}. \quad (106)$$

§ 20.

**Orientirung der beobachteten Richtungen.**

Sind die Neigungen  $r$  der trigonometrischen Linien zwischen den **gegebenen** Punkten nach vorigem § ermittelt, so lassen sich aus diesen und den nach neu zu bestimmenden Punkten ausgeführten Richtungsbeobachtungen die noch unbekannten Neigungen  $\varphi$  derjenigen trigonometrischen Linien bestimmen, welche die **gegebenen** Punkte mit den **zu bestimmenden** Punkten verbinden.

Sind auf dem Punkte  $P$ , Fig. 38, die Richtungen  $a_1, a_2, a_3$  nach den gegebenen Punkten  $P_1, P_2, P_3$ , und die Richtung  $a_4$  nach dem neu zu bestimmenden

\*) Trigonometrie, Formel. 8 der pr. Verm.-Anw.



Punkte  $P_4$  beobachtet, so findet man die Neigung  $\varphi_4$  der trigonometrischen Linie  $P - P_4$

$$\varphi_4 = o_0 + \alpha_4 \quad (107)$$

worin  $o_0$ , (Orientierungswinkel), die Neigung der Nullrichtung, (Anfangsrichtung),  $\alpha_0$  bezeichnet. Man findet:

$$\left. \begin{aligned} o_0 &= r_1 - \alpha_1 \\ o_0 &= r_2 - \alpha_2 \\ o_0 &= r_3 - \alpha_3 \\ &\vdots \\ o_0 &= r_n - \alpha_n \end{aligned} \right\} \quad (108)$$

Wegen der Fehler der Neigungen  $r$  und der Beobachtungen  $\alpha$  werden die aus den Gleichungen (108) ermittelten Werthe für  $o_0$  nicht genau übereinstimmen, und wird daher das arithmetische Mittel

$$o_0 = \frac{r_1 - \alpha_1 + r_2 - \alpha_2 + \dots + r_n - \alpha_n}{n} \quad (109)$$

in die Gleichung (107) zur Berechnung der Neigung  $\varphi_4$  eingeführt.

Addirt man zum Orientierungswinkel  $o_0$  analog (107) der Reihe nach auch die beobachteten Richtungen  $\alpha_1, \alpha_2, \alpha_3, \alpha_4 \dots$ , (d. i. die auf  $P$  nach den **gegebenen** Punkten beobachteten Richtungen), so werden dadurch die Beobachtungen  $\alpha$  nach den gegebenen Neigungen  $r$  orientirt, man erhält die **orientirten** Richtungen  $\varphi_1, \varphi_2, \varphi_3, \varphi_4 \dots$ , welche indessen wegen der Fehler der Beobachtungen  $\alpha$  etwas von den correspondierenden **gegebenen** Neigungen  $r_1, r_2, r_3, r_4 \dots$  abweichen werden. Bildet man die Differenzen  $v_1 = r_1 - \varphi_1, v_2 = r_2 - \varphi_2$  etc., so gewinnt man ein Urtheil über die Genauigkeit der Beobachtungen  $\alpha$ . Man erkennt leicht, dass die Summe der Fehler  $v$ , — analog (63) —,  $= 0$  werden muss, bis auf kleine in der Abrundung begründete Differenzen. Hierin ist eine Probe für die richtige Berechnung des Orientierungswinkels etc. gegeben.

Ein Beispiel für diese Rechnungen giebt die nachstehende Tabelle — trigon. Formul. 5 der preussischen Verm.-Anw., — in welcher § 4 und § 10 **neu** zu bestimmende Punkte sind. Die Neigungen der Linien zwischen dem gegebenen Beobachtungspunkte 6 einerseits und den weiteren **gegebenen** Punkten 1, 5, 8, 9 andererseits werden in Spalte 2 des Formulars eingetragen. Nach diesen werden die Beobachtungen  $\alpha$  nach Anleitung der obigen Formeln\*) orientirt und die orientirten Richtungen in Spalte 5 eingetragen, aus welcher sie zu den späteren Rechnungen entnommen werden.

Sobald man durch die nunmehr vorzunehmenden trigonometrischen Rechnungen, welche in den folgenden Paragraphen behandelt werden, die Coordinaten für die neu zu bestimmenden Punkte ermittelt hat, wird man auch die endgültigen Neigungen  $r$  der diese Punkte mit dem Beobachtungspunkte 6 verbindenden Linien nach den Formeln (105) und (106) berechnen können, welche von den aus Spalte 5 entnommenen und zur Berechnung benutzten Neigungen  $\varphi$ , wegen der Verbesserungen, welche die letzteren Neigungen durch die Ausgleichung der Fehler nach der Methode der kl. Quadrate erhalten, etwas abweichen werden.

\*) Vergl. den Vordruck im Kopfe des Formulars.



### Trigonometr. Formular 5.

Ziel-Punkte	Neigungen $\nu$			Beobachtete Richtungen $\alpha$			Unterschiede $\nu - \alpha$ Orientirungs- winkel $0_0 = \frac{[\nu - \alpha]}{n}$			Orientirte Richtungen $\varphi = \alpha + 0_0$			Ver- besse- rungen $\nu = \nu - \varphi$		Bemerkungen
	°	'	"	°	'	"	°	'	"	°	'	"	+	-	
1	2	3	4	5	6	7									
				Standpunkt $\odot 6.$											Probe
$\odot 1$	147	42	37	0 00 00	147	42 37	147	42	50				13		$[a] = 03' 42''$
$\odot 4$				9 26 44					157 09 34						$n 0_0 = 17' 00''$
$\odot 5$	182	46	47	35 04 02	147	42 45	182	46	52				5		$[\varphi] = 20' 42''$
$\odot 8$	198	46	21	51 03 14	147	43 07	198	46	04				17		
$\odot 10$				100 10 35					247 53 25						
$\odot 9$	273	01	57	125 19 07	147	42 50	273	01	57				0		
				03 42		171 19			20 42				17	18	
				$0_0 = \frac{[\nu - \alpha]}{n} =$		147 42 50									

Diese endgültigen Neigungen wird man dann ebenfalls in Spalte 2 eintragen — (an den bisher leer gebliebenen Stellen bei  $\odot 4$  und  $\odot 10$ ) — wird die Differenzen  $\nu$  gegen die in Spalte 5 eingetragenen Neigungen, (orientirten Richtungen  $\varphi$ ), bilden und so ein Urtheil über die Genauigkeit der aus den Beobachtungen  $\alpha$  hervorgegangenen, zur Berechnung der Coordinaten benutzten Neigungen  $\varphi$  gewinnen. Nach der pr. Verm.-Anw. darf die Differenz  $\nu = \nu - \varphi$  für Punkte IV. Ordnung nicht den Betrag  $25''$ , für Beipunkte nicht den Betrag  $35''$  überschreiten.

Wie hier die auf  $\odot 6$  beobachteten Richtungen, sind natürlich, ehe die weiteren trigonometrischen Rechnungen vorgenommen werden können, die auf **sämmtlichen** gegebenen Punkten beobachteten Richtungen zu orientiren. Sobald dann ein neu bestimmter Punkt berechnet ist, kann derselbe für die Bestimmung weiterer Punkte als **gegebener** Punkt benutzt werden und sind zu dem Ende die auf demselben ausgeführten Beobachtungen sofort in gleicher Weise zu orientiren.

#### § 21.

#### Vorwärtseinschneiden.

Nachdem alle Richtungen, welche auf gegebenen Punkten nach einem neu zu bestimmenden Punkte hin beobachtet sind, in der im vor. § angegebenen Weise orientirt worden, nachdem also sämtliche von gegebenen Punkten aus nach dem zu bestimmenden Punkte hin ausgehenden Strahlen bezüglich ihrer Neigungen  $\varphi$  gegen die Abscissenaxe bekannt sind, kann zur Coordinatenberechnung geschritten werden. Gemäss § 9, 2) erfolgt zunächst die

#### Berechnung der genäherten Coordinaten $\eta$ und $\xi$ .\*)

Man wählt zu dem Ende unter den vorhandenen Beobachtungen zwei von den gegebenen Punkten  $P_a$  und  $P_b$ , Fig. 39, nach dem gesuchten Punkte  $P$  ausgehende Strahlen aus, welche sich in  $P$  möglichst annähernd rechtwinklig schneiden\*\*),

\*) In Abthl. I des trigon. Formulars 10 der pr. Verm.-Anw.

\*\*) Wegen § 12.



und entnimmt deren Neigungen  $\varphi_a$  und  $\varphi_b$  aus Spalte 5 des im vor. § dargestellten Formulars. Die Winkel  $\delta_a$ ,  $\delta_b$  und  $\delta$  des Dreiecks  $P_a P_b P$  ergeben sich aus den bekannten Neigungen, wie die Figur ergibt:

$$\delta_a = \varphi_a - r_a^b, \quad \delta_b = \varphi_a - \varphi_b \pm 180^\circ, \quad \delta = \varphi_b - \varphi_a. \quad (110)$$

Es ist nun, wenn man die Coordinaten der gegebenen Punkte  $P_a$  und  $P_b$  mit  $y_a, x_a, y_b, x_b$  bezeichnet, im übrigen aber die Bezeichnungen der Figur gelten lässt:

$$a = s \frac{\sin \delta_a}{\sin \delta} = \frac{y_b - y_a}{\sin r_a^b} \cdot \frac{\sin \delta_a}{\sin \delta}$$

$$\frac{a}{\sin \delta_a} = \frac{y_b - y_a}{\sin \delta \sin r_a^b}$$

und analog auch

$$\frac{a}{\sin \delta_a} = \frac{x_b - x_a}{\sin \delta \cos r_a^b}.$$

$$\text{Setzt man} \quad \frac{a}{\sin \delta_a} = \frac{b}{\sin \delta_b} = m \quad (111)$$

$$\text{so ist} \quad m = \frac{y_b - y_a}{\sin \delta \sin r_a^b} = \frac{x_b - x_a}{\sin \delta \cos r_a^b}. \quad (111a)$$

Ferner ist

$$\begin{aligned} \Delta y_a &= a \sin \varphi_a & \Delta x_a &= a \cos \varphi_a \\ \Delta y_a &= b \sin \varphi_b & \Delta x_b &= b \cos \varphi_b \end{aligned}$$

also nach (111)

$$\left. \begin{aligned} \Delta y_a &= m \sin \delta_a \sin \varphi_a & \Delta x_a &= m \sin \delta_a \cos \varphi_a \\ \Delta y_a &= m \sin \delta_b \sin \varphi_b & \Delta x_a &= m \sin \delta_b \cos \varphi_b \end{aligned} \right\} \quad (112)$$

Endlich ist

$$\begin{aligned} y &= y_a + \Delta y_a & x &= x_a + \Delta x_a \\ &= y_b + \Delta y_b & &= x_b + \Delta x_b \end{aligned} \quad (113)$$

**Aufstellung der Fehlergleichungen:** Wir haben nun weiter mit Hilfe der genäherten Werthe  $y$  und  $x$  die genäherten Neigungen  $n$  abzuleiten, — vergl. § 9, 2) — und mit den beobachteten Neigungen  $\varphi$  zu vergleichen, und benutzen dazu die Formel (105)

$$\tan n = \frac{\Delta y}{\Delta x} \quad (114)$$

worin  $\Delta y = y - y$ ,  $\Delta x = x - x$ . Diese Formel liefert uns die Neigungen  $n_{P_1}^P$ ,  $n_{P_2}^P$  etc., welche, um mit den Neigungen  $\varphi_{P_1}^P$ ,  $\varphi_{P_2}^P$  etc. verglichen werden zu können, um  $180^\circ$  zu ändern sind. Wir erhalten somit, — vergl. (75) — :

$$\left. \begin{aligned} f_1 &= n_1 - (\varphi_1 \pm \pi) \\ f_2 &= n_2 - (\varphi_2 \pm \pi) \\ &\text{etc.} \end{aligned} \right\} \quad (115)$$

Es kommt nun weiter darauf an, den Punkt  $P$  durch Aenderung seiner Coordinaten  $y$  und  $x$  so zu verschieben, dass, wenn wir die Werthe, welche die Neigungen  $n$  durch diese Verbesserung gemäss (114) erhalten, mit  $r$  bezeichnen, und

$$\begin{aligned} r_1 - (\varphi_1 \pm \pi) &= v_1 \\ r_2 - (\varphi_2 \pm \pi) &= v_2 \\ &\text{etc.} \end{aligned}$$



setzen, die Summe der Quadrate der einzelnen  $v$  zum Minimum wird. Bezeichnen wir die uns noch unbekannten Koordinatenverbesserungen, durch welche dieser Bedingung genügt wird, mit  $\delta y$  und  $\delta x$ , die durch diese Verbesserungen in den einzelnen Neigungen  $n$  hervorgebrachten Aenderungen mit  $\delta n$ , so ist gemäss (76)

$$\left. \begin{aligned} \delta n_1 &= a_1 \delta x + b_1 \delta y \\ \delta n_2 &= a_2 \delta x + b_2 \delta y \\ &\text{etc.} \end{aligned} \right\} \quad (116)$$

worin  $a$  und  $b$  die partiellen Differentialquotienten der Funktion  $\tan n = \frac{\Delta y}{\Delta x}$  nach  $\Delta y$  und  $\Delta x$  bezeichnen. Indem wir diese Differentiation (nach (24) und (25)) ausführen und die partiellen Differentiale nach (29) addiren, erhalten wir:

$$d \tan n = - \frac{\Delta y}{\Delta x^2} d(\Delta x) + \frac{d(\Delta y)}{\Delta x}$$

da  $\Delta y = y - y$ ,  $\Delta x = x - x$ , worin  $y$  und  $x$ , also die Coordinaten der gegebenen Punkte, Constante, und nur  $y$  und  $x$  veränderlich sind, so ist  $d(\Delta y) = -\delta y$ ,  $d(\Delta x) = -\delta x$ , und wir erhalten somit nach (41):

$$\begin{aligned} \frac{\delta n}{\cos^2 n} &= \frac{\Delta y}{\Delta x^2} \cdot \delta x - \frac{1}{\Delta x} \cdot \delta y \\ \delta n &= \frac{\Delta y \cos^2 n \delta x}{\Delta x^2} - \frac{\cos^2 n}{\Delta x} \delta y. \end{aligned}$$

Bezeichnen nun  $s_1, s_2, \dots$  die Entfernungen des Punktes  $P$  von den gegebenen Punkten  $P_1, P_2, \dots$ , so ist:  $\cos n = \frac{\Delta x}{s}$ , also  $\frac{\cos n}{\Delta x} = \frac{1}{s}$ , und ferner

$$\frac{\Delta y}{\Delta x} = \tan n = \frac{\sin n}{\cos n}, \text{ also}$$

$$\delta n = \frac{1}{s} \sin n \delta x - \frac{1}{s} \cos n \delta y$$

wodurch wir  $\delta n$  in analytischem Winkelmasse erhalten. In Sekunden ausgedrückt ist also:

$$\delta n = \rho'' \frac{\sin n}{s} \delta x - \rho'' \frac{\cos n}{s} \delta y.$$

Demnach ist in (116)

$$a = \rho'' \frac{\sin n}{s}, \quad b = -\rho'' \frac{\cos n}{s} \quad *) \quad (117)$$

\*) Ein anderer Ausdruck für  $a$  und  $b$  ergibt sich wie folgt: Da  $a \delta x$  die in Sekunden ausgedrückte Aenderung der Neigung  $n$  vorstellt, welche durch Aenderung von  $\Delta x$  um den Betrag  $\delta x$  entsteht, so ist a nichts Anderes, als die Aenderung von  $n$ , welche einer Aenderung von  $\Delta x$  um 1 (1 m) entspricht. Durch partielle Differentiation der Gleichung  $\log \tan n = \log \Delta y - \log \Delta x$  nach  $\Delta x$  erhalten wir, wenn wir die Vorzeichen unbeachtet lassen,  $d \log \tan n = d \log \Delta x$ . Ist nun die Aenderung von  $\Delta x = 1$ , so kann die zugehörige Aenderung von  $\log \Delta x$ , (also  $d \log \Delta x$ ) durch Bildung der Tafeldifferenz erhalten werden. Sie sei  $= D_x$ . Bezeichnet ferner  $D_{\tan n}$  die Tafeldifferenz des  $\log \tan n$  für 1'', so ist die Aenderung des  $\log \tan n$  für  $a'' = a D_{\tan n}$ , und es ist nach Obigen:  $a D_{\tan n} = D_x$ , also  $a = \frac{D_x}{D_{\tan n}}$ . Analog findet man  $b = \frac{D_y}{D_{\tan n}}$ . Es erhält nun, wie aus (117) erhellen wird,  $a$  das Vorzeichen von  $\Delta y$ ,  $b$  das umgekehrte Vorzeichen von  $\Delta x$ .

Graphisch kann man  $a$  und  $b$  wie folgt finden: Man trägt die Punkte  $P$  und  $P_1$  mittelst ihrer Coordinaten  $y$  und  $y_1$ ,  $x$  und  $x_1$  auf, ermittelt nach der Zeichnung die Länge  $s$ , ändert nun die Abscisse  $x$  um 1, fällt von dem so erhaltenen Punkte ein Loth  $= h_x$  auf den Strahl  $s$ , so ist  $\frac{h_x}{s} \rho'' = a$ . Entsprechend



Die geänderten Neigungen  $v = n + \delta n$  sind nun nach (116)

$$v = n + a \delta x + b \delta y. \quad (118)$$

Vergleichen wir diese endgültigen Neigungen nach Anleitung des § 9 mit den beobachteten Neigungen  $\varphi$ , so kommen die Verbesserungen  $v$  zum Vorschein. Wir erhalten die Fehlergleichungen (77):

$$\left. \begin{aligned} v_1 &= a_1 \delta x + b_1 \delta y + f_1 \\ v_2 &= a_2 \delta x + b_2 \delta y + f_2 \\ &\text{etc.} \end{aligned} \right\} \quad (119)$$

durch welche wir durch die Minimumsbedingung  $[v v] = \text{minim.}$  zu den Normalgleichungen (79) gelangen, aus denen sich  $\delta y$  und  $\delta x$  nach § 9, 3) ergeben.

Neben den aus Gl. (82) und (83) sich ergebenden Rechenproben verschaffen wir uns eine weitere, die gesamten Ausgleichungsrechnungen kontrollirende Probe, indem wir mit Hülfe der endgültigen Coordinaten  $y + \delta y$ ,  $x + \delta x$  die Neigungen  $v$  ableiten und die Verbesserungen  $v = r - (\varphi \pm \pi)$  bilden, welche mit den aus (119) berechneten Werthen  $v$  übereinstimmen müssen.\*)

Der mittlere Fehler der Beobachtungen ist nach (87)

$$m = \sqrt{\frac{[v v]}{n - 2}}.$$

## § 22.

### Rückwärtseinschneiden.\*\*)

Sind zur Beobachtung eines Punktes nur Beobachtungen auf diesem Punkte selbst ausgeführt, so erfolgt die Berechnung der genäherten Coordinaten nach folgenden Formeln:

Gegeben seien die Punkte  $P_a$ ,  $P_m$ ,  $P_b$ , Fig. 40, gesucht der Punkt  $P$ , auf welchem die Richtungen nach den gegebenen Punkten, also die Winkel  $\alpha$  und  $\beta$  gemessen sind. Wir finden zunächst die Neigungen  $r_a^m$  und  $r_b^m$  auf bekannte Weise nach den Formeln:

$$\left. \begin{aligned} \text{tang } r_a^m &= \frac{y_m - y_a}{x_m - x_a} \\ \text{tang } r_b^m &= \frac{y_m - y_b}{x_m - x_b} \end{aligned} \right\} \quad (120)$$

sowie die Längen  $a$  und  $b$  nach den Formeln:

$$\left. \begin{aligned} a &= \frac{y_m - y_a}{\sin r_a^m} = \frac{x_m - x_a}{\cos r_a^m} \\ b &= \frac{y_m - y_b}{\sin r_b^m} = \frac{x_m - x_b}{\cos r_b^m} \end{aligned} \right\} \quad (121)$$

erhält man durch Aenderung der Ordinate  $y$  um 1, und durch Fällen des Lothes  $h_y : \frac{h_y}{s} \varrho'' = b$ . Die Aenderungen der Coordinaten  $y$  und  $x$  um 1 m müssen in grossem, das Abgreifen von Centimetern gestattenden Massstab ausgeführt werden. Sind  $h_x$  und  $h_y$  in cm,  $s$  in Metern ausgedrückt, und setzt man  $\frac{\varrho''}{100} = k$ , so ist  $a = h_x \frac{k}{s}$ ,  $b = h_y \frac{k}{s}$ , worin  $\frac{k}{s}$  aus Tabelle III des Anhangs entnommen werden können.

\*) Nach der pr. Verm.-Anw. erhalten die aus (119) gebildeten Werthe die Bezeichnung  $u$ . Die Probe lautet dann:  $u$  soll  $= v$  sein.

\*\*) Trigon. Formul. 11 der preussischen Verm.-Anw.



Ferner kennen wir:

$$\gamma + \delta = r_a^m = r_b^m. \quad (122)$$

Setzen wir  $\alpha + \beta + \gamma + \delta = 2\sigma$ , so ist:

$$\varphi + \psi = \pi - \sigma \quad (123)$$

und es kommt uns nun zunächst darauf an,  $\varphi - \psi$  zu berechnen, um mit Hilfe von (123) zu den einzelnen Winkeln  $\varphi$  und  $\psi$  zu gelangen. — Nach dem Sinussatze ist:

$$\left. \begin{aligned} \sin \varphi &= \frac{s_m \sin \alpha}{a} \\ \sin \psi &= \frac{s_m \sin \beta}{b} \end{aligned} \right\} \quad (123a)$$

folglich

$$\begin{aligned} \frac{\sin \varphi + \sin \psi}{\sin \varphi - \sin \psi} &= \frac{\frac{s_m \sin \alpha}{a} + \frac{s_m \sin \beta}{b}}{\frac{s_m \sin \alpha}{a} - \frac{s_m \sin \beta}{b}} = \frac{\frac{\sin \alpha}{a} + \frac{\sin \beta}{b}}{\frac{\sin \alpha}{a} - \frac{\sin \beta}{b}} \\ &= \frac{b \sin \alpha + a \sin \beta}{b \sin \alpha - a \sin \beta}. \end{aligned}$$

Hieraus erhalten wir nach einer bekannten goniometrischen Formel, wenn wir Zähler und Nenner des Bruches auf der rechten Seite durch  $b \sin \alpha$  dividieren:

$$\frac{2 \sin \frac{\varphi + \psi}{2} \cos \frac{\varphi - \psi}{2}}{2 \cos \frac{\varphi + \psi}{2} \sin \frac{\varphi - \psi}{2}} = \frac{1 + \frac{a \sin \beta}{b \sin \alpha}}{1 - \frac{a \sin \beta}{b \sin \alpha}}$$

oder wenn wir

$$\frac{a \sin \beta}{b \sin \alpha} = \tan \mu \quad (124)$$

setzen:

$$\tan \frac{\varphi + \psi}{2} \cot \frac{\varphi - \psi}{2} = \frac{1 + \tan \mu}{1 - \tan \mu}$$

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

oder auch

$$\tan \frac{\varphi - \psi}{2} = \frac{\tan \left( \frac{\varphi + \psi}{2} \right)}{\tan \left( \frac{\pi}{4} + \mu \right)}$$

oder

$$\tan \frac{\varphi - \psi}{2} = \tan \frac{\varphi + \psi}{2} \cdot \cot \left( \frac{\pi}{4} + \mu \right). \quad (125)$$

Als Rechenprobe ergibt sich aus (123a)

$$\frac{\sin \psi}{\sin \varphi} = \frac{a \sin \beta}{b \sin \alpha}. \quad (126)$$

Endlich ist nun:

$$\Delta y_a = s_a \sin r_a$$

oder wenn wir  $s_a$  durch den Sinussatz ausdrücken:



und analog

$$\left. \begin{aligned} \Delta y_a &= \frac{a \sin(\alpha + \varphi)}{\sin \alpha} \sin r_a \\ \Delta x_a &= \frac{a \sin(\alpha + \varphi)}{\sin \alpha} \cos r_a \\ \Delta y_b &= \frac{b \sin(\beta + \psi)}{\sin \beta} \sin r_b \\ \Delta x_b &= \frac{b \sin(\beta + \psi)}{\sin \beta} \cos r_b \end{aligned} \right\} \quad (126a)$$

Die Lage des Punktes P bleibt unbestimmt, wenn derselbe in der Peripherie des um die drei gegebenen Punkte beschriebenen Kreises liegt, in welchem Falle  $\alpha$  und  $\beta$  Peripheriewinkel dieses Kreises werden, daher für jeden beliebigen Punkt in der Peripherie gleich bleiben. Hierauf hat man bei der Auswahl der drei zur Berechnung der genäherten Coordinaten zu benutzenden gegebenen Punkte zu achten.

**Aufstellung der Fehlergleichungen:** Wir berechnen zunächst mit Hülfe der genäherten Coordinaten, welche sich analog (113) aus den Formeln (126) ergeben, die genäherten Neigungen  $n_1, n_2 \dots$  nach (114). Ziehen wir von jeder einzelnen der Neigungen  $n_1, n_2 \dots$  den Winkel  $o_0 = n_1 - \alpha_1^*)$  ab, so erhalten wir die Werthe:

$$\left. \begin{aligned} w_1 &= n_1 - (n_1 - \alpha_1) = n_1 - o_0 = \alpha_1 \\ w_2 &= n_2 - (n_1 - \alpha_1) = n_2 - o_0 \\ &\vdots \\ w_n &= n_n - (n_1 - \alpha_1) = n_n - o_0 \end{aligned} \right\} \quad (127)$$

Die Werthe  $w$  müssten nun, wenn sowohl die genäherten Neigungen  $n$  als die Beobachtungen  $\alpha$  fehlerlos wären, mit den Beobachtungen  $\alpha$  übereinstimmen, wie sofort aus Fig. 38 klar wird, wenn man sich in dieser die Bezeichnungen  $n_1, n_2 \dots$  statt  $r_1, r_2 \dots$  geschrieben denkt. In Wahrheit ergeben sich aber die Widersprüche:

$$\left. \begin{aligned} f_1 &= w_1 - \alpha_1 \\ f_2 &= w_2 - \alpha_2 \\ &\vdots \\ f_n &= w_n - \alpha_n \end{aligned} \right\} \quad (128)$$

und es kommt nun darauf an, die genäherten Coordinaten  $y$  und  $x$  um die kleinen Beträge  $dy$  und  $dx$  so zu verbessern, dass die Summe der Quadrate der dann noch übrig bleibenden Widersprüche, welche wir jetzt mit  $v$  bezeichnen, ein Minimum werde.

Durch die Aenderungen der Coordinaten um  $dy$  und  $dx$  werden sich die Neigungen  $n$  um  $dn$  ändern, und es ist

$$dn = a dx + b dy$$

worin  $a$  und  $b$  nach Formel (117) zu berechnen sind. Die endgültigen Neigungen  $r$  ergeben sich somit:

$$\left. \begin{aligned} r_1 &= n_1 + a_1 dx + b_1 dy \\ r_2 &= n_2 + a_2 dx + b_2 dy \\ &\text{etc.} \end{aligned} \right\} \quad (129)$$

\*) Sind die Beobachtungen  $\alpha$  auf die Anfangsrichtung reducirt, ist also  $\alpha_1 = 0$ , so ist  $o_0 = n_1$ .



Hieraus erhalten wir, indem wir wieder von den Neigungen  $\nu$  den Winkel  $0'_0 = \nu_1 - \alpha_1$  abziehen, die Werthe:

$$\left. \begin{aligned} n_1 + a_1 dx + b_1 dy - o'_0 &= w'_1 \\ n_2 - a_2 dx + b_2 dy - o'_0 &= w'_2 \end{aligned} \right\} \quad (130)$$

etc.

die nun noch übrig bleibenden Fehler sind analog (128)

$$\begin{aligned} v_1 &= w'_1 - \alpha_1 \\ v_2 &= w'_2 - \alpha_2 \\ \text{etc.} \end{aligned}$$

oder nach (130), wenn wir das uns noch unbekannte  $o'_0 = o_0 - z^*)$  setzen:

$$\begin{aligned} v_1 &= n_1 + a_1 dx + b_1 dy - o_0 + z - \alpha_1 \\ v_2 &= n_2 + a_2 dx + b_2 dy - o_0 + z - \alpha_2 \\ \text{etc.} \end{aligned}$$

oder da nach (127)  $n_1 - o_0 = w_1$  und nach (128)  $w_1 - \alpha_1 = f_1$ , also  $n_1 - o_0 - \alpha_1 = f_1$  und analog  $n_2 - o_0 - \alpha_2 = f_2$  etc.:

$$\left. \begin{aligned} v_1 &= f_1 + z + a_1 dx + b_1 dy \\ v_2 &= f_2 + z + a_2 dx + b_2 dy \end{aligned} \right\} \quad (131)$$

etc.

Um  $z$  zu eliminiren, bilden wir aus diesen Gleichungen das arithmetische Mittel:

$$\frac{[v]}{n} = \frac{[f]}{n} + z + \frac{[a]}{n} dx + \frac{[b]}{n} dy$$

welches wir mit einfacheren Zeichen schreiben wollen:

$$v_m = f_m + z + a_m dx + b_m dy.$$

Ziehen wir diese Gleichung von den einzelnen Fehlergleichungen (131) ab, so erhalten wir

$$\left. \begin{aligned} v_1 - v_m &= f_1 - f_m + (a_1 - a_m) dx + (b_1 - b_m) dy \\ v_2 - v_m &= f_2 - f_m + (a_2 - a_m) dx + (b_2 - b_m) dy \end{aligned} \right\}^{**)} \quad (131a)$$

etc.

welche Gleichungen wir, um wieder auf die Form der Gleichungen (77) zu gelangen, unter Einführung einfacherer Zeichen schreiben:

$$\left. \begin{aligned} v_1 &= f_1 + a_1 dx + b_1 dy \\ v_2 &= f_2 + a_2 dx + b_2 dy \end{aligned} \right\} \quad (132)$$

etc.

Die Bedingung  $[vv] = \text{minim.}$  führt uns dann wieder zu den Normalgleichungen (79), deren Auflösung nach § 9, 3) erfolgt.

Der mittlere Fehler der einzelnen Beobachtungen ergibt sich nach (87), da drei Beobachtungen zu einer einmaligen Bestimmung des Punktes P gehören:

$$m = \sqrt{\frac{[vv]}{n-3}}.$$

\*) Statt  $o'_0 = \nu_1 - \alpha_1$  zu bilden, könnte man auch  $o'_0 = \nu_2 - \alpha_2$ , oder  $o'_0 = \nu_3 - \alpha_3$  etc. bilden. Alle diese Werthe für den Orientierungswinkel  $o_0$  werden etwas differiren und wir müssten eigentlich das arithmetische Mittel  $o_m$  statt  $o'_0$  einsetzen. Indem wir  $o'_0 = o_0 - z$  statt  $o_m = o_0 - z$  setzen, stellen wir in  $z$  zugleich den Fehler des Orientierungswinkels  $o'_0$  dar. Die uns noch Unbekannte  $z$  ist nun zu eliminiren, wie dies in Folgendem geschieht.

\*\*) Die Bildung der Mittel  $a_m, b_m, f_m$  und der Werthe  $a - a_m, b - b_m, f - f_m$  erfolgt in Abth. 3 des trigon. Formul. 11 der pr. Verm.-Anw. Als Rechenprobe hat man gemäss (63)  $[a - a_m] = 0, [b - b_m] = 0, [f - f_m] = 0$ .



Als **Rechenprobe** leiten wir mit Hilfe der endgültigen Coordinaten  $\eta + d\eta$ ,  $\chi + d\chi$  die endgültigen Neigungen  $v$  ab, bilden die Grössen  $v_1 = (v_1 - o_0) - a_1$ ,  $v_2 = (v_2 - o_0) - a_2$  etc., ziehen das Mittel  $\frac{[v]}{n} = v_m$  von den einzelnen Grössen  $v$  ab\*), so müssen die so erhaltenen Werthe mit den aus (132) sich ergebenden Werthen  $v$  übereinstimmen.

### § 23.

#### Das combinirte Vorwärts- und Rückwärtseinschneiden.

Die Berechnung der genäherten Coordinaten erfolgt nach § 21, die der genäherten Neigungen  $n$  und der Werthe  $a$  und  $b$  nach (114) bis (117). Die Fehlergleichungen für die Vorwärtsbeobachtungen werden nach § 21, für die Rückwärtsbeobachtungen nach § 22 angesetzt, d. h. es werden für die Rückwärtsbeobachtungen die Grössen  $a$ ,  $b$  und  $f$  um ihre arithmetischen Mittel  $a_m$ ,  $b_m$ ,  $f_m$  gekürzt, dann aber die Quadrate  $a_1 a_1$ ,  $a_2 a_2$  . . . .,  $b_1 b_1$ ,  $b_2 b_2$  . . . ., und die Produkte  $a_1 b_1$ ,  $a_2 b_2$  . . . .,  $a_1 f_1$ ,  $a_2 f_2$  . . . .,  $b_1 f_1$ ,  $b_2 f_2$  . . . . für die Rückwärts- und Vorwärtsrichtungen je in **einer** Summe vereinigt, um die Coefficienten der Normalgleichungen  $[a a]$ ,  $[b b]$  etc. zu erhalten.

### § 24.

#### Einschneiden mit graphischer Darstellung der Visirstrahlen.\*\*)

1) Die Berechnung der genäherten Coordinaten erfolgt nach § 21. Sind Rückwärtsrichtungen vorhanden, so werden diese nach den Vorwärtsrichtungen orientirt, welche Rechnungsoperation ganz nach dem Beispiel des § 20 erfolgt. Es werden nämlich die aus dem trigon. Formular 5 des § 20 entnommenen orientirten Vorwärtsrichtungen  $\varphi$  in ein ähnliches Formular eingetragen, diesen die entsprechenden Rückwärtsrichtungen  $\alpha$  gegenübergestellt, der Orientierungswinkel  $o_0 = \frac{[n - \alpha]}{n}$  gebildet und hierzu die Beobachtungen  $\alpha$  der Reihe nach addirt. Die so erhaltenen Neigungen  $\psi$  werden gegen die durch die Vorwärtsbeobachtungen erhaltenen Neigungen  $\varphi$  etwas differiren, und wird daher das arithmetische Mittel  $\mu = \frac{\varphi + \psi}{2}$  in die folgenden Rechnungen eingeführt.

Je weniger Vorwärtsrichtungen vorliegen, um so unsicherer wird die Orientirung der Rückwärtsrichtungen, mit um so grösserer Vorsicht muss das im Folgenden beschriebene, sonst aber sehr gute Resultate liefernde Verfahren angewendet werden.

Seien nun die genäherten Coordinaten des gesuchten Punktes  $P_1 = \chi$  und  $\eta$  aus irgend zwei beobachteten Richtungen berechnet worden, und denken wir uns zur Abscissenaxe in der Entfernung  $\eta$  eine Parallele gezogen, Fig. 41, so können wir den Punkt  $p$ , in welchem diese Parallele von der auf dem Punkte  $P_1$  beobachteten Neigung  $\mu_1$  geschnitten wird, berechnen. Bezeichnen  $x_1 y_1$  die Coordinaten des gegebenen Punktes  $P_1$ ,  $\chi_1$  die gesuchte Abscisse des Punktes  $p$ , so ergibt sich aus der Figur ohne Weiteres:

\*) Behufs Elimination des in der Anmerkung auf Seite 74 gedachten Orientierungsfehlers.

\*\*) Trigon. Formul. 12 der pr. Verm.-Anw.



$$\left. \begin{aligned} x_1 &= x_1 + (x_1 - x_1) \\ \text{Hierin ist der Klammerausdruck:} \\ (x_1 - x_1) &= (y - y_1) \cot \mu_1 \end{aligned} \right\} \quad (133)$$

aus welchen beiden Gleichungen sich  $x_1$  ergibt.

Wären die genäherten Coordinaten und sämtliche Neigungen  $\mu$  fehlerfrei, so würden die auf sämtlichen gegebenen Punkten nach P beobachteten Richtungen  $\mu$  die Parallele in einem und demselben Punkte, und zwar in P, treffen. Da diese Voraussetzung in Wahrheit nicht zutrifft, so werden die berechneten Axenabstände  $x_1, x_2, \dots$  kleine Differenzen zeigen. Trägt man dieselben in grossem Massstabe, (1:10), auf einer graden Linie, — indem man sie bis auf die Einerstellen und die folgenden Decimalen kürzt, — von irgend einem Punkte aus ab, und trägt in den so gewonnenen Punkten 1, 2, 3, 4, Fig. 42, bezüglich die um  $180^\circ$  geänderten Neigungen  $\mu_1, \mu_2, \mu_3, \dots$  an, so gewinnt man ein übersichtliches Bild der Strahlenschnitte, und es kommt nun darauf an, in dieser Schnittfigur die wahrscheinlichste Lage des Punktes P so zu ermitteln, dass, wenn man die Neigungen  $\mu$  in der Weise ändert, dass sie sämtlich den zu ermittelnden wahrscheinlichsten Punkt P treffen, die Summe der Quadrate dieser Aenderungen ein Minimum werde.

Da die Aenderungen  $d\mu$  sehr kleine Winkel sind, so kann man die Bögen  $d\mu$  gleich den von P auf die einzelnen Strahlen gefällten Lothen setzen, welche wir mit  $h$  bezeichnen. Die Winkel  $d\mu$  sind also, in analytischem Masse ausgedrückt,  $= \frac{h}{s}$ , wenn  $s$  die Länge der einzelnen Strahlen, also  $s_1$  die Länge PP<sub>1</sub>,  $s_2$  die

Länge PP<sub>2</sub> etc.\*) bezeichnet. Die Aufgabe lautet also, es soll  $\left[ \frac{h^2}{s^2} \right]$  zum Minimum werden. Sind die Strahlen zum Theil einseitig, zum Theil zweiseitig beobachtet, so sind ihnen die Gewichte 1, bzw. 2 beizulegen. Setzt man die Strahलगewichte =  $t$ , wo also die einzelnen  $t$  entweder = 1 oder = 2 sein müssen, je nachdem die Beobachtungen ein- oder zweiseitig ausgeführt sind, und setzt man  $\frac{t}{s^2} = p$ , so lautet nun die Forderung

$$[p h^2] = \text{minim.}$$

Nach dem Bertot'schen Verfahren findet man die wahrscheinlichste Lage des Punktes P in der Schnittfigur wie folgt: Man schlage um einen durch Schätzung bestimmten, also angenäherten Punkt P einen Kreis, nehme in der Peripherie desselben einen beliebigen Punkt Q an, fälle von Q auf sämtliche Strahlen Lothe, und verlängere dieselben bis zum Durchschnitt mit der Kreisperipherie. Bezeichnen wir diese Durchschnittspunkte mit  $\mathfrak{R}_1, \mathfrak{R}_2$  etc., die Fusspunkte der Lothe mit  $F_1, F_2$  etc. und ermitteln wir die Coordinaten sämtlicher  $\mathfrak{R}$  und F, tragen mit den arithmetischen Mitteln derselben als Coordinaten die Punkte K und F ein, ziehen nach einander die Linien QF<sub>1</sub>, Fig. 43, T<sub>1</sub>KT<sub>2</sub>, T<sub>2</sub>MT<sub>3</sub>, T<sub>3</sub>Q, so liegt der zu bestimmende Punkt P auf der Linie QT<sub>3</sub>, und zwar ist  $QP = \frac{T_2 T_3 Q F}{T_2 K}$ , wonach P gefunden werden kann.\*\*)

\*) Die Längen  $s$  kann man nach der trigonometrischen Netzkarte ermitteln, nachdem man in dieselbe den Punkt P mittelst seiner genäherten Coordinaten eingetragen. Die Grössen  $\frac{1}{s^2}$  liefert sodann Tafel III Anhang.

\*\*) Die bezüglichen Rechnungen werden in Abth. IV des trigon. Formul. 12 ausgeführt.



Den Beweis dieses Satzes werden wir, um den Zusammenhang nicht zu unterbrechen, am Schlusse dieses Paragraphen bringen.

Die Bildung des Mittels der Coordinaten der Punkte  $\mathfrak{R}$  und  $F$  erfolgt wegen der verschiedenen Strahlengewichte  $p$  nach (73).

Zur Probe für die Richtigkeit der Construction werden von dem gefundenen Punkte  $P$  auf die einzelnen Strahlen Lothe gefällt, die Coordinaten der Fusspunkte derselben ermittelt, deren (nach (73) zu bildendes) Mittel die Coordinaten des Punktes  $P$  geben muss, wenn die Minimumsbedingung erfüllt sein soll. (Vergl. Thl. I § 37, Beispiel 2)).

Nachdem man die Längen der Lothe  $h$  ermittelt, findet man den mittleren Fehler

$$m = \sqrt{\frac{[p h h]}{n - 2}}.$$

Um die Verbesserungen  $d\mu$  in Sekunden auszudrücken, haben wir, wenn  $h$  in Centimetern,  $s$  in Metern ausgedrückt ist

$$d\mu'' = \frac{\varrho'' h}{100 \cdot s}$$

oder für  $\frac{\varrho''}{100} = k$ , und für  $d\mu'' = v$ :

$$v = \frac{k}{s} h.$$

wo die Grössen  $\frac{k}{s}$  aus Tafel III Anhang zu entnehmen sind.

Leiten wir aus den endgültigen Coordinaten die endgültigen Neigungen  $\nu$  ab\*), so werden dieselben gegen die Neigungen  $\mu \pm \pi$  um die Grössen  $v$  differiren, worin eine Probe für die Rechnungen gegeben ist.

Wir müssen noch eines bisweilen vorkommenden Falles Erwähnung thun, dass nämlich irgend einer der Strahlen annähernd der Abscissenaxe parallel,  $\mu$  also nahe  $= 0^\circ$  oder  $180^\circ$  ist, wie in Fig. 42 der Strahl  $a b$ . Hier würde der Axenabstand  $\eta_s$  sich so gross ergeben, dass er auf dem Papierbogen, den man zur Auftragung der Schnittfigur benutzt, nicht Platz findet. In diesem Falle denkt man sich durch den durch die genäherten Coordinaten bestimmten Punkt  $P$  eine Parallele zur **Ordinatenaxe** und berechnet den Schnittpunkt des Strahls mit **dieser** Parallelen, d. h. man bedient sich statt der Formeln (133) der analogen Formeln:

$$\left. \begin{aligned} \eta_s &= y_s + (\eta_s - y_s) \\ \eta_s - y_s &= (x - x_s) \tan \mu_s \end{aligned} \right\} \quad (133a)$$

woraus der Axenabstand  $\eta_s$  zu berechnen ist. Da in Fig. 42 die Linie  $XX$  die im Abstand der genäherten Ordinate zur Abscissenaxe gedachte Parallele darstellt, ihre Entfernung von der Abscissenaxe also  $= \eta$  ist, so ist der Abstand des Schnittpunktes  $s$  von dieser Linie  $= \eta_s - \eta$ . Diese Grösse ist auf der Parallelen zur **Ordinatenaxe**,  $YY$ , von der Linie  $XX$  aus nach rechts oder links abzutragen, je nachdem sie positiv oder, wie in der Figur, negativ sich ergibt.

2) **Bertot'sches Problem.\*\*)** In einer Strahlenschnittfigur, Fig. 44, soll ein Punkt  $P$  so bestimmt werden, dass die Summe der Quadrate der von demselben auf die einzelnen Strahlen gefällten Lothe ein Minimum wird.

\*) Abthl. 6 des trigon. Formul. 12 der pr. Verm.-Anw.

\*\*) Nach einem Vortrag von Steuerrath Scherer. Zeitschrift für Vermessungswesen, Band XIII.



Es seien: 1) P der gesuchte Punkt,  
2) Q ein beliebiger Punkt innerhalb der Schnittfigur. Von Q werden Lothe auf die einzelnen Strahlen gefällt und deren Fusspunkte mit  $F_1, F_2$  etc. bezeichnet. F sei der Schwerpunkt der Fusspunkte, so dass, wenn  $d y_F, d x_F$  die Coordinaten der einzelnen F bezeichnen:

$$a) d y_F = \frac{d y_{F_1} + d y_{F_2} + \dots}{n}$$

$$b) d x_F = \frac{d x_{F_1} + d x_{F_2} + \dots}{n}.$$

Ferner werde über QP ein Kreis geschlagen, die Durchschnitte der vorerwähnten Lothe mit demselben mit  $K_1, K_2$  etc. bezeichnet. — Die Coordinaten des Schwerpunktes K der einzelnen Kreisdurchschnitte sind:

$$c) d y_K = \frac{d y_{K_1} + d y_{K_2} + \dots}{n}$$

$$d) d x_K = \frac{d x_{K_1} + d x_{K_2} + \dots}{n}.$$

I. Die Schwerpunkte K und F fallen zusammen.

Beweis:

Nach den Bezeichnungen der Fig. ist:

$$1) d y_{F_3} - d y_{K_3} = F_3 c.$$

$$d x_{F_3} - d x_{K_3} = K_3 c.$$

Da  $\angle P K_3 Q = 90^\circ$ , so folgt:

$$\triangle F_3 K_3 c \cong P_3 P d, \text{ also}$$

$$F_3 c = P_3 d$$

$$= d y_{P_3} - d y_P = d y_{P_3} - \eta$$

wenn  $\eta$  die Ordinate des Punktes P bezeichnet.

Analog erhält man:

$$K_3 c = d x_{P_3} - \chi$$

$$\text{also nach } 1) d y_{F_3} - d y_{K_3} = d y_{P_3} - \eta$$

$$d x_{F_3} - d x_{K_3} = d x_{P_3} - \chi$$

und analog:

$$2) d y_{F_n} - d y_{K_n} = d y_{P_n} - \eta$$

$$d x_{F_n} - d x_{K_n} = d x_{P_n} - \chi.$$

Durch Subtraktion der Gleichung c) von a) ergibt sich, wenn man für  $d y_F - d y_K$  etc. die Werthe nach 2) einsetzt:

$$d y_F - d y_K = (d y_{P_1} - \eta) + (d y_{P_2} - \eta) + \dots$$

$$= d y_{P_1} + d y_{P_2} + \dots - n \eta.$$

Nach der Minimumsbedingung für P ist aber, (Thl. I, § 37, Beispiel 2):

$$d y_{P_1} + d y_{P_2} + \dots = n \eta$$

also  $d y_F - d y_K = 0$ , oder  $d y_F = d y_K$ , und analog  $d x_F = d x_K$ .

II. Wird um den beliebigen Punkt M mit MQ ein Kreis geschlagen, die Perpendikel QF bis zum Durchschnitt mit dessen Peripherie in den Punkten  $\mathfrak{A}_1, \mathfrak{A}_2 \dots$  verlängert, so liegen in diesem Kreise die Durchschnitte  $\mathfrak{A}_1, \mathfrak{A}_2 \dots$ , ihr



Schwerpunkt  $\mathfrak{Q}$  und der Mittelpunkt  $\mathfrak{M}$  bezüglich **ähnlich** zu den dem Kreise über  $PQ$  angehörigen Punkten  $K_1, K_2 \dots, F$  und  $M$ .

Beweis:

Das Polygon  $\mathfrak{Q}_1, \mathfrak{Q}_2 \dots \mathfrak{Q}_n$  ist  $\sim$  dem Polygon  $K_1, K_2 \dots K_n$ , denn die Peripheriewinkel bei  $Q$  sind für beide Kreise gemein, mithin die zugehörigen Centriwinkel gleich. — Denkt man sich nun die beiden Kreise nach Anleitung der Fig. 45 mit ihren Mittelpunkten zusammengelegt, so ist nur noch zu zeigen, dass  $\mathfrak{Q}FM$  eine Gerade ist. Es ist aber, da nach I  $dy_F = dy_k$

$$\alpha) ndy_F = dy_{k_1} + dy_{k_2} + \dots$$

$$\beta) ndx_F = dx_{k_1} + dx_{k_2} + \dots$$

$$\text{und} \quad \gamma) ndy_{\mathfrak{Q}} = dy_{\mathfrak{Q}_1} + dy_{\mathfrak{Q}_2} + \dots$$

$$\delta) ndx_{\mathfrak{Q}} = dx_{\mathfrak{Q}_1} + dx_{\mathfrak{Q}_2} + \dots$$

Bezeichnet man ferner die Neigungswinkel  $HM\mathfrak{Q}_1, HM\mathfrak{Q}_2 \dots$  mit  $\alpha_1, \alpha_2 \dots$ , so ist, wenn man die Radien der beiden Kreise  $= r$  und  $R$  setzt:

$$dy_{k_1} = r \sin \alpha_1 \quad \text{und} \quad dx_{k_1} = r \cos \alpha_1$$

$$dy_{k_2} = r \sin \alpha_2 \quad dx_{k_2} = r \cos \alpha_2$$

etc.

etc.

$$dy_{\mathfrak{Q}_1} = R \sin \alpha_1 \quad dx_{\mathfrak{Q}_1} = R \cos \alpha_1$$

$$dy_{\mathfrak{Q}_2} = R \sin \alpha_2 \quad dx_{\mathfrak{Q}_2} = R \cos \alpha_2$$

etc.

etc.

Setzt man diese Werthe in die Gleichungen  $\alpha)$ — $\delta)$  ein, dividirt  $\alpha)$  durch  $\gamma)$ ,  $\beta)$  durch  $\delta)$ , so findet man:

$$\frac{dy_F}{dy_{\mathfrak{Q}}} = \frac{r \sin \alpha_1 + r \sin \alpha_2 + \dots}{R \sin \alpha_1 + R \sin \alpha_2 + \dots} = \frac{r}{R}.$$

Ebenso findet man:

$$dx_F : dx_{\mathfrak{Q}} = \frac{r}{R}$$

$$\text{also:} \quad dy_F : dy_{\mathfrak{Q}} = dx_F : dx_{\mathfrak{Q}} = r : R = FM : \mathfrak{Q}M$$

woraus die ähnliche Lage der Punkte  $\mathfrak{Q}$  und  $\mathfrak{M}$  gegen  $F$  und  $M$  folgt.

III. Ist nun  $P$  noch unbekannt, so geben uns diese Aehnlichkeitspunkte das Mittel an die Hand,  $P$  zu construiren. Man verbinde  $Q$  mit  $F$ , Fig. 46, und verlängere  $QF$  nach  $T_1$ , dann sind  $T_1$  und  $\mathfrak{T}_1$  ähnlich gelegen, — wie alle Punkte der beiden Peripherien, welche mit  $Q$  in grader Linie gelegen, (vergl. den Beweis zu II bezüglich der ähnlichen Lage der Punkte  $\mathfrak{Q}$  und  $k$ ). — Zieht man weiter  $T_1K$   $T_2$ , dann ist  $T_2$  der Aehnlichkeitspunkt von  $Q$ , denn da  $T_1$  mit  $\mathfrak{T}_1$ , und  $F$  mit  $\mathfrak{Q}$  ähnlich liegen, so sind die durch  $\mathfrak{T}_1$  und  $F$  und durch  $T_1$  und  $\mathfrak{Q}$  gezogenen Sehnen Aehnlichkeitssehnen, mithin deren Endpunkte  $Q$  und  $T_2$  ähnlich gelegen. Zieht man nun noch den Durchmesser  $T_2M$   $T_3$ , dann ist der ähnlich gelegene Durchmesser  $QP$  und der mit  $T_3$  ähnlich gelegene Punkt  $P$  noch zu bestimmen.

Man verbinde  $Q$  mit  $T_3$ , dann ist  $\angle T_1T_2T_3 = \angle T_1QT_3$ . Wegen der ähnlichen Lage von  $\mathfrak{Q}, T_2, M$  gegen  $F, Q$  und  $M$  ist weiter  $\angle \mathfrak{Q}, T_2, M = \angle FQM$ , folglich auch  $\angle T_1QT_3 = \angle FQM$ , also  $QM, T_3$  eine Gerade, mithin  $P$  ähnlich zu  $T_3$  gelegen. Es ist somit:

$$\triangle \mathfrak{Q}T_2T_3 \sim \triangle FQP$$

$$\text{also} \quad QP = \frac{T_2T_3 \cdot QF}{T_2\mathfrak{Q}}.$$



3) **Lösung des Problems für drei Strahlen.** Sind nur drei Visirstrahlen vorhanden, so entsteht ein fehlerzeigendes Dreieck, unsere Aufgabe lautet dann also:

In einem Dreieck ist ein Punkt P so zu bestimmen, dass die Summe der Quadrate der von ihm auf die Seiten gefällten Lothe ein Minimum wird.

Bezeichnen  $h_a, h_b, h_c$  diese Lothe, so besteht die Bedingung

$$1) a h_a + b h_b + c h_c = 2 F$$

$$2) h_a^2 + h_b^2 + h_c^2 = \text{minim.}$$

Durch Differentiation von 1) erhalten wir:

$$3) a d h_a + b d h_b + c d h_c = 0$$

und aus Gl. 2) infolge der Minimumsbedingung:

$$4) h_a d h_a + h_b d h_b + h_c d h_c = 0$$

und aus 3) die Correlatengleichung:

$$5) a k d h_a + b k d h_b + c k d h_c = 0$$

und wenn wir die Coefficienten der  $d h$  in 4) denen in 5) gleichsetzen:

$$5) h_a = a k, \quad h_b = b k, \quad h_c = c k.$$

Wären den Höhen  $h$  verschiedene Gewichte beizulegen, so würde das an der Gl. 1) und daher auch an Gl. 5) nichts ändern, dagegen geht 4) über in:

$$p_a h_a d h_a + p_b h_b d h_b + p_c h_c d h_c = 0$$

woraus wir analog mittelst 5) erhalten:

$$h_a = \frac{a}{p_a} k, \quad h_b = \frac{b}{p_b} k, \quad h_c = \frac{c}{p_c} k.$$

oder 
$$7) h_a : h_b : h_c = \frac{a}{p_a} : \frac{b}{p_b} : \frac{c}{p_c}. \quad *)$$

Man hat daher ein dem fehlerzeigenden Dreiecke ähnliches Dreieck zu construiren, Fig. 47, derart, dass die correspondierenden Seiten beider Dreiecke unter sich bezüglich die parallelen Abstände  $\frac{a}{p_a}, \frac{b}{p_b}, \frac{c}{p_c}$  erhalten, sodann die corre-

spondierenden Ecken der Dreiecke mit einander zu verbinden. Die Verbindungslinien schneiden sich im gesuchten Punkte P, denn fällt man von P die Lothe  $h_a, h_b, h_c$ , so verhalten sich diese wie die Abstände der correspondierenden Dreiecksseiten, d. i. wie  $\frac{a}{p_a} : \frac{b}{p_b} : \frac{c}{p_c}$ , wie Gl. 7) erfordert.

## § 25.

### Einschneiden für zwei Punkte.

Es sind zwei neu zu bestimmende Punkte  $P_a$  und  $P_b$  durch gegenseitige Visur verbunden und sind weitere Visuren nach **gegebenen** Punkten vorhanden. Die Coordinaten der beiden Punkte  $P_a$  und  $P_b$  sind zu berechnen.

Zu einer **einmaligen** Bestimmung der beiden Punkte sind auf jedem derselben mindestens die Richtungen nach 2 gegebenen Punkten und dem **anderen** neu zu bestimmenden Punkte zu beobachten. Bezeichnen in Fig. 34 A und B die

\*) Die pr. Verm.-Anw. setzt für  $a, b, c$  die Zeichen  $g_a, g_b, g_c$  und für  $\frac{a}{p_a}, \frac{b}{p_b}, \frac{c}{p_c}$  die Zeichen  $m_a, m_b, m_c$ .



zu bestimmenden, C und S die gegebenen Punkte, so kann die Auflösung der Dreiecke ABC und ABS nach Formel (100) und (101) erfolgen, in welcher e als Entfernung der gegebenen Punkte von einander bekannt, und g die Unbekannte ist. Es ist diese Aufgabe bekannt unter dem Namen der **Hansen'schen Aufgabe** oder der **Aufgabe von der unzugänglichen Distanz**.

Hat man **überschüssige** Beobachtungen, so erfolgt die Berechnung der **genäherten Coordinaten** nach § 22, oder, wenn auch Vorwärtsbeobachtungen vorliegen, nach § 21. Sodann berechnet man in bekannter Weise für beide neu zu bestimmenden Punkte die genäherten Neigungen  $n_a$  und  $n_b$ . Letztere sind nun durch Aenderung der genäherten Coordinaten um die Beträge  $dy$  und  $dx$  um die Beträge  $dn_a$ ,  $dn_b$  zu ändern. Diese Aenderungen sind für den Punkt  $P_a$

1) für die Richtung von  $P_a$  nach  $P_b$ , da **beide** Endpunkte dieses Strahls eine Aenderung erleiden:

$$dn_b = a_b dx_a + b_b dy_a + c_a dx_a + d_a dy_b$$

2) für die übrigen den Punkt  $P_a$  bestimmenden Richtungen:

$$dn_1 = a_1 dx_a + b_1 dy_a$$

$$dn_2 = a_2 dx_a + b_2 dy_a$$

etc.

Die Fehlergleichungen werden daher lauten, (unter Berücksichtigung des Orientierungsfehlers  $z$ , vergl. § 22):

$$v_b = a_b dx_a + b_b dy_a + c_a dx_b + d_a dy_b + z_a + f_b$$

$$v_1 = a_1 dx_a + b_1 dy_a + f_1$$

$$v_2 = a_2 dx_a + b_2 dy_a + f_2$$

etc.

und analog für den Punkt  $P_b$

$$v_a = a_a dx_b + b_a dy_b + c_b dx_a + d_b dy_a + z_b + f_a$$

$$v_1 = a_1 dx_b + b_1 dy_b + f_1$$

$$v_2 = a_2 dx_b + b_2 dy_b + f_2$$

etc.

(134)

Indem man diese Fehlergleichungen quadriert, addirt, die Summe der Reihe nach nach den vier Unbekannten  $dy_a$ ,  $dx_a$ ,  $dy_b$ ,  $dx_b$  differentiirt, die erhaltenen Differentialquotienten = 0 setzt, erhält man vier Normalgleichungen von der Form des § 9, 4), aus denen sich die vier Unbekannten nach den Formeln (84) und (85) ergeben.

## § 26.

### Einschneiden für zwei Punkte mit graphischer Darstellung der Visirstrahlen.

Sind zwei neu zu bestimmende Punkte durch gegenseitige Visuren verbunden, so kann man deren nach § 24 darzustellenden Schnittfiguren durch gegenseitige Wechselverbesserungen berichtigen, ehe man in denselben die wahrscheinlichste Lage der gesuchten Punkte endgültig ermittelt. Das folgende einfache Beispiel wird das Verfahren verdeutlichen. Die Punkte  $P_a$  und  $P_b$  seien in der in Fig. 48 angedeuteten Weise bestimmt. Man berechne zunächst die genäherten Coordinaten für  $P_a$ , zu dessen Bestimmung, da  $P_b$  noch unbekannt, zunächst nur zwei Strahlen zu Gebote stehen, hierauf berechne man  $P_b$ , unter Einführung des **vorläufig** bestimmten



Punktes  $P_a$  als gegebenen Punkt, so dass also  $P_b$  aus drei Strahlen erhalten wird. Die Schnittfigur für  $P_b$  ist also ein fehlerzeigendes Dreieck, — Fig. 50, Schnittfigur für  $P_b$  —. In einem beliebigen Punkt  $P$  desjenigen Strahls  $a b$ , welcher die Visur nach  $P_a$  darstellt, trage man die zur Bestimmung des Punktes  $P_a$  benutzten Neigungen an, und erhält so die Schnittfigur für  $P_a$ . In der Schnittfigur für  $P_b$  bestimme man nach § 24, 3) die wahrscheinlichste Lage des Punktes  $P_b$ . Man erhält den Punkt  $p_b$ . Zieht man  $p_b a' \parallel b a$ , so erhält man auch in der Schnittfigur für  $P_a$  ein fehlerzeigendes Dreieck, in welchem man den Punkt  $p_a$  in gleicher Weise bestimmt. Die weitere Parallele  $p_a b'$  verbessert das fehlerzeigende Dreieck der Schnittfigur für  $P_b$  und somit die Lage des Punktes  $p_b$ , welcher nach  $p_b'$  rücken wird. Ebenso verbessert die Parallele  $p_b' a''$  das fehlerzeigende Dreieck der Schnittfigur für  $P_a$ . Der Punkt  $p_a$  rückt infolge dieser Verbesserung nach  $p_a'$ . Diese Wechselverbesserungen sind fortzusetzen, bis eine wesentliche Änderung der Punkte  $p$  nicht mehr erzielt wird.

Es versteht sich von selbst, dass man zu der nach jedem Wechsel erforderlich werdenden Neubestimmung der Punkte  $p$  nicht immer wieder das Verfahren des § 24, 3) zu wiederholen braucht. Hat man in dem Dreieck  $A B C$ , Fig. 49, den Punkt  $p$  bestimmt, so findet man die dem Punkte  $p$  ähnlich gelegenen Punkte  $p'$ ,  $p''$  in den Dreiecken  $A B' C'$ ,  $A B'' C''$  in der aus der Figur ohne Weiteres verständlichen Weise.

Das hier dargestellte Verfahren der schrittweisen Annäherung kann man durch folgendes direktere Verfahren umgestalten.

Gesetzt, man habe die Wechselnäherungen so lange fortgesetzt, bis eine weitere Verschiebung der Punkte  $p$  nicht mehr stattfindet, so wird man erkennen, dass die endgültig ermittelten Punkte  $p_a$  und  $p_b$ , Fig. 51, in den verlängerten Basen  $b b$  und  $a a$  der zuletzt erhaltenen fehlerzeigenden Dreiecke liegen müssen. Denn läge z. B.  $p_b$  über oder unter der verlängerten Basis  $b b$ , so würde eben nicht  $b b$  die durch die letzte Verbesserung erhaltene Basis des fehlerzeigenden Dreiecks  $D b b$  bilden, sondern die durch  $p_b$  zu  $b a$  gezogene Parallele. Entsprechend würde sich auch die Lage des Punktes  $p_a$  ändern, mithin auch die Parallele  $p_a a$ , also auch der Punkt  $p_b$  etc. Es würde also bei weiterer Fortsetzung des Verfahrens noch eine Verschiebung der Punkte  $p$  erzielt werden, was der Voraussetzung, dass das Verfahren zu Ende geführt sei, widerspricht.

Zieht man nun durch die Spitze  $A$  des fehlerzeigenden Dreiecks  $A B C$  zu  $a b$  die Parallele  $A E$ , ermittelt in den Dreiecken  $A B C$  und  $D E F$  nach § 24, 3) die Punkte  $P_a$  und  $P_b$ , bezeichnet deren Abstände von den Dreiecksbasen mit  $m$  und  $n$ , die Entfernung der Parallelen  $a a$  und  $b b$  von einander, d. i. den Abstand der den Punkten  $P_a$  und  $P_b$  ähnlich gelegenen Punkte  $p_a$  und  $p_b$  von den Basen ihrer endgültig verbesserten fehlerzeigenden Dreiecke mit  $x$ , die Höhen dieser letzteren Dreiecke mit  $h_a$  und  $h_b$ , die Höhe der Dreiecke  $A B C$  und  $D E F$  mit  $H$ , so ist:

$$1) x : h_a = m : H$$

$$2) x : h_b = n : H$$

also

$$3) h_a : h_b = n : m$$

und weiter:

$$4) h_a + h_b = H + x.$$

Setzt man  $h_a = n y$ , so ist nach 3)  $h_b = m y$ , und man erhält aus 1) und 4)

$$I \quad x = \frac{m n y}{H}$$

$$II \quad m y + n y = H + x.$$



Diese Gleichungen ergeben, nach  $x$  aufgelöst:

$$x = \frac{H}{\frac{m+n}{mn} H - 1}.$$

Ist hieraus  $x$  gefunden, so theilt man  $H + x$  gemäss II nach dem Verhältniss  $m:n$ , um die Höhen  $h_a (=ny)$  und  $h_b (=my)$  zu erhalten. Mit Hülfe dieser Höhen lassen sich die endgültigen fehlerzeigenden Dreiecke  $Aaa$  und  $Dbb$  construiren und werden in denselben die gesuchten Punkte  $p_a$  und  $p_b$  nach Anleitung der Fig. 49 erhalten. Eine Probe für die Richtigkeit der Konstruktion gewährt der Satz, dass diese Punkte in den verlängerten Basen  $bb$  und  $aa$  liegen müssen.

§ 27.

### Wiederherstellung verlorener trigonometrischer Punkte durch Rückwärtsvisuren.

Man ermittelt zunächst die ungefähre Lage des verlorenen Punktes mit Hülfe des vorhandenen Kartenmaterials, bestimmt die Coordinaten dieses vorläufigen Punktes durch Rückwärtseinschneiden nach denselben gegebenen Punkten, welche früher zur Bestimmung des verlorenen Punktes gedient hatten. Aus den Coordinaten des vorläufigen Punktes und denen des verlorenen Punktes lässt sich die Excentricität  $e$ , (d. h. die Entfernung beider Punkte von einander), sowie der Winkel herleiten, den die Strecke  $e$  mit irgend einem der neu beobachteten Strahlen einschliesst, welche Elemente zur Wiederherstellung des gesuchten Punktes auf dem Felde genügen.

Bei der Coordinatenberechnung des **vorläufigen** Punktes können die bekannten Coordinaten des **verlorenen** Punktes als genäherte Coordinaten des ersteren Punktes, die bekannten Neigungen der von dem verlorenen Punkte nach gegebenen Punkten hin ausgehenden Strahlen als genäherte Neigungen benützt werden, so dass sich die Berechnung dieser Elemente, sowie die der Grössen  $a$  und  $b$  nach (117) erübrigt.

§ 28.

### Einschalten.\*)

Sind in Fig. 29  $a$  und  $o$  gegebene,  $b, c, d, e$  neu zu bestimmende Punkte, so erfolgt die Ausgleichung des Netzes ganz nach § 17. Die Basis  $ao$  ist bekannt, mithin können sämtliche Dreiecke des Netzes, und sodann die Coordinaten nach § 40 berechnet werden. Dass sich auch der Fall der Fig. 28 hiernach behandeln lässt, ist bereits § 11 erwähnt.

Sind in Fig. 52 die Punkte 3, 4 und 1 gegeben, also die Seiten  $A$  und  $E$  bekannt, die Punkte 5, 6, 7, 8 neu zu bestimmen und zu dem Ende sämtliche Winkel des Netzes gemessen, so erfolgt die Ausgleichung des Netzes nach denselben Principien, nur geht die Bedingung zu 2) des § 17 über in

$$[\beta] = \angle \hat{3} \hat{4} \hat{1} = v_4^3 - v_4^1, \quad (135)$$

während die Bedingung zu 3) desselben Paragraphen lautet:

$$\frac{E \sin \alpha_1 \sin \alpha_2 \sin \alpha_3 \dots}{A \sin \beta_1 \sin \beta_2 \sin \beta_3 \dots} = 1 \quad (135a)$$

wie man leicht nach Analogie des § 10, Formel (89), findet.

\*) Trigon. Formul. 16 der preussischen Verm.-Anw.



### Einketten.\*)

Das Dreiecksnetz ist so einzurichten, dass wenigstens zwei Punkte desselben mit gegebenen Punkten,  $\triangle 12$  und  $\triangle 15$ , — Fig. 53 — zusammenfallen. Ausser den Dreieckswinkeln sind womöglich auf den **gegebenen** Punkten noch die Richtungen nach anderen **gegebenen** Punkten zu beobachten — ( $\triangle 15-\triangle 40$  und  $\triangle 12-\triangle 41$ ). Die Winkel haben dann folgenden Bedingungen zu genügen:

- 1) Die Summe der Winkel in den einzelnen Dreiecken muss  $180^\circ$  betragen.
- 2) In dem Zuge  $\triangle 40, \triangle 15, 13, 14, \triangle 12 \triangle 41$  muss die Summe der gemessenen Winkel

$$\Sigma = (2n - 4)R - C$$

sein, worin C den Winkel bedeutet, welchen die Dreiecksseiten unter sich bilden, also

$$1) \Sigma = (2n - 4)R - (v_E - v_A).$$

Bezeichnen  $f_1, f_2 \dots f_n$  die gegen die Bedingung zu 1) sich ergebenden Widersprüche, (1), (2) ... (n) die danach den Winkeln der Dreiecke 1, 2 ... n zufallenden Verbesserungen, ferner  $f_s$  den Widerspruch gegen die Bedingung zu 2), (s) die den Polygonwinkeln danach zufallenden Verbesserungen, so ist, wenn m die Anzahl der Polygonpunkte,  $z_1, z_2 \dots z_n$  bezüglich die Anzahl der Winkel der Dreiecke 1, 2, ... n, welche zugleich in dem Polygon liegen, bezeichnen, — (so dass z. B.  $z_2 = 1, z_3 = 2$ ); — so lautet die aus dem Polygonzuge sich ergebende Fehlergleichung:  $2) m(s) + z_1(1) + z_2(2) + \dots + z_n(n) - f_s = 0.$  (136)

Ferner ergeben sich aus den einzelnen **Dreiecken**, wenn  $\frac{1}{p}(s)$  und  $\frac{1}{q}(s)$  die Theile sind, welche denjenigen Dreieckswinkeln, die zugleich dem Polygonzuge angehören, aus der Polygonverbesserung zufallen:

$$3) \left\{ \begin{array}{l} 3(1) + \left(\frac{1}{p_1} + \frac{1}{q_1}\right)(s) - f_1 = 0 \\ 3(2) + \left(\frac{1}{p_2} + \frac{1}{q_2}\right)(s) - f_2 = 0 \\ \text{etc.} \end{array} \right. \quad (137)$$

Die Theile  $\frac{1}{p}(s)$  und  $\frac{1}{q}(s)$  sind verschieden, je nach der Anzahl der die einzelnen Polygonwinkel zusammensetzenden Dreieckswinkel, da jedem Polygonwinkel nur die Verbesserung (s) zukommt, und diese zu gleichen Theilen auf die den Polygonwinkel zusammensetzenden Dreieckswinkel zu vertheilen ist. So ist z. B. im Dreiecke 3 der auf den Winkel  $\beta$  fallende Theil der Verbesserung (s):  $\frac{1}{p_3}(s) = \frac{1}{3}(s)$ , weil (s) sich auf die Winkel  $\beta_1, \beta_2, \beta_3$  vertheilt, dagegen ist in dem Dreiecke 3 der Theil des Winkels  $\alpha$ , d. i.:  $\frac{1}{q}(s) = \frac{1}{2}(s)$ , weil sich hier (s) nur auf die Winkel  $\alpha_3$  und  $\beta_4$  vertheilt. Liegt nur ein Dreieckswinkel im Polygon, so ist entweder  $\frac{1}{p}$  oder  $\frac{1}{q} = 0$ .

Die Auflösung der Gleichungen (136) und (137) erfolgt, indem man die Verbesserungen (1), (2) ... aus den Gleichungen (137) berechnet, sodann bezüglich

\*) Trigon. Formul. 17 der pr. Verm.-Anw.



mit den Zahlen  $z_1, z_2 \dots$  multiplicirt und die Summe der erhaltenen Produkte in (136) einsetzt, wodurch sich (s) ergibt. Wird dieses dann in (137) eingesetzt, so erhält man (1), (2) ... (n).

Es ist gleichgültig, ob man den Polygonfehler  $f_s$  aus dem Polygon  $\triangle 40, \triangle 15, 14, 13, \triangle 12, \triangle 41$ , oder aus  $\triangle 40, \triangle 15, 10, 11, \triangle 12, \triangle 41$  berechnet, denn wenn neben **einer** Polygonbedingung die Dreiecksbedingungen erfüllt sind, so ist auch die **andere** Polygonbedingung erfüllt.

In dem in unserer Figur dargestellten Beispiele sei der Fehler  $f_s$  aus dem Polygonzuge 40, 15, 14, 13, 12, 41 gebildet. An den m, (=4) Winkeln desselben participiren:

- 1) der Anschlusswinkel auf  $\triangle 15$
- 2) im Dreiecke 1 die Winkel  $\beta$  und  $\gamma$
- 3) " " 2 " "  $\beta$
- 4) " " 3 " "  $\alpha$  und  $\beta$
- 5) " " 4 " "  $\alpha$  und  $\beta$
- 6) der Abschlusswinkel auf  $\triangle 12$ .

Demnach ist:

$$\begin{array}{lll} z_1 = 2 & \frac{1}{p_1} = \frac{1}{2} & \frac{1}{q_1} = \frac{1}{3} \\ z_2 = 1 & \frac{1}{p_2} = \frac{1}{3} & \frac{1}{q_2} = 0 \\ z_3 = 2 & \frac{1}{p_3} = \frac{1}{3} & \frac{1}{q_3} = \frac{1}{2} \\ z_4 = 2 & \frac{1}{p_4} = \frac{1}{2} & \frac{1}{q_4} = \frac{1}{2} \end{array}$$

Sei  $f_1 = +28''$ ,  $f_2 = -11$ ,  $f_3 = +28$ ,  $f_4 = -9$ ,  $f_s = +19$ , so lautet die Bedingungsgleichung (136)

$$\text{I} \quad 4(s) + 2(1) + (2) + 2(3) + 2(4) - 19 = 0$$

und die Bedingungsgleichungen (137)

$$\text{II} \quad \begin{cases} 3(1) + \left(\frac{1}{2} + \frac{1}{3}\right)(s) - 28 = 0 \\ 3(2) + \left(\frac{1}{3} + 0\right)(s) + 11 = 0 \\ 3(3) + \left(\frac{1}{3} + \frac{1}{2}\right)(s) - 28 = 0 \\ 3(4) + \left(\frac{1}{2} + \frac{1}{2}\right)(s) + 9 = 0 \end{cases}$$

Löst man die Gleichungen II einzeln nach (1), (2), (3), (4) auf, multiplicirt mit z und addirt, so ergibt sich:

$$\text{III} \quad \begin{cases} 2(1) = -\frac{5}{9}(s) + \frac{56}{3} \\ 1(2) = -\frac{1}{9}(s) - \frac{11}{3} \\ 2(3) = -\frac{5}{9}(s) + \frac{51}{3} \\ 2(4) = -\frac{6}{9}(s) - \frac{18}{3} \\ \hline \text{Summe} = -\frac{17}{9}(s) + \frac{83}{3} \end{cases}$$



Durch Einsetzung dieser Summe in II erhält man:  $(s) = -4,1$  und durch Einsetzung von  $(s) = -4,1$  in II oder III:  $(1) = +5$ ,  $(2) = -3,2$ ,  $(3) = +10,5$ ,  $(4) = -1,6$ .

Es erhält nun jeder der Dreieckswinkel der Dreiecke 1, 2, 3, 4 bezüglich die Verbesserung  $(1)$ ,  $(2)$ ,  $(3)$ ,  $(4)$ , ausserdem aber diejenigen Dreieckswinkel, welche zugleich Theile der Polygonwinkel bilden, die Verbesserungen  $\frac{1}{p}(s)$  bzw.  $\frac{1}{q}(s)$ .

Nach Verbesserung der Winkel erfolgt die Berechnung der Dreiecksseiten in der Weise, dass zunächst die Anfangsseite  $a = 1000$  angenommen wird. Hierauf erfolgt dann nach § 40 eine **vorläufige** Berechnung der Coordinatenunterschiede.\*) Die Summe derselben dient zur Berechnung der **vorläufigen** Entfernung  $\mathfrak{S}$  der **gegebenen** Punkte. Ist die bekannte **wirkliche** Entfernung dieser Punkte  $= S$ , so ist  $q = \frac{S}{\mathfrak{S}}$  die Verhältnisszahl, mit welcher die **vorläufigen** Seiten der Dreiecke und die **vorläufigen** Coordinatenunterschiede zu multipliciren sind, um zu den **wahren** Werthen derselben zu gelangen.

Sind die An- und Abschlussneigungen auf den Punkten 12 und 15 nicht beobachtet, so beschränkt sich die Ausgleichung der Winkel nur auf die Vertheilung der Widersprüche  $f_1, f_2, \dots, f_n$  in den einzelnen Dreiecken 1, 2, ..., n. Die Berechnung der vorläufigen Coordinatenunterschiede erfolgt unter Zugrundelegung einer bloss durch Schätzung bestimmten Anfangsneigung. Ausser der vorläufigen Entfernung  $\mathfrak{S}$  ist dann aus den vorläufigen Coordinatenunterschieden und den Coordinaten der **gegebenen** Punkte noch der Fehler der Anfangsneigung herzuleiten.\*\*\*) Letztere ist dann um den erhaltenen Betrag zu verbessern, und die Berechnung, nachdem selbstverständlich auch die wahren Werthe der Dreiecksseiten durch Multiplication der vorläufigen Werthe mit  $q$  ermittelt worden, mit den so berichtigten Elementen zu wiederholen.

## IV. Sphärisch trigonometrische Messungen.

§ 30.

### Das Erdsphäroid.

Ein Körper, welcher durch Rotation einer Ellipse um ihre kleine Axe entstanden ist, heisst Sphäroid. Ein solcher Körper ist bekanntlich die Erde. Die Meridiane, d. i. die durch die Rotationsaxe der Erde gelegten Schnitte, sind also Ellipsen, und es können daher, wo es sich um die Aufnahme ganzer Länder handelt, die Formeln der sphärischen Trigonometrie nicht ohne Weiteres Anwendung finden, bedürfen vielmehr gewisser Correctionen,\*\*\*) welche ihrerseits die Kenntniss der Excentricität der Meridianellipse bzw. der Abplattung erfordern. Wir wollen daher

\*) Im trigon. Form. 19 der pr. Verm.-Anw. Vom § 40 muss hier zum Verständniss des Folgenden vorweg Kenntniss genommen werden.

\*\*) Ist die aus den Coordinaten der gegebenen Punkte abgeleitete Neigung der diese Punkte verbindenden Geraden  $= r$ , die aus den **vorläufigen** Coordinaten sich ergebende Neigung  $= n$ ,  $\left( \tan n = \frac{[\Delta y]}{[\Delta x]} \right)$ , so ist  $n - r$  der Fehler der Anfangsneigung.

\*\*\*) Wenigstens einer strengen Berücksichtigung des mit der geographischen Breite wechselnden Krümmungsradius der Meridianellipse pp.