

大地測量學

上卷 第四分冊

Ф. Н. 克拉索夫斯基 著
В. В. 達尼洛夫

測繪出版社

大地測量学

上卷 第四分冊

Φ. H. 克拉索夫斯基 著
B. B. 达尼洛夫
馮 尊 湯 譯
于 守 义

前苏联人民委员会高等学校委员会
審定作为高等測量学校教科書

測繪出版社

1957·北京

本書系根据前苏联人民委员会測繪总局編輯出版局 (РЕДЪ ЮРО ГМІК при СНК СССР) 1939年于莫斯科出版的“大地測量学”上卷第二分册 (Руководство по высшей геодезии, Ч.1, Вып. 2) 下半本譯出。本書作者是苏联权威大地測量学家、斯大林獎金獲得者 Ф.Н. 克拉索夫斯基教授和 В.В. 达尼洛夫教授, 經前苏联人民委员会高等学校委员会審定作为高等測量学校教科書。

本書上卷分成四册出版。第四分册包括: 三角網按間接观测法平差, 精密導綫測量, 精密与高精度水准測量, 三角高程測量。

本書由馮尊湯、于守义同志翻譯, 周江文、胡明城同志校訂。

大地測量学

上卷 第四分册

著 者	Ф. Н. 克拉索夫斯基 В. В. 达尼洛夫
譯 者	馮 尊 湯、于 守 义
出版者	測 繪 出 版 社 北京宣武門外永光寺西街1号 北京市書刊出版業營業許可証出字第081号
發行者	新 華 書 店
印刷者	地 質 印 刷 厂 北京廣安門內教子胡同甲31号

編輯: 夏文豹

印数(京)1—3,600册	1957年8月北京第1版
开本31"×43 ¹¹ / ₂₅	1957年8月第1次印刷
字数190,000字	印張 ⁹⁸ / ₂₅
定价(10)1.20元	

上卷第四分册

目 录

第十四章 三角網按間接觀測法平差	881
§ 102. 概說	881
§ 103. 誤差方程式的組成	883
§ 104. 約化法方程式的組成和解算	889
§ 105. 史賴伯規則	897
§ 105a. 間接觀測平差示例	900
§ 106. 補點測定總說	908
由基本點向補點觀測的方向值預行改正	
§ 107. 多點前方交会按條件觀測法平差	916
§ 108. 多點前方交会按間接觀測法平差	918
近似坐標計算公式, 前方交会按間接觀測法平差示例	
§ 109. 補點的圖解平差	928
§ 110. 用后方交会法測定補點	935
§ 111. 關於三角網平差的結論, Н.Ю. 普蘭尼斯——普蘭涅維奇方 法的概念	940
第十五章 精密導綫測量	947
§ 112. 精密導綫測量是建立國家控制網的一種方法	947
§ 113. 精密導綫測量的等級	950
§ 114. 精密導綫網的圖形	951
§ 115. 主導綫和插導綫容許的曲折度以及量長與測角的必要精度	955
§ 116. 精密導綫測量的覘標和中心標	961
§ 117. 直接導綫	963
踏勘、角度觀測、綫長丈量、高程測量、導綫的計算、外業 工作的組織	

§ 118.	沿铁路的直接导綫	974
§ 119.	視差法測距, 視差环节的各种圖形及其比較	975
	第一类型的視差环节、第二类型的視差环节、兩类視差环节 中的誤差影响、結論	
§ 120.	視差导綫測量	981
	踏勘、設備、視差基綫的布置和測量、角度測量、外業資料 的計算、作業組織	
§ 121.	視差导綫測量的偶然誤差和系統誤差	987
§ 122.	建立控制網的綜合法	989
第十六章	精密与高精度水准測量	991
§ 123.	高精度与精密水准測量的任务, 建立国家水准網的方案	991
§ 124.	高精度水准測量的方法	996
	四种水准測量方法的基本特点	
§ 125.	高精度水准点的標記	997
§ 126.	精密水准測量仪器、水准仪	1002
§ 127.	高精度水准測量标尺和測定标尺長度的仪器	1013
	苏联水准标尺、日內瓦尺、檢查尺、标尺分划的檢驗 标尺長度变化的計算、法国水准标尺	
§ 128.	水准測量的仪器誤差	1027
	标尺讀数誤差和蛛絲照准分划綫的誤差、測定水准器軸傾斜 的誤差、不同的水准測量方法中讀数誤差和測定水准器軸傾 斜誤差的影响、測定水准器軸和望远镜視軸間的夾角、此夾 角对水准測量結果的影响	
§ 129.	由于整置不正确所引起的水准測量誤差	1034
§ 130.	水准測量誤差的外界原因; 折光差的影响	1035
§ 131.	按苏联——瑞士方法进行水准測量; 水准仪和标尺的檢查和 檢驗	1044
§ 132.	苏联水准測量細則的主要特点; 一測站上的觀測程序、記錄 和檢查	1053
§ 133.	用苏联——瑞士法在兩水准点間施測的水准路綫之計算	1062
§ 134.	水准測量的正高改正	1066
§ 135.	水准測量的精度估計	1070

§ 136.	高精度和精密水准测量实施方法的仪器的最后考虑·····	1075
第十七章	三角高程测量 ·····	1079
§ 137.	垂直角观测·····	1079
§ 138.	三角高程测量公式·····	1081
§ 139.	由三角高程测量测定高程的精度·····	1084
§ 140.	地面折光系数的测定·····	1090
附录1	悬链线不对称改正数公式的推导·····	1094
附录2	A. A. 依佐托夫第一和最末联系数计算用表·····	1101

第十四章 三角網按間接觀測法平差

§ 102. 概 說

二等補充網以及三等以下的三角網，其構造往往是很複雜的，作這種網的平差，通常需要牽涉很多連系各點觀測方向或角度的條件方程式。

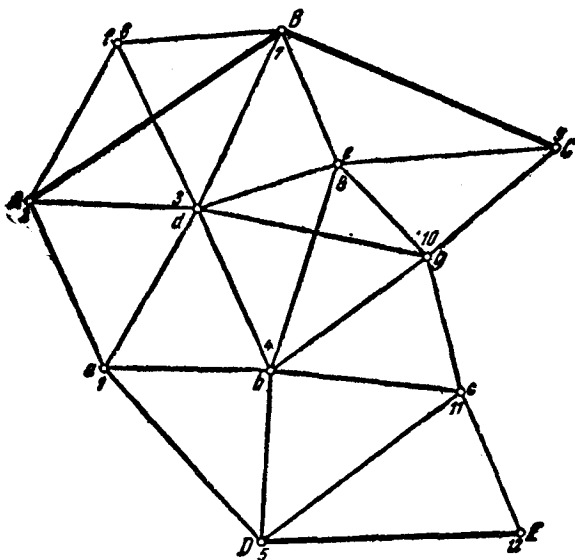


圖 293

補充網連結於許多高級固定點和邊，往往使得新點的數目和插入網中的條件數目之比變成很不利——點數不多而條件數目很大。另外，在這些條件中有时有複雜的多邊形條件，它們的組成和解算

都特別費事。

圖 293 所示的網中，為了決定七個新點一共觀測了 52 個方向。 A, B, C, D, E 是固定點。作方向平差時，網內共發生 25 個條件，其中 15 個圖形條件，5 個邊條件，一個固定邊條件，一個基綫條件，一個坐標方位角條件及兩個坐標條件。顯然，為了七個新點解算 25 個條件應當認為是不必要地繁重的工作。

補充網用條件觀測法平差，是以條件方程式的聯繫數作未知數，一般說來是太麻煩。

現在設想，採用新點的坐標改正數作為平差中所求的未知數。

因為這些點的最後坐標值是最後方向值的函數，顯然，對應於坐標的或然改正數，有完全確定的觀測方向的或然改正數，反之亦然。換句話說，我們可以从新點的近似坐標出發，利用所有觀測，首先求得近似坐標的改正數，然後根據它們推算各觀測方向的改正數。因此，問題在於把新點的坐標改正數用觀測方向及其改正數的函數來表示。這樣做，我們就得到誤差方程式（不是條件方程式），其中觀測值的函數——坐標改正數——用觀測值及其改正數來表示。要從誤差方程式確定坐標改正數的最或然值使觀測方向的改正數平方和為極小，我們應用間接觀測平差法。求出間接觀測量（這裡是坐標改正數）以後，從誤差方程式用已知的方法計算觀測方向值（即直接觀測量）的改正數。

當待定的坐標改正數的數目比較網條件方程式的數目少得多，尤其是網內有多邊形條件時，這種方法就顯得很有利。在圖 293 的三角網中，坐標改正數的數目等於 14。因此，應用間接觀測平差法，或者說，求坐標改正數，就不需解算 25 個法方程式，而是解算 14 個法方程式。當然，工作量的減少不是 14:25。誤差方程式的數目等於觀測方向的數目（本例為 52），其組成工作較之組成 25 個條件方程式稍繁，但在平面上平差時，誤差方程式的組成實際只需此半數方向進行計算；求坐標改正數時組成法方程式的工作要大些。但在解算法方程式這個最繁重的階段中，解 14 個法方程式較之解 25

个大約使工作量减少 $\frac{1}{4}$ 。

§ 103. 誤差方程式的組成

我們假設三角網內，各固定点的坐标，固定边的坐标方位角和边長都是高斯——克呂格投影平面上的值；同样，假設各观测值（观测方向）都化算到平面上。把方向值表作成像 §75 中 39 表那样的形式是适宜的，表中最后一行列出所謂定向方向值 R 。

为了用間接观测法进行平差，首先須求出新点的近似坐标；其誤差可达 1 公尺。但是，我們認為，应当使这些計算和所利用的資料，一部分在以后也能加以利用。

为求近似坐标，須先計算插入網各三角形的边長如下。見圖 293，三角形 $\underline{DEc}$ ， $\underline{Dbc}$ ， $\underline{baD}$ ， $\underline{bgc}$ ， $\underline{bge}$ ， $\underline{abd}$ ， $\underline{adA}$ ， $\underline{Adf}$ 是計算所有新点坐标所必需的，每一三角形中，仅在画有短綫的兩個頂点，由方向值表中的定向方向值 R 算出其角值。这两个角位于已定边的兩端，也就是前一三角形的两个頂点。解算三角形的格式第一列中所写的第三个角，是由 180° 减去前两个角之和得出的。为了校核，第三个角要与由方向值表直接算出的值相比較，其差就等于三角形閉合差。为說明起見，我們把解算三角形 cbg 的格式列出：

		校 核	$\lg \frac{bc}{\sin g}$	$\text{co.} \lg \sin g$
			$\lg \sin g$	$\lg bc$
g	$180^\circ - (b+c)$	$R_{gb} - R_{gc}$	$\lg \sin c$	$\lg bg$
c	$R_{cg} - R_{cb}$	由方向值表	$\lg \sin b$	$\lg gc$
b	$R_{bc} - R_b$	計 算		
$b+c$				

照这样計算边長，在二等網是用七位对数，三等網用六位对数。此后，依次計算各边的坐标差， E_c 和 D_c 边，所用 R_{Ec} 和 R_{Dc} 即推算三角形 DcE 的 E, D 角时所用的同一数值；其次 cb 和 Db 边，

所用 $R_{c,b}$ 和 $R_{D,b}$ 与求 Dbc 三角形 b, D 角所用者相同，以下同此。
 c 点的坐标共算兩次，一次由 E ，一次由 D ；其結果应相符达 0.01 公尺。同样， b 点的坐标也算兩次，一次由 c ，一次由 D ，結果之差也应在 0.01 公尺以內。这样，經三角形 $DEc, bcD, cbg, gbe, aDb, abd$ ，得出 c, b, a, g, e, d 各点的近似坐标，都算到 0.01 公尺。然后，取三角形 daA 和 Afd ，把 A 点的坐标作为未知的，算 dA 和 aA 边的坐标差，再由 a 和 d 点的坐标求出 A 点的坐标；最后，計算 Af 和 df 边的坐标差，由 d 的坐标和方才得出的 A 点坐标，算出 f 的坐标。在任何时候，須严格遵守这一規則：計算某边的坐标差时，所用 R 值須与解算三角形时推求相应角所用者相同。

注意在近似坐标确定以后，接着就要精密推算三角形各边的坐标方位角 T' ，边的兩端假設即由近似坐标所确定。換句話說，我們在确定三角点的近似坐标时，可有相当的自由。但是，为了求誤差方程式的常数項，下面將會看到，必須有近似坐标所确定各点之間的精确坐标方位角。一般自然是用公式：

$$\operatorname{tg} T'_{1.2} = \frac{y_2^0 - y_1^0}{x_2^0 - x_1^0},$$

式中 $y_2^0, x_2^0, y_1^0, x_1^0$ 是点 2 和 1 的近似坐标，計算須用七位对数。但是，如果我們严格地按照上面所建議的方法来解算三角形和求坐标差，那末显然，沿 $Ec, Dc, cb, Db, Da, ba, ad, bd, df, bg, cg, bc, ge$ 各边，对于正方向就会有：

$$T' = R,$$

对于反方向，則

$$T' = R \pm 180^\circ,$$

R 即为計算各边坐标差时所用的同一数值。換句話說，只需把上述 $\operatorname{tg} T'$ 公式用于不多的边，即 $Af, Ad, fB, dB, de, dg, gC, eC, Be$ 。自然，求这些边的 T' 时，对于 A, B, C 要用它們的固定坐标。設：

$$y_2^0 - y_1^0 = \Delta y,$$

$$x_2^0 - x_1^0 = \Delta x,$$

在計算 $T'_{1.2}$ 時應有校核，即以兩法計算 $T'_{1.2}$ ：

$$\operatorname{tg} T'_{1.2} = \frac{\Delta y}{\Delta x}, \quad \operatorname{tg}(T'_{1.2} + 45^\circ) = \frac{\Delta y + \Delta x}{\Delta x - \Delta y}.$$

如果組成方向值表，並沒有作出定向方向值 R ，那末，對於每一個為坐標計算所不可少的三角形，須自表中寫出其三個角，用平均分配閉合差的方法來平差角度，然後按一般的方法計算三角形的邊長。按照三角形中初步平差的角度，推算各邊的坐標方位角，然後計算坐標差。在每一三角形內，坐標由兩個邊傳算，兩個結果間允許差 0.01 公尺。照這樣求近似坐標時，計算各邊坐標差所用坐標方位角值，當然等於那個邊的 T' 值，只需此邊不連系於兩個起始固定點以外的其他固定點。因而，像前面一樣，只需計算一部分邊的 T' ，這些邊或與多餘固定點相連系或者形成多餘的三角形。

這兩種求近似坐標的方法（用或者不用 R ），在計算工作上實際是一樣的，而兩者的特點都是精密地計算近似坐標之差，這就免除了以後沿許多邊計算 T' 。

與此相反，也可更粗略而迅速地推算近似坐標，這時三角形各角不相配合，並且推算坐標差所用的邊長和坐標方位角都可省略計算。用這種方法以後，須按各點的近似坐標精密計算所有各邊的 T' 。

用 x, y 表示待定點的最或然坐標，用 x^0 和 y^0 表示近似坐標， δx 和 δy 表示近似坐標的改正數，於是：

$$x = x^0 + \delta x,$$

$$y = y^0 + \delta y.$$

而坐標方位角的平差值 $T_{1.2}$ 的公式為：

$$\operatorname{tg} T_{1.2} = \frac{y_2 - y_1}{x_2 - x_1} = \frac{y_2^0 - y_1^0 + \delta y_2 - \delta y_1}{x_2^0 - x_1^0 + \delta x_2 - \delta x_1}.$$

設 δx 和 δy 的值充分地小，則有：

$$\operatorname{tg} T_{1.2} = \frac{y_2^0 - y_1^0}{x_2^0 - x_1^0} + \frac{\delta y_2}{x_2^0 - x_1^0} - \frac{\delta y_1}{x_2^0 - x_1^0} -$$

$$\begin{aligned}
& -\frac{(y_2^0 - y_1^0)}{(x_2^0 - x_1^0)^2} \delta x_2 + \frac{(y_2^0 - y_1^0)}{(x_2^0 - x_1^0)^2} \delta x_1, \\
& \operatorname{tg} T_{1.2} - \operatorname{tg} T'_{1.2} = \frac{\delta y_2}{s_{1.2} \cos T'_{1.2}} - \frac{\delta y_1}{s_{1.2} \cos T'_{1.2}} - \\
& -\frac{\operatorname{tg} T'_{1.2}}{s_{1.2} \cos T'_{1.2}} \delta x_2 + \frac{\operatorname{tg} T'_{1.2}}{s_{1.2} \cos T'_{1.2}} \delta x_1, \\
& (T_{1.2} - T'_{1.2})'' = \frac{\cos T_{1.2} \cdot \rho''}{s_{1.2}} \delta y_2 - \frac{\cos T_{1.2} \cdot \rho''}{s_{1.2}} \delta y_1 - \\
& -\frac{\sin T'_{1.2} \cos T_{1.2}}{s_{1.2} \cos T'_{1.2}} \rho'' \cdot \delta x_2 + \frac{\sin T'_{1.2} \cos T_{1.2}}{s_{1.2} \cos T'_{1.2}} \rho'' \cdot \delta x_1.
\end{aligned}$$

$s_{1.2}$ 代表 1,2 点間之距离。显然，上式右方不必区别 $\cos T_{1.2}$ 与 $\cos T'_{1.2}$ ，因此：

$$\begin{aligned}
(T_{1.2} - T'_{1.2})'' &= \frac{\cos T'_{1.2} \cdot \rho''}{s_{1.2}} \delta y_2 - \frac{\cos T'_{1.2} \cdot \rho''}{s_{1.2}} \delta y_1 - \\
& -\frac{\sin T'_{1.2} \cdot \rho''}{s_{1.2}} \delta x_2 + \frac{\sin T'_{1.2} \cdot \rho''}{s_{1.2}} \delta x_1.
\end{aligned}$$

坐标方位角的最或然平差值 $T_{1.2}$ 可写成：

$$T_{1.2} = N'_{1.2} + \sum_1 + v_{1.2} + z_1.$$

这里 $N'_{1.2}$ 是已加曲率改正 $r'_{1.2}$ 的观测方向值； $\sum_1$ 为定向角，在十一章 §75 中已講到，把它加于点上各 N' ，就得出定向方向值 R ； $v_{1.2}$ 为观测方向值 $N'_{1.2}$ 的誤差； z_1 为 $\sum_1$ 的誤差，即点 1 上各方向的共同定向誤差。

由于下面的理由， $\sum$ 和 R 的計算通常如表 83 所示。

三角網內所有各点按表 83 組成一个总表；表內每点各有自己的一欄。

第一行內为由本測站所观测各点的名称；第二行为 N' ，即 $N + r^A$ ；第三行为各相应边的 T' ，其值或者是如上面所說在計算近似坐标的过程中已有的，或者是根据近似坐标按公式：

$$\operatorname{tg} T'_{1.2} = \frac{y_2^0 - y_1^0}{x_2^0 - x_1^0}$$

求得的。对于固定方向，此行直接写出已知的 T 。第四行为同列第二、三行之差，即由站上各观测点所算得的 Σ ，所有 Σ 的平均数作为定向角 Σ_0 ，将它加于各个 N' ，以求得第五行的近似定向方向值 R 。第六行 l 为差数 $T' - R$ 或 $T - R$ ，其和应等于零。第七行为边长的四位对数；以下各行的意义下面再谈。

现在很清楚，由 1 到 2 方向的误差方程式可写成：

$$v_{1.2} = -z_1 + \frac{\cos T'_{1.2}}{s_{1.2}} \rho'' \cdot \delta y_2 - \frac{\cos T'_{1.2}}{s_{1.2}} \rho'' \cdot \delta y_1 - \\ - \frac{\sin T'_{1.2}}{s_{1.2}} \rho'' \cdot \delta x_2 + \frac{\sin T'_{1.2}}{s_{1.2}} \rho'' \cdot \delta x_1 + l_{1.2}$$

z_1 为 Σ_0 的误差，即点 1 上由定向误差所引起的各 R 值的公共误差； $l_{1.2}$ 即 83 表第 6 行的同一数值。

s 用公里表示。改正数 δy 和 δx 以公寸表示，并引用符号：

$$\left. \begin{aligned} 10\delta x &= \xi; \quad 10\delta y = \eta; \\ (a) &= -20.6265 \sin T'; \quad (b) = +20.6265 \cos T'; \end{aligned} \right\} \quad (465)$$

写出： $a = \frac{(a)}{s_{\text{KM}}}; \quad b = \frac{(b)}{s_{\text{KM}}}.$

这时误差方程式写成：

$$-z_1 + a_{1.2} \xi_2 + b_{1.2} \eta_2 - a_{1.2} \xi_1 - b_{1.2} \eta_1 + l_{1.2} = v_{1.2}. \quad (466)$$

求 (a) 和 (b) 可用 A.C 费罗连柯表，不待说，表以 T' 为引数。

根据 (a) ， (b) 用计算尺算出表 83 第 8，9 行的 a 和 b 。

显然，对于反方向，(466) 式中的系数 a 和 b 仅仅改变符号。

就网内每一观测方向均须组成 (466) 式，包括在固定点上观测固定边的方向在内。在组成这些方程式时，须区别下列各种情形：

1) 观测方向由固定点 1 到固定点 2，这时：

$$-z_1 + l_{1.2} = v_{1.2}, \quad (467)$$

易 万 卡 点

观测点	N'	T'或 T	定向角 Σ	近似定向 方向值 R	i	lg s	a	b	平 差 方向值
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
谢密楼	0° 0' 0".15	92° 21' 42".75	92° 21' 42".60	92° 21' 41.64	+1".11				
沃林里	46 8 52.27	138 30 32.80	40.53	138 30 33.76	-0.96				
舍市渡	64 9 39.61	156 31 21.34	41.73	156 31 21.10	+0.24				
加布里	188 52 45.40	226 14 26.49	41.09	226 14 26.89	-0.40				
		$\Sigma_0 = 90^\circ 21' 41.49$			+0.01				

因为

$$\delta x_2 = \delta x_1 = 0,$$

$$\delta y_2 = \delta y_1 = 0;$$

2) 观测方向由固定点 1 到待定点 2;

$$-z_1 + a_{1.2} \xi_2 + b_{1.2} \eta_2 + l_{1.2} = v_{1.2}; \quad (468)$$

3) 观测方向由待定点 1 到固定点 2;

$$-z_1 - a_{1.2} \xi_1 - b_{1.2} \eta_1 + l_{1.2} = v_{1.2}; \quad (469)$$

4) 观测方向由待定点 1 到待定点 2;

$$-z_1 + a_{1.2} \xi_2 + b_{1.2} \eta_2 - a_{1.2} \xi_1 - b_{1.2} \eta_1 + l_{1.2} = v_{1.2}. \quad (470)$$

組成了誤差方程式，便可按照一般的規則作方程式。但是各个点上观测方向改正数 v 的和應該等于零；因此，同点各观测方向所作 (466) 式之和应使为零。这就引起了一种可能，从总解算中很容易地把未知数 z 消去，因此把同时解算的法方程式的数目减少了三角網的点数那末多。消去了 z 的法方程式称为約化法方程式。

§ 104. 約化法方程式的組成和解算

在 293 圖上，三角網的各点除以字母代表外，还有号碼。

c 点的誤差方程式如下：

$$\left. \begin{aligned} -z_{11} & -a_{11.12} \xi_{11} - b_{11.12} \eta_{11} & + l_{11.12} & = v_{11.12} \\ -z_{11} & -a_{11.5} \xi_{11} - b_{11.5} \eta_{11} & + l_{11.5} & = v_{11.5} \\ -z_{11} + a_{11.4} \xi_4 + b_{11.4} \eta_4 & - a_{11.4} \xi_{11} - b_{11.4} \eta_{11} + l_{11.4} & = v_{11.4} \\ -z_{11} + a_{11.10} \xi_{10} + b_{11.10} \eta_{10} & - a_{11.10} \xi_{11} - b_{11.10} \eta_{11} + l_{11.10} & = v_{11.10} \end{aligned} \right\} \quad (471)$$

(471) 式提供总法方程式的一部分；为了把这一部分写得簡單些，把 (471) 式中未知数 ξ_4 的系数用 A 代表， η_4 的系数用 B 代表； ξ_{10} ， η_{10} ， ξ_{11} ， η_{11} 的系数分別以 C ， D ， E ， F 代表。

于是有：

$$1) \quad 4z_{11} - [A]\xi_4 - [B]\eta_4 - [C]\xi_{10} - [D]\eta_{10} - [E]\xi_{11} - [F]\eta_{11} = 0$$

$$2) \quad -[A]z_{11} + [AA]\xi_4 + [AB]\eta_4 + [AC]\xi_{10} + [AD]\eta_{10} + [AE]\xi_{11} + [AF]\eta_{11} + [AI]$$

$$3) \quad -[B]z_{11} + [AB]\xi_4 + [BB]\eta_4 + [BC]\xi_{10} + [BD]\eta_{10} +$$

$$\begin{aligned}
& + [BE]\xi_{11} + [BF]\eta_{11} + [BI] \\
4) & - [C]z_{11} + [AC]\xi_4 + [BC]\eta_4 + [CC]\xi_{10} + [CD]\eta_{10} + \\
& + [CE]\xi_{11} + [CF]\eta_{11} + [CI] \\
5) & - [D]z_{11} + [AD]\xi_4 + [BD]\eta_4 + [CD]\xi_{10} + [DD]\eta_{10} + \\
& + [DE]\xi_{11} + [DF]\eta_{11} + [DI] \\
6) & - [E]z_{11} + [AE]\xi_4 + [BE]\eta_4 + [CE]\xi_{10} + [DE]\eta_{10} + \\
& + [EE]\xi_{11} + [EF]\eta_{11} + [EI] \\
7) & - [F]z_{11} + [AF]\xi_4 + [BF]\eta_4 + [CF]\xi_{10} + [DF]\eta_{10} + \\
& + [EF]\xi_{11} + [FF]\eta_{11} + [FI]
\end{aligned}$$

七个式子中仅第一式是总法方程式系中的一个方程式，因为 z_{11} 只在 c 点的误差方程式中出现。其余的式子应分别与其他点上相应的式子相加，自然，第二式应与 ξ_4 有自乘系数的式子相加；第七式则与 η_{11} 有自乘系数的式子相加，等等。利用第一式可从 c 点其余六个式子中消去未知数 z_{11} ；显然，这样就把总法方程式的数目减少了三角网的点数那末多，消去了未知数 z_{11} ，2—7式化为：

$$\begin{aligned}
2)' & \left\{ [AA] - \frac{[A]^2}{4} \right\} \xi_4 + \left\{ [AB] - \frac{[A][B]}{4} \right\} \eta_4 + \\
& + \left\{ [AC] - \frac{[A][C]}{4} \right\} \xi_{10} + \left\{ [AD] - \frac{[A][D]}{4} \right\} \eta_{10} + \\
& + \left\{ [AE] - \frac{[A][E]}{4} \right\} \xi_{11} + \left\{ [AF] - \frac{[A][F]}{4} \right\} \eta_{11} + \\
& + [AI] \\
3)' & \left\{ [AB] - \frac{[A][B]}{4} \right\} \xi_4 + \left\{ [BB] - \frac{[B]^2}{4} \right\} \eta_4 + \\
& + \left\{ [BC] - \frac{[B][C]}{4} \right\} \xi_{10} + \left\{ [BD] - \frac{[B][D]}{4} \right\} \eta_{10} + \\
& + \left\{ [BE] - \frac{[B][E]}{4} \right\} \xi_{11} + \left\{ [BF] - \frac{[B][F]}{4} \right\} \eta_{11} +
\end{aligned} \quad (472)$$

$$\begin{aligned}
 & + [BI] \\
 & \left. \begin{aligned}
 7)' \left\{ [AF] - \frac{[A][F]}{4} \right\} \xi_4 + \left\{ [BF] - \frac{[B][F]}{4} \right\} \eta_4 + \\
 & + \left\{ [CF] - \frac{[C][F]}{4} \right\} \xi_{10} + \left\{ [DF] - \frac{[D][F]}{4} \right\} \eta_{10} + \\
 & + \left\{ [EF] - \frac{[E][F]}{4} \right\} \xi_{11} + \left\{ [FF] - \frac{[F][F]}{4} \right\} \eta_{11} + \\
 & + [FI].
 \end{aligned} \right\}
 \end{aligned}$$

(472) 式也是相应的約化法方程式的一部分，这里約化的意义就是消去了 z 。

在 (471) 方程組中加入下列方程式：

$$\begin{aligned}
 [A]\xi_4 + [B]\eta_4 + [C]\xi_{10} + [D]\eta_{10} + [E]\xi_{11} + \\
 + [F]\eta_{11} - 4z_{11} = 0,
 \end{aligned} \tag{473}$$

此式的成立是因为 $v_{11.12} + v_{11.5} + v_{11.4} + v_{11.10} = 0$ 。如果 (473)

式予以权 $-\frac{1}{4}$ ，(471) 各式予以單位权，那末 (471) 各式加上

(473)，按照一般的規則作法方程式，就直接得出 (472) 式。

一般說来，(473) 式中 z 的系数等于該点觀測方向数 n 。因此，为了作出約化法方程式，在每一个点上，組成誤差方程式之和，并令它等于零。每一誤差方程式的权为 1，而此和方程式 $\sum^v$ 予以权 $-\frac{1}{n}$ ， n 为点上觀測方向数，由此 $n+1$ 个方程式按照一般的規則作法方程式，其結果即为总法方程式中本点所提供的部分。实际計算时，在作法方程式之前要填寫 84 表，其中每点各有一欄，用于填寫該点的誤差方程式。