

大學叢書

測量平差法

陳永齡 著  
夏堅之 著  
王卓

著者 陳永齡等編

Author

書名

Title 測量平差法

083.3  
書碼 317.8012  
Call No. 8764

登錄號碼 040537  
Accession No.

商務印書館發行

317.8012  
8764

10/100



二十八年秋，著者三人同在昆明，分別任教於同濟大學，西南聯大及中山大學。教學之際，深感國內關於測量課本及參考書籍之缺乏，學者苦之，乃有編輯測量學叢書之決心，而以測量平差法一書為始。

觀測不能無誤差，此乃盡人皆知之事實，然如何配敷此等誤差，始能獲得最為合理之結果，乃為測量學中最基本之問題。解決此種問題之方法，即名為測量平差。測量平差之原理係以最小二乘法為依據。本書所論，因僅限於最小二乘法在解算各種測量問題時之應用，故標以“測量平差法”以期名副其實。

本書編輯之初，首先整理名詞，審訂中譯，歷時半載；繼乃分別起稿，交換修改，研究增損，共歷二載，始告厥成。內容材料之選擇，以適作大學測量系課本為原則，對於晚近各國採用之較新方法，俱為詳加闡述，並輔以計算實例，俾使讀者易於領悟。大學土木系採用本書為“最小二乘法”一科之課本時，若將書中敘述較詳之處，酌加減縮，亦能適用。全書共分十二章，前六章為基本理論之闡述，後六章則分論各種測量平差問題之計算方法，并舉實測之例以解釋之，足為各種實用之參考。

著者於編校之際，雖已盡精詳審慎之能事，然遺誤之處，在所難免，尚祈國內賢者，不吝賜教是幸！

三十二年四月

南京12228

040537

# 目次

第一章	誤差分佈定律與最小二乘法	1
第一節	多餘觀測	1
第二節	誤差種類	2
第三節	偶然誤差之或是率	2
第四節	根據數學平均值之假定以求誤差分佈定律	4
第五節	根據原子誤差之假定以求誤差分佈定律	7
第六節	誤差或是率函數之展開	10
第七節	誤差分佈曲線	12
第八節	最小二乘法之理論	13
第九節	平差問題之種類	15
第二章	觀測精度之衡量	17
第一節	觀測精度之表示法	17
第二節	平均誤差	18
第三節	中誤差	20
第四節	或是誤差	21
第五節	中誤差, 平均誤差, 及或是誤差之幾何意義	22
第六節	平均誤差, 中誤差, 及或是誤差之比較	27
第七節	由有限數目之真誤差計算所得 $t$ 及 $m$ 值之中誤差	28
第八節	最大誤差	31
第三章	誤差傳播定律	33
第一節	誤差傳播	33
第二節	倍數	33
第三節	和數	34

第四節	直線函數	35
第五節	任意函數	36
	習題	37
	直接觀測之平差	39
	簡單算學平均值	39
	算學平均值之中誤差	41
	權之意義	43
第四節	廣義算學平均值	45
第五節	權單位及廣義算學平均值之中誤差	47
第六節	根據觀測之中誤差計算廣義算學平均值之中誤差	51
第七節	直接觀測內中誤差計算之精度	53
第八節	以三角形角值之平差為例	55
第九節	分組與全體平差	60
第十節	觀測值差	63
	習題	66
第五章	間接觀測之平差	69
第一節	間接觀測平差之原理	69
第二節	非一次之函數	73
第三節	不等權之間接觀測	80
第四節	法方程式係數之計算	81
第五節	法方程式之高斯解法	84
第六節	改正數平方和之計算	88
第七節	高斯約化法之實際解算步驟	90
第八節	杜力特爾之解法	98
第九節	權單位之中誤差	100
第十節	未知數之中誤差	103
第十一節	不定係數 $Q$ 及權係數之特性	107
第十二節	未知數權倒數之計算	109
第十三節	未知數函數之中誤差	120

第十四節	按最小二乘法所得未知數值之中誤差爲最小	127
第十五節	間接觀測內中誤差計算之精度	128
第十六節	法方程式之逐步接近解算法	129
第十七節	約化之改正數方程式	132
第十八節	分部約化法	134
第十九節	士賴伯約化法	136
	習題	139
<b>第六章</b>	<b>條件觀測之平差</b>	<b>141</b>
第一節	條件方程式	141
第二節	條件觀測化爲間接觀測	142
第三節	繫數解法	145
第四節	未知數函數之中誤差	153
第五節	應用問題舉例	164
第六節	分組平差法	173
第七節	最適當之權分配	176
第八節	等權觀測	180
第九節	附有條件方程之間接觀測	182
第十節	附有未知數之條件觀測	187
	習題	189
<b>第七章</b>	<b>三角網測站平差</b>	<b>192</b>
第一節	三角網平差概論	192
第二節	角度觀測與方向觀測	193
第三節	角度觀測之測站平差	194
第四節	士賴伯全組合測角法之理論	198
第五節	完全方向組之平差	202
第六節	不完全方向組之平差	213
第七節	不完全方向組之簡略計算法	217
	習題	219
<b>第八章</b>	<b>圖形平差</b>	<b>221</b>

第一節	圖形條件方程式	221
第二節	三角網內圖形條件之數目	224
第三節	四邊形之圖形條件	230
第四節	四邊形之平差——角度觀測	234
第五節	四邊形之平差——方向觀測	239
第六節	多邊中點形之平差	246
第七節	三角網平差舉例	247
第八節	方向觀測之簡略平差法	266
第九節	應用不完全方向組觀測時之圖形平差法	268
第十節	間接觀測平差法	275
	習題	278
<b>第九章</b>	<b>三角網之其他條件</b>	<b>281</b>
第一節	基線條件	281
第二節	方位角及拉伯拉斯條件	283
第三節	經緯度條件	286
第四節	環形網之平差	293
<b>第十章</b>	<b>交會定位法</b>	<b>295</b>
第一節	概論	295
第二節	方位角及距離之平面改正	296
第三節	方位與平面坐標之關係	298
第四節	方位係數之計算方法	300
第五節	前方交會定位法	302
第六節	後方交會定位法	315
第七節	前後方交會定位法	318
第八節	雙點交會定位法	321
第九節	網狀交會定位法	323
第十節	有距離條件之交會定位法	332
第十一節	誤差橢圓	334
<b>第十一章</b>	<b>大規模三角網或三角鎖之平差</b>	<b>349</b>

第一節	概論	849
第二節	克里格爾分組平差法	851
第三節	博爾茲擴展法	852
第四節	三角網法方程式之點線表示法	857
第五節	三角形單鎖之擴展式	859
第六節	多邊中點形及單鎖環形網之擴展式	862
第七節	四邊形單鎖之擴展式	864
第八節	博爾茲代替法	884
第九節	以大地線代替三角鎖	391
第十節	約蘭得之大地線平差法	393
第十一節	愛格之大地線嚴格平差法	394
第十二節	鮑威法	397
第十三節	坐標平差法	398
第十二章	觀測誤差之檢討	403
第一節	檢討之目的	403
第二節	誤差前置符號數目之檢討	403
第三節	誤差前置符號順序之檢討	404
第四節	正負誤差大小之檢討	405
第五節	阿卑檢討法	406
第六節	修正之阿卑檢討法	406
第七節	全組誤差分佈之檢討	407
第八節	改正數之檢討	407
第九節	實例	408
附錄一	方向係數表	410
附錄二	中英德文名詞對照表	417

# 測量平差法

## (最小二乘法)

### 第一章 誤差分佈定律與最小二乘法之原理

#### 第一節 多餘觀測

觀測時，不論量距離或角度，向同一對象繼續觀測二次以上，則各讀數間定有差異，蓋當時之環境儀器及觀測者之經驗，在在均有影響，致使觀測值與其應得之真值不符。欲求觀測結果良好，必須謹慎從事。儀器應於工作之前加以校正。環境之變化，更須隨時注意。如在高塔測角而遇颶風，應即停止；空氣溫度突變，觀測亦不宜繼續舉行。舉凡環境變化之擾動，雖屬不易控制，然若能採用適當方法，未嘗不能消除其一部份之影響，使其所發生之誤差，臻於至小。

至觀測者之本身，則在實施工作以前，除注意儀器及環境外，本身之情緒亦不可忽視。工作既經開始，每一次觀測，不宜繼續過久，俾免疲乏。經驗豐富之觀測者，均能注意及之，故其對於所得之結果有深切之自信。

觀測既不能免於誤差，為求結果精密可靠，吾人常用兩法：一為重複觀測，以視結果是否有誤；譬如欲求某距離之長度，必以測尺往返量之，視其相互差異之是否過大而平均之。如此則所得之結果可較精確，而觀測者且可從而斷判其量測之可靠與否。二為利用數學關係，以驗核其觀測之結果。例如一三角形之形狀可由兩角度完全確定之，但為免於誤差起見，常將第三角度同時測出，則三角之和必為  $180^\circ$ ，倘所測結果能完全滿足此條件，或在可能精度之內與此數學條件符合，即可證明所測角度之值已屬精確可靠，否則必有重大誤差存於其間。無論複測或利用數學關係，吾人均須用較必需更多之值，此種情形，名之曰多餘觀測。



## 第二節 誤差種類

凡有多餘觀測之時，所得之值，常不能符合無間，蓋因觀測誤差不能完全避免之故也。然誤差之種類甚多，有爲人力所能設法避免者；有非人力所能控制者，亦有爲環境所造成者。普通按其性質分爲下例各種：

(1) 錯誤 錯誤之來源由於觀測者或記錄者之疏忽，如讀測尺而少亂一整數或誤記分數爲角度之類。在實際工作時除小心從事外，通常均注意於方法與儀器之選擇，使錯誤不易發生，或使易於發覺之。

(2) 系統誤差 此種誤差，對於觀測結果常有同一方向之影響，譬如以測尺量某線之長而測尺之一端落於線外，則不論其位置之或左或右，由此種誤差之結果，將使所量得之值均形過長。又如測尺本身之長度有差，則每用此測尺量一距離，結果必生同樣大小之誤差。兩者俱爲系統誤差，但後者則每段距離所發生之誤差影響相同，故又稱之爲常誤差。系統誤差影響結果至鉅，凡足以發生系統誤差者，應儘量使之臻於至小。常誤差多爲儀器方面之誤差，其影響往往易於計算，或用其他方法避免之。

(3) 偶然誤差 偶然誤差，亦有名之曰不規則誤差者，其形成之原因，大半由於儀器構造上之限制，環境之影響及人類覺官所不能免之錯誤，例如以刻至公厘之測尺量一距離，則最多僅能估至  $1/10$  公厘，而人類覺官對於估計常不能絕對正確，故每次估計未必盡能相同。此種誤差即爲偶然誤差。如用人工方法，或增加儀器之精度，或改良讀數之設備，此種誤差可以減小至某種程度，但無法完全消除；且其影響可正可負，初無規律，此其與錯誤及系統誤差不同之處也。

## 第三節 偶然誤差之或是率

或是率之理論及算法爲數學之一部，不擬在此詳論。爲應用計，僅將其要旨簡述如下：

或是率計算乃對偶然事件發生之可能性作預計之法也。所謂偶然事件者，即該事件之是否發生，不能於事先依據任何原則作確定之結論。最淺近之例，如購獎券者對於其所購獎券之能否得中，不能依據任何原則於事允推知，故其所購獎券如適中獎，即爲偶然事件；但其中獎之可能性，則可以按照或是率之定理計算法求之。

一事件發生之或是率爲該事件能發生情形之數目與所有可能情形數目之比例。設有獎券共售出一萬號，而頭獎僅有一個，今有一人購得獎券一張，若問其中頭獎之或是率爲若干，則依前述定義，能發生之情形僅有一個，卽當搖出頭獎號數適與其所購之號數相符之時也；但搖獎之時，所有一萬號碼俱有搖出之可能，故所有可能之情形共有一萬個，據此則該獎券中頭獎之或是率爲萬分之一。

或是率如以數學方法表示之，則永遠爲一分數。最大時爲 1，卽該事件必能發生；最小時爲 0，卽該事件決無發生之可能。

前所舉獎券之例，乃極明顯者。然有時不如此明顯之偶然事件亦能以數學方法表示其或是率。其法雖較繁難，而其理則並無二致。觀測時之偶然誤差卽屬此類。偶然誤差之性質，已於第一章第二節詳論，其發生之原因不能確定，其大小更不能循任何方法預爲測定，故其出現，純係偶然之事，亦必合於或是率計算之原則無疑。

誤差定律卽以或是率爲根據，用數學方法表示誤差分佈之定律，首由高斯引證得出。高斯根據此定律<sup>①</sup>，始創最小二乘法，以爲平差之用。

偶然誤差初無規律，既如前述，然則何以又能求出其所謂誤差定律？蓋前所云者，乃指某一次之觀測而言，其偶然誤差之發生，初無規律，不能預知。若觀測之次數增加，至於無窮次，每次觀測均使處於同一環境，則所有偶然誤差大小之分佈，卽有定則，此定則係根據於無窮次之觀測數目而導出。事實上固不能作無窮多次之觀測，但依數學原理，如觀測次數漸漸增多，則其結果必愈近於無窮多次。故吾人求誤差定律亦能以較多次數之觀測爲根據。

今試先就某一誤差出現之或是率討論之。依偶然誤差之定義，吾人可知：

- (1) 同樣大小之正誤差與負誤差，其出現之或是率必相等。
- (2) 較小誤差之或是率，必高於較大誤差之或是率。
- (3) 誤差等於零之或是率應爲最大。

上述三特性雖不能用純數學方法作絕對之引證，然依常理之推測及實際之經驗，對於其必然性，均可加以承認。最要者，卽所謂誤差係指純粹

<sup>①</sup>高斯於 1794 年求出定律，但於 1809 年始發表。

偶然誤差而言。如有系統誤差在內，則此三特性自不復存在，故吾人亦可用此三特性為原則，以決定一組誤差之是否為純粹偶然誤差。

根據上述之三特性或原則，可知一誤差之或是率與其誤差之大小有關。或以數學方法表示之，如一誤差之值為  $\varepsilon$ ，則此誤差出現之或是率必為  $\varepsilon$  之函數。今設以  $f(\varepsilon)$  表示一誤差發生於 0 與  $\varepsilon$  間之或是率，則一誤差發生於  $\varepsilon$  與  $\varepsilon + d\varepsilon$  間之或是率必為：

$$W = f(\varepsilon + d\varepsilon) - f(\varepsilon) = f'(\varepsilon)d\varepsilon = \varphi(\varepsilon)d\varepsilon.$$

因  $d\varepsilon$  為一極小之值，故  $W$  即代表誤差出現於  $\varepsilon$  與  $\varepsilon + d\varepsilon$  間之或是率。此函數  $\varphi(\varepsilon)$  即謂為誤差分佈定律，或簡稱為誤差定律。

一誤差發生於任意兩界數  $a$  及  $b$  之間之或是率可以

$$W_a^b = \int_a^b \varphi(\varepsilon) d\varepsilon$$

表示之。若  $a$  及  $b$  兩界數為  $-\infty$  與  $+\infty$ ，則其或是率必為 1，因誤差之值必在  $-\infty$  與  $+\infty$  之間也。故：

$$W_{-\infty}^{+\infty} = \int_{-\infty}^{+\infty} \varphi(\varepsilon) d\varepsilon = 1.$$

欲求此誤差定律，必須作相當之假定。高斯求出此誤差定律時，假定多次觀測結果之數學平均值最近於其真值。觀測之次數逐漸增加，則其算學平均值即漸近乎真值。此外尚有根據不同之假定，求出此同一定律。其最著者為哈根原子誤差之假定。茲將高斯及哈根引證之法分述於下。

#### 第四節 根據算學平均值之假定以求誤差定律

設吾人量一長度，觀測次數為  $n$ ，而精度相同， $n$  為一甚大之數目。今欲由此  $n$  值求長度之最或是值，此  $n$  值均由同樣精度之觀測得來，勢不能偏袒任何一值，或放棄任何一值，故數學上最適宜之法乃求此  $n$  值之算學平均值，而承認此值為長度之最或是值。若觀測次數  $n$  漸漸增多而至於無窮，則其算學平均值即趨近於長度之真值。現即根據此假定以求誤差定律  $\varphi(\varepsilon)$  之公式。

設一組直接觀測之結果為  $l_1, l_2, l_3, l_4, \dots, l_n$ ，其真值為  $X$ ，則每次觀測之誤差為：

$$\left. \begin{array}{l} \varepsilon_1 = X - l_1 \\ \varepsilon_2 = X - l_2 \\ \dots\dots\dots \\ \varepsilon_n = X - l_n \end{array} \right\} \quad (1)$$

今將各次觀測所生誤差  $\varepsilon_1, \varepsilon_2, \varepsilon_3, \dots\dots\dots \varepsilon_n$  之或是率以  $\varphi(\varepsilon_1), \varphi(\varepsilon_2), \varphi(\varepsilon_3), \dots\dots\dots \varphi(\varepsilon_n)$  表示之，則按或是率之定律，所有  $n$  個誤差  $\varepsilon_1, \varepsilon_2, \varepsilon_3, \dots\dots\dots \varepsilon_n$  同時出現之或是率，為各個誤差或是率之乘積，即：

$$\varphi(\varepsilon_1) \cdot \varphi(\varepsilon_2) \cdot \varphi(\varepsilon_3) \dots\dots\dots \varphi(\varepsilon_n). \quad (2)$$

倘  $X$  為真值，則此組誤差同時出現之或是率必應為最大。茲為演化之便利計，先化 (2) 為自然對數式，其關係如下：

$$\log \varphi(\varepsilon_1) + \log \varphi(\varepsilon_2) + \dots\dots\dots + \log \varphi(\varepsilon_n) = \text{最大值}. \quad (3)$$

又因  $\varepsilon_1, \varepsilon_2, \dots\dots$  等諸值與  $X$  值有關係 (見①)，故如將 (3) 依  $X$  求微分，而使其結果等於零，俾符合 (3) 為最大值之條件時，得：

$$\frac{d \log \varphi(\varepsilon_1)}{d \varepsilon_1} \cdot \frac{d \varepsilon_1}{d X} + \frac{d \log \varphi(\varepsilon_2)}{d \varepsilon_2} \cdot \frac{d \varepsilon_2}{d X} + \dots\dots\dots + \frac{d \log \varphi(\varepsilon_n)}{d \varepsilon_n} \cdot \frac{d \varepsilon_n}{d X} = 0 \quad (4)$$

由 (1) 得：

$$\frac{d \varepsilon_1}{d X} = \frac{d \varepsilon_2}{d X} = \dots\dots\dots = \frac{d \varepsilon_n}{d X} = 1,$$

故 (4) 可寫為：

$$\frac{d \log \varphi(\varepsilon_1)}{d \varepsilon_1} + \frac{d \log \varphi(\varepsilon_2)}{d \varepsilon_2} + \dots\dots\dots + \frac{d \log \varphi(\varepsilon_n)}{d \varepsilon_n} = 0,$$

亦可作下列寫法：

$$\frac{d \log \varphi(\varepsilon_1)}{\varepsilon_1 d \varepsilon_1} \varepsilon_1 + \frac{d \log \varphi(\varepsilon_2)}{\varepsilon_2 d \varepsilon_2} \varepsilon_2 + \dots\dots\dots + \frac{d \log \varphi(\varepsilon_n)}{\varepsilon_n d \varepsilon_n} \varepsilon_n = 0. \quad (5)$$

以上係就誤差出現之或是率求出真誤差  $\varepsilon_1, \varepsilon_2, \varepsilon_3, \dots\dots\dots \varepsilon_n$  間之關係。假定觀測值  $l_1, l_2, l_3, \dots\dots\dots l_n$  之算學平均值  $\bar{x}$  為最或是值，且當

$n$  爲無窮大時,  $x$  趨近於真值, 或用數學公式表示之:

$$x = \frac{[L]}{n} \xrightarrow{n \rightarrow \infty} X, \quad (6)$$

則(1)內之  $X$  亦可於此情形下代以算學平均值  $x$ , 更將(1)內各式相加得:

$$[\varepsilon] = nx - [L]. \quad (7)$$

聯合(6)(7)兩式, 即得下列之關係:

$$[\varepsilon] = \varepsilon_1 + \varepsilon_2 + \varepsilon_3 + \dots + \varepsilon_n = 0 \quad (8)$$

(5) 及 (8) 俱可表示真誤差  $\varepsilon_1, \varepsilon_2, \varepsilon_3, \dots, \varepsilon_n$  間之關係, 在任何情形之下, 兩者均須完全相符, 是以(5)內所有  $\varepsilon_1, \varepsilon_2, \dots$  等之係數, 必須相等, 因得:

$$\frac{d \log \varphi(\varepsilon_1)}{\varepsilon d\varepsilon_1} = \frac{d \log \varphi(\varepsilon_2)}{\varepsilon d\varepsilon_2} = \dots = \frac{d \log \varphi(\varepsilon_n)}{\varepsilon d\varepsilon_n} = k,$$

$k$  爲一常數。如對任意一誤差  $\varepsilon$  而言, 必須

$$\frac{d \log \varphi(\varepsilon)}{d\varepsilon} = k\varepsilon. \quad (9)$$

由此條件即可求得誤差定律  $\varphi(\varepsilon)$  之形式。求(9)之積分, 得

$$\log \varphi(\varepsilon) = -\frac{1}{2} k \varepsilon^2 + c,$$

$c$  爲積分常數, 將對數展開, 以  $e$  爲自然對數之底, 則

$$\varphi(\varepsilon) = e^c \cdot e^{\frac{1}{2} k \varepsilon^2}. \quad (10)$$

由此已可知一誤差或是率之數學表示。其中  $k, c$  等常數, 尙待決定。

根據本章第三節所述之偶然誤差三原則, 較小誤差之或是率, 必高於較大誤差之或是率。故(10)中之  $k$  必爲一負數, 今以

$$-\frac{1}{2} k = -h^2$$

表示之，同時令

$$\epsilon = A,$$

$A$  爲一新常數，則(10)即變爲

$$\varphi(\epsilon) = Ae^{-\frac{1}{2}A^2\epsilon^2}. \quad (11)$$

常數  $A$  之值可依本章第三節所論：

$$\int_{-\infty}^{+\infty} \varphi(\epsilon) d\epsilon = 1$$

之關係求之，即

$$A \int_{-\infty}^{+\infty} e^{-\frac{1}{2}A^2\epsilon^2} d\epsilon = 1. \quad (12)$$

欲解此定值積分式，吾人設

$$t = h\epsilon, \quad dt = h d\epsilon,$$

以之代入(12)，得

$$\frac{A}{h} \int_{-\infty}^{+\infty} e^{-\frac{1}{2}t^2} dt = 1.$$

由積分可求得

$$\int_{-\infty}^{+\infty} e^{-\frac{1}{2}t^2} dt = \sqrt{\pi}, \quad \textcircled{1}$$

故

$$A = \frac{h}{\sqrt{\pi}}.$$

代入(11)，即得誤差定律之公式

$$\varphi(\epsilon) = \frac{h}{\sqrt{\pi}} e^{-\frac{1}{2}h^2\epsilon^2}. \quad (13)$$

此誤差定律有時亦稱爲高斯誤差定律。高斯導出時即用上述之方法。

### 第五節 根據原子誤差之假定以求誤差定律

哈根<sup>②</sup> 假定每個偶然誤差均係由多數極小之原子誤差所組合而成。

① 設此定積分之實爲  $I$ ，則  $I^2$  亦可書爲  $I^2 = \int_{-\infty}^{+\infty} \int_{-\infty}^{+\infty} e^{-(x^2+y^2)} dx dy$ 。此乃一旋轉曲面  $Z = e^{-(x^2+y^2)}$  與  $xy$  平面間之體積也。此體積以極坐標表示之，則得  $I^2 = 2\pi \int_0^{+\infty} r e^{-r^2} dr = \pi$ ，故  $I = \sqrt{\pi}$ 。

② Hagen: Die Grunnzuge der Wahrscheinlich Keitrechnung. Berlin, 1837.

此種原子誤差彼此均相等，但其符號可正可負。此種假定初視之似覺不甚合理，因原子誤差缺少零值，然若細究原子誤差之各種組合，即可知零值之誤差亦可出現。如有原子誤差兩個，其值為  $\delta$ ，則其正負各種組合已含零值二個， $+2\delta$  及  $-2\delta$  各一個。如原子誤差之數目增多，則偶然誤差之分佈逐漸合理。表一表示一個乃至六個原子誤差，按所有正負組合構成觀誤差時，各種誤差之出現次數。

表一 各種誤差之出現次數

$n$	$-6\delta$	$-5\delta$	$-4\delta$	$-3\delta$	$-2\delta$	$-\delta$	0	$+\delta$	$+2\delta$	$+3\delta$	$+4\delta$	$+5\delta$	$+6\delta$
1						1		1					
2					1		2		1				
3				1		3		3		1			
4			1		4		6		4		1		
5		1		5		10		10		5		1	
6	1		6		15		20		15		6		1

表一所列誤差出現之次數，相當於二項式之係數，故宜由下列開展式求之：

$$(t^{\delta} + t^{-\delta})^n = t^{n\delta} + \binom{n}{1} t^{(n-2)\delta} + \dots + \binom{n}{i} t^{(n-2i)\delta} + \dots$$

如一誤差  $\varepsilon_i$  之大小為  $(n-2i)\delta$ ，則其出現之次數即為式中以  $(n-2i)\delta$  為指數一項之係數，即  $\binom{n}{i}$ 。其中  $\delta$  代表原子誤差， $n$  代表原子誤差之數目，如所有誤差之總數目——即全體觀測次數——為  $N$ ，則依或是率定義，誤差  $\varepsilon_i$  之或是率  $\varphi(\varepsilon_i)$  為

$$\varphi(\varepsilon_i) = \frac{\binom{n}{i}}{N}, \quad (14)$$

同理可得

$$\varphi(\varepsilon_{i+1}) = \frac{\binom{n}{i+1}}{N}, \quad (15)$$

式中  $\varepsilon_{i+1} = (n-2i-2)\delta$ 。

由二項式定理：

$$\binom{n}{i+1} = \binom{n}{i} \frac{n-i}{i+1}.$$

故由(15)減去(14)即得所有  $\varepsilon_{i+1}$  與  $\varepsilon_i$  之間誤差出現之或是率，亦即代表或是率之變遷  $\Delta\varphi(\varepsilon)$ ：

$$\Delta\varphi(\varepsilon) = \varphi(\varepsilon_{i+1}) - \varphi(\varepsilon_i) = \frac{(n)_i}{N} \cdot \frac{n-2i-1}{i+1}. \quad (16)$$

今再命

$$\varepsilon = \frac{\varepsilon_i + \varepsilon_{i+1}}{2} = (n-2i-1)\delta, \Delta\varepsilon = \varepsilon_{i+1} - \varepsilon_i = -2\delta,$$

則

$$\varphi(\varepsilon) = \frac{1}{2} \left\{ \varphi(\varepsilon_i) + \varphi(\varepsilon_{i+1}) \right\} = \frac{(n)_i}{N} \cdot \frac{n+1}{2(i+1)}. \quad (17)$$

以(17)除(16)，則得

$$\frac{\Delta\varphi(\varepsilon)}{\varphi(\varepsilon)} = \frac{2(n-2i-1)}{n+1} = -\frac{\varepsilon\Delta\varepsilon}{(n+1)\delta^2}. \quad (18)$$

如原子誤差  $\delta$  之值為極小，而其數目  $n$  為無窮大，則  $\Delta\varphi(\varepsilon)$  及  $\Delta\varepsilon$  可寫成微分式， $(n+1)\delta^2$  為一不定數，命之為  $\frac{1}{2h^2}$ ，(18)即變為

$$\frac{d\varphi(\varepsilon)}{\varphi(\varepsilon)} = -2h^2\varepsilon d\varepsilon.$$

積分之，即得誤差定律：

$$\varphi(\varepsilon) = Ae^{-2h^2\varepsilon^2}. \quad (19)$$

$A$  為積分常數，其值已於前節中求出，等於  $\frac{h}{\sqrt{\pi}}$ 。

由以上之導出，可見依哈根之假定，如原子誤差之數目為  $\infty$ ，則可得與高斯完全相同之誤差定律。但亦可證明，雖  $n$  之數目較小，根據原子誤差所得之公式，亦與高斯之誤差定律相差甚微。例如  $n=6$  時，若按高斯誤差定律計算，因  $\frac{1}{2h^2} = (n+1)\delta^2$ ，

則

$$h^2 = \frac{1}{14\delta^2}, \quad A = \frac{h}{\sqrt{\pi}} = \frac{1}{\delta\sqrt{14\pi}}.$$

令  $\varepsilon=0, \pm 2\delta, \pm 4\delta, \dots$  代入(19)，而計其或是率

$$W = \varphi(\varepsilon)d\varepsilon, \quad (d\varepsilon = \pm 2\delta),$$



則得

$$W = \varphi(\varepsilon) d\varepsilon = 0.302 \quad 0.227 \quad 0.096 \quad 0.023 \quad 0.004$$

若完全按哈根之假定，由六個原子誤差之各種組合數目計算之，則可由表

一內查出誤差之出現次數。因誤差總數  $N=64$ ， $W = \frac{(n)}{N}$ ，故

$$W = 0.313 \quad 0.234 \quad 0.094 \quad 0.016 \quad 0$$

與按高斯誤差定律所求出之值相差固極微也。

### 第六節 誤差或是率函數之展開

由前兩節之結果，已知偶然誤差分佈之定律為：

$$\varphi(\varepsilon) = \frac{h}{\sqrt{\pi}} e^{-h^2 \varepsilon^2} \quad (20)$$

$\varphi(\varepsilon)$  為誤差  $\varepsilon$  出現之或是率， $h$  為一常數，高斯名之曰“精準率”，因  $h$  之值隨觀測之精度而異也。茲設有一量，用兩種精度不等之方法觀測之，則在觀測較精準之一組中，其誤差等於零值之或是率，定較觀測欠精準之另一組為大。今試令公式(20)內之  $\varepsilon=0$ ，則得

$$\varphi(0) = \frac{h}{\sqrt{\pi}}$$

即誤差等於零之或是率與  $h$  成正比例。易言之，如  $h$  之值大，則誤差等於零之或是率大，亦即表示觀測較為精準。

根據此誤差定律，則一次觀測之誤差，出現於任意兩界數  $a$  及  $b$  間之或是率為

$$W = \frac{h}{\sqrt{\pi}} \int_a^b e^{-h^2 \varepsilon^2} d\varepsilon \quad (21)$$

今令  $t = h\varepsilon$  代入(21)，則  $dt = h d\varepsilon$ ， $a$  及  $b$  兩界數亦應變為  $t = ah$  及  $t = bh$ ，由此即得

$$W = \frac{1}{\sqrt{\pi}} \int_{t=ah}^{t=bh} e^{-t^2} dt$$

此為任意兩界數  $a$  及  $b$  之間之或是率。普通所需要者常為界於  $-a$  及  $+a$

間之或是率，亦可書為

$$W_{-a}^{+a} = 2W_0^a = \frac{2}{\sqrt{\pi}} \int_0^{ah} e^{-t^2} dt, \quad (22)$$

因  $\varphi[+\varepsilon] = \varphi[-\varepsilon]$  也。

欲求此積分式之值，必須將其展為級數。

$$e^{-t^2} = 1 - \frac{t^2}{1!} + \frac{t^4}{2!} - \frac{t^6}{3!} + \frac{t^8}{4!} + \dots$$

$$\int e^{-t^2} dt = t - \frac{t^3}{3 \cdot 1!} + \frac{t^5}{5 \cdot 2!} - \frac{t^7}{7 \cdot 3!} + \frac{t^9}{9 \cdot 4!} - \dots$$

$$\int_0^{ah} e^{-t^2} dt = ah - \frac{(ah)^3}{3 \cdot 1!} + \frac{(ah)^5}{5 \cdot 2!} - \frac{(ah)^7}{7 \cdot 3!} + \frac{(ah)^9}{9 \cdot 4!} - \dots$$

故

$$W_{-a}^{+a} = \frac{2}{\sqrt{\pi}} \left( ah - \frac{(ah)^3}{3 \cdot 1!} + \frac{(ah)^5}{5 \cdot 2!} - \frac{(ah)^7}{7 \cdot 3!} + \frac{(ah)^9}{9 \cdot 4!} - \dots \right), \quad (23)$$

但此式僅能用於  $ah$  值較小時，否則此級數不能收斂。遇後者之情形時，可改用下列公式求之：

$$\begin{aligned} \int e^{-t^2} dt &= \int -\frac{1}{2t} de^{-t^2} = -\frac{1}{2t} e^{-t^2} - \frac{1}{2} \int \frac{e^{-t^2}}{t^2} dt \\ &= -\frac{1}{2t} e^{-t^2} + \frac{1}{2^2 t^3} e^{-t^2} + \frac{1 \cdot 3}{2^2} \int \frac{e^{-t^2}}{t^4} dt. \end{aligned}$$

如此繼續部分積分，即可求得下列級數：

$$\int e^{-t^2} dt = -\frac{1}{2t} e^{-t^2} \left\{ 1 - \frac{1}{2t^2} + \frac{1 \cdot 3}{(2t^2)^2} - \frac{1 \cdot 3 \cdot 5}{(2t^2)^3} + \dots \right\}. \quad (24)$$

欲求定積分  $\int_0^{ah} e^{-t^2} dt$  之值，可利用

$$\int_0^{ah} e^{-t^2} dt = \int_0^{\infty} e^{-t^2} dt - \int_{ah}^{\infty} e^{-t^2} dt$$

之關係。由(22)令  $a = \infty$ ，則因誤差介於  $\pm \infty$  之間之或是率為 1，故

$$\int_0^{\infty} e^{-t^2} dt = \frac{\sqrt{\pi}}{2}.$$

由(24)得

$$\int_{ah}^{\infty} e^{-t^2} dt = \frac{e^{-(ah)^2}}{2ah} \left\{ 1 - \frac{1}{2(ah)^2} + \frac{1 \cdot 3}{4(ah)^4} - \frac{1 \cdot 3 \cdot 5}{8(ah)^6} + \dots \right\}$$

故

$$\int_0^{ah} e^{-t^2} dt = \frac{\sqrt{\pi}}{2} - \frac{e^{-(ah)^2}}{2ah} \left\{ 1 - \frac{1}{2(ah)^2} + \frac{1 \cdot 3}{4(ah)^4} - \frac{1 \cdot 3 \cdot 5}{8(ah)^6} + \dots \right\}$$

而

$$W_{-a}^{+a} = 1 - \frac{e^{-(ah)^2}}{\sqrt{\pi ah}} \left\{ 1 - \frac{1}{2(ah)^2} + \frac{1 \cdot 3}{4(ah)^4} - \frac{1 \cdot 3 \cdot 5}{8(ah)^6} + \dots \right\} \quad (25)$$

根據(23)及(25)兩式，予  $ah$  以不同之值，可計算誤差出現於  $\pm a$  之間之或是率。茲列表於下以明之。

表二 或是率函數之值

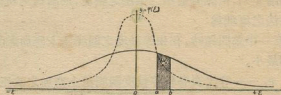
$ah$	$W_{-a}^{+a}$	$ah$	$W_{-a}^{+a}$	$ah$	$W_{-a}^{+a}$	$ah$	$W_{-a}^{+a}$
0.0	0.0000	1.0	0.84270	2.0	0.99532	3.0	0.9999779
0.1	0.11244	1.1	0.88420	2.1	0.99702	3.1	0.9999884
0.2	0.24270	1.2	0.91131	2.2	0.99814	3.2	0.9999940
0.3	0.32863	1.3	0.93401	2.3	0.99886	3.3	0.9999969
0.4	0.42839	1.4	0.95229	2.4	0.99931	3.4	0.9999985
0.47694	0.5						
0.5	0.52050	1.5	0.96611	2.5	0.99959	3.5	0.9999996
0.6	0.60386	1.6	0.97635	2.6	0.99976	3.6	0.9999996
0.7	0.67780	1.7	0.98379	2.7	0.99987	3.7	0.9999998
0.8	0.74210	1.8	0.98909	2.8	0.99992	3.8	0.9999999
0.9	0.79651	1.9	0.99279	2.9	0.99996	$\infty$	1.0

上表中  $ah=0.47694$  之值，應特別提出。此值正對或是率為 0.5 處。即當  $ah=0.47694$  時，誤差在  $-a$  與  $+a$  間之或是率與在此界外之或是率適為相等。關於此點之意義以後將詳論之。

## 第七節 誤差分佈曲線

根據誤差定律，吾人可以誤差之大小為橫坐標，以誤差之或是率為縱

坐標，繪一曲線以表示誤差之分佈，此曲線謂之誤差分佈曲線，其形狀如圖一。



第一章 第一圖 誤差分佈曲線

此曲線與  $y$  軸對稱，當  $\varepsilon$  等於零時，其或是率  $y$  為最大， $\varepsilon$  等於  $\pm\infty$  時，或是率已趨於零。此曲線與  $y$  軸相交之處為  $\varphi(0) = \frac{h}{\sqrt{\pi}}$ ，即誤差零之或是率。倘觀測之精度較高，則  $h$  大， $\varphi(0)$  亦大，此曲線之形狀逐漸接近於  $y$  軸（見圖一之虛線），因曲線與  $\varepsilon$  軸間之面積代表所有誤差或是率之總和，即為 1，故無論  $h$  等於何值，曲線與  $\varepsilon$  軸間之面積因應當相等也。

任意兩界數  $a$  及  $b$  之間誤差出現之或是率，可以  $\varepsilon = a$ ， $\varepsilon = b$  兩縱線間曲線以下至  $\varepsilon$  軸之面積代表之，如圖一所示。

由實際經驗，倘觀測誤差純為偶然性質，而觀測次數甚多時，則按照誤差大小及其數目所繪之曲線與按照誤差分佈定律所繪製者極為相似，由是可證明高斯誤差分佈定律與實際情形相符合，其例詳於他節。

### 第八節 最小二乘法之理論

觀測既不能免於誤差，故吾人永遠不能測得一量之絕對真值；如有多餘觀測時，其每次觀測之值亦必不能盡等。欲於此不同之結果中求得其最可能之值，是為平差問題；解算此種問題之方法名為平差法。當各觀測值之誤差僅限於偶然誤差時，其平差率用最小二乘法。此法之理論係依偶然誤差之分佈定律所導出者，故其結果即為由觀測所得之最或是值。

最小二乘法之發明，遠在 1794 年。發明者為德人高斯(Gauss)，時年僅十七歲，正肄業於戈廷根大學中。發明之後，彼曾應用此法計算 Ceres 行星之軌道(1801)，但迄未為文發表。迨 1803 年，法人勒戎德爾(Legendre)亦發明此法，並為文論之，且名其法為最小二乘法。高斯則繼續研究各方

面應用之問題，迄 1809 年，始作初次發表。此後尚有論文多篇，對於平差方法之理論及實際問題，供獻極多，故論最小二乘法之發明權者，雖多將高斯與勒戎德爾並列，但細查最小二乘法之歷史，則高氏之功獨偉也。

最小二乘法之原理為：

“解算任意一平差問題時，在相等精度之觀測值上應加之改正數，其平方之和應為最小。”

今以  $v_1, v_2, \dots$  等代表各相等精度觀測值上應加之改正數，則上述原理可以下式表示之：

$$[vv] = \text{最小值} \quad (26)$$

此原理之導出可依不同假定以得之。高斯之假定係以算學平均值為最或是值。茲將其法述之於下：

設有一組同精度之直接觀測值為  $l_1, l_2, \dots, l_n$ ，其算學平均值為  $x$ ，則每個觀測值之改正數為：

$$\begin{aligned} v_1 &= x - l_1 \\ v_2 &= x - l_2 \\ &\dots\dots\dots \\ v_n &= x - l_n \end{aligned}$$

如  $x$  為最或是值，則此組改正數  $v_1, v_2, \dots, v_n$ ，必最近於真誤差  $\varepsilon_1, \varepsilon_2, \dots, \varepsilon_n$ ，且其共同出現之或是率必為最大，即

$$\varphi(v_1)\varphi(v_2)\dots\dots\varphi(v_n) = h^n \pi^{-\frac{n}{2}} e^{-\frac{h^2}{2}(v_1^2+v_2^2+\dots+v_n^2)} \quad (27)$$

必為最大。因  $h$  及  $\pi$  均為常數，故欲令(27)為最大，必須

$$v_1^2 + v_2^2 + \dots + v_n^2 = [vv] = \text{最小值}$$

此即最小二乘法之來源也。由此引伸，尚可求出一廣義之法則。凡一組精度不等之觀測，其每個誤差或是函數中之  $h$  亦必不同。此時(27)變為：

$$\varphi_1(v_1)\varphi_2(v_2)\dots\dots\varphi_n(v_n) = \pi^{-\frac{n}{2}} \cdot h_1 h_2 \dots h_n e^{-(h_1^2 v_1^2 + h_2^2 v_2^2 + \dots + h_n^2 v_n^2)} \quad (28)$$

如欲令(28)為最大，必須

$$h_1^2 v_1^2 + h_2^2 v_2^2 + \dots + h_n^2 v_n^2 = [h^2 vv] = \text{最小值} \quad (29)$$

式(29)為一更普遍之公式，其中  $h^2$  通常易以  $p$  表示之， $p$  名為權數。

按前節所述  $h$  之意義，可知某一觀測值之精度愈高，其權數亦必愈大。權之意義在表示相對精度，故僅能作比較之用，任一權數單獨視之，固毫無意義也。換而言之，權之為數，全屬抽象，並非代表一具體之精度，關於其意義將於第四章第三節申論之。茲僅將其與  $h$  之關係列出：

$$p \propto h^2 \quad (30)$$

據此則(29)亦可化爲：

$$[p.vv] = \text{最小值} \quad (31)$$

此爲最小二乘法原理之基本形式。

以上所引高斯導出最小二乘原理之方法，乃假定觀測誤差之分佈係依照高斯誤差定律，並假定算學平均值爲最或是值。其後高斯又證明<sup>①</sup>：即使誤差之分佈並不完全依照高斯定律，祇須其誤差之中數爲零；且不必假定算學平均值爲最或是值，僅假定誤差之平方中數（即下章所將申述之中誤差）可代表觀測之精度，亦可導出同樣之最小二乘原理。關於此種導出之方法，本書不擬再加介紹。

此處須特別提出注意者，即應用最小二乘法時，應確知其觀測誤差純屬偶然性質。如有系統誤差存在，必須先將其消除，始能應用，否則所得結果，並不能代表最或是值。

### 第九節 平差問題之種類

平差問題可分爲下列三種基本形式：

(1) 直接觀測之平差 所謂直接觀測者即直接測定一量之值之謂。倘測定次數不僅一次，即發生平差問題。此種問題僅包括一未知數，最爲簡單。

(2) 間接觀測之平差 所謂間接觀測者，即不直接測定一量或多量之值，而測定其函數之值，因而間接求此一量或多量之值之謂。易言之：一組觀測值爲另外一組未知數之函數，譬如欲求某塔之高，不直接量測其高，而在其相當之水平距離處安置儀器量其垂直角，則垂直角值及其水平距離爲觀測值，而塔高爲其未知數，由前二者推算，後者是爲間接觀測。在此種問題中，每觀測值觀測之次數，必須多於未知數，始能發生平差問題。倘

<sup>①</sup>Gauss: Supplementum theoriae Combinationis erroribus Minimis obnoxiae, 1826.

二者相等，則未知數之值，可由觀測值求出，僅為一代數問題，而非一平差問題矣！

(3) 條件觀測之平差 當觀測量之真值間有一定關係存在時，則平差後所求得之值，亦須符合此條件，因之發生所謂條件觀測之平差。此種關係可為數學的，亦可為物理的，統名之曰“條件”。倘條件之數目與觀測之數目相等，則為一代數問題。觀測量大於條件數目時，始需平差之計算。

此外尚有所謂“含有條件方程式之間接觀測”及“含有新未知數之條件觀測”，均可化為上述(2)或(3)之基本形式。



## 第二章 觀測精度之衡量

## 第一節 觀測精度之表示法

何謂精度？此處應加說明。無論何種觀測均不能絕對無誤差。凡觀測結果，因採用儀器及方法之不同，使較大誤差出現之或是率減少者，即謂之精，反之謂之粗。然精與粗乃比較之詞，必須以數學方法表示之，始能有具體之印象。今設有兩組觀測值，一組較精，一組較粗，凡與較精者有關之值，均於其上加'，較粗者則加''。設此兩組觀測誤差之分佈，均合於高斯定律，則兩誤差曲線於  $y$  軸之兩方，均必各有一處相交（參考第一章圖一），因兩曲線下之面積皆相等也。

$$\int_{-\infty}^{+\infty} \varphi'(\varepsilon) d\varepsilon = 1 = \int_{-\infty}^{+\infty} \varphi''(\varepsilon) d\varepsilon \quad (1)$$

設兩曲線相交處之  $\varepsilon$  值為  $\pm a$ ，則

$$\begin{aligned} |\varepsilon| < a \text{ 時 } \varphi'(\varepsilon) &> \varphi''(\varepsilon) \\ |\varepsilon| > a \text{ 時 } \varphi'(\varepsilon) &< \varphi''(\varepsilon). \end{aligned}$$

如  $c$  為大於零之冪數，則：

$$|\varepsilon| < a \text{ 時 } a^c - |\varepsilon|^c \text{ 為正數， } \varphi'(\varepsilon) - \varphi''(\varepsilon) \text{ 亦為正數}$$

$$|\varepsilon| > a \text{ 時 } a^c - |\varepsilon|^c \text{ 為負數， } \varphi'(\varepsilon) - \varphi''(\varepsilon) \text{ 亦為負數}$$

故無論  $\varepsilon$  取何值， $(\varphi'(\varepsilon) - \varphi''(\varepsilon))(a^c - |\varepsilon|^c)$  必為正數或零。將此值積分，以  $\pm\infty$  為其界，必得

$$\int_{-\infty}^{+\infty} (\varphi'(\varepsilon) - \varphi''(\varepsilon))(a^c - |\varepsilon|^c) d\varepsilon > 0,$$

或

$$a^c \left\{ \int_{-\infty}^{+\infty} \varphi'(\varepsilon) d\varepsilon - \int_{-\infty}^{+\infty} \varphi''(\varepsilon) d\varepsilon \right\} - \int_{-\infty}^{+\infty} \varepsilon^c \varphi'(\varepsilon) d\varepsilon + \int_{-\infty}^{+\infty} |\varepsilon|^c \varphi''(\varepsilon) d\varepsilon > 0$$

但由(1)可知上式中第一項為零，故

$$\int_{-\infty}^{+\infty} |\varepsilon|^c \varphi''(\varepsilon) d\varepsilon > \int_{-\infty}^{+\infty} |\varepsilon|^c \varphi'(\varepsilon) d\varepsilon \quad c > 0. \quad (2)$$

此不等式中兩積分式之意義，乃為所有誤差  $\varepsilon$  之  $c$  次冪絕對值之平均值也。不等式(2)之意義，即：較精觀測組誤差  $c$  次冪絕對值之平均值必小於



較粗觀測組誤差  $c$  次幕絕對值之平均值。是故誤差之乘積幕平均值，可資以度量精度之用。命  $c=1$  及  $c=2$ ，即得普通常用之平均誤差及中誤差：

$$\text{平均誤差} \quad t = \int_{-\infty}^{+\infty} |\varepsilon| \varphi(\varepsilon) d\varepsilon \quad (3)$$

$$\text{中誤差} \quad m^2 = \int_{-\infty}^{+\infty} \varepsilon^2 |\varphi(\varepsilon) d\varepsilon \quad (4)$$

理論上吾人尙可採用三次幕以上之平均值為精度之衡量，但實際上因計算繁雜，故均棄而不用。

## 第二節 平均誤差

設用同一精度觀測一固定量  $n$  次，所得之觀測值為  $l_1, l_2, \dots, l_n$ ，其真誤差為  $\varepsilon_1, \varepsilon_2, \dots, \varepsilon_n$ ，則所謂平均誤差者，即為  $\varepsilon_1, \varepsilon_2, \dots, \varepsilon_n$  各誤差絕對值（不計正負號）之平均值，可以公式表之如下：

$$t = \frac{[|\varepsilon|]}{n}$$

公式內之  $[\ ]$  表示各數之和， $|\ |$  表示為絕對值。

所以求平均誤差者，乃欲藉以考驗觀測之精度。如觀測次數極少，則依此所得之平均誤差未必可靠，是以嚴格而論，欲求某種觀測之平均誤差，其觀測次數  $n$  必須極大。除此以外，吾人尙須注意，此處所指之誤差  $\varepsilon$ ，乃係真誤差，即觀測值與真值之較。但一般而論，一量之真值，除可由數學或物理關係推出者外，大都無從知悉，故真誤差亦多不能求出。所謂數學關係，可由最簡單之三角形解釋之。任意一平面三角形，其三個角度之和必為  $180^\circ$ 。如為球面三角形，則三角之和必為  $180^\circ + \text{球面角超}$ 。今設觀測三角度之值為  $\alpha, \beta, \gamma$ ，其和不等  $180^\circ + \text{球面角超}$ ，則所差之數，即為三個角度和之真誤差。但每個角度之真誤差則仍無法求出，因三個角度分別而論，並無任何數學關係可以決定其真值也。故通常所謂之誤差，實際上乃誤差之或是值，名之曰改正數，係觀測值與其最或是值之較。今設有一量，經  $n$  次觀測之結果，得  $l_1, l_2, \dots, l_n$  等值，此量之最或是值乃  $l_1, l_2, \dots, l_n$  等值之算學平均值，即

$$x = \frac{l_1 + l_2 + \dots + l_n}{n} = \frac{[l]}{n} \quad (6)$$

於是  $l_1, l_2, \dots, l_n$  各值之改正數乃為

$$v_1 = x - l_1$$

$$v_2 = x - l_2$$

.....

$$v_n = x - l_n$$

按上列二公式之關係，可知所有  $v$  值之和，必須為零（但  $v_1, v_2, \dots$  絕對值之和，並不為零）。設  $x$  與真值極為接近，則  $v$  必與真誤差  $\varepsilon$  相近，於是根據  $v$  亦可求一近似之平均誤差：

$$t^1 = \frac{[|v|]}{n} \quad (7)$$

式(5)代表平均誤差之定義，式(7)則為近似之平均誤差。凡此等精度之代表值，因並非實在誤差，故不能帶有正號或負號，通常於其前面置一土號。

例一：

某三角鎖共有二十二個角形，各三角形之內角  $\alpha, \beta, \gamma$ ，概行測出，內角之和與  $180^\circ +$  球面角超相比較得下列之差異，求平均誤差。

$$\alpha + \beta + \gamma - (180^\circ + \text{差球面角超}) = \varepsilon$$

號數	真誤差 $\varepsilon$	號數	真誤差 $\varepsilon$	號數	真誤差 $\varepsilon$
1	+0.36"	9	+0.56	17	+1.62
2	+0.93"	10	0.00	18	+1.62
3	-0.51	11	-0.59	19	+1.67
4	-1.46	12	0.00	20	-0.72
5	-0.95	13	-1.36	21	-1.35
6	-1.40	14	+1.86	22	-0.98
7	+1.76	15	-0.42		7.90
8	+0.92	16	+1.68		6.47
	8.29		6.47		8.29

$$\text{和} = 22.72'' = [|\varepsilon|]$$

$$\text{平均誤差} = t = \frac{[|\varepsilon|]}{n} = \frac{22.72''}{22} = \pm 1.03''$$

例二：

由下列之距離測量記錄，求其測量之平均誤差，

距離測量記錄	$v$	$ v $
$l_1 = 8$ 公尺 4 公分 3.45 公厘	+0.205	0.205
$l_2 = "$ " 4.01	-0.355	0.355
$l_3 = "$ " 3.67	-0.015	0.015
$l_4 = "$ " 3.81	-0.155	0.155
$l_5 = "$ " 3.21	+0.445	0.445
$l_6 = "$ " 3.78	-0.125	0.125
平均值 $x = 8$ 公尺 4 公分 3.655 公厘	0	1.300 = $\sum  v $

$$t = \frac{1.300}{6} = \pm 0.217 \text{ 公厘 (近似值)}$$

成果： $x = 8$  公尺 4 公分 3.655 公厘 平均誤差  $t = \pm 0.217$  公厘。

### 第三節 中誤差

理論上最適宜於代表觀測之精度者為中誤差。所謂中誤差者，即誤差自乘方之平均值經開方後所得之值也。其定義可以下列公式表示之：

$$m^2 = \frac{\varepsilon_1^2 + \varepsilon_2^2 + \dots + \varepsilon_n^2}{n}$$

或

$$m = \pm \sqrt{\frac{[\varepsilon\varepsilon]}{n}} \quad (8)$$

$\varepsilon$  為真誤差， $n$  為觀測之次數， $m$  為中誤差，定義中假定各觀測值之精度相同，且  $n$  必須為較大之數目， $m$  之值始較可靠。倘真誤差  $\varepsilon$  不知之時，亦可利用其改正數  $v$  計算之。其理論之根據，以及公式之推演，將在以下各章就不同情形而分別論之。

據理論，中誤差恆大於平均誤差。茲解證如下：

$$m^2 = \frac{\varepsilon_1^2 + \varepsilon_2^2 + \dots + \varepsilon_n^2}{n} = \frac{n\varepsilon_1^2 + n\varepsilon_2^2 + \dots + n\varepsilon_n^2}{n^2}$$

$$t^2 = \left[ \frac{|\varepsilon_1| + |\varepsilon_2| + \dots + |\varepsilon_n|}{n} \right]^2$$

$$= \frac{\varepsilon_1^2 + \varepsilon_2^2 + \dots + \varepsilon_n^2 + 2\varepsilon_1\varepsilon_2 + 2\varepsilon_1\varepsilon_3 + \dots + 2\varepsilon_{n-1}\varepsilon_n}{n^2}$$

$$m^2 - t^2 = \frac{(n-1)\varepsilon_1^2 + \varepsilon_2^2 + \dots + \varepsilon_n^2 - (2\varepsilon_1\varepsilon_2 + 2\varepsilon_1\varepsilon_3 + \dots + 2\varepsilon_{n-1}\varepsilon_n)}{n^2}$$

$$= \frac{(\varepsilon_1 - \varepsilon_2)^2 + (\varepsilon_2 - \varepsilon_3)^2 + (\varepsilon_3 - \varepsilon_4)^2 + \dots + (\varepsilon_{n-1} - \varepsilon_n)^2}{n^2}$$

$$\therefore m^2 - t^2 = \frac{(\varepsilon_1 - \varepsilon_2)^2}{n^2} + \dots$$

因  $\frac{(\varepsilon_1 - \varepsilon_2)^2}{n^2}$  等均為正數，故  $m > t$ 。

設真誤差  $\varepsilon_1 = \varepsilon_2 = \varepsilon_3 = \dots = \varepsilon_n$ ，則

$$m = t.$$

例：前節例一中  $[\varepsilon\varepsilon] = 30.5014$ ， $n = 22$ ，故  $m = \pm \sqrt{\frac{[\varepsilon\varepsilon]}{n}}$   
 $= \pm 1.18$  較平均誤差為大。

#### 第四節 或是誤差

前兩節所述之平均誤差及中誤差，均為誤差乘幂之平均值。此外尚有或是誤差者，其定義與誤差乘幂無關。設或是誤差之值為  $r$ ，則在一組精度相等之觀測中，大於  $r$  之誤差出現或是率，應與小於  $r$  之誤差出現或是率相等，二者各為  $1/2$ ，或以公式表示之，即為

$$\int_{-r}^{+r} \varphi(\varepsilon) d\varepsilon = \frac{1}{2}.$$

由實際觀測誤差值以定或是誤差時，可依照上述特徵，將各誤差不分正負，依其大小之次序排列。在此排列正中間之值，即應為或是誤差  $r$ 。蓋此時大於  $r$  之誤差數目，適與小於  $r$  之誤差數目相等，與定義中或是率相等之意義相合也。

茲再以第一節例一中之真誤差，求其或是誤差。將真誤差依大小次序排列之為：

0.00 0.00 0.36 0.42 0.51 0.56 0.59 0.72 0.92 0.93 0.95

0.98 1.35 1.36 1.40 1.46 1.62 1.62 1.67 1.68 1.76 1.86

誤差總數為 22，其中間之二值為 0.95 及 0.98，故或是誤差應為

$$r = \pm 0.965$$

或是誤差除可依上法求得外，尚可由中誤差乘一常數以求之，其關係將於下節述明之。

## 第五節 中誤差、平均誤差、及或是誤差之幾何意義

中誤差，平均誤差及或是誤差之定義，已於前節論及。如觀測誤差之分佈，確如高斯之誤差定律，則此數種精度表示法，均具有幾何意義。今仍自誤差或是率函數  $\varphi(\varepsilon)$  出發，設有一量經  $n$  次之觀測，則誤差出現於  $\varepsilon$  至  $\varepsilon + d\varepsilon$  間之次數，應為  $n \cdot \varphi(\varepsilon) d\varepsilon$ 。以其出現之次數，乘以其本值  $\varepsilon$  之平方，而自  $-\infty$  至  $+\infty$  積分之，即可得所有誤差平方之和，除之以  $n$ ，即為中誤差  $m$  之平方  $m^2$ ，故

$$m^2 = \frac{1}{n} \int_{-\infty}^{+\infty} n \varepsilon^2 \varphi(\varepsilon) d\varepsilon = \frac{h}{\sqrt{\pi}} \int_{-\infty}^{+\infty} \varepsilon^2 e^{-\frac{1}{2} \varepsilon^2} d\varepsilon. \quad (9)$$

此定積分式可以下法求之：誤差介於  $-\infty$  至  $+\infty$  之或是率為 1，故

$$\frac{h}{\sqrt{\pi}} \int_{-\infty}^{+\infty} e^{-\frac{1}{2} \varepsilon^2} d\varepsilon = 1,$$

或

$$\int_{-\infty}^{+\infty} e^{-\frac{1}{2} \varepsilon^2} d\varepsilon = \frac{\sqrt{\pi}}{h}.$$

兩方均依  $h$  微分之，則得

$$-2h \int_{-\infty}^{+\infty} \varepsilon^2 e^{-\frac{1}{2} \varepsilon^2} d\varepsilon dh = -\frac{\sqrt{\pi}}{h^2} dh,$$

或

$$\int_{-\infty}^{+\infty} \varepsilon^2 e^{-\frac{1}{2} \varepsilon^2} d\varepsilon = \frac{\sqrt{\pi}}{2h^2}. \quad (10)$$

以之代入 (9)，即得

$$m^2 = \frac{1}{2h^2},$$

或

$$m = \frac{1}{h\sqrt{2}}. \quad (11)$$

由此可知中誤差與精準率之關係。吾人尙可證明， $m$  之值，正相當於誤差分佈曲線之轉變點。將誤差函數  $\varphi(\varepsilon)$  依  $\varepsilon$  微分二次，令其結果等於零，即得轉變點  $\varepsilon$  之值：

$$\varphi(\varepsilon) = \frac{h}{\sqrt{\pi}} e^{-\frac{1}{2} \varepsilon^2},$$

$$\varphi'(\varepsilon) = \frac{h}{\sqrt{\pi}} e^{-\frac{1}{2} \varepsilon^2} (-2h^2 \varepsilon) = -\frac{2h^3}{\sqrt{\pi}} \varepsilon e^{-\frac{1}{2} \varepsilon^2},$$

$$\varphi''(\varepsilon) = -\frac{2h^3}{\sqrt{\pi}} \left\{ e^{-\varepsilon^2} - \varepsilon e^{-\varepsilon^2} \cdot 2h^2\varepsilon \right\}.$$

令括弧內之值爲零，即得

$$1 - 2h^2\varepsilon^2 = 0,$$

或

$$\varepsilon = \frac{1}{h\sqrt{2}} = m.$$

今再求平均誤差之幾何意義。根據(11)同樣之理由，吾人可書寫平均誤差  $t$  之公式如下：

$$t = -\frac{h}{\sqrt{\pi}} \int_{-\infty}^{+\infty} |\varepsilon| e^{-\varepsilon^2} d\varepsilon = \frac{2h}{\sqrt{\pi}} \int_0^{\infty} \varepsilon e^{-\varepsilon^2} d\varepsilon, \quad (12)$$

或

$$t = -\frac{1}{h\sqrt{\pi}} \int_0^{\infty} e^{-\varepsilon^2} d(-h^2\varepsilon^2) = \frac{1}{h\sqrt{\pi}}. \quad (13)$$

平均誤差  $t$  之幾何意義，爲其縱線通過誤差曲線與  $\varepsilon$  軸間所夾半面積之重心。此處半面積係指以  $y$  軸平分之對稱面積而言。其證明可由下列重心橫坐標  $\varepsilon_0$  之積分式得之：

$$\frac{1}{2} \varepsilon_0 = \frac{h}{\sqrt{\pi}} \int_0^{\infty} \varepsilon e^{-\varepsilon^2} d\varepsilon \quad (14)$$

$\frac{1}{2}$  係該面積之值，因誤差曲線與  $\varepsilon$  軸間之總面積爲 1 也。比較 (12) 及 (14) 兩式，即可知  $t$  即相當於  $\varepsilon_0$  之值。

至於或是誤差  $r$  之值，已於前節中求出。按或是誤差  $r$  之定義：誤差之絕對值，大於此數之或是率，應與小於此數之或是率相等；易言之，即：

$$W_{-r}^{+r} = \frac{2}{\sqrt{\pi}} \int_0^r e^{-t^2} dt = \frac{1}{2}$$

當  $rh = 0.47694$  時， $W_{-r}^{+r} = 1/2$ ，故

$$r = \frac{0.47694}{h}. \quad (15)$$

或是誤差  $r$  幾何意義爲：通過  $r$  值之縱線，平分以  $y$  軸爲界，介於誤差曲線與  $\varepsilon$  軸間之面積。因此面積即代表誤差之或是率也。

綜上所述，吾人可將中誤差  $m$ 、平均誤差  $t$ 、或是誤差  $r$ ，與精準率  $h$

之數學關係列表於下：

表 三

	$1/h$	$m$	$t$	$r$
$1/h$	1	1.4142	1.7726	2.0966
$m$	0.7071	1	1.2533	1.4826
$t$	0.5642	0.7979	1	1.1829
$r$	0.4769	0.6745	0.8453	1

表三中由理論所推得之結果，亦可由實際之經驗證明之。茲試舉例說明之。由同例尙可證明高斯誤差分佈定律，與實際情形相符合。

例：

此例係取自德國一部大三角測量之成果，其誤差  $\varepsilon$  得自各三角形三角總和與其應得值 ( $180^\circ +$  球面角超) 之差。由總共 182 三角形中，將  $\varepsilon$  按大小分爲  $0''.00 \rightarrow 0''.19$ ,  $0''.20 \rightarrow 0''.39$ ,  $0''.40 \rightarrow 0''.59$ , ... 等八組，其各組內之正負值，均各分列於一行。

將表四之結果，與誤差之三特性相比較（參考第一章第三節），均相約略符合。今更求其中誤差  $m$ ，則

根據所有之正誤差而得之中誤差爲：

$$\pm \sqrt{\frac{31.3845}{89}} = \pm \sqrt{0.3526} = \pm 0''.59,$$

根據所有之負誤差而得之中誤差爲：

$$\pm \sqrt{\frac{28.7364}{73}} = \pm \sqrt{0.3936} = \pm 0''.63,$$

根據所有之正負誤差而得之中誤差爲：

$$\pm \sqrt{\frac{60.1209}{162}} = \pm \sqrt{0.371116} = \pm 0''.609.$$

由式(11)之關係，可自中誤差  $m$ ，求精準率  $h$ ，其值爲：

$$h = \frac{1}{\sqrt{2}m} = 1.161$$

既得  $h$  值，則各誤差發生之或是率，均可由誤差定律理論推斷之。





表五列其結果，比較最末兩列之數目，可知由誤差理論推算者，與實際情形極相接近。易言之，可以證明誤差分佈定律，與實際情形相吻合。

關於表五最末一列之計算，茲舉第一行 41 爲例，說明之如下：

$$t = ah \quad a = 0.195$$

$$t = 0.195 \times 1.161 = 0.2264.$$

表 五

誤 差	正 誤 差	負 誤 差	誤 差 總 數	誤 差 總 數
	數 目	數 目	(實際情形)	(由誤差定律推算)
0".0 - 0.195	21	21	42	41
0.195 - 0.395	19	19	38	38
0.395 - 0.595	18	9	27	30
0.595 - 0.795	13	7	20	22
0.795 - 0.995	11	6	17	15
0.995 - 1.195	5	6	11	8
1.195 - 1.395	1	3	4	5
1.395 - 1.595	1	2	3	2
1.595 - 1.795	0	0	0	1
1.795 - 1.995	0	0	0	0
	總 數		162	162

由表二(頁12)用遞較法，求得相當於  $t = 0.2264$  時之：

$$W^{+a} = \frac{2}{\sqrt{\pi}} \int_0^{\infty} e^{-t^2} dt$$

值爲 0.2507，乘以誤差總數 162 得

$$0.2507 \times 162 = 41.$$

其餘各數之計算，均依此類推。

此外表三中(頁24)由理論推得之結果，亦可由實際之經驗證明之。今試仍以表四所列之誤差爲例，其平均誤差應爲：

$$t = \pm \frac{|\varepsilon|}{n} = \pm \frac{78.89}{162} = \pm 0".487 = 0.800 m.$$

至於或是誤差，可以誤差表(表四)內所列之誤差，按大小排列之，其居中之誤差，即爲或是誤差。蓋此誤差有一特徵，即其他各誤差之出現，比其值大者，與比其值小者之數目均相等。其值爲：

$$r = \pm 0.40^{\frac{1}{2}} = \pm 0.637 m$$

此二值與表三內相當之因數 0.7979 及 0.6745 相比較，固頗相近也。

### 第六節 平均誤差、中誤差、及或是誤差之比較

平均誤差、中誤差、或是誤差雖均可代表觀測精度，但一般則均採用中誤差爲精度之衡量；即偶有採用或是誤差者，亦必先求出中誤差，然後按照表三乘以 0.6745，以得或是誤差之值。其故安在？茲特申述如下：

一般觀測之真誤差率均不知，所用以衡量精度者，實皆各觀測值之改正數，即本章第二節所述之  $v$  是也。改正數爲最或是值與觀測值之較，因最或是值未必即與真值完全符合，是以改正數亦不能與真誤差相等。按平均誤差、中誤差、及或是誤差之定義，其值均係自真誤差計算而得，今真誤差即無法求得，是以前節所列之公式及方法亦不能直接應用，勢必代以由改正數計算之公式。但此種公式僅能爲中誤差求出(見以下各章論中誤差之各節)，而不能爲平均誤差及或是誤差求出，如欲求知後二者之值，仍必由中誤差按照表三之理論關係改算。此種改算在事實上亦無必要，蓋既已求得中誤差，又何必乘一常數而得一間接求出之值，固莫若直接應用中誤差爲精度衡量之爲愈也。

此外中誤差之值，係由誤差平方得來，故大誤差之影響亦大，較爲合理；且因乘方開方之故，自動有加減號出現，均爲其優點。

有人喜用或是誤差，以爲其值可代表誤差之或是值，其實不然，蓋如專爲偶然誤差，其最或是值固爲零也。且中誤差之計算，與誤差分佈依照何種定律毫無關係，而或是誤差之值，全視誤差分佈依照何種定律而異。如誤差之分佈不依高斯定律，則或是誤差計算，亦不能由中誤差乘一常數轉算求得。高斯曾論及此點，是以不主張用或是誤差代表觀測之精度。更進一步言之，中誤差之意義與最小二乘法最能切合，因改正數  $v$  之二次冪和，應爲最小。易言之，按照最小二乘法平差後之結果，精度應爲最高也。

根據上列理論之觀察，可知代表精度最佳之法，當推中誤差。但近代世界各國之主張尙未一致，如英美及其殖民地（印度在外）均尙沿用或是誤差以作精度之衡量，此乃習尙使然也。

第七節 由有限數目之真誤差計算所得  $t$  及  $m$  值之中誤差，

本章第一節所述誤差  $c$  次幂之平均數（命之爲  $S_c$ ），乃係由無窮多個真誤差  $\varepsilon$  所求出之  $|\varepsilon^c|$  之平均數值。今設誤差之數目有限，則可將  $S_c$  之公式寫成

$$S_c = \frac{1}{n} (|\varepsilon_1^c| + |\varepsilon_2^c| + \dots + |\varepsilon_n^c|) = \frac{1}{n} [|\varepsilon^c|], \quad (16)$$

但此時之  $S_c$  值，並非其真確值。

茲想像有無窮多組之觀測值，由每組之  $n$  個觀測值，可求出一  $S_c$  之值，命之爲  $s'_c, s''_c, \dots$ ，將此無窮多  $s_c$  值平均，必可得其確值  $S_c$ ，每個  $s_c$  值之誤差即爲  $(s_c - S_c)$ ，每個  $s_c$  值之中誤差平方  $m_c^2$  即爲

$$\left( \frac{[|\varepsilon^c|]}{n} - S_c \right) \text{之平均值。}$$

$$\text{而} \left( \frac{[|\varepsilon^c|]}{n} - S_c \right)^2 = \frac{[|\varepsilon^{2c}|]}{n^2} + 2 \frac{[\varepsilon_i^c \varepsilon_k^c]}{n^2} (i \neq k) - 2S_c \frac{[|\varepsilon^c|]}{n} + S_c^2. \quad (17)$$

現擬討論者，即此式右方各項之平均值。第一項之平均值爲  $\frac{S_{2c}}{n}$ ，因  $S_{2c}$

$= \frac{[|\varepsilon^{2c}|]}{n}$ 。第二項中  $[\varepsilon_i^c \varepsilon_k^c]$  共含  $\frac{n(n-1)}{2}$  個乘積，每個乘積之平

均值均爲  $S_c^2$ ，故此項之平均值爲：

$$\frac{2}{n^2} \cdot \frac{n(n-1)}{2} S_c^2 = S_c^2 \left( 1 - \frac{1}{n} \right).$$

第三項內  $\frac{[|\varepsilon^c|]}{n}$  之平均值爲  $S_c$ ，故第三項之平均值爲  $-2S_c^2$ 。至於公

式(17)左方之平均值爲  $m_c^2$ ，故

$$m_c^2 = \frac{S_{2c}}{n} + S_c^2 \left( 1 - \frac{1}{n} \right) - 2S_c^2 + S_c^2$$

$$m_c^2 = \frac{1}{n}(S_{2c} - S_c^2)$$

不論  $c$  等於任何值，式(18)均可應用。茲欲求者乃  $c=1$  及  $c=2$  時之值。

$$c=1 \quad S_c = t \quad S_{c2} = m^2 \quad m_t^2 = \frac{1}{n}(m^2 - t^2) \quad (19)$$

$$c=2 \quad S_c = m^2 \quad S_{c2} = u^4 \quad m_{(m^2)}^2 = \frac{1}{n}(u^4 - m^4) \quad (20)$$

$m_t$  及  $m_{(m^2)}$  為  $t$  及  $m^2$  之中誤差， $u^4$  為真誤差  $\varepsilon$  四次冪之平均值。

由本章第五節求出之結果為：

$$t = \frac{1}{h\sqrt{\pi}}, \quad t^2 = \frac{1}{h^2\pi} \quad (21)$$

$$m = \frac{1}{h\sqrt{2}}, \quad m^2 = \frac{1}{2h^2}, \quad m^4 = \frac{1}{4h^4} \quad (22)$$

今所需者為  $u^4$  之值，而該式可用積分式求之：

$$u^4 = \frac{h}{\sqrt{\pi}} \int_{-\infty}^{\infty} \varepsilon^4 e^{-\varepsilon^2/h^2} d\varepsilon$$

由本章第五節式(10)，將其兩方依  $h$  微分之，可得

$$-2h \int_{-\infty}^{\infty} \varepsilon^4 e^{-\varepsilon^2/h^2} d\varepsilon = -\frac{3\sqrt{\pi}}{2h^4}$$

$$\text{故} \quad u^4 = \frac{3}{4h^4} \quad (23)$$

將(21)(22)及(23)各值代入(19)及(20)兩式則得

$$m_t^2 = \frac{1}{nh^2} \left( \frac{1}{2} - \frac{1}{\pi} \right) = \frac{\pi-2}{2\pi nh^2} = \frac{\pi-2}{2n} t^2, \quad (24)$$

$$m_{(m^2)}^2 = \frac{1}{nh^4} \left( \frac{3}{4} - \frac{1}{4} \right) = \frac{1}{2nh^4} = \frac{2}{n} m^4. \quad (25)$$

(25) 式中之  $m_{(m^2)}$  乃為計算中誤差平方  $m^2$  之中誤差。如欲得計算中誤差  $m$  本身之中誤差，可按誤差傳播定律(見下章)，以  $m$  為  $m^2$  之一函數：

$$m = f(m^2) = (m^2)^{\frac{1}{2}},$$

$$\frac{\partial m}{\partial m^2} = \frac{1}{2m}$$

故  $m$  之中誤差  $m_m$  與  $m^2$  之中誤差  $m_{m^2}$  有下列關係。

$$m_m = \frac{1}{2m} m_m^2 \quad (26)$$

由(24), (25), (26), 可得計算平均誤差  $t$  及中誤差  $m$  時之中誤差  $m_t$  及  $m_m$  爲

$$m_t = \sqrt{m_t^2} = \sqrt{\frac{\pi-2}{2n}} t = 0.7555 \frac{t}{\sqrt{n}}, \quad (27)$$

$$m_m = \frac{1}{2m} m_m^2 = \sqrt{\frac{1}{2n}} m = 0.7071 \frac{m}{\sqrt{n}} \quad (28)$$

由(27)及(28)兩式, 可知  $t$  與  $m$  計算之精度, 均與觀測次數  $n$  之平方根成反比。若將  $m_t, m_m$  與  $t, m$  之比較大小, 用比例數表示之, 則

$$\frac{m_t}{t} = 0.7555 \frac{1}{\sqrt{n}}, \quad \frac{m_m}{m} = 0.7071 \frac{1}{\sqrt{n}} \quad (29)$$

最後尚須指出:  $m$  之值不僅可直接自  $\varepsilon^2$  算出, 亦可間接由  $t$  定之, 由本章第五節之表三, 可知:

$$m = 1.2533 t, \quad (30)$$

故如由  $|\varepsilon|$  之值, 先計算  $t$ , 再乘以 1.2533, 亦可得  $m$  之值。一般而論, 此值與直接由  $\varepsilon^2$  所算之值, 不全相同。究竟何者較爲可靠? 欲答此問, 須令由式(30)所求之  $m$  爲  $m'$ , 其中誤差  $m_m'$  爲

$$m_m' = 1.2533 m_t = 0.7555 \frac{1.2533 t}{\sqrt{n}},$$

或 
$$m_m' = 0.7555 \frac{m'}{\sqrt{n}} \quad (31)$$

比較(28)及(31)即可知: 直接用  $\varepsilon^2$  所求之  $m$  較間接由  $t$  所求得者爲精準可靠。

更廣義論之, 則  $m$  不僅可由一次幕  $|\varepsilon|$  或二次幕  $|\varepsilon^2|$  之總和求之, 且可由任意次幕之總和求之。按上述相似之步驟, 可得下列之結果, 卽由  $|\varepsilon^2|$  計算  $m$  所得之值, 最爲可靠也。

$$m = 1.2533 \frac{[|\varepsilon|]}{n} \left( 1 \pm \frac{0.7555}{\sqrt{n}} \right)$$

$$m = \sqrt{\frac{[\varepsilon^2]}{n}} \left( 1 \pm \frac{0.7071}{\sqrt{n}} \right)$$

$$m=0.8557\sqrt[3]{\frac{[\varepsilon^3]}{n}}\left(1\pm\frac{0.7371}{\sqrt{n}}\right)$$

$$m=0.7598\sqrt[4]{\frac{[\varepsilon^4]}{n}}\left(1\pm\frac{0.8165}{\sqrt{n}}\right)$$

## 第八節 最大誤差

平差時所言誤差，均指偶然誤差。此偶然誤差，最大時可至何值？易言之，吾人是否可以劃一界線，分清偶然誤差與錯誤？如承認誤差之分佈係依照高斯定律，則由高斯之誤差或是率函數觀之，誤差大至  $\pm\infty$  時，其或是率始為零。除此之外，並無偶然誤差值可能出現之極限。關於此問題，依或是率定理，而設法推求者甚多<sup>①</sup>，然其結果均未為一般所承認，故不擬在此詳為介紹。且最大誤差之問題，在平差計算或求觀測精度時，均不十分重要。是以下文僅略述其原理。

今自誤差或是率函數出發，取第(23)及(25)兩式。因  $h$  與  $m$  之關係為  $h = \frac{1}{\sqrt{2m}}$ ，故該兩式可化為：

$$W_{-a}^{+a} = \sqrt{\frac{2}{\pi}} \left\{ \left(\frac{a}{m}\right) - \frac{1}{6} \left(\frac{a}{m}\right)^3 + \frac{1}{40} \left(\frac{a}{m}\right)^5 - \frac{1}{336} \left(\frac{a}{m}\right)^7 + \dots \right\} \quad (32)$$

及

$$W_{-a}^{+a} = 1 - \sqrt{\frac{2}{\pi}} \frac{m e^{-\frac{a^2}{2m^2}}}{a} \left\{ 1 - \left(\frac{m}{a}\right)^2 + 3 \left(\frac{m}{a}\right)^4 - 15 \left(\frac{m}{a}\right)^6 + \dots \right\} \quad (33)$$

$W_{-a}^{+a}$  為誤差出現於  $-a$  與  $+a$  間之或是率。命  $a = nm$ ，為中誤差之倍數，則  $W_{-a}^{+a}$  亦可讀為  $W_0^{nm}$ ，因  $m$  本身即已含有士號之意義也。 $W_0^{nm}$  代表誤差出現於零及  $n$  倍中誤差值間之或是率。(32)及(33)兩式亦可化為  $n$  之函數：

$$W_0^{nm} = \sqrt{\frac{2}{\pi}} \left( n - \frac{n^3}{6} + \frac{n^5}{40} - \frac{n^7}{336} + \frac{n^9}{3456} \dots \right) \quad (34)$$

及

$$W_0^{nm} = 1 - \sqrt{\frac{2}{\pi}} \frac{e^{-\frac{n^2}{2}}}{n} \left\{ 1 - \frac{1}{n^2} + \frac{3}{n^4} - \frac{15}{n^6} + \dots \right\} \quad (35)$$

<sup>①</sup>參閱 Czuber: Theorie der Beobachtungsfehler, Leipzig, 1851 及 S. Newcomb: A Generalized Theory of the Combination of observations, so as to obtain the best result. American Journal of Mathematics 第八卷 1886 年, 343 頁。

$n$  小於 2 時, 可用式 (34) 計算  $W_0^{nm}$ ,  $n$  大於 2 時, 則需用式 (35), 始能計算。茲將  $W_0^{nm}$  之值, 列於下表:

表六 誤差出現於 0 與  $nm$  間之或是率

$n$	$W_0^{nm}$	$n$	$W_0^{nm}$	$n$	$W_0^{nm}$	$n$	$W_0^{nm}$	$n$	$W_0^{nm}$
0.0	0.0000	1.0	0.6827	2.0	0.9545	3.0	0.9973	4.0	0.999937
0.1	0.0797	1.1	0.7287	2.1	0.9648	3.1	0.9981	5.0	0.99999942
0.2	0.1585	1.2	0.7699	2.2	0.9722	3.2	0.9986		
0.3	0.2358	1.3	0.8064	2.3	0.9785	3.3	0.9990		
0.4	0.3108	1.4	0.8385	2.4	0.9836	3.4	0.9993		
0.5	0.3829	1.5	0.8664	2.5	0.9876	3.5	0.9995		
0.6	0.4515	1.6	0.8904	2.6	0.9907	3.6	0.9997		
0.7	0.5161	1.7	0.9109	2.7	0.9931	3.7	0.9998		
0.8	0.5763	1.8	0.9281	2.8	0.9949	3.8	0.9999		
0.9	0.6319	1.9	0.9426	2.9	0.9963	3.9	0.9999		

如欲計算大於  $n$  倍中誤差出現之或是率, 可於此表中查出, 與  $n$  值相對之值, 以 1 減之即得。茲令  $n=1, 2, 3, 4, 5, 6$ , 諸整數, 由上表中可以計算超出  $nm$  之誤差或是率, 以及於若干次觀測中始能出現一次。

表 七

中 誤 差 倍 數 $n$	超出 $nm$ 誤差或是率	若干次觀測中始能出現一次
1	0.32	3
2	0.046	22
3	0.0027	370
4	0.00063	1580
5	0.000067	174000

由此觀之, 大於中誤差二倍之誤差, 已屬不多。就通常觀測之次數而言, 最大不至於超出中誤差之三倍, 而中誤差之五倍則在任何情形之下, 均可作為偶然誤差之界限矣。

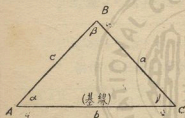
## 第三章 誤差傳播定律

## 第一節 誤差傳播

欲解算平差問題中若干重要問題，必須根據誤差傳播定律。設有若干觀測值  $l_1, l_2, \dots$  其中誤差各為  $m_{l_1}, m_{l_2}, \dots$ ，則由此數觀測值所計算而得之任一函數  $x$ ，亦必有誤差存在無疑。述明其中誤差  $m_x$  與觀測值中誤差  $m_{l_1}, m_{l_2}, \dots$  等之關係者，謂之誤差傳播定律。設一三角形內  $b$  邊及  $\alpha, \beta$  兩角已經測定，其中誤差各為  $m_b, m_\alpha, m_\beta$ ，則可按三角公式：

$$a = \frac{b \sin \alpha}{\sin \beta}$$

求  $a$  邊之長  $b, \alpha, \beta$  三值內既有誤差，故按上式計算之  $a$  值，自必受其影響，在平差法內名之為誤差傳播。傳播之定律可分數種，於下列各節分別論之。



第三章 第一圖

## 第二節 倍數

設有一數  $x$  等於觀測值  $l$  之  $a$  倍， $a$  為一常數， $l$  之中誤差為  $m_l$ ，試求  $x$  之中誤差  $m_x$ 。以公式表之，

$$x = al. \quad (1)$$

$l$  之中誤差既為  $m_l$ ，則用  $a$  乘後，誤差必增大  $a$  倍，故即可得下列公式：

$$m_x = a m_l. \quad (2)$$

例：用視距方法測定在平地上兩點間之距離時，吾人應用下列公式：

$$S = Kl + C.$$

$S$  為兩點間之距離， $K$  為視距倍常數， $C$  為加常數， $l$  為視距間隔。設  $K$  與  $C$  已經精密測定，認為毫無誤差，而視距間隔讀數之中誤差為  $m_l$ ，則  $S$  之中誤差應為若干？ $S$  之中誤差應為  $l$  中誤差之  $K$  倍，故

$$m_s = K m_l.$$



## 第三節 和數

某一數值  $x$  係等於兩觀測值  $l$  與  $l'$  之和，設此兩數均由相互獨立之觀測求得，其中誤差各為  $m_l$  及  $m_{l'}$ ，求  $x$  之中誤差  $m_x$  為若干？以公式表示之：

$$x = l + l' \quad (3)$$

今以  $\varepsilon'$  及  $\varepsilon''$  代表  $l$  及  $l'$  之真誤差，則  $x$  之真誤差為  $\varepsilon = \varepsilon' + \varepsilon''$ 。設  $l$  及  $l'$  各觀測  $n$  次，則

$$\begin{array}{l|l} \varepsilon_1 = \varepsilon'_1 + \varepsilon''_1 & \varepsilon_1^2 = \varepsilon_1'^2 + \varepsilon_1''^2 + 2\varepsilon'_1\varepsilon''_1 \\ \varepsilon_2 = \varepsilon'_2 + \varepsilon''_2 & \varepsilon_2^2 = \varepsilon_2'^2 + \varepsilon_2''^2 + 2\varepsilon'_2\varepsilon''_2 \\ \varepsilon_3 = \varepsilon'_3 + \varepsilon''_3 & \varepsilon_3^2 = \varepsilon_3'^2 + \varepsilon_3''^2 + 2\varepsilon'_3\varepsilon''_3 \\ \dots & \dots \\ \varepsilon_n = \varepsilon'_n + \varepsilon''_n & \varepsilon_n^2 = \varepsilon_n'^2 + \varepsilon_n''^2 + 2\varepsilon'_n\varepsilon''_n \end{array}$$

由各誤差之平方求其中誤差，則按第二章第三節公式(8)得

$$\bar{m}_x = \sqrt{\frac{\varepsilon_1^2 + \varepsilon_2^2 + \varepsilon_3^2 + \dots + \varepsilon_n^2}{n}} = \sqrt{\frac{[\varepsilon'^2]}{n} + \frac{[\varepsilon''^2]}{n} + \frac{2[\varepsilon'\varepsilon'']}{n}}$$

$$\text{因 } m_l^2 = \frac{[\varepsilon'^2]}{n}, \quad m_{l'}^2 = \frac{[\varepsilon''^2]}{n},$$

$$\text{故 } m_x = \sqrt{m_l^2 + m_{l'}^2 + \frac{2[\varepsilon'\varepsilon'']}{n}}$$

又因  $\varepsilon'_1, \varepsilon'_2$  等誤差既均為偶然誤差，則應有正有負，而其各種不同配合之互乘  $\varepsilon'_1\varepsilon''_1, \varepsilon'_1\varepsilon''_2, \dots$  亦必正負參半。倘  $n$  之數目極大，吾人可認  $[\varepsilon'\varepsilon'']$  值之極限為零。故

$$m_x = \sqrt{m_l^2 + m_{l'}^2} \quad (4)$$

$$\text{或 } m_x^2 = m_l^2 + m_{l'}^2 \quad (5)$$

若式(3)內之  $l$  項數增加至  $n$ ，且各  $l$  均係由獨立之觀測所求出時，則

$$m_x^2 = m_l^2 + m_l^2 + m_l^2 + \dots + m_l^2.$$

又設  $l, l', l'', \dots$  中各誤差均相等，則得一特別情形。

$$m_x^2 = nm_l^2, \quad (6)$$

$$\text{或 } m_x = m_l\sqrt{n}. \quad (7)$$

例：在  $A$  點應用經緯儀測量角度  $\alpha$  及  $\beta$ ，各角及其誤差之值如下：

$$\alpha = 36^{\circ}24'31'' \pm 2.1''$$

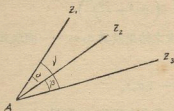
$$\beta = 53^{\circ}33'28'' \pm 1.7''$$

$\gamma$  為  $\alpha$  及  $\beta$  兩角之和，故其中誤差為：

$$m_{\gamma} = \sqrt{m_{\alpha}^2 + m_{\beta}^2}$$

$$= \sqrt{2.1^2 + 1.7^2} = \pm 2.7''$$

$\gamma$  之值為  $\gamma = 89^{\circ}57'59'' \pm 2.7''$ 。



第三章 第二圖

#### 第四節 直線函數

引伸上述(3)與(5)兩公式，則任意一組觀測值之直線函數之中誤差亦可求出。設觀測值  $l_1, l_2, l_3, \dots$  之中誤差為  $m_{l_1}, m_{l_2}, m_{l_3}, \dots$ ，其直線函數

$$x = a_1 l_1 + a_2 l_2 + \dots + a_n l_n \quad (8)$$

之中誤差應為：
$$m_x = \sqrt{a_1^2 m_{l_1}^2 + a_2^2 m_{l_2}^2 + \dots + a_n^2 m_{l_n}^2} \quad (9)$$

設  $m_{l_1} = m_{l_2} = \dots = m_{l_n} = m$  時，

則 
$$m_x = m \sqrt{[aa]} \quad (10)$$

例：角度觀測時，角度誤差來自對準誤差與讀數誤差兩種，茲就各種不同之觀測方法，推求其誤差之傳播。

(A) 簡單角度測量。先對左方目標讀出兩游標所指之讀數而用其平均值。繼則轉移至右方目標而如上法得第二讀數之平均值，二平均值之差，即應為其一次角度量測之值。今以  $\epsilon_v$  代表對準之真誤差， $\epsilon_a$  為讀數之真誤差，則每方向之真誤差  $\epsilon_r$  應為：

$$\epsilon_r = \epsilon_v + \frac{\epsilon_a + \epsilon_{a'}}{2}$$

其中  $\epsilon_a, \epsilon_{a'}$  與  $\epsilon_v$  為相互獨立而發生之誤差，故可直接應用上述直線函數之定律改化之為中誤差：

$$m_r = \pm \sqrt{m_v^2 + \frac{m_a^2}{4} + \frac{m_{a'}^2}{4}}$$

讀數誤差  $m_a$  與  $m_{a'}$  普通彼此相等，故

$$m_r = \pm \sqrt{m_v^2 + \frac{m_a^2}{2}}$$

每一角度爲二方向之差，故利用和數定律知角度誤差  $m_a$  應爲

$$m_a = \sqrt{m_r^2 + m_r^2} = \pm \sqrt{2 \left( m_v^2 + \frac{m_a^2}{2} \right)}.$$

此種簡單角度之測量重複至  $n$  次，各次之結果設爲  $a_1 a_2 \dots$  而取其平均值  $a$  時，則其公式爲：

$$a = \frac{1}{n} (a_1 + a_2 + a_3 + \dots + a_n).$$

按直線函數誤差傳播定律，則平均值  $a$  角之中誤差  $m_a$  應爲：

$$m_a = \sqrt{\left(\frac{1}{n}\right)^2 m_{a_1}^2 + \left(\frac{1}{n}\right)^2 m_{a_2}^2 + \dots + \left(\frac{1}{n}\right)^2 m_{a_n}^2}.$$

當各簡單角度測量之中誤差均相等時，則得

$$m_a = \frac{1}{\sqrt{n}} m_{a_1} = \sqrt{\frac{2}{n} \left( m_v^2 + \frac{m_a^2}{2} \right)}. \quad (11)$$

(B) 複測法：利用複測法求角，設每次讀數仍取二遊標之平均值時，則其真誤差之關係應爲：

$$\varepsilon_a = \frac{1}{n} \left\{ \begin{aligned} & \frac{\varepsilon'_a + \varepsilon''_a}{2} - \varepsilon'_v + \varepsilon''_v - \varepsilon'''_v + \varepsilon''''_v + \dots \\ & \varepsilon^{(2n-1)}_v + \varepsilon^{2n}_v + \frac{\varepsilon'''_a + \varepsilon''''_a}{2} \end{aligned} \right\}$$

其中誤差之關係爲：

$$m_a = \pm \sqrt{\frac{1}{n^2} (2n m_v^2 + m_a^2)} = \pm \sqrt{\frac{2}{n} \left( m_v^2 + \frac{m_a^2}{2n} \right)} \quad (12)$$

由式(11)與(12)之比較，可以知複測方法測角優點之所在矣。

### 第五節 任意函數

若  $a$  爲觀測值  $l_1 l_2 l_3 \dots l_n$  之任意一直線之函數，則式(8)仍可應用，但必須先將此函數依據泰羅 (Taylor) 定律化爲直線式，始能計算  $x$  之中誤差。設

$$x = f(l_1 l_2 l_3 \dots), \quad (13)$$

則函數之真直應爲：

$$x + \varepsilon = f(l_1 + \varepsilon_1, l_2 + \varepsilon_2, l_3 + \varepsilon_3, \dots),$$

因所有誤差均甚微細，其二次及更高次各項可以捨而不論，由是藉泰羅定

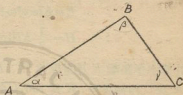
律能定  $x$  之真誤差  $\varepsilon$  爲：

$$\begin{aligned}\varepsilon &= f(l_1 + \varepsilon_1, l_2 + \varepsilon_2, \dots, l_n + \varepsilon_n) - f(l_1, l_2, \dots, l_n) \\ &= \frac{\partial f}{\partial l_1} \varepsilon_1 + \frac{\partial f}{\partial l_2} \varepsilon_2 + \frac{\partial f}{\partial l_3} \varepsilon_3 + \dots + \frac{\partial f}{\partial l_n} \varepsilon_n\end{aligned}\quad (14)$$

由此得

$$m_x = \pm \sqrt{\left(\frac{\partial f}{\partial l_1}\right)^2 m_{l_1}^2 + \left(\frac{\partial f}{\partial l_2}\right)^2 m_{l_2}^2 + \dots + \left(\frac{\partial f}{\partial l_n}\right)^2 m_{l_n}^2} \quad (15)$$

例：三角形  $ABC$  之  $b$  邊爲已知基線，假設其觀測之誤差甚小，可認爲零。 $\alpha$  及  $\beta$  兩角之中誤差設爲  $m_\alpha$  及  $m_\beta$ ，現由  $\alpha$  及  $\beta$  兩角與  $b$  邊計算  $a$  邊之長，試求其中誤差  $m_a$ 。



解：

$$a = b \frac{\sin \alpha}{\sin \beta}$$

$$da = b \frac{\cos \alpha}{\sin \beta} d\alpha + b \left( -\frac{\cos \beta}{\sin^2 \beta} \right) \sin \alpha d\beta$$

$$= a \cot \alpha da - a \cot \beta d\beta$$

$$m_a = \pm \sqrt{(a \cot \alpha)^2 m_\alpha^2 + (a \cot \beta)^2 m_\beta^2}$$

$$\therefore m_a = a \sqrt{\cot^2 \alpha m_\alpha^2 + \cot^2 \beta m_\beta^2}$$

設  $m_\alpha = m_\beta$

則  $m_a = a m_\alpha \sqrt{\cot^2 \alpha + \cot^2 \beta}$

以上已將誤差傳播定律在各種不同情形，分別討論，公式(3)爲最廣義之形式，所有其他各式均可由此化出。最後尙須聲明者，即誤差傳播定律，僅能用於偶然誤差，倘有系統誤差存在於任一觀測值內，則不能應用此定律。此外各觀測值又必須爲互不相關，否則亦不能用，此讀者應注意者也。

### 習題

1. 用一 30 公尺長之捲尺，量測  $A$   $B$  間之水平距離，得 29.52 公尺。今用精密方法檢定捲尺之長度爲：

$$30.012\text{m} \pm 0.006\text{m}$$

問  $AB$  間之實量距離應為若干？因捲尺檢定長度之中誤差所影響全長之中誤差應為若干？

2. 前題中設每次用捲尺銜接測量時，所生之中誤差為  $\pm 2\text{mm}$ ，則因此影響全長之中誤差為若干？合計因捲尺本身長度及因測量時所生之中誤差，量得結果之中誤差總數應為若干？

3. 用視距法測  $AB$  兩點間之水平距離及高程差，自  $A$  視  $B$  之垂直角為  $\alpha$ ，則依公式：

$$E = Kl\cos^2\alpha + C\cos\alpha$$

$$H = \frac{1}{2}Kl\sin 2\alpha + C\sin\alpha$$

可計算水平距離  $E$  及高程差  $H$ ， $K$  為視距倍常數， $l$  為視距間隔讀數，設  $K$  及  $C$  均無誤差， $K$  為 100， $C$  為 0.5 公尺， $l$  及  $\alpha$  之讀數為：

$$l = 1.25\text{m} \pm 0.015 \quad \alpha = 2^\circ 13' \pm 30''$$

求  $E$  及  $H$  之值與其中誤差。

4. 在一三角形內實測  $a$  邊及  $\beta$  與  $\gamma$  兩角，其值及中誤差為：

$$a = 514.18\text{公尺} \pm 0.05\text{公尺}$$

$$\beta = 57^\circ 8' 16'' \pm 7''$$

$$\gamma = 75^\circ 28' 30'' \pm 7''$$

求  $b$  邊之長及中誤差。

## 第四章 直接觀測之平差

## 第一節 簡單算學平均值

前已論及，當觀測一定量至若干次，而每次觀測之精度均相等時，則所有觀測值之簡單算學平均值乃此量之最或是值。此種假定，常人不依任何學理即可領會，但實際亦可以最小二乘法之原理證明之。今設觀測一定量  $X$  之結果為  $l_1, l_2, l_3, \dots, l_n$ ，共為  $n$  個觀測值，以  $x$  為其最或是值，則每個觀測值均須加一改正數  $v$ ，始能等於此值，其關係可由下列公式表示之：

$$\left. \begin{aligned} v_1 &= x - l_1 \\ v_2 &= x - l_2 \\ \dots\dots\dots \\ v_n &= x - l_n \end{aligned} \right\} \quad (1)$$

改正數  $v$  之符號，恆以最或是值減去觀測值為準則。按第一章第八節所論之最小二乘法定義，欲使  $x$  為最或是值，須令

$$[vv] = \text{最小值}, \quad (2)$$

由公式(1)可求出：

$$[vv] = [(x-l)^2]. \quad (3)$$

今以  $x$  及  $v$  為未知數，將式(3)之右方，依  $x$  微分而令之為零，即可求出  $x$  之值矣。

$$\frac{d[vv]}{dx} = 2[(x-l)] = 0 \quad (4)$$

故 或  $(x-l_1) + (x-l_2) + \dots\dots + (x-l_n) = 0,$

$$\begin{aligned} nx &= [l] \\ x &= \frac{[l]}{n}. \end{aligned} \quad (5)$$

由式(5)可知所求得之最或是值  $x$ ，即為所有觀測值之簡單算學平均值。

根據式(4)，尚可得出  $[v] = 0,$  (6)

即改正數之代數和應為零。此式為算學平均值之基本公式，可資檢核計算之用。

普通觀測值之數目均甚大，而各值之差異則頗微細，故計算平均值時，應儘量應用小值，較為便捷。其法先計平均值之近似值而命為  $x_0$ ，最好約之為一整數，以便計算，然後從  $l_1, l_2 \dots \dots l_n$  內分別減去近似值，其相當之差數為  $u_1, u_2, u_3 \dots \dots u_n$ ，即

$$\left. \begin{aligned} l_1 - x_0 &= u_1 \\ l_2 - x_0 &= u_2 \\ \dots \dots \dots \\ l_n - x_0 &= u_n \end{aligned} \right\} \quad (7)$$

由此得

$$[l] - nx_0 = [u]$$

因

$$x = \frac{[l]}{n}$$

故

$$x = x_0 + \frac{[u]}{n} \quad (8)$$

例：今以相同精度量測一角度至二十一次，其結果如下表所示，求此角度之最或是值。

觀 測 值	$u(x_0 = 22^\circ 36' 07''.0)$	$v$	$vv$
22°36' 7.8	+0.8	-0.4	0.16
7.6	+0.6	-0.2	0.04
8.5	+1.5	-1.1	1.21
7.8	+0.8	-0.4	0.16
5.1	-1.9	+2.3	5.29
6.4	-0.6	+1.0	1.00
6.8	-0.2	+0.6	0.36
6.3	-0.7	+1.1	1.21
5.8	-1.2	+1.6	2.56
8.0	+1.0	-0.6	0.36
7.5	+0.5	-0.1	0.01
7.8	+0.8	-0.4	0.16
9.6	+2.6	-2.2	4.84
6.4	-0.6	+1.0	1.00
6.5	-0.5	+0.9	0.81
8.3	+1.3	-0.9	0.81
7.0	0	+0.4	0.16
6.4	-0.6	+1.0	1.00
7.9	+0.9	-0.5	0.25
9.0	+2.0	-1.6	2.56
9.3	+2.3	-1.9	3.61
	+15.1   -6.3	+9.9   -10.3	27.56

$$[u] = +8.8$$

$$[v] = -0.4$$

$$\frac{[u]}{n} = +0.4$$

$$x = 22^\circ 36' 07''.4$$

由上表第一列之諸觀測值，可以任意選一近似值  $x_0$ ，設為  $22^\circ 36' 07'' . 0$ 。更依式(7)計算  $u$  值列於表內第二列，並將正負分別，以便計算  $u$  值之和，用式(8)求出：

$$x = x_0 + \frac{[u]}{n} = 22^\circ 36' 07'' . 4$$

即欲求之角度之最或是值也。為檢核計算之有無誤差計，須將改正數  $v$  求出，列於上表之第三列，按式(6)， $[v]$  應為 0，此處  $[v] = -0.4$ ，係因計算  $\frac{[u]}{n}$  時四捨五入之故，即

$$\frac{[u]}{n} = \frac{+8.8}{21} = +0.4 + \frac{0.4}{21}$$

吾人僅用上式右方之第一項而捨去其次項  $+\frac{0.4}{21}$ ，故  $[v]$  應等於捨去一項之分子，即  $-0.4$  也，由此可證明上列之計算無訛。

### 第二節 算學平均值之中誤差

前節關於算學平均值之公式(5)亦可書作

$$x = \frac{1}{n} l_1 + \frac{1}{n} l_2 + \dots + \frac{1}{n} l_n$$

倘所有  $l$  之觀測精度相同，如前節之所假定者，則所有  $l$  之中誤差必然相等。今命之為  $m$ ，根據第三章之誤差傳播定律，因  $l$  均為相互獨立之觀測值，故  $x$  之中誤差  $M$  可以下式表之：

$$M = \frac{1}{n} \sqrt{nm^2}$$

$$M = \frac{1}{\sqrt{n}} m \quad (9)$$

但按中誤差之定義， $m = \pm \sqrt{\frac{[\varepsilon\varepsilon]}{n}}$ ， $\varepsilon$  為各  $l$  之真誤差，吾人無從知悉；所知者僅為前節公式(1)所列之各改正數  $v$ ，故此時必須求出  $\varepsilon$  與  $v$  之關係。今設  $x$  之真值為  $X$ ，則真誤差  $\varepsilon$  與改正數  $v$  之公式各如下：

$$\varepsilon_1 = X - l_1 \quad v_1 = x - l_1$$

$$\varepsilon_2 = X - l_2 \quad v_2 = x - l_2$$



$$\dots\dots\dots \quad \dots\dots\dots$$

$$\varepsilon_n = X - l_n \quad v_n = x - l_n$$

由此可得

$$\varepsilon_1 = X - x + v_1$$

$$\varepsilon_2 = X - x + v_2$$

$$\dots\dots\dots$$

$$\varepsilon_n = X - x + v_n$$

但其中  $X - x$  為平均值  $x$  之真誤差，可以  $\varepsilon_x$  表示之，故

$$\varepsilon_1 = \varepsilon_x + v_1 \quad \varepsilon_1 \varepsilon_1 = \varepsilon_x \varepsilon_x + 2\varepsilon_x v_1 + v_1 v_1$$

$$\varepsilon_2 = \varepsilon_x + v_2 \quad \varepsilon_2 \varepsilon_2 = \varepsilon_x \varepsilon_x + 2\varepsilon_x v_2 + v_2 v_2$$

$$\dots\dots\dots$$

$$\varepsilon_n = \varepsilon_x + v_n \quad \varepsilon_n \varepsilon_n = \varepsilon_x \varepsilon_x + 2\varepsilon_x v_n + v_n v_n$$

$$[\varepsilon \varepsilon] = n \varepsilon_x \varepsilon_x + 2\varepsilon_x [v] + [vv] \quad (10)$$

根據前節公式(6),  $[v] = 0$ , 故式(10)可化為

$$[vv] = [\varepsilon \varepsilon] - n \varepsilon_x \varepsilon_x \quad (11)$$

$\varepsilon_x$  既為  $x$  之真誤差，其中值應為  $x$  之中誤差  $M$ , 更根據式(9)可得

$$n \cdot \varepsilon_x \varepsilon_x = n \cdot M^2 = m^2,$$

又按  $m$  之定義

$$[\varepsilon \varepsilon] = n \cdot m^2$$

故代入(11)後可得

$$m^2 = \frac{[vv]}{n-1} \quad \text{或} \quad m = \pm \sqrt{\frac{[vv]}{n-1}} \quad (12)$$

是為每個觀測值中誤差之公式，再代入(9)即得

$$M = \pm \sqrt{\frac{[vv]}{n(n-1)}} \quad (13)$$

是為算學平均值  $x$  之中誤差。

例：仍以上節最後所舉之例，試計算每個觀測值及其算學平均值之中誤差，按照該例所附之表。

$$[vv] = 27.56.$$

故每個觀測之中誤差為

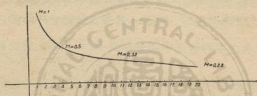
$$m = \pm \sqrt{\frac{27.56}{21-1}} = \pm 1''.17.$$

其算學平均值之中誤差為

$$M = \pm \frac{1'' \cdot 17}{\sqrt{21}} = \pm 0'' \cdot 26.$$

即該角度平差後之結果應為  $22^\circ 36' 07'' \cdot 4 \pm 0'' \cdot 26$ .

由(9)可知算學平均值之中誤差不但與每個觀測值之中誤差有關，亦與觀測次數有關。倘將觀測次數增多，平均值之中誤差可以減小，即觀測總結果之精度可以增加，但精度之增加與觀測次數之平方根成比例，故至一定限度以外，觀測次數雖增至甚多，精度亦不能大為增加，此種情形可



第四章 第一圖

用圖解說明之，將  $M$  與  $n$  之關係按照式(9)以縱橫坐標表示之，可得曲線如上(設  $m=1$ )。

由上圖可以看出觀測增至6次以上時， $M$ 之減少已甚遲緩，是以普通觀測甚少重複至十次以上者，蓋此時再增加觀測次數，則工作加多而精度增進有限也。

倘欲使結果更加精密時，最經濟而可靠之辦法，乃為增加儀器本身之精度及改進觀測之方法，而使每個觀測值之中誤差減低。

作精密測量時，各大三角網內角度或方向之觀測，仍須觀測多次，有時多至二十次以上者，此時之目的並非專依公式(6)求精度之改進，其主要作用乃在變換觀測時之一切環境，以減少可能之系統誤差。如測角時每組觀測之後，必更換度數之位置，以免除刻度之誤差，此時增加觀測次數乃另有其意義也。

至於系統誤差對於以上所求各公式之影響，當於另處論之。吾人所須牢記者，即此處所論之中誤差公式僅能適用於純含偶然誤差之觀測，或已將系統誤差消除後之結果。

權之定義，已於第一章第八節論及之。由式(30)吾人知權與精準數  $h$  之平方成正比，又按第二章第五節之式(11)，精準數  $h$  與中誤差  $m$  成反比，是以權與  $m^2$  成反比，即  $f \propto \frac{1}{m^2}$ ，或

$$f_1 : f_2 = m_2^2 : m_1^2$$

茲再申論此式在實際量測情形時之意義。設某一距離用捲尺測量二日，第一日共量二次，其算學平均值為  $l'$ ，第二日共量三次，其算學平均值為  $l''$ 。問  $l'$  與  $l''$  兩觀測值間權之比數如何？

茲假定兩日測量應用同一捲尺並採用同一方法，其他環境亦均相同，則每次觀測值之權應當相等。今設  $m$  為每次觀測之中誤差，則根據上節所論，第一日二次之平均值之中誤差應為  $M_1 = \frac{m}{\sqrt{2}}$ ，第二日三次觀測之

平均值之中誤差應為  $M_2 = \frac{m}{\sqrt{3}}$ ，是以  $M_1$  與  $M_2$  之平方比例為：

$$M_1^2 : M_2^2 = \frac{m^2}{2} : \frac{m^2}{3} = 3 : 2$$

根據上述權與中誤差之關係，設  $l'$  之權為  $p_1$ ， $l''$  之權為  $p_2$ ，則其比例應如下：

$$p_1 : p_2 = M_2^2 : M_1^2 = 2 : 3$$

吾人可令  $l'$  之權為 2， $l''$  之權為 3，即某日觀測平均值之權逕與其觀測之次數相等，但此數僅示比例，如令  $l'$  之權為 4， $l''$  之權為 6 亦無不可。

由上例可知權與測量次數應成正比例。以一常數乘所有權之數目，則其結果不變。

決定權數之時，並非必需依其觀測之次數而定。依觀測次數而定其權值，僅為方法中之一種。權數固亦可根據觀測情形而定，例如量一角度兩次，每次所用之經緯儀不同，根據經驗，第一次所用之經緯儀可量至  $\pm 10''$  之精度，第二次所用者可量至  $\pm 4''$  之精度，於是兩權之比可定為  $4^2 : 10^2$  即 16 : 100。又如量一距離，第一次無風力之影響，第二次有風力之影響，根據經驗，第一次之結果應較第二次為可靠，吾人可視其可靠之程度而估計其權之比例。

此外權之決定，亦可按照誤差傳播定律計算之，例如水準測量兩點間高程差之中誤差與其間距離之平方根成正比，故其權應與兩點間之距離成反比。蓋水準測量之誤差傳播與儀器安放次數有關，設每次安放所求得前後視差數之中誤差為  $m$ ，則  $n$  次相加之結果，其中誤差應為  $\sqrt{n}m$ ，設每次前後視距離均約略相等，則  $n$  與距離必成正比也。

#### 第四節 廣義算數平均值

今仍以上節之距離測量為例，設第一日共量二次，其結果為  $l_1, l_2$ ，第二日共量三次，結果為  $l_3, l_4, l_5$ 。因  $l_1, l_2, \dots, l_5$  之精度完全相等，故根據觀測結果，此距離之最或是值應為  $l_1, l_2, \dots, l_5$  之算學平均值：

$$x = \frac{l_1 + l_2 + l_3 + l_4 + l_5}{5} \quad (14)$$

設將兩日分別平均之，命第一日之平均值為  $l'$ ，第二日之平均值為  $l''$ ，則

$$l' = \frac{l_1 + l_2}{2} \quad l'' = \frac{l_3 + l_4 + l_5}{3}$$

或

$$l_1 + l_2 = 2l'$$

$$l_3 + l_4 + l_5 = 3l''$$

代入(14)應得

$$x = \frac{2l' + 3l''}{5} = \frac{2l' + 3l''}{2+3} \quad (15)$$

根據上節之論列，吾人可命  $l'$  之權  $p_1$  為 2， $l''$  之權  $p_2$  為 3，故(15)亦可書作

$$x = \frac{p_1 l' + p_2 l''}{p_1 + p_2}$$

此即不等權之算學平均值公式，亦名為廣義算學平均值。普遍言之，設有觀測值  $l_1, l_2, l_3, \dots, l_n$  其權各為  $p_1, p_2, p_3, \dots, p_n$  則最或是值應為

$$x = \frac{p_1 l_1 + p_2 l_2 + \dots + p_n l_n}{p_1 + p_2 + \dots + p_n}$$

$$x = \frac{[pl]}{[p]} \quad (16)$$

上列公式亦可根據廣義之最小二乘法公式導出之〔第一章公式(31)〕，茲以  $v_i$  代表某觀測值  $l_i$  之改正數， $p_i$  為此改正數之權，則

$[pvv] = \text{最小值}$

而

$$v_i = x - l_i$$

故

$$[pvv] = [p_i \cdot (x - l_i)^2]$$

按最小二乘法原理微分之，以求其最小值，得

$$\frac{d[pvv]}{dx} = 2p_1(x - l_1) + 2p_2(x - l_2) + \dots = 0$$

或

$$[p]x - [pl] = 0, \quad (17)$$

是以

$$x = \frac{[+pl]}{[p]} \quad (18)$$

此即廣義算學平均值之公式也。

今更論其改正數方程式，則

$$v_1 = x - l_1 \quad \text{權 } p_1$$

$$v_2 = x - l_2 \quad \text{權 } p_2$$

$$\dots \dots \dots$$

$$v_n = x - l_n \quad \text{權 } p_n$$

將以上各式分別以其權數乘之，即得

$$p_1 v_1 = p_1 x - p_1 l_1$$

$$p_2 v_2 = p_2 x - p_2 l_2$$

$$\dots \dots \dots$$

$$p_n v_n = p_n x - p_n l_n$$

$$[pv] = [p]x - [pl] \quad (19)$$

但根據式(16)， $[p]x = [pl]$ ，故

$$[pv] = 0 \quad (20)$$

此為不等權直接觀測平差之基本公式，與本章第一節公式(6)  $[v] = 0$  之意義相同，蓋式(20)中如各  $(p)$  相等，即可化為式(6)也。

由式(16)及(20)尚可證明權之單個值與計算結果無關，僅須保留其比例即可，設將所有  $p$  值均用一常數  $a$  乘之，則

$$x = \frac{[apl]}{[ap]} = \frac{a[pl]}{a[p]} = \frac{[pl]}{[p]}$$

$$[apv] = a[pv] = 0 \quad \text{即 } [pv] = 0$$

對於結果並無影響也。

## 第五節 權單位及廣義算學平均值之中誤差

在等權觀測內，可求出每一觀測值之中誤差，但在不等權觀測時，每個觀測值精度不同，其中誤差亦必不同，是以表示一般精度之方法，以用權單位之中誤差為宜。所謂權單位者，即一假想之觀測值，其權適為 1 也。倘權單位之中誤差已知，則根據權與中誤差平方成反比之原理，任何觀測值之中誤差均可求出，設有觀測值  $l_1, l_2, \dots, l_n$  共  $n$  個，其權各為  $p_1, p_2, \dots, p_n$ ，倘吾人已知權單位（即  $p=1$  時）之中誤差為  $m$ ，則

$$1 : p_1 = m_1^2 : m^2$$

或 
$$m_1^2 = \frac{m^2}{p_1} \quad m_1 = \frac{m}{\sqrt{p_1}}$$

同理可得

$$\left. \begin{array}{l} m_2^2 = \frac{m^2}{p_2} \quad m_2 = \frac{m}{\sqrt{p_2}} \\ \dots\dots\dots \\ m_n^2 = \frac{m^2}{p_n} \quad m_n = \frac{m}{\sqrt{p_n}} \end{array} \right\} \quad (21)$$

今再將廣義算學平均值之公式(16)分項寫出：

$$x = \frac{p_1}{[p]} l_1 + \frac{p_2}{[p]} l_2 + \dots + \frac{p_n}{[p]} l_n \quad (22)$$

因  $l_1, l_2, \dots, l_n$  均為各自獨立之觀測值，其中誤差各為  $m_1, m_2, m_3, \dots, m_n$ ，是以按照誤差傳播定律， $x$  之中誤差應為

$$M^2 = \left( \frac{p_1}{[p]} m_1 \right)^2 + \left( \frac{p_2}{[p]} m_2 \right)^2 + \dots + \left( \frac{p_n}{[p]} m_n \right)^2, \quad (23)$$

將(21)代入(23)內各項而歸併之，即得

$$M^2 = \frac{m^2}{[p]^2} (p_1 + p_2 + \dots + p_n) = \frac{m^2}{[p]} \quad (24)$$

或 
$$M = \frac{m}{\sqrt{[p]}} \quad (25)$$

因相當於中誤差  $m$  之權為 1，故按(25)知廣義算學平均值  $x$  之權為  $[p]$ 。但  $m$  之值為何？則仍可應用第二節類似之方法求之。今命  $X$  為  $x$  之真值， $\varepsilon$  代表某次觀測之真誤差，因

$$\begin{aligned} \varepsilon_i &= X - l_i, & v_i &= x - l_i \\ \text{故} \quad \varepsilon_i &= v_i + (X - x) \\ \varepsilon_i \sqrt{p} &= v_i \sqrt{p} + (X - x) \sqrt{p} \end{aligned} \quad (26)$$

將(26)兩方平方, 令  $i=1, 2, \dots, n$ , 而求其和:

$$\begin{aligned} \varepsilon_1^2 p_1 &= v_1^2 p_1 + (X - x)^2 p_1 + 2v_1 (X - x) p_1 \\ \varepsilon_2^2 p_2 &= v_2^2 p_2 + (X - x)^2 p_2 + 2v_2 (X - x) p_2 \\ &\dots\dots\dots \\ \varepsilon_n^2 p_n &= v_n^2 p_n + (X - x)^2 p_n + 2v_n (X - x) p_n \end{aligned}$$

$$\text{和} \quad [\varepsilon^2 p] = [v^2 p] + (X - x)^2 [p] + 2(X - x)[vp]$$

$$\begin{aligned} \text{因} \quad [pv] &= 0 \\ \text{故} \quad [\varepsilon^2 p] &= [v^2 p] + (X - x)^2 [p] \end{aligned} \quad (27)$$

式(27)內之  $(X - x) = \varepsilon_x$  爲  $x$  之真誤差, 其中值應爲  $x$  之中誤差  $M$ , 更按式(25)則得

$$(X - x)^2 [p] = M^2 [p] = m^2$$

式(29)之左項可改化如下:

$$[\varepsilon^2 p] = [(\sqrt{p} \varepsilon)^2]$$

其中  $(\sqrt{p_1} \varepsilon_1)^2, (\sqrt{p_2} \varepsilon_2)^2, \dots$  等均代表權單位之真誤差, 故按權單位中誤差之定義得:

$$m = \sqrt{\frac{[(\sqrt{p} \varepsilon)^2]}{n}}$$

$$\text{或} \quad [p \varepsilon^2] = nm^2$$

$$\text{代入(27)得} \quad nm^2 = [pv^2] + m^2$$

$$\text{故} \quad m^2 = \frac{[pv^2]}{n-1}$$

$$\text{或} \quad m = \pm \sqrt{\frac{[pv^2]}{n-1}} \quad (28)$$

$$\text{代入(25)得} \quad M = \pm \sqrt{\frac{[pv^2]}{[p](n-1)}} \quad (29)$$

$m$  爲權單位之中誤差，而  $M$  係廣義算學平均值之中誤差。茲將其實際之運用舉下例以說明之。

例一：某一角度曾用複測法量測四次，各次均依其重複之次數而定其權值。得下列之結果，求其最或是值與中誤差。

觀測值 $l$	$p$	$u(l_0=78^\circ 18' 42.00)$	$pu$	$v$	$pv$	$pvv$	
$78^\circ 18' 42''.16$	3	+0.16	+0.48	-0.09	-0.27	0.024	
41.96	2	-0.04	-0.08	+0.11	+0.22	0.024	
41.70	2	-0.30	-0.60	+0.37	+0.74	0.274	
42.23	4	+0.23	+0.92	-0.16	-0.64	0.102	
合計	11		+1.40	-0.68	+0.96	-0.91	0.424

$$[pu] = +0.72 \quad \frac{[pu]}{[p]} = \frac{+0.72}{11} = +0.07$$

$$m = \sqrt{\frac{[pvv]}{n-1}} = \sqrt{\frac{0.424}{4-1}} = \pm 0''.38$$

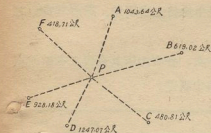
$$M = \frac{m}{\sqrt{[p]}} = \frac{\pm 0.38}{\sqrt{11}} = \pm 0''.11$$

平差結果得  $78^\circ 18' 42''.07 \pm 0''.11$ 。

例二：A, B, C, D, E, F 六點之高程爲已知，自此六點用三角高程測量法定 P 點之高度得下表之結果：

目標距離 (S)	各點高出海面之高程	量得之高程差	算得 P 點之高程
AP = 20.10 公尺	A 1043.64 公尺	$h_1 = -314.73$ 公尺	728.91 公尺
BP = 89.03	B 619.02	$h_2 = +109.20$	728.22
CP = 58.20	C 480.81	$h_3 = +248.24$	729.05
DP = 30.02	D 1247.01	$h_4 = -518.43$	728.58
EP = 61.97	E 928.18	$h_5 = -199.16$	729.02
FP = 58.00	F 418.71	$h_6 = +310.13$	728.84





第四章 第二圖

試求  $P$  點之高程(假設  $A, B, \dots$  等六點之高程均無誤差)。

按三角高程測量原理, 高程差  $h$  之誤差與目標距離  $S$  為正比例, 故其權  $p$  應反比於目標距離  $S$  之平方, 即  $p = \frac{1}{S^2}$ 。化零為整, 由上表內之  $S$  約

化成下數。

$$S = 2.0, 8.9, 5.8, 3.0, 6.2, 5.8 \text{ 公里}$$

$$p = \frac{1}{S^2} = 0.25, 0.01, 0.03, 0.11, 0.03, 0.03.$$

更表列上述結果而計算之, 得:

$l_0 + u$	$p$	$pu$	$v = 0.83 - u$	$pv$	$pvv$
728 + 0.91	0.25	0.2275	-0.08	-0.0200	0.0016
+0.22	0.01	0.0022	+0.61	+0.0061	0.0037
+1.05	0.03	0.0315	-0.22	-0.0066	0.0015
+0.58	0.11	0.0638	+0.25	+0.0275	0.0070
+1.02	0.03	0.0306	-0.19	-0.0057	0.0011
+0.84	0.03	0.0252	-0.01	-0.0003	0.0000
和	0.46	0.3808			0.0149

$$\text{檢核 } [pv] = +0.001$$

$$x = x_0 + \frac{[pu]}{[p]} = 728 + \frac{0.3803}{0.46} = 728. + 0.83$$

權單位之中誤差:

$$m = \pm \sqrt{\frac{[pvv]}{n-1}} = \pm \sqrt{\frac{0.0149}{6-1}} = \pm 0.055 \text{ 公尺}$$

平均值之中誤差:

$$M = \pm \frac{m}{\sqrt{[p]}} = \frac{0.055}{\sqrt{0.46}} = \pm 0.080 \text{ 公尺}$$

故  $P$  點之高程為

$$H = 728.83 \text{ 公尺} \pm 0.080 \text{ 公尺}$$

### 第六節 根據觀測值之中誤差計算廣義算學平均值之中誤差

權之大小可依各觀測值本身中誤差平方之倒數定之。設有一角度，於不同日期內觀測三次，每次觀測之結果，係用若干組平均所得，故可計算其中誤差，茲以下列方式表示之。

觀測值	中誤差	權數
$l_1$	$m_1$	$\frac{1}{m_1^2}$
$l_2$	$m_2$	$\frac{1}{m_2^2}$
$l_3$	$m_3$	$\frac{1}{m_3^2}$

於是其廣義算學平均值為

$$x = \frac{\frac{l_1}{m_1^2} + \frac{l_2}{m_2^2} + \frac{l_3}{m_3^2}}{\frac{1}{m_1^2} + \frac{1}{m_2^2} + \frac{1}{m_3^2}} \quad (30)$$

按第五節  $x$  之權數應為

$$P = [p] = \frac{1}{m_1^2} + \frac{1}{m_2^2} + \frac{1}{m_3^2} = \left[ \frac{1}{m^2} \right]$$

故  $x$  之中誤差亦可求出。

$$M = \frac{1}{\sqrt{\left[ \frac{1}{m^2} \right]}} \quad (31)$$

公式(30)事實上即為廣義算學平均值公式之另一寫法，然由式(31)所得之結果，並不定與式(29)之結果相等，蓋式(31)全由觀測值原有之中誤差所求得，並未顧及各  $l$  間之差別，而式(29)則全由  $l$  間之差別求出，初未計及原有觀測值  $l$  之精度。是以應用此兩公式所求出之中誤差未必完全符合。此種差別可為偶然者，亦可為必然者，當  $l$  數目不多時，按照式(29)所求出之中誤差必不能準確，此時與按式(31)所計算之結果可相差甚大，此乃純為偶然性質之差別。但有時  $l$  之中誤差甚小，而各  $l$  間之差異則甚大，其結果必致由式(31)算出之中誤差遠較由式(29)得出者為小，

此乃為必然性質者。蓋各  $l$  值觀測時尙可有其他因環境不同所發生之誤差存在也。

此種情形，常可於角度觀測時發現。今設量測一角度二三日，每日觀測若干組，而求其平均值及其中誤差，倘每日之天氣情形不同，以致折光影響及照準誤差均不相同，則每日結果，其內部相差極微，而與另一日之結果相比，可能發生甚大之差異，此時觀測者所應注意者，乃設法尋得最適宜之環境，而儘量使觀測結果不受系統誤差之影響。

例：某角度之測量分別於三日完成，每日各測數組，其平均值及中誤差如下，求其最或是值與相當之中誤差。

$$\text{第一日觀測結果： } l_1 = 149^\circ 16' 51''.48 \quad m_1^2 = 0.44$$

$$\text{第二日觀測結果： } l_2 = 149^\circ 16' 48''.87 \quad m_2^2 = 0.17$$

$$\text{第三日觀測結果： } l_3 = 149^\circ 16' 49''.72 \quad m_3^2 = 0.14$$

$$x = 149^\circ 16' 48''.87 - \frac{\frac{2.61}{0.44} + 0 + \frac{0.85}{0.14}}{\frac{1}{0.44} + \frac{1}{0.17} + \frac{1}{0.14}} = 149^\circ 16' 49''.65$$

A：依各觀測值本身之中誤差計算其最或是值之中誤差(公式(30))

$$M_x = \frac{1}{\sqrt{\left[\frac{1}{m^2}\right]}} = \frac{1}{\sqrt{\frac{1}{0.44} + \frac{1}{0.17} + \frac{1}{0.14}}} = \frac{1}{\sqrt{15.25}} = \pm 0''.26$$

B：依各觀測值間之差異計算其最或是值之中誤差(公式(29))

	$l$	$p$	$v$	$pv$	$pvv$
1	149°16'51''.48	2.27	-1.83	+4.05	3.600
2	48''.87	5.89	+0.78	+4.59	7.590
3	49''.72	7.15	-0.07	-0.50	0.035

$$x = 149^\circ 16' 49''.65 \quad 15.31 \quad -0.06 \quad 11.225$$

$$M_x = \sqrt{\frac{[pvv]}{[p](n-1)}} = \sqrt{\frac{11.225}{15.31 \times 2}} = \sqrt{\frac{11.225}{30.62}} = \pm 0''.61$$

## 第七節 直接觀測內中誤差計算之精度

直接觀測中由  $v$  計算中誤差之公式爲

$$m^2 = \frac{[vv]}{n-1} \quad (32)$$

今設以中誤差之真值爲  $m$ ，則由 (32) 所求得之值之差誤爲  $\frac{[vv]}{n-1} - m^2$ ，將其平方展開即得：

$$\left(\frac{[vv]}{n-1} - m^2\right)^2 = \frac{[vv]^2}{(n-1)^2} - 2m^2 \frac{[vv]}{n-1} + m^4 \quad (33)$$

若自無窮多次求左方之平均值，即得計算中誤差  $m^2$  之中誤差平方，可書作  $m^2_{m^2}$ ，其值即等於右方各項平均值之和。已知者爲  $\frac{[vv]}{n-1}$  無窮多次之平均值即爲  $m^2$ ，故式 (33) 右方後二項之和爲  $-m^4$ ，其右方第一項之平均值可展開求之；因

$$[vv] = [\varepsilon\varepsilon] - \frac{[\varepsilon]^2}{n} \quad \text{①}$$

$$\text{故 } [vv]^2 = [\varepsilon\varepsilon]^2 - 2[\varepsilon\varepsilon] \frac{[\varepsilon]^2}{n} + \frac{[\varepsilon]^4}{n^2} \quad (34)$$

式 (34) 右方第一項之平均值可依下法求之：

$$[\varepsilon\varepsilon]^2 = [\varepsilon^4] + 2[\varepsilon_i^2 \varepsilon_k^2]$$

$[\varepsilon^4]$  之平均值爲  $n^4$  [參考第二章第七節式 (20)]， $[\varepsilon_i^2 \varepsilon_k^2]$  共含  $\frac{n(n-1)}{1.2}$

項，每項之平均值爲  $m^2 \cdot m^2$ ，故  $[\varepsilon\varepsilon]^2$  之平均值爲：

$$n \cdot n^4 + n(n-1)m^4 \quad (35)$$

式 (34) 右方第二項可寫作

$$\begin{aligned} -\frac{2[\varepsilon\varepsilon][\varepsilon]^2}{n} &= -\frac{2}{n}[\varepsilon\varepsilon]\{[\varepsilon\varepsilon] + 2[\varepsilon_i \cdot \varepsilon_k]\} \\ &= -\frac{2}{n}\{[\varepsilon\varepsilon]^2 + 2[\varepsilon\varepsilon][\varepsilon_i \cdot \varepsilon_k]\} \end{aligned}$$

① 因  $\varepsilon_i = v_i + (X - x)$ ， $X$  爲未知數之真值， $x$  爲自觀測值求得之平均值，故  $[v] = 0$

$= [\varepsilon] - n(X - x)$ ， $[\varepsilon\varepsilon] = [vv] + 2[v](X - x) + n(X - x)^2 = [vv] + \frac{[\varepsilon]^2}{n}$

$[\varepsilon\varepsilon]^2$  之平均值，前已求出，而  $[\varepsilon_i\varepsilon_k]$  之平均值為零<sup>①</sup>，故第二項之平均值為：

$$-\frac{2}{n}\{nu^4+n(n-1)m^4\}=2u^4-2(n-1)m^4 \quad (36)$$

(34) 右方第三項為：

$$\frac{[\varepsilon]^4}{n^2} = \frac{([\varepsilon]^2)^2}{n^2} = \frac{1}{n}\{[\varepsilon]^4+6[\varepsilon_i^2\varepsilon_k^2]+含有\varepsilon\text{一次之乘積和}\}$$

$[\varepsilon^4]$  之平均值為  $nu^4$ ， $6[\varepsilon_i^2\varepsilon_k^2]$  之平均值為  $3n(n-1)m^4$ ，所有含  $\varepsilon$  一次乘積和之平均值均為零<sup>②</sup>。故此項之總平均值為：

$$\frac{1}{n}u^4 + \frac{3(n-1)}{n}m^4 \quad (37)$$

由 (35) (36) 及 (37) 即可得 (23) 之平均值：

$$\left(n-2+\frac{1}{n}\right)u^4 + \left(n-2+\frac{3}{n}\right)(n-1)m^4$$

此乃 (33) 第一項中  $[vv]^2$  之平均值，(33) 右方各項之總平均值為：

$$m_{m^2}^2 = \frac{u^4}{n} + \frac{(n^2-2n+3)}{n(n-1)}m^4 - m^4 = m^4 \left\{ \frac{u^4}{nm^4} - \frac{n-3}{n(n-1)} \right\}$$

$$\text{故} \quad m_{m^2} = m^2 \sqrt{\frac{u^4}{nm^4} - \frac{n-3}{n(n-1)}} \quad (38)$$

按高斯誤差定律〔見第二章第七節式 (22) 及 (23)〕，則

$$m^4 = \frac{1}{4h^4}, \quad u^4 = \frac{3}{4h^4}。$$

故 (38) 可化為：

$$m_{m^2} = m^2 \sqrt{\frac{2}{n-1}}$$

根據第二章第七節式 (26) 同一理論，可得

$$m_m = \frac{1}{2m} m_{m^2} = m \sqrt{\frac{1}{2(n-1)}} \quad (39)$$

<sup>①</sup>  $\varepsilon_i\varepsilon_k$  之平均數可如下求之：設今  $\varepsilon_i$  固定，而令  $\varepsilon_k$  變換，因  $\varepsilon_k$  之分佈定律為對稱，故當  $\varepsilon_k$  為正數時與  $\varepsilon_i$  之乘積和，必與  $\varepsilon_k$  之負數時之乘積和相抵消，是以  $\varepsilon_i\varepsilon_k$  之平均值為零。同理欲求  $\varepsilon_i^p\varepsilon_k^q$  之平均值，僅須  $p$  與  $q$  中之一為奇數，則  $\varepsilon_i^p\varepsilon_k^q$  之平均數即為零。

此即爲依(32)計算中誤差之中誤差。以百分率表示之可書作

$$m = \sqrt{\frac{[vv]}{n-1}} \left(1 \pm \sqrt{\frac{1}{2(n-1)}}\right) \quad (40)$$

計算中誤差除用改正數二次幕之和以外，尙可由平均誤差間接求之。下列二式均屬此類。

$$t = \pm \frac{[|v|]}{\sqrt{n(n-1)}} \quad m = 1.2533 \frac{[|v|]}{\sqrt{n(n-1)}} \quad (41)$$

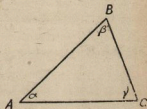
$$t = \pm \frac{[|v|]}{\sqrt{n\left(n - \frac{4-\pi}{2}\right)}} \quad m = 1.2533 \frac{[|v|]}{\sqrt{n\left(n - \frac{4-\pi}{2}\right)}} \quad (42)$$

式(41)普通名爲彼德公式<sup>①</sup>。式(42)名爲費照納公式<sup>②</sup>。其導出步驟不於此處贅述。據赫爾默特之研究<sup>③</sup>，式(41)計算之精度不如式(32)，當  $n=2$  時，式(42)之精度與式(32)相同，但  $n$  之數目增加，則其計算精度遂漸不如式(32)。是以實際計算仍以應用式(32)爲宜，因計算  $v$  值之平方，有表可查，工作並不過繁也。

### 第八節 以三角形角值之平差爲例

某三角形之三角如各以不同權之觀測得  $\alpha$ ,  $\beta$ ,  $\gamma$ ，其權之比例爲  $p_\alpha$ ,  $p_\beta$ ,  $p_\gamma$ 。因每平面三角形三內角之和應等於  $180^\circ$ ，故在此三觀測之中，有多餘觀測存在，其各角之最或是值可以直接觀測平差法推求之。

今試以  $A$  角而論，此角一方面可由其角之直接觀測值  $\alpha$ 。另一方面尙可由  $\beta, \gamma$  二觀測值推算而得，即  $A = 180^\circ - (\beta + \gamma)$ 。



第四章 第三圖

①彼德 (Peters) 於 1856 年在 *Astronomische Nachrichten* 第 44 卷 29 頁發

②費照納 (Fechner) 於 1874 年在 *Poggendorffs "Annalen der Physik"* 紀念

③ *Astronomische Nachrichten*, 第 2090 及 2096—2097 號第 85 及 88 卷，

1875—1876.



設前者之權爲  $p_a$  而後者之權爲  $p'$ ，則按式(76)可求  $A$  角值應爲：

$$\angle A = \frac{p_a \alpha + p' [180^\circ - (\beta + \gamma)]}{p_a + p'} \quad (43)$$

今以  $m$  爲權單位之中誤差，即

$$m^2 = m_a^2 \cdot p_a = m_\beta^2 p_\beta = m_\gamma^2 p_\gamma = m'^2 p' \quad (44)$$

其中  $m'$  爲相當於公式(43)內權爲  $p'$  時之中誤差，但  $m'$  由  $\beta$  與  $\gamma$  二角觀測誤差之和所構成。

$$m'^2 = m_\beta^2 + m_\gamma^2 = \frac{m^2}{p_\beta} + \frac{m^2}{p_\gamma} = \frac{m^2}{p'}$$

故 
$$\frac{1}{p'} = \frac{1}{p_\beta} + \frac{1}{p_\gamma} \quad \text{或} \quad p' = \frac{1}{\frac{1}{p_\beta} + \frac{1}{p_\gamma}} \quad (45)$$

而 
$$p_a + p' = \frac{1}{\frac{1}{p_a} + \frac{1}{\frac{1}{\frac{1}{p_\beta} + \frac{1}{p_\gamma}}}} = \frac{1}{\frac{1}{p_a} \left( \frac{1}{p_\beta} + \frac{1}{p_\gamma} \right)} \quad (46)$$

又按平面三角公式

$$\angle A + \angle B + \angle C = 180^\circ$$

今以觀測值  $\alpha, \beta, \gamma$ ，代入上式，則由觀測誤差關係，不能符合，稱其不符之值爲閉合差  $w$ ，即

$$\alpha + \beta + \gamma = 180^\circ + w \quad (47)$$

代之於(43)得

$$\angle A = \frac{p_a \alpha + p' (\alpha w)}{p_a + p'} = \alpha - \frac{p'}{p_a + p'} w$$

更按(45)及(46)得

$$\angle A = \alpha - \frac{1}{\frac{1}{p_\beta} + \frac{1}{p_\gamma}} \cdot \frac{1}{\frac{1}{\frac{1}{\frac{1}{p_\beta} + \frac{1}{p_\gamma}}}}} w = \alpha - \frac{1}{\frac{1}{p_\beta} + \frac{1}{p_\gamma}} w \quad (48)$$

今再論兩觀測值  $\alpha$  及  $180^\circ - (\beta + \gamma)$  之改正數  $v_1$  及  $v_2$ ，其值應爲

$$v_1 = \angle A - \alpha = - \frac{1}{\frac{1}{p_\beta} + \frac{1}{p_\gamma}} w;$$

$$v_2 = \angle A - [180^\circ - (\beta + \gamma)] = \angle A - \alpha + w$$

$$= + \frac{\left(\frac{1}{p_\beta} + \frac{1}{p_\gamma}\right)w}{\left[\frac{1}{p}\right]} \quad (49)$$

權單位之中誤差爲：

$$m = \sqrt{\frac{[p v v]}{n-1}} = \sqrt{\frac{p_\alpha v_1^2 + p' v_2^2}{2-1}} = \sqrt{p_\alpha \left(\frac{1}{p_\alpha} w\right)^2 + \left(\frac{1}{p_\beta} + \frac{1}{p_\gamma}\right)^2 w^2}$$

$$= \frac{1}{\left[\frac{1}{p}\right]} \sqrt{\frac{1}{p_\alpha} w^2 + \left(\frac{1}{p_\beta} + \frac{1}{p_\gamma}\right) w^2} = \pm \frac{w}{\sqrt{\left[\frac{1}{p}\right]}} \quad (50)$$

平差前  $A$  角之中誤差爲：

$$m_\alpha = \frac{m}{\sqrt{p_\alpha}} = w \frac{\sqrt{\frac{1}{p_\alpha}}}{\sqrt{\left[\frac{1}{p}\right]}}$$

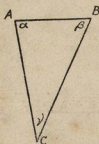
平差後  $A$  角之中誤差爲：

$$M_\alpha = \frac{m}{\sqrt{[p]}} = \frac{m}{\sqrt{p_\alpha + p'}} = \frac{w}{\sqrt{\left[\frac{1}{p}\right]}} \sqrt{\frac{1}{p_\alpha} \left(\frac{1}{p_\beta} + \frac{1}{p_\gamma}\right)} = \frac{w \sqrt{\frac{1}{p_\alpha} \left(\frac{1}{p_\beta} + \frac{1}{p_\gamma}\right)}}{\left[\frac{1}{p}\right]} \quad (51)$$

$B, C$  兩角之值及其中誤差亦可以同理求得，茲將各式綜列於下：

$$\left. \begin{aligned} \angle A &= \alpha - \frac{1}{\left[\frac{1}{p}\right]} w; & M_\alpha &= \frac{w \sqrt{\frac{1}{p_\alpha} \sqrt{\frac{1}{p_\beta} + \frac{1}{p_\gamma}}}}{\left[\frac{1}{p}\right]} \\ \angle B &= \beta - \frac{1}{\left[\frac{1}{p}\right]} w; & M_\beta &= \frac{w \sqrt{\frac{1}{p_\beta} \sqrt{\frac{1}{p_\alpha} + \frac{1}{p_\gamma}}}}{\left[\frac{1}{p}\right]} \\ \angle C &= \gamma - \frac{1}{\left[\frac{1}{p}\right]} w; & M_\gamma &= \frac{w \sqrt{\frac{1}{p_\gamma} \sqrt{\frac{1}{p_\alpha} + \frac{1}{p_\beta}}}}{\left[\frac{1}{p}\right]} \end{aligned} \right\} \quad (52)$$





第四章 第四圖

例一：三角形之三內角，觀測結果如下，試平差之。

$$\alpha = 72^{\circ}16'44''.8; \quad p_{\alpha} = 27$$

$$\beta = 90^{\circ}1'56''.46 \quad p_{\beta} = 42$$

$$\gamma = 17^{\circ}41'17''.43 \quad p_{\gamma} = 65$$

---


$$\text{和} = 179^{\circ}59'58''.75$$


---

$$180^{\circ} + \text{球面角超} = 180^{\circ}00'00''.29$$

$$\text{三角形閉合差 } w = -1''.54$$

解出：

$$\frac{1}{p_{\alpha}} = 0.037; \quad \frac{1}{p_{\beta}} = 0.024; \quad \frac{1}{p_{\gamma}} = 0.015; \quad \left[ \frac{1}{p} \right] = 0.076$$

$$v_{\alpha} = \frac{\frac{1}{p_{\alpha}}}{\left[ \frac{1}{p} \right]} w = \frac{0.037}{0.076} \times 1''.54 = +0''.75$$

$$v_{\beta} = \frac{\frac{1}{p_{\beta}}}{\left[ \frac{1}{p} \right]} w = \frac{0.024}{0.076} \times 1''.54 = +0.49''$$

$$v_{\gamma} = \frac{\frac{1}{p_{\gamma}}}{\left[ \frac{1}{p} \right]} w = \frac{0.015}{0.076} \times 1''.54 = +0.30''$$

觀測結果	改正數	平差角值
72°16'44''.86	+0.75	72°16'45''.61
90°1'56''.46	+0.49	90°1'56''.95
17°40'17''.43	+0.30	17°41'17''.73
<hr/> 179°59'58''.75		<hr/> 180°00'00''.29

權單位之中誤差

$$m = \frac{w}{\sqrt{\left[ \frac{1}{p} \right]}} = \frac{1.54}{\sqrt{0.076}} = \pm 5''.59$$

平差後之角中誤差：

$$M_{\alpha} = \frac{w \sqrt{\frac{1}{p_{\alpha}} \sqrt{\frac{1}{p_{\beta}} + \frac{1}{p_{\gamma}}}}}{\left[ \frac{1}{p} \right]} = \frac{1.54 \sqrt{0.027} \sqrt{0.033}}{0.076} = \pm 0''.77$$

$$M_{\beta} = \frac{w \sqrt{\frac{1}{p_{\beta}} \sqrt{\frac{1}{p_{\alpha}} + \frac{1}{p_{\gamma}}}}}{\left[ \frac{1}{p} \right]} = \frac{1.54 \sqrt{0.024} \sqrt{0.052}}{0.076} = \pm 0''.72$$

$$M_{\gamma} = \frac{w \sqrt{\frac{1}{p_{\gamma}} \sqrt{\frac{1}{p_{\alpha}} + \frac{1}{p_{\beta}}}}}{\left[ \frac{1}{p} \right]} = \frac{1.54 \sqrt{0.015} \sqrt{0.081}}{0.076} = \pm 0''.61$$

平差之結果：

$$\alpha = 72^{\circ}16'45''.61 \pm 0''.77$$

$$\beta = 90^{\circ}1'56''.95 \pm 0''.72$$

$$\gamma = 17^{\circ}41'17''.78 \pm 0''.61$$

觀測各角之權如係相同，則上述各式可以簡化甚多，蓋屬於上式內之一特別情形也。三角之觀測值仍設為  $\alpha, \beta, \gamma$  而其權各等於 1，故

$$\text{第一角值： } \alpha \quad \text{權： } p_{\alpha} = 1$$

$$\text{第二角值： } 180^{\circ} - (\beta + \gamma) \quad \text{權： } p' = \frac{1}{2}$$

平均值為：

$$\angle A = \frac{1 \times \alpha + \frac{1}{2} (180 - (\beta + \gamma))}{1 + \frac{1}{2}} = \frac{2\alpha + (180 - \beta - \gamma)}{3} = \alpha - \frac{w}{3} \quad (53)$$

其他兩角  $\beta$  及  $\gamma$  亦可以同法求之，若以  $\angle A, \angle B, \angle C$  代表三角之平差角值，則

$$\left. \begin{aligned} \angle A &= \alpha - \frac{w}{3} \\ \angle B &= \beta - \frac{w}{3} \\ \angle C &= \gamma - \frac{w}{3} \end{aligned} \right\} \quad (54)$$

$$\angle A + \angle B + \angle C = \alpha + \beta + \gamma - w$$

式(49)中第一角值之改正數爲  $v_1 = -\frac{w}{3}$ ，而第二角值之改正數  $v_2$  則等於  $-\left(\frac{w}{3} + \frac{w}{3}\right) = -\frac{2}{3}w$ ，由是求得權單位之中誤差，其式如下：

$$m = \pm \sqrt{\frac{p_1 v_1^2 + p_2 v_2^2}{2-1}} = \sqrt{\left(\frac{w}{3}\right)^2 + \frac{1}{2}\left(-\frac{2}{3}w\right)^2} = \pm \frac{w}{\sqrt{3}} \quad (55)$$

平差後角度之中誤差：

$$M = \pm \frac{m}{\sqrt{[p]}} = \pm \frac{m}{\sqrt{\frac{3}{2}}} = \pm \frac{w}{\sqrt{3}} \cdot \frac{\sqrt{2}}{\sqrt{3}} = \pm \frac{w\sqrt{2}}{3} \quad (56)$$

就(55)及(56)而比較之，可以考核其角值中誤差由平差結果而低減之比例爲

$$M:m = \frac{w\sqrt{2}}{3} : \frac{w}{\sqrt{3}} = 0.816 : 1$$

### 第九節 分組與全體平差

本節擬討論者，爲直接觀測之分組與全體平差之區別。根據本章第四節所論，已可證明如將觀測值分組平均，各組之平均值給予相當之權後，再求其總平均值，則其結果與全體平差無異。但在此兩種情形內所求出之總平均值之中誤差，則並不一定相等。

今舉一簡單之例以說明之。設有觀測值四個： $l_1, l_2, l_3, l_4$  其平均值爲

$$x = \frac{l_1 + l_2 + l_3 + l_4}{4} \quad (57)$$

改正數各爲

$$\left. \begin{aligned} v_1 &= x - l_1 \\ v_2 &= x - l_2 \\ v_3 &= x - l_3 \\ v_4 &= x - l_4 \end{aligned} \right\} \quad (58)$$

改正數之平方和爲

$$[vv] = v_1^2 + v_2^2 + v_3^2 + v_4^2 \quad (59)$$

每個觀測值之中誤差爲

$$m = \pm \sqrt{\frac{[vv]}{4-1}} = \pm \sqrt{\frac{1}{3}(v_1^2 + v_2^2 + v_3^2 + v_4^2)} \quad (60)$$

總平均值之中誤差爲

$$M = \pm \frac{m}{\sqrt{4}} \quad (61)$$

今設將此四個觀測值分爲兩組平均，先求  $l_2, l_3, l_4$  之平均值，令之爲  $l'_2$ 。

$$l'_2 = \frac{l_2 + l_3 + l_4}{3} \quad (62)$$

更令  $l_1$  單爲一組，命之爲  $l'_1$ ，則  $l'_1 = l_1$ 。然後再將  $l'_1$  與  $l'_2$  按不等權之算學平均值求其平均數，此時  $l'_1$  之權爲 1， $l'_2$  之權應爲 3。

$$x' = \frac{l'_1 + 3l'_2}{1+3} = \frac{1}{4}(l'_1 + 3l'_2) \quad (63)$$

將(62)代入(63)內而與(57)比較，即可證明  $x' = x$ 。但此時之改正數已變爲：

$$\left. \begin{aligned} v'_1 &= x' - l'_1 = x - l_1 = v_1 & p_1 &= 1 \\ v'_2 &= x' - l'_2 = \frac{1}{3}(v_2 + v_3 + v_4) & p_2 &= 3 \end{aligned} \right\} \quad (64)$$

故

$$[pv'v'] = v_1^2 + 3v_2^2 = v_1^2 + 3v_2'^2 \quad (65)$$

在比較(59)與(65)兩式之前，須先將(59)化爲下列形狀：

$$\begin{aligned} [vv] &= v_1^2 + (v_2 + v_3 - v_2')^2 + (v_2 + v_3 - v_2')^2 + v_2^2 + v_4 - v_2')^2 \\ &= v_1^2 + 3v_2'^2 + \{(v_2 - v_2')^2 + (v_3 - v_2')^2 + (v_4 - v_2')^2\} \\ &= [pv'v'] + \{(v_2 - v_2')^2 + (v_3 - v_2')^2 + (v_4 - v_2')^2\} \end{aligned} \quad (66)$$

(66)明白表示  $[pv'v']$  永較  $[vv]$  爲小，因  $\{ \}$  括弧號內之值永爲正數也。至  $\{ \}$  括號內之值究爲若干？可比較(58)及(64)而得之，蓋

$$\left. \begin{aligned} (v_2 - v_2')^2 &= (l'_2 - l_2)^2 \\ (v_3 - v_2')^2 &= (l'_2 - l_3)^2 \\ (v_4 - v_2')^2 &= (l'_2 - l_4)^2 \end{aligned} \right\} \quad (67)$$

由此可知  $[vv]$  乃代表遞次平均所有改正數之總和，因(67)所代表者乃求第一次分組平均值  $l'_2$  時改正數之平方。公式(66)  $\{ \}$  括弧號內之值即

其總和； $[pv'v']$  則代表第二次求總平均值時之改正數平方總和，是以公式(66)又可證明，無論分組平差或全體平差，其所有改正數之平方總和必不變易。

但在分組平差時，求權單位及總平均值之中誤差應用下列公式：

$$m' = \pm \sqrt{\frac{[pv'v']}{2-1}} \quad (68)$$

$$M' = \pm \frac{m'}{\sqrt{4}} \quad (69)$$

因權單位之中誤差即相當於單個觀測值之中誤差，故就理論而言， $m$  應當與  $m'$  相等，且無論遞次平差或一次平差， $M$  必須等於  $M'$ 。但實際上  $m$  與  $m'$  未必完全符合，二者比較當以  $m$  之值較為可靠，蓋分組平差後，組數較原來觀測值為少，故式(68)不如(60)可靠，此點頗堪注意也。

例：求某水準之水準軸與視軸之夾角時，利用直接觀測法得下列之結果：

第一日	第二日	第三日	
$l_1 = +1''.27$	$l_5 = +0''.08$	$l_9 = -0''.90$	$l_{13} = -0''.60$
$l_2 = -0''.78$	$l_6 = +0''.07$	$l_{10} = +0''.20$	$l_{14} = -0''.90$
$l_3 = +0''.01$	$l_7 = +0''.08$	$l_{11} = +0''.96$	$l_{15} = -0''.17$
$l_4 = -0''.71$	$l_8 = +0''.56$	$l_{12} = +0''.86$	$l_{16} = -0''.08$

第一日觀測值之平均值為：

$$x_1 = \frac{+1.27 + 0.01 - 0.78 - 0.71}{4} = -0''.03 \quad [vv] = 2.73$$

第二日及第三日觀測值之平均值各為：

$$x_2 = +0''.18$$

$$x_3 = -0''.07$$

由全部觀測值求得之總平均值為：

$$x = +0''.00$$

其改正數之平方總和

$$[vv] = 6.77,$$

於是每一觀測之中誤差為：

$$m = \sqrt{\frac{6.77}{16-1}} = \pm 0''.67.$$

總平均值之中誤差爲：

$$M = \frac{0.67}{\sqrt{16}} = \pm 0''.17$$

以上係就全體平差法而求得之平均值及其中誤差。茲設將三日所得之結果分成三組平差，其總平均值仍相同，但中誤差則不復相同矣！

$$x_1 = -0''.03 \quad \text{觀測次數} \quad 4 \quad [vv] = 2.7345$$

$$x_2 = +0''.18 \quad \text{觀測次數} \quad 4 \quad [vv] = 0.1890$$

$$x_3 = -0''.07 \quad \text{觀測次數} \quad 8 \quad [vv] = 3.6690$$

令權單位一次之觀測，於是三日所得結果之權數比例爲 4:4:8，由是得：

$$x = \frac{-0.03 \times 4 + 0.18 \times 4 + 0.07 \times 8}{16} = +0''.25$$

$$\text{改正數} \quad v_1 = +0.03 \quad v_2 = -0.18 \quad v_3 = +0.07$$

$$[pvv] = 0.17$$

$$m' = \pm \sqrt{\frac{0.17}{3-1}} = \pm 0''.29$$

$$M' = \frac{0.29}{\sqrt{16}} = \pm 0''.07.$$

### 第十節 觀測值差

測量距離時，通常均往返各測一次而求其平均值，水準測量亦然，兩次之結果既不能相等，其差謂之觀測值差。設有一長距離爲  $l$ ，往返觀測之結果爲  $l_1$  及  $l_2$ ，其差爲  $d = l_2 - l_1$ ，而其長之最或是值  $x$  應爲：

$$x = \frac{l_1 + l_2}{2} \quad (70)$$

相當之改正數爲：

$$v_1 = x - l_1 = +\frac{d}{2}, \quad v_2 = x - l_2 = -\frac{d}{2},$$

故每一次觀測之中誤差亦可根據下式求之。

$$m = \pm \sqrt{\frac{[vv]}{n-1}} = \pm \sqrt{\frac{\frac{d^2}{4} + \frac{d^2}{4}}{2-1}} = \frac{d}{\sqrt{2}} \quad (71)$$

其平均值  $x$  之中誤差等於

$$M = \frac{m}{\sqrt{2}} = \frac{d}{2} \quad (72)$$

水準測量或距離測量時，以路徑過長而分段施測，在每段內往返各測一次，然後混合平差之。茲令每段之觀測值差為  $d_1, d_2, d_3, \dots, d_n$ ，而其相當之中誤差等於  $m_1, m_2, \dots, m_n$ ，於是每次觀測之中誤差當用下式計算之。

$$m = \pm \sqrt{\frac{m_1^2 + m_2^2 + \dots + m_n^2}{n}} = \pm \sqrt{\frac{[dd]}{2n}} \quad (73)$$

而每對觀測平均值之中誤差為：

$$M = \frac{1}{2} \sqrt{\frac{[dd]}{n}} \quad (74)$$

各次觀測精度不能盡同，各水準測量之分段施測時因環境之特殊，分段各有長短，其由不同段所得之觀測值差，應給與相當之權。

令  $l$  及  $l'$  為每對之觀測值， $\varepsilon$  及  $\varepsilon'$  則為其相當之真誤差，於是每對觀測所得之關係可以下式表示之。

$$\left. \begin{aligned} l_1 + \varepsilon_1 &= l'_1 + \varepsilon'_1 && \text{或 } l_1 - l'_1 = d_1 = \varepsilon'_1 - \varepsilon_1 \\ l_2 + \varepsilon_2 &= l'_2 + \varepsilon'_2 && l_2 - l'_2 = d_2 = \varepsilon'_2 - \varepsilon_2 \\ \dots & && \dots \\ l_n + \varepsilon_n &= l'_n + \varepsilon'_n && l_n - l'_n = d_n = \varepsilon'_n - \varepsilon_n \end{aligned} \right\} \quad (75)$$

乘上式各以  $\sqrt{p_1}, \sqrt{p_2}, \dots, \sqrt{p_n}$  而求其平方總和，得

$$\frac{[d^2p]}{n} = \frac{[\varepsilon^2p]}{n} + \frac{[\varepsilon'^2p]}{n} - \frac{2[\varepsilon\varepsilon'\sqrt{p}\sqrt{p}]}{n}$$

$$\text{故 } \frac{[d^2p]}{n} = \frac{[(\sqrt{p}\varepsilon)^2]}{n} + \frac{[(\sqrt{p'}\varepsilon')^2]}{n} - \frac{2[(\sqrt{p}\varepsilon)(\sqrt{p'}\varepsilon')]}{n}, \quad (76)$$

其中按權與中誤差之關係，可知  $\sqrt{p}\varepsilon$  與  $\sqrt{p'}\varepsilon'$  等相當於權單位時之真誤差，故(76)之末項應為零，而第一二兩項則均為  $m^2$ ， $m$  為權單位之中誤差也，因得

$$\frac{[d^2p]}{n} = 2m^2$$

$$\text{故 } m = \pm \sqrt{\frac{[d^2p]}{2n}} \quad (77)$$

是即權等於 1 時每次觀測之中誤差，每對觀測平均值之中誤差當以  $\sqrt{2}$

除上式，即得

$$M = \frac{m}{\sqrt{2}} = \pm \frac{1}{2} \sqrt{\frac{[pd^2]}{n}} \quad (78)$$

舉凡長距離或水準測量，中誤差之累積盡與所測路線長度  $S$  之開方成正比，故各觀測之權適與  $S$  成反比，即  $1 \propto \frac{1}{S}$ 。若以此值代入 (77) 及

(78) 則得

$$m = \pm \sqrt{\frac{1}{2n} \left[ \frac{d^2}{S} \right]} \quad (79)$$

$$M = \pm \sqrt{\frac{1}{4n} \left[ \frac{d^2}{S} \right]} \quad (80)$$

上述各式之應用，將以下列諸例說明之：

例一：某圖上之距離均各量測兩次，其結果列如下表，試求某一次觀測之中誤差。

次數	觀 測 值 I	觀 測 值 II	$d$	$dd$
1	20.45 公尺	21.55 公尺	-0.10	0.0100
2	44.00 公尺	40.05 公尺	-0.05	0.0025
3	65.95 公尺	66.00 公尺	-0.05	0.0025
4	99.55 公尺	99.50 公尺	+0.05	0.0025
5	132.45 公尺	132.60 公尺	-0.15	0.0225
6	23.55 公尺	23.60 公尺	-0.05	0.0025
7	45.45 公尺	45.45 公尺	0	0
8	79.05 公尺	79.05 公尺	0	0
9	111.15 公尺	112.00 公尺	-0.85	0.0025
10	21.90 公尺	22.10 公尺	-0.20	0.0400
11	55.45 公尺	55.45 公尺	0	0
12	88.40 公尺	88.40 公尺	0	0
13	33.65 公尺	33.61 公尺	+0.05	0.0025
14	66.45 公尺	66.45 公尺	0	0
15	32.90 公尺	32.95 公尺	-0.05	0.0025
				0.0600

$$m = \pm \sqrt{\frac{[dd]}{2n}} = \pm \sqrt{\frac{0.0600}{2 \times 15}} = \pm 0.045 \text{ 公尺}$$



例二：水準點 1 至 6 間往返各測一次，其記錄如下，試求一公里內某對觀測之中誤差。

水準點	I	II	I-II=d	dd	S	$\frac{dd}{S}$
1	-0.7853 公尺	-0.1829 公尺	+0.6 公厘	0.36	0.72 公厘	0.50
2	-1.6258 公尺	+1.6262 公尺	-0.4 公厘	0.16	0.42 公厘	0.38
3	+1.4329 公尺	+1.4323 公尺	+0.6 公厘	0.36	0.47 公厘	0.79
4	+0.5106 公尺	+0.5004 公尺	+1.2 公厘	1.44	0.48 公厘	3.00
5	-0.0673 公尺	-0.0049 公尺	-2.4 公厘	5.76	0.51 公厘	11.30
n=5	+3.5693	+3.5679	+2.4			15.95
	-0.1926	-0.1908	-2.8			
	+3.3767	+3.3771	-0.4			
	-3.3771					
	-0.0004					

一公里長每次觀測之中誤差：

$$m = \pm \sqrt{\frac{1}{2n} \left[ \frac{dd}{S} \right]} = \pm \sqrt{\frac{1}{10} \times 15.95} = \pm 1.26 \text{ 公厘}$$

一公里長每對觀測平均值之中誤差：

$$M = \pm \sqrt{\frac{1}{4n} \left[ \frac{dd}{S} \right]} = \pm \sqrt{\frac{1}{20} \times 15.95} = \pm 0.89 \text{ 公厘}$$

### 習 題

1. 某一角度曾量測 10 次，其紀錄如下：

1.	45°29'55.4"	6.	45°29'14.8"
2.	55.1"	7.	55.0"
3.	5.37"	8.	53.6"
4.	5.57"	9.	56.6"
5.	58.3"	10.	57.7"

試求其算數平均值及其中誤差

2. 用甲乙兩經緯儀量測某一角度，其結果如下：

甲  $24^{\circ}13'36'' \pm 3.1''$

乙  $24^{\circ}13'24'' \pm 13.8''$

求該角度之最或是值及其中誤差。

3. 量測某一距離，第一次以能讀一公分之鋼尺量 5 次，第二次以能讀 1 公寸之鐵鎖量 5 次，其結果分列如下：

鋼	尺	鐵	鎖
	741.17 公尺		741.2 公尺
	741.19 公尺		741.4 公尺
	741.22 公尺		741.0 公尺
	741.12 公尺		741.3 公尺
	740.10 公尺		741.1 公尺

求各次之權及其距離之長度。

4. 一角度測 20 次，得中誤差  $\pm 0.42''$ ，問增測若干次，其中誤差方成  $\pm 0''.28$ 。

5. 下圖所示  $P$  點之高程係分別根據四已知高程之水準點  $A, B, C$  及  $D$  應用水準測量，測得其結果如下：

121.770 公尺， 121.788 公尺，

121.750 公尺， 121.766 公尺，

$P$  點至各點之距離各為：

$AP=2.56$  公里；  $BP=3.00$  公里。

$CP=1.78$  公里；  $DP=0.70$  公里。

試求  $P$  點高之平均值與中誤差。

6. 某一圖形之面積係用三種面積計

求之其結果如下：

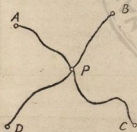
$F_1=45.1$  平方公寸  $m_1=\pm 0.30$  平方公寸

$F_2=45.1$  平方公寸  $m_2=\pm 0.12$  平方公寸

$F_3=44.9$  平方公寸  $m_3=\pm 0.18$  平方公寸

問其算學平均值及中誤差為若干？

7. 某一導線網共有 10 角，各角均量測二次，作第二次量測時，儀器放置及目標對準均曾重行處理，觀測結果如下，求所得各導線網角度之中誤差。



第四章 第五圖

	$l_1$	$l_2$		$l_1$	$l_2$
1.	193°16'33"	8"	6.	110°17'42"	58"
2.	154°28'42"	35"	7.	16.°54'52"	22"
3.	26°2.'28"	40"	8.	198°14'30"	34"
4.	176°48'30"	10"	9.	23.°41'39"	51"
5.	23°35'18"	28"	10.	140°28'45"	25"

8. 某一水準線係沿馬路進行，共分十二段，作水準測量時每段均往返各測一次，其觀測值差及距離列表如下：

	$d$	$s$
1.	5 公厘	0.90 公厘
2.	7 公厘	0.69 公厘
3.	6 公厘	0.92 公厘
4.	4 公厘	0.90 公厘
5.	2 公厘	0.59 公厘
6.	3 公厘	0.80 公厘
7.	16 公厘	0.86 公厘
8.	9 公厘	0.41 公厘
9.	20 公厘	1.01 公厘
10.	14 公厘	0.72 公厘
11.	12 公厘	0.76 公厘
12.	6 公厘	0.61 公厘

試求其水準測量一公里之中誤差。

## 第五章 間接觀測之平差

## 第一節 間接觀測平差之原理

所謂間接觀測者，乃  $n$  個觀測量同為一組  $u$  個未知數之函數。所有  $u$  個未知數，必須相互獨立而無關係。易言之，任一未知數均不能由其他未知數用數學方法求得之。同時此  $n$  個觀測量又必須為此  $u$  個未知數不同之函數，且所有  $n$  個函數僅與此  $u$  個未知數有關，此外不復含有任何其他未知數。在此種情形之下，必須  $n \geq u$ ，始能由此  $n$  個觀測值定出  $u$  個未知數之值。當  $n = u$  時，吾人適能用代數方法解  $u$  個聯立方程式，而求未知數之值，但無所謂平差；當  $n > u$  時，遂有多餘觀測，因而產生平差問題。

為便於下述方法之導出，先假定所有  $n$  個觀測量均為  $u$  個未知數之一次函數，以公式表示之如下：

$$\left. \begin{aligned} F_1 &= a_1 X + b_1 Y + \dots + k_1 \\ F_2 &= a_2 X + b_2 Y + \dots + k_2 \\ &\dots \dots \dots \\ F_n &= a_n X + b_n Y + \dots + k_n \end{aligned} \right\} n \text{ 個函數} \quad (1)$$

$\underbrace{\hspace{10em}}_{u \text{ 個未知數}}$

式中  $X, Y, \dots$  代表未知數之真值， $F_1, F_2, \dots, F_n$  代表觀測量之真值， $a, b, \dots, k$  為已知之係數，均為實數。任意一組係數  $a_i, b_i, \dots, k_i$  均不與其他一組係數相等或成比例，且不能同時為零。

今設  $F_1, F_2, \dots, F_n$  之觀測值為  $L_1, L_2, \dots, L_n$ ，由此  $n$  個觀測值並不能求出未知數  $X, Y, \dots$  之真值，蓋觀測值  $L$  均含有觀測誤差也。將  $L_1, L_2, \dots, L_n$  等代入(1)內之  $F_1, F_2, \dots, F_n$  等，必須加以  $L_i$  之真誤差  $\varepsilon_i$ ，故

$$\left. \begin{aligned} L_1 + \varepsilon_1 &= a_1 X + b_1 Y + \dots + k_1 \\ L_2 + \varepsilon_2 &= a_2 X + b_2 Y + \dots + k_2 \\ &\dots \dots \dots \\ L_n + \varepsilon_n &= a_n X + b_n Y + \dots + k_n \end{aligned} \right\} \quad (2)$$



定  $n=4$ ,  $u=3$ , 其改正數方程式之形式如下:

$$\left. \begin{aligned} v_1 &= a_1x + b_1y + c_1z - l_1 \\ v_2 &= a_2x + b_2y + c_2z - l_2 \\ v_3 &= a_3x + b_3y + c_3z - l_3 \\ v_4 &= a_4x + b_4y + c_4z - l_4 \end{aligned} \right\} \quad (7)$$

法方程式之形式如下:

$$\left. \begin{aligned} [aa]x + [ab]y + [ac]z - [al] &= 0 \\ [ab]x + [bb]y + [bc]z - [bl] &= 0 \\ [ac]x + [bc]y + [cc]z - [cl] &= 0 \end{aligned} \right\} \quad (8)$$

其中

$$\left. \begin{aligned} [aa] &= a_1a_1 + a_2a_2 + a_3a_3 + a_4a_4 \\ [ab] &= a_1b_1 + a_2b_2 + a_3b_3 + a_4b_4 \\ [ac] &= a_1c_1 + a_2c_2 + a_3c_3 + a_4c_4 \\ [al] &= a_1l_1 + a_2l_2 + a_3l_3 + a_4l_4 \end{aligned} \right\} \quad (9)$$

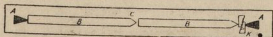
由法方程式(8)可以看出

(1) 法方程式中各未知數之係數, 在行與列間互相對稱, 而以  $[aa]$ ,  $[bb]$ ,  $[cc]$  之對角線為對稱軸;

(2) 所有對稱軸上各係數, 因係平方之和, 故永遠為正數。

因法方程式具有此種特性, 使其解算時可以應用特別方法, 此點將於第四節中詳論之。

例1 今設有木製測尺四根, 長各五公尺左右, 欲於一長約十公尺之比長器上, 作精密之比較。比長器兩端之距離經用標準尺測定之結果為 10030.20 公厘。檢定木製測尺時, 每次應用測尺兩根, 使其相接順放於比長器上, 一端緊抵比長器之一端點, 另一端則用一金屬測微楔量定與另一端點之間隙, 如下圖所示:



第五章 第一圖

$C$  為比長器  $B$  為測尺  $A$  為比長器之兩端點, 係固定於  $C$  上。

$K$  為量微楔。

今命此四測尺之號數爲 I, II, III, IV, 比較時將此四個測尺按所有配合各比一次, 其結果如下:

觀測號數	應 用 測 尺	測 微 模 之 讀 數
1	I II	27.94 公厘
2	I III	27.11 公厘
3	IV	27.91 公厘
4	II III	27.87 公厘
5	II IV	28.22 公厘
6	III IV	27.58 公厘

在此問題中, 未知數爲四個測尺之長度, 而觀測量則爲比長器兩端點間之長度與每二個尺長之較, 故爲間接觀測。

設  $x, y, z, t$  爲測尺 I, II, III, IV 之最或是長度, 則吾人可立即將改正數方程式列出:

$$\begin{aligned}
 27.94 + v_1 &= -x - y && +10030.20 \\
 27.11 + v_2 &= -x && -z && +10030.20 \\
 27.91 + v_3 &= -x && && -t && +10030.20 \\
 27.87 + v_4 &= && -y - z && && +10030.20 \\
 28.22 + v_5 &= && -y && && -t && +10030.20 \\
 27.58 + v_6 &= && && -z - t && && +10030.20
 \end{aligned}$$

爲計算方便起見, 因  $x, y, z, t$  之值均近於 5000 公厘, 故命  $x = 5000 + \xi$ ,  $y = 5000 + \eta$ ,  $z = 5000 + \zeta$ ,  $t = 5000 + \tau$ , 並將上式左方觀測值歸併於右方常數項內, 即得

$$\left. \begin{aligned}
 v_1 &= -\xi - \eta && +2.26 \\
 v_2 &= -\xi && -\zeta && +3.09 \\
 v_3 &= -\xi && && -\tau && +2.29 \\
 v_4 &= && -\eta - \zeta && && +2.83 \\
 v_5 &= && -\eta && && -\tau && +1.98 \\
 v_6 &= && && -\zeta - \tau && && +2.62
 \end{aligned} \right\} \quad (10)$$

按照公式(9)求得法方程式之係數:

$$\begin{aligned}
 [aa] &= +3 & [ab] &= +1 & [ac] &= +1 & [cd] &= +1 & [al] &= -7.64 \\
 [bb] &= +3 & [bc] &= +1 & [bd] &= +1 & [bl] &= -6.57 \\
 & & [cc] &= +3 & [cd] &= +1 & [cl] &= -8.01 \\
 & & & & [dd] &= +3 & [dl] &= -6.89 \\
 & & & & & & [ll] &= -36.11
 \end{aligned}$$

故法方程式如下：

$$\left. \begin{aligned}
 3\xi + \eta + \zeta + \tau - 7.64 &= 0 \\
 \xi + 3\eta + \zeta + \tau - 6.57 &= 0 \\
 \xi + \eta + 3\zeta + \tau - 8.01 &= 0 \\
 \xi + \eta + \zeta + 3\tau - 6.89 &= 0
 \end{aligned} \right\} \quad (11)$$

欲解此方程式，先求其和為

$$6\xi + 6\eta + 6\zeta + 6\tau - 29.14 = 0$$

或  $\xi + \eta + \zeta + \tau - 4.68 = 0$  (12)

以式(11)內之各式順次減去(12)即得

$$2\xi - 2.78 = 0$$

$$2\eta - 1.71 = 0$$

$$2\zeta - 3.18 = 0$$

$$2\tau - 2.02 = 0$$

故  $\xi = +1.39$   $x = 5001.39$  公厘

$\eta = +0.86$   $y = 5000.86$  公厘

$\zeta = +1.59$   $z = 5001.59$  公厘

$\tau = +1.02$   $t = 5001.02$  公厘

至是此問題已經解出。 $x, y, z, t$  即為各測尺檢定之值。今將  $\xi, \eta, \zeta, \tau$  各值代入(10)內，更可求出各次觀測值之改正數：

$$v_1 = -0.61 \quad v_2 = -0.11 \quad v_3 = +0.12 \quad v_4 = +0.12$$

$$v_5 = -0.10 \quad v_6 = -0.01 \quad [vv] = 0.0511$$

此數當為一切可能  $[vv]$  之最小值。

## 第二節 非一次函數

前節於導出間接觀測之平差原理時，先假定觀測值為未知數之一次函數。倘此函數並非一次，則必須將其改化，始能應用前節所得之公式。例



如下列函數：

$$l = ax + bxy^2 \quad (13)$$

並非一次，但如命  $z = xy^2$

而代入式(13)，即得一次函數。

$$l = ax + bz. \quad (14)$$

此種辦法並不能應用於任一函數內，是以必須採用下述更普遍之方法。

在任意函數

$$L + v = f(x, y, z, \dots) \quad (15)$$

內，倘能求得未知數  $x, y, z, \dots$  等之近似值  $x_0, y_0, z_0$ ，而命

$$x = x_0 + \xi \quad y = y_0 + \eta \quad z = z_0 + \zeta,$$

使  $\xi, \eta, \zeta$  僅為極小之改正數，則按照泰羅定律，可將式(15)展成下列級數：

$$\begin{aligned} L + v = & f(x_0, y_0, z_0) + \left(\frac{\partial f}{\partial x}\right)\xi + \left(\frac{\partial f}{\partial y}\right)\eta + \left(\frac{\partial f}{\partial z}\right)\zeta \\ & + \xi, \eta, \zeta \text{ 之二次以上各項} \end{aligned} \quad (16)$$

當  $x_0, y_0, z_0$  之值與  $x, y, z$  相差甚微，即  $\xi, \eta, \zeta$  為極小之改正數時，二次以上之微分項可以捨去。再命

$$\begin{aligned} a = \left(\frac{\partial f}{\partial x}\right)_{x=x_0}, \quad b = \left(\frac{\partial f}{\partial y}\right)_{y=y_0}, \quad c = \left(\frac{\partial f}{\partial z}\right)_{z=z_0} \\ -l = f(x_0, y_0, z_0) - L \end{aligned} \quad (17)$$

則式(16)即變為一次之改正數方程式：

$$v = a\xi + b\eta + c\zeta - l \quad (18)$$

然後即可應用上節所述之方法，列出法方程式，而求  $\xi, \eta, \zeta$  之值。得出後加之於  $x_0, y_0, z_0$  上遂得未知  $x, y, z$  之最或是值矣。

上法可應用於任何種函數（外含或內含函數均可），唯一之條件，為  $x_0, y_0, z_0$  等近似值應與其最或是值相差甚微，俾吾人於捨去公式(16)內  $\xi, \eta, \zeta$  之二次以上各項時，不致發生任何影響。至於如何求出近似值，則須按情形而決定之。倘於平差後，發現  $\xi, \eta, \zeta$  等值尚相當巨大，則必須再以改正後之  $x, y, z$  作為近似值而將  $a, b, c, l$  各係數重新計算，再定一新值，直至平差後所得之值與近似值相差無幾為止。

上述應用近似值之方法，亦可施之於一次函數，蓋有時未知數之值大

小懸殊，計算時不易得同等之精度，或常數項過大，解算法方程式至為不便，此時均以代入近似值較為方便，或以一新未知數代一舊未知數，以便將其化簡。此法於上節之例一內已經應用。除此之外，下列之例二更示如何利用未知數之倍數化簡法方程式之方法。

例一：已知：三點  $P_1, P_2$  及  $P_3$  之坐標  $(x_1, y_1), (x_2, y_2)$  及  $(x_3, y_3)$

觀測：距離  $S_1, S_2, S_3$

求：  $P$  點之坐標。

設新點  $P$  之坐標為  $x, y$ ，於是得改正數方程式：

$$S_i + V_i = \sqrt{(x - x_i)^2 + (y - y_i)^2} \quad \text{第五章 第二圖}$$

令  $x = x_0 + \xi, \quad y = y_0 + \eta$

故  $S_i + V_i = \sqrt{(x_0 + \xi - x_i)^2 + (y_0 + \eta - y_i)^2}$ ,

依泰羅定理展開後，得

$$S_i + V_i = \sqrt{(x_0 - x_i)^2 + (y_0 - y_i)^2} + \sqrt{\frac{x_0 - x_i}{(x_0 - x_i)^2 + (y_0 - y_i)^2} \xi} + \sqrt{\frac{y_0 - y_i}{(x_0 - x_i)^2 + (y_0 - y_i)^2} \eta} \quad (19)$$

或  $V_i = a_i \xi + b_i \eta - L$

$$\text{而 } \left. \begin{aligned} a_i &= \frac{x_0 - x_i}{S_{0.i}}, \quad b_i = \frac{y_0 - y_i}{S_{0.i}}, \quad \sqrt{(x_0 - x_i)^2 + (y_0 - y_i)^2} = S_{0.i}, \\ -l &= S_{0.i} - S_i. \end{aligned} \right\} \quad (20)$$

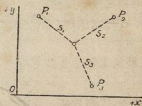
式(20)之關係亦可以幾何學證明之，設  $P$  為一或是點，其與  $P_i$  之距離為  $S_i + V_i$ ，而  $P_0$  為一相當於近似坐標  $x_0, y_0$  之近似點，與  $P_i$  相距  $S_{0.i}$  經  $P$  點作  $PA$  垂直於  $P_0 P_i$  並作  $PC$  線平行於  $AP_0$ ，於是得下列之關係：

$$S_i + V_i = S_{0.i} + P_0A$$

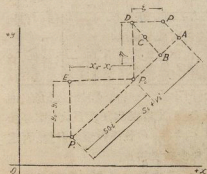
$$P_0A = P_0B + BA = P_0B + CP$$

或  $S_i + V_i = S_{0.i} + P_0B + CP$

因兩直角三角形  $BDP_0$  及  $CPD$  與三



第五章 第二圖



第五章 第三圖

角形  $EP_0P_i$  相似，故其間之幾何關係可以坐標差及長距表示之，即

$$P_0B = \frac{x_0 - x_i}{S_{0-i}} \xi, \quad CP = \frac{y_0 - y_i}{S_{0-i}} \eta$$

而 
$$S_i + V_i = S_{0-i} + \frac{x_0 - x_i}{S_{0-i}} \xi + \frac{y_0 - y_i}{S_{0-i}} \eta \quad (19)$$

今設  $P_1, P_2, P_3$  三點之坐標及量得之  $S_1, S_2, S_3$  諸距離之值如下，求  $P$  點之坐標  $(x, y)$ ：

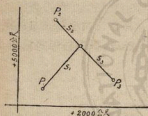
$$P_1 \begin{cases} x_1 = +2092.76 \text{ 公尺} \\ y_1 = +5132.30 \text{ 公尺} \\ S_1 = 503.03 \text{ 公尺} \end{cases} \quad P_2 \begin{cases} x_2 = 2692.20 \text{ 公尺} \\ y_2 = 5203.15 \text{ 公尺} \\ S_2 = 387.36 \text{ 公尺} \end{cases} \quad P_3 \begin{cases} x_3 = 2210.59 \text{ 公尺} \\ y_3 = 5365.42 \text{ 公尺} \\ S_3 = 354.86 \text{ 公尺} \end{cases}$$

根據  $S_1$  及  $S_2$  二值與  $P_1$  及  $P_2$  兩點之坐標，求得  $P$  點坐標之近似值為：

$$x_0 = 2326.24 \text{ 公尺}$$

$$y_0 = 5330.10 \text{ 公尺}$$

$$\left. \begin{aligned} x &= x_0 + \xi \\ y &= y_0 + \eta \end{aligned} \right\} \quad (20)$$



第五章 第四圖

茲將  $a, b, -l$  等係數之計算，列成下表：

	$x_0 - x_i$	$y_0 - y_i$	$(x_0 - x_i)^2$	$(y_0 - y_i)^2$	$S_0^2 - 1$	$S_{0-i}$	$S_i$	$\frac{x_0 - x_i}{S_{0-i}}$	$\frac{y_0 - y_i}{S_{0-i}}$	$S_{0-i} - S_i$
	公尺	公尺					公尺			公尺
1	+233.48	+197.50	54513	89125	93638	306.00	306.00	+0.76	+0.65	0
2	-365.90	+126.95	133927	16117	150044	387.36	387.36	-0.94	+0.33	0
3	+115.65	-335.32	13375	112439	125814	354.70	354.86	+0.33	-0.95	-1.6

根據上表之數值，可列改正數方程式如下：

$$v_1 = +0.76\xi + 0.65\eta + 0$$

$$v_2 = -0.94\xi + 0.33\eta + 0$$

$$v_3 = +0.33\xi - 0.95\eta - 1.6$$

由是得法方程式：

$$1.57\xi - 0.13\eta - 0.53 = 0$$

$$-0.13\xi + 1.43\eta + 1.52 = 0$$

解出上式得： $\xi = +0.33$ ， $\eta = -1.04$

代入公式(20)，得未知數之值：

$$x = 2326.24 + 0.33 = 2326.57$$

$$y = 5330.10 - 1.04 = 5329.06$$

例二：氣象台對於氣壓之觀測最爲注意，而歷時復悠久，茲以十二年間某九氣象台之平均氣壓平差之。關於氣壓昇降，係假定其依高程作有規律之比例。若以  $x$  表示海平面 ( $h=0$ ) 上之氣壓讀數，而  $y$  爲常數，則根據氣壓高程測量之原理，可得計算海拔  $h$  之方程式如下：

$$h = y \log \frac{x}{B} \quad (21)$$

$B$  爲相當於海拔  $h$  之氣壓讀數。上式內之  $h$  係用三角高程測量決定，並假定爲無誤差，而各氣壓讀數  $B$  之精度完全相等。排列方程式以前，觀測值須列爲  $x$  及  $y$  之函數。即

$$\frac{h}{y} = \log \frac{x}{B} \quad \frac{x}{B} = 10^{\frac{h}{y}}$$

或

$$B = x \cdot 10^{-\frac{h}{y}} \quad (22)$$

### 觀測記錄

	$h$	$B$		$h$	$B$		$h$	$B$
1	120.2 公尺	751.18 公厘	4	347.6 公尺	731.27 公厘	7	718.1 公尺	700.48 公厘
2	225.1 公尺	742.37 公厘	5	406.7 公尺	726.99 公厘	8	733.5 公尺	697.64 公厘
3	270.6 公尺	738.50 公厘	6	492.4 公尺	718.16 公厘	9	768.9 公尺	695.25 公厘

由上列九觀測值求式(22)內二未知數  $x$  及  $y$  時，若不於  $B_i$  上加以改正數  $v_i$ ，則所得之結果將不能互相一致，故應將式(22)列成下式：

$$\left. \begin{aligned} B_1 + v_1 &= x \cdot 10^{-\frac{h_1}{y}} \\ B_2 + v_2 &= x \cdot 10^{-\frac{h_2}{y}} \\ \dots & \dots \dots \dots \\ B_9 + v_9 &= x \cdot 10^{-\frac{h_9}{y}} \end{aligned} \right\} \quad (23)$$

依前例，先求未知數之近似值， $x_0$  及  $y_0$ 。此值之決定，係由式(21)求之。茲將該式作下列寫法：

$$\log x_0 - \log B = \frac{h}{y} \quad (24)$$

而以第一及第九觀測值代入，於是得：

$$\log x_0 - \log 751.18 = \frac{120.2}{y_0}$$

$$\log x_0 - \log 695.23 = \frac{768.9}{y_0}$$

解出以後，得近似值

$$x_0 = 762.03, \quad y_0 = 192.98$$

將近似值代入式(23)而依泰羅定律處理之，因其函數為：

$$f(x, y) = x \cdot 10^{-\frac{h}{y}} \quad (25)$$

故所得之係數及常數可以下式表示之：

$$\left. \begin{aligned} a &= \frac{\partial (x \cdot 10^{-\frac{h}{y}})}{\partial x} = 10^{-\frac{h}{y}} \\ b &= \frac{\partial (x \cdot 10^{-\frac{h}{y}})}{\partial y} = x \cdot 10^{-\frac{h}{y}} \cdot \frac{h}{y^2} \cdot \frac{1}{\mu} \\ -l &= x_0 \cdot 10^{-\frac{h}{y_0}} - B \quad \text{或} \quad = B_0 - B \end{aligned} \right\} \quad (26)$$

實際計算時，所有未知數  $x$  及  $y$  均以近似值  $x_0$  及  $y_0$  代替之，而將式(26)改成對數式，以其易於計算也。

$$\left. \begin{aligned} \log a &= -\frac{h}{y_0} \quad \text{或} \quad \log \frac{1}{a} = \frac{h}{y_0} \\ \log b &= -\frac{h}{y_0} + \log \frac{x_0 h}{\mu y_0^2} = \log a + \frac{x_0 h}{\mu y_0^2} \\ \log (-l + B) &= \log x_0 - \frac{h}{y_0} = \log x_0 + \log a \end{aligned} \right\} \quad (27)$$

$x_0$  及  $y_0$  為已知之近似值， $h$  為觀測值， $\mu$  乃對數係數，等於 0.43429，

$\log \mu = 9.6377798$ 。將上述各數代入式(27)，逐次計算即得  $a_i$ ,  $b_i$  及  $l_i$  等值，茲列於下表：

	$a$	$b$	$-l$		$a$	$b$	$-l$		$a$	$b$	$-l$
1	+0.986	+0.00056	0.00	4	+0.959	+0.00157	-0.20	7	+0.919	+0.00367	-0.20
2	+0.973	+0.00103	-0.53	5	+0.953	+0.00182	-1.06	8	+0.916	+0.00317	+0.53
3	+0.963	+0.00123	-0.68	6	+0.943	+0.00211	+0.38	9	+0.912	+0.00331	0.00

由此得改正數方程式：

$$\left. \begin{aligned} v_1 &= 0.986\xi + 0.00056\eta' + 0.00 \\ v_2 &= 0.973\xi + 0.00103\eta' - 0.53 \\ \dots\dots\dots \end{aligned} \right\} \quad (28)$$

第二未知數所以用  $\eta'$  代表者，因尚須變更故也。式(28)內兩未知數之係數，位數相差甚大，實際計算不甚便利，故令

$$\frac{\eta'}{100} = \eta, \quad \text{或} \quad \eta' = 100\eta \quad (29)$$

於是改正數方程式變成：

$$\left. \begin{aligned} v_1 &= 0.986\xi + 0.056\eta + 0.000 \\ v_2 &= 0.973\xi + 0.103\eta - 0.530 \\ \dots\dots\dots \end{aligned} \right\} \quad (30)$$

由上式可列法方程式。

$$\left. \begin{aligned} +0.0884\xi + 1.6798\eta - 1.7160 &= 0 \\ +0.6798\xi + 0.4383\eta - 0.1725 &= 0 \end{aligned} \right\} \quad (31)$$

解出：

$$\xi = +0.642, \quad \eta = -2.07 \quad \eta' = -207$$

$$\therefore x = x_0 + \xi = 762.03 + 0.64 = 762.67$$

$$y = y_0 + \eta = 19298 - 207 = 19091$$

欲求之公式應為：

$$h = 19091 \log \frac{726.67}{B}$$

$$\text{或} \quad \log B = \log 726.67 - \frac{h}{19091} \quad (32)$$

## 第三節 不等權之間接觀測

以上所論，均假定各觀測值之精度相等，今再設各觀測值之權不相等，其法方程式將成何種形式，當於下面導出之：

設下列方程式為各觀測值之改正數方程式及其權，

$$\left. \begin{aligned} v_1 &= a_1x + b_1y + \dots - l_1 && \text{權 } p_1 \\ v_2 &= a_2x + b_2y + \dots - l_2 && \text{權 } p_2 \\ \dots & && \dots \\ v_n &= a_nx + b_ny + \dots - l_n && \text{權 } p_n \end{aligned} \right\} \quad (33)$$

不等權觀測之最小二乘法原理為：

$$[pvv] = \text{最小值} \quad (34)$$

已於第四章詳論，茲接第一節方法將上式(33)分別依  $x, y, \dots$  等未知數微分之，於是得：

$$\left. \begin{aligned} \frac{\partial [pvv]}{\partial x} &= 2 \left[ \frac{pv \partial v}{\partial x} \right] = 2 [pav] = 0 \\ \frac{\partial [pvv]}{\partial y} &= 2 \left[ \frac{pv \partial v}{\partial y} \right] = 2 [pbv] = 0 \\ \dots & \dots \end{aligned} \right\} \quad (35)$$

將(33)之改正數  $v_i$  代入上式(35)，即得不等權之法方程式：

$$\left. \begin{aligned} [paa]x + [pab]y + [pac]z - [pal] &= 0 \\ [pab]x + [pbb]y + [pbc]z - [pbl] &= 0 \\ [pac]x + [pbc]y + [pcc]z - [pcl] &= 0 \end{aligned} \right\} \quad (36)$$

將此式或與第一節之(8)相比，可知等權與不等權之法方程式在形式上與性質上完全相同，故以下論法方程式之解出時，將以同一方法處理之。

吾人尚可用另一方法獲得相同之結果，即將改正數方程式(33)化為等權。若將式(33)內各式分別以其權之平方根乘之，即得

$$\left. \begin{aligned} \sqrt{p_1} v_1 &= a_1 \sqrt{p_1} x + b_1 \sqrt{p_1} y + \dots - \sqrt{p_1} l_1 \\ \sqrt{p_2} v_2 &= a_2 \sqrt{p_2} x + b_2 \sqrt{p_2} y + \dots - \sqrt{p_2} l_2 \\ \dots & \dots \\ \sqrt{p_n} v_n &= a_n \sqrt{p_n} x + b_n \sqrt{p_n} y + \dots - \sqrt{p_n} l_n \end{aligned} \right\} \quad (37)$$

上式(37)內各式之權等於1，故可按等權辦法，命 $[(\sqrt{p}v)^2] = \text{最小值}$ ，亦可得方程式(36)。

#### 第四節 法方程式係數之計算

法方程式係數  $[aa]$ ,  $[ab]$ ,  $[ac]$ ,  $[cl]$  等之計算，必須精準無訛，以免結果之錯誤。欲達到此目的，計算方法必須極有系統，且必須有適當之核算。通常均列成一表，並用其和數檢核之。命

$$a_1 + b_1 + c_1 + \dots - l_1 = s_1$$

$$a_2 + b_2 + c_2 + \dots - l_2 = s_2$$

$$\dots$$

$$a_n + b_n + c_n + \dots - l_n = s_n$$

$$[aa] + [ab] + [ac] + \dots - [cl] = [as]$$

$$[ba] + [bb] + [bc] + \dots - [bl] = [bs]$$

表之格式如下：

號數	$a$	$b$	$c$	$-l$	$s$	$aa$	$ab$	$ac$	$-al$	$as$
1	$a_1$	$b_1$	$c_1$	$-l_1$	$s_1$	$a_1a_1$	$a_1b_1$	$a_1c_1$	$-a_1l_1$	$a_1s_1$
2	$a_2$	$b_2$	$c_2$	$-l_2$	$s_2$	$a_2a_2$	$a_2b_2$	$a_2c_2$	$-a_2l_2$	$a_2s_2$
.....	.....	.....	.....	.....	.....	.....	.....	.....	.....	.....
$n$	$a_n$	$b_n$	$c_n$	$-l_n$	$s_n$	$a_na_n$	$a_nb_n$	$a_nc_n$	$-a_nl_n$	$a_ns_n$
[ ]	[ $a$ ]	[ $b$ ]	[ $c$ ]	$-[l]$	[ $s$ ]	[ $aa$ ]	[ $ab$ ]	[ $ac$ ]	$-[al]$	[ $as$ ]

接下表↓

↑續上表

號數	$bb$	$bc$	$-bl$	$bs$	$cc$	$-cl$	$cs$	$-ll$	$ls$
1	$b_1b_1$	$b_1c_1$	$-b_1l_1$	$b_1s_1$	$c_1c_1$	$-c_1l_1$	$c_1s_1$	$-l_1l_1$	$l_1s_1$
2	$b_2b_2$	$b_2c_2$	$-b_2l_2$	$b_2s_2$	$c_2c_2$	$-c_2l_2$	$c_2s_2$	$-l_2l_2$	$l_2s_2$
.....	.....	.....	.....	.....	.....	.....	.....	.....	.....
$n$	$b_nb_n$	$b_nc_n$	$-b_nl_n$	$b_ns_n$	$c_nc_n$	$-c_nl_n$	$c_ns_n$	$-l_nl_n$	$l_ns_n$
[ ]	[ $bb$ ]	[ $bc$ ]	$-[bl]$	[ $bs$ ]	[ $cc$ ]	$-[cl]$	[ $cs$ ]	$-[ll]$	[ $ls$ ]



計算之檢核式爲：

$$[a] + [b] + [c] - [l] = [s]$$

$$[ac] + [ab] + [bc] - [al] = [as]$$

$$[ab] + [bb] + [bc] - [bl] = [bs]$$

$$[ac] + [bc] + [cc] - [cl] = [cs]$$

$$[al] + [bl] + [cl] - [ll] = [ls]$$

至於平方數如  $a_1 a_1$ ,  $b_1 b_1$  等之計算通常均用平方表，如係數  $a$ ,  $b$  等不超過三或四位，普通平方表均可敷用，且查表極爲簡便。乘積如  $ab$ ,  $ac$ ,  $al$ ,  $as$  等，倘位數甚少，可用心算或計算尺；位數較多時，則應用乘積表，或計算機，或對數表。此數種方法內以應用計算機最爲敏捷，但亦應按照一定程序行之。如將  $a_1$  放於計算機之底數盤內，然後順序分別乘以  $a_1$ ,  $b_1$ ,  $c_1$ ,  $l_1$ ,  $s_1$  而得  $a_1 a_1$ ,  $a_1 b_1$ ,  $a_1 c_1$ ,  $a_1 l_1$ ,  $a_1 s_1$  等值，餘類推。應用對數最爲繁雜，因每次仍須由對數化爲真數，計算時亦應採用有系統之方法，以求簡捷。

此外在應用平方表時，計算乘積  $a_1 b_1$  等尚有一算法，即將乘積之計算化爲平方及加減。例如：

$$ab = \frac{1}{2} \left\{ (a+b)^2 - (a^2 + b^2) \right\}$$

吾人可先求  $a+b$ ，再查出其平方值，然後減去  $a^2 + b^2$ ，再以 2 除之，即得  $a \cdot b$ ，故

$$[cb] = \frac{1}{2} \left\{ [(a+b)^2] - ([aa] + [bb]) \right\}$$

$$[ac] = \frac{1}{2} \left\{ [(a+c)^2] - ([aa] + [cc]) \right\}$$

倘爲不等權觀測，則應於上表內加一權數列， $p_1, p_2, \dots, p_n$ ，各係數均須乘以其相當之權。故較簡捷之方法爲利用上節之式(37)，將不等權觀測化爲等權，即命

$$\sqrt{p_1} a_1 = a'_1 \quad \sqrt{p_1} b_1 = b'_1 \quad \dots \quad \sqrt{p_1} l_1 = l'_1$$

$$\sqrt{p_2} a_2 = a'_2 \quad \sqrt{p_2} b_2 = b'_2 \quad \dots \quad \sqrt{p_2} l_2 = l'_2$$

先求出  $a'_1, b'_1, \dots, a'_2, b'_2, \dots$  等，即可按上表方式計算  $[a'a']$ ，

$[a'b']$ , ..... 等值。

$$[a'a'] = [(\sqrt{p}a)^2] = [paa]$$

$$[a'b'] = [(\sqrt{p}a)(\sqrt{p}b)] = [pab]$$

例一：茲將第二節例一繼續討論，測量距離之權與長度成反比，在本題內假定 300 公尺之距離為權單位，故

$$p_i = \frac{300}{s_i} \quad (38)$$

因  $s_1 = 303.00$  公尺  $s_2 = 387.36$  公尺  $s_3 = 354.86$  公尺

乃得  $p_1 = 0.98$   $p_2 = 0.78$   $p_3 = 0.85$

法方程式之係數可列成下表：

法方程式之係數表

$a$	$b$	$l$	$s$	$p$	$paa$	$pab$	$pal$	$pas$	$pbb$	$pbl$	$pbs$
+0.76	+0.65	-	+1.41	0.98	0.57	+0.48	-	+1.05	0.41	-	+0.90
-0.94	+0.33	-	-0.61	0.78	0.69	-0.24	-	+0.45	0.09	-	-0.16
+0.33	-0.95	-1.6	-2.22	0.85	0.09	-0.27	-0.45	-0.62	0.77	+1.29	+1.79
					1.35	-0.03	-0.45	+0.88	1.27	+1.29	+2.53

法方程式為：

$$1.35\xi - 0.03\eta - 0.45 = 0$$

$$0.03\xi + 1.27\eta + 1.29 = 0$$

解出： $\xi = +0.31$  公尺， $\eta = -1.01$  公尺

故  $x = x_0 + \xi = 2326.24 + 0.03 = 2326.27$  公尺

$$y = y_0 + \eta = 5330.10 - 0.10 = 5330.00 \text{ 公尺}$$

改正數： $v_1 = -0.42$  公尺， $v_2 = -0.62$  公尺， $v_3 = -0.54$  公尺

三距離  $s_1$ ,  $s_2$  及  $s_3$  之平差值為：

$$s'_1 = s_1 + v_1 = 306.00 - 0.04 = 305.96 \text{ 公尺}$$

$$s'_2 = s_2 + v_2 = 387.36 - 0.06 = 387.30 \text{ 公尺}$$

$$s'_3 = s_3 + v_3 = 354.86 - 0.05 = 354.81 \text{ 公尺}$$

此項數值如與由三固定點  $P_1$ ,  $P_2$ ,  $P_3$  及新點  $P$  之坐標內所求之距離相

比較，應互相等，故可作一檢核。根據坐標求出之距離為：

$$s'_1 = 305.96 \text{ 公尺}, \quad s'_2 = 387.30 \text{ 公尺}, \quad s'_3 = 354.81 \text{ 公尺}$$

上值適與平差值完全符合。其他之檢核，以改正數試之，即  $[pav] = 0$ ， $[pbv] = 0$ ，如下表：

a	b	p	v	pav	pbv
+0.76	+0.65	0.98	-0.42	-0.31	-0.27
-0.94	+0.33	0.78	-0.62	+0.45	-0.16
+0.33	-0.95	0.85	-0.54	-0.15	+0.44
				-0.01	+0.01

### 第五節 法方程式之高斯解法

法方程式為對稱之聯立方程式，其數目與未知數之數目相等，吾人固可應用普通之約化法解算之，但因其對稱之特性，可按一固定之規則與次序逐漸約化，不但計算可以簡捷，且易於檢核。此法之應用始於高斯，故亦名高斯約化法。

為解釋之方便，吾人可先設有一組包含三個未知數之法方程式：

$$(I) \quad [aa]x + [ab]y + [ac]z - [al] = [av] = 0$$

$$(II) \quad [ab]x + [bb]y + [bc]z - [bl] = [bv] = 0$$

$$(III) \quad [ac]x + [bc]y + [cc]z - [cl] = [cv] = 0 \quad (39)$$

$$(s) \quad [as]x + [bs]y + [cs]z - [sl] = [sv] = 0$$

最後之和數方程式 (s)，乃為檢核計算錯誤之用。今欲消除此組法方程式內之  $x$  項，可用  $-\frac{[ab]}{[aa]}$  乘第一方程式 (I) 而與第二方程式 (II) 相加，

即得

$$\left( [bb] - \frac{[ab][ab]}{[aa]} \right) y + \left( [bc] - \frac{[ab][ac]}{[aa]} \right) z - \left( [bl] - \frac{[ab][al]}{[aa]} \right) = 0$$

同樣依次以  $-\frac{[ac]}{[aa]}$  及  $-\frac{[as]}{[aa]}$  乘第一法方程式 (I) 而分別加於 (III) 及 (s)

兩式內，亦可將兩式之  $x$  項消去，於是吾人可得另外一組聯立方程式，較原來之法方程式 (39) 少一未知數，亦即少一方程式，其形式如下：

$$\begin{aligned} & \left( [bb] - \frac{[qb][ab]}{[aa]} \right) y + \left( [bc] - \frac{[ab][ac]}{[aa]} \right) z - \left( [bl] - \frac{[ab][cl]}{[aa]} \right) = 0 \\ & \left( [bc] - \frac{[ac][ab]}{[aa]} \right) y + \left( [cc] - \frac{[ac][ac]}{[aa]} \right) z - \left( [cl] - \frac{[ac][al]}{[aa]} \right) = 0 \\ & \dots\dots\dots \\ & \left( [bs] - \frac{[as][ab]}{[aa]} \right) y + \left( [cs] - \frac{[as][ac]}{[aa]} \right) z - \left( [sl] - \frac{[as][al]}{[aa]} \right) = 0 \end{aligned} \quad (40)$$

以上之方程式各為第一次約化之法方程式，由上面形式觀之，可確知其仍為對稱，即與原來法方程式有同一之性質。此法方程式之係數，如此寫法，甚為繁長，故高斯應用下列符號表示之：

$$\begin{aligned} [bb \cdot 1] &= [bb] - \frac{[ab][ab]}{[aa]} \\ [bc \cdot 1] &= [bc] - \frac{[qb][ac]}{[aa]} \\ [ll \cdot 1] &= [ll] - \frac{[ab][cl]}{[aa]} \\ [cc \cdot 1] &= [cc] - \frac{[qc][ac]}{[aa]} \\ [cl \cdot 1] &= [cl] - \frac{[ac][cl]}{[aa]} \\ [bs \cdot 1] &= [bs] - \frac{[ab][as]}{[aa]} \\ [cs \cdot 1] &= [cs] - \frac{[ac][as]}{[aa]} \\ [ls \cdot 1] &= [ls] - \frac{[al][as]}{[aa]} \end{aligned} \quad (41)$$

將以上之符號代入(40)，即得簡寫之第一次約化法方程式如下：

$$(II)' \quad [bb \cdot 1]y + [bc \cdot 1]z - [bl \cdot 1] = 0$$

$$(III)' \quad [bc \cdot 1]y + [cc \cdot 1]z - [cl \cdot 1] = 0$$

$$\dots\dots\dots \\ (s) \quad [bs \cdot 1]y + [cs \cdot 1]z - [ls \cdot 1] = 0 \quad (42)$$

吾人可證明式(42)之和數方程式(s)'仍為(II)')(III)'兩方程式之和，



$$\begin{aligned}
 [cc \cdot 2] &= [cc \cdot 1] - \frac{[bc \cdot 1][bc \cdot 1]}{[bb \cdot 1]} \\
 [cl \cdot 2] &= [cl \cdot 1] - \frac{[bc \cdot 1][bl \cdot 1]}{[bb \cdot 1]}
 \end{aligned} \tag{45}$$

餘類推。

上式(44)名爲第二次約化之方程式， $[cc \cdot 2]$ 仍爲正數，且 $[cs \cdot 2] = [cc \cdot 2]$ ， $[ls \cdot 2] = [cl \cdot 2]$ ，其證明用以前之方法即可推得，故不再贅述，

原有之法方程式僅含三未知數，經兩次約化之後，僅餘一未知數 $z$ ，故此時已可求得 $z$ 之值：

$$z = \frac{[cl \cdot 2]}{[cc \cdot 2]} \tag{46}$$

將 $z$ 值代入第一次約化法方程式(42)之第一式(II)'內，即得

$$y = \frac{[bl \cdot 1]}{[bb \cdot 1]} - \frac{[bc \cdot 1]}{[bb \cdot 1]} z \tag{47}$$

將(46)及(47)兩式代入原來法方程式(39)之第一式(I)內，即得 $x =$

$$\frac{[al]}{[aa]} - \frac{[ab]}{[aa]} y - \frac{[ac]}{[aa]} z, \text{ 於是 } x, y, z \text{ 之值均可求出矣。} \tag{48}$$

此例僅含三個未知數，如未知數之數目尚多，則約化之次數亦多。當有 $n$ 個未知數時，必須約化 $(n-1)$ 次，由第 $(n-1)$ 次之約化方程式中求出最後一未知數之值，然後代入 $(n-2)$ ， $(n-3)$ ……各約化法方程式內之第一式，即可順序求出其他各未知數之值。

由上述之高斯約化法，可知算求未知數最主要之方程式爲：

$$\begin{aligned}
 [aa]x + [ab]y + [ac]z - [al] &= 0 \\
 [bb \cdot 1]y + [bc \cdot 1]z - [bl \cdot 1] &= 0 \\
 [cc \cdot 2]z - [cl \cdot 2] &= 0
 \end{aligned} \tag{49}$$

倘將各式分別以 $[aa]$ ， $[bb \cdot 1]$ ， $[cc \cdot 1]$ 除之，則可書成

$$\left. \begin{aligned}
 x + \frac{[ab]}{[aa]}y + \frac{[ac]}{[aa]}z - \frac{[al]}{[aa]} &= 0 \\
 y + \frac{[bc \cdot 1]}{[bb \cdot 1]}z - \frac{[bl \cdot 1]}{[bb \cdot 1]} &= 0 \\
 z - \frac{[cl \cdot 2]}{[cc \cdot 2]} &= 0
 \end{aligned} \right\} \tag{49}^*$$



而第三未知數爲：

$$z = \frac{[cl \cdot 2]}{[cc \cdot 2]} \quad (58)$$

故式(56)可寫作：

$$[vv] = [ll] - \frac{[al][al]}{[aa]} - \frac{[bl \cdot 1][bl \cdot 1]}{[bb \cdot 1]} - \left( [cl \cdot 1] - \frac{[bl \cdot 1][bc \cdot 1]}{[bb \cdot 1]} \right) z$$

$$[vv] = [ll] - \frac{[al][al]}{[aa]} - \frac{[bl \cdot 1][bl \cdot 1]}{[bb \cdot 1]} - [cl \cdot 2]z$$

$$[vv] = [ll] - \frac{[al][al]}{[aa]} - \frac{[bl \cdot 1][bl \cdot 1]}{[bb \cdot 1]} - \frac{[cl \cdot 2][cl \cdot 2]}{[cc \cdot 2]} \quad (59)$$

上式亦可簡寫如下：

$$[vv] = [ll] - \frac{[al]^2}{[aa]} - \frac{[bl \cdot 1]^2}{[bb \cdot 1]} - \frac{[cl \cdot 2]^2}{[cc \cdot 2]} \quad (60)$$

$$= [ll \cdot 1] - \frac{[bl \cdot 1]^2}{[bb \cdot 1]} - \frac{[cl \cdot 2]^2}{[cc \cdot 2]} = [ll \cdot 2] - \frac{[cl \cdot 2]^2}{[cc \cdot 2]} = [ll \cdot 3] \quad (61)$$

不等權觀測時，可寫成下式：

$$[pvv] = [pll \cdot 3] \quad (61)^*$$

此式內之  $[ll \cdot 1]$  及  $[ll \cdot 2]$ ，亦與  $[bb \cdot 1]$ ， $[cc \cdot 2]$  等之意義相同，蓋由導出中即可察出

$$[ll \cdot 1] = [ll] - \frac{[al]}{[aa]} [al]$$

$$[ll \cdot 2] = [ll \cdot 1] - \frac{[bl \cdot 1]}{[bb \cdot 1]} [bl \cdot 1]$$

$$[ll \cdot 3] = [ll \cdot 2] - \frac{[cl \cdot 2]}{[cc \cdot 2]} [cl \cdot 2]$$

(61) 既示  $[vv]$  等於  $[ll \cdot 3]$ ，故  $[vv]$  亦可用約化法求之。先計算  $[ll]$ ，使與其他平方項同列於法方程式之末，並在對角線上，如下式：

$$\begin{aligned} [aa]x + [ab]y + [ac]z - [al] &= 0 \\ + [bb]y + [bc]z - [bl] &= 0 \\ + [cc]z - [cl] &= 0 \\ [ll] & \end{aligned}$$



上式爲簡單寫法，凡對角線以下各項因與上面對稱故略去之，而於各對角線項之下劃一橫線以示之。經過第一次約化後，得

$$\begin{aligned} \underline{[bb \cdot 1]}y + [bc \cdot 1]z - [bl \cdot 1] &= 0 \\ + \underline{[cc \cdot 1]}z - [cl \cdot 1] &= 0 \\ \underline{[ll \cdot 1]} & \end{aligned}$$

再約化一次得

$$\begin{aligned} \underline{[cc \cdot 2]}z - [cl \cdot 2] &= 0 \\ \underline{[ll \cdot 2]} & \end{aligned}$$

至此未知數已可求出，但爲求  $[ll \cdot 3]$  計，須再行約化一次，此次只餘一項即

$$[ll \cdot 3]。$$

將  $[ll \cdot 3]$  與由未知數代入改正數方程式內直接求得之  $[vv]$  相比，倘二者互相符合，即可證明計算無誤。此檢核謂之“結果檢核”，蓋  $x, y, z$  之值是否計算有差，亦可由此驗出之。

### 第七節 高斯約化法之實際解算步驟

應用高斯約化法解算法方程式之理論已如上述，但  $[bb \cdot 1]$ ,  $[cc \cdot 1]$  等符號僅用於理論之演繹，實際計算時並不需要。茲將實際計算之步驟與排列法列於下，並舉例說明之：

今仍以三個未知數爲例，其法方程式爲：

$$(I) \quad [aa]x + [ab]y + [ac]z - [al] = 0$$

$$(II) \quad [ab]x + [bb]y + [bc]z - [bl] = 0$$

$$(III) \quad [ac]x + [bc]y + [cc]z - [cl] = 0$$

計算時先將 (I), (II), (III) 三個方程式列出，但  $[ab]$ ,  $[ac]$ ,  $[bc]$  等係數均屬對稱者，爲簡省不必要之項目起見，可將其略去，僅寫  $[aa]x$ ,  $[bb]y$ ,  $[cc]z$  一個對角線上右方之項目，每兩行之間並空一行，以備填入

約化之方程式，其格式如下：

行	設	明	$x$	$y$	$z$	$l$
1		(I)	$+[aa]$	$+[ab]$	$+[ac]$	$-[al]$
		$(I)_a = \frac{1}{[aa]}(I)$	$+1$	$+\frac{[ab]}{[aa]}$	$+\frac{[ac]}{[aa]}$	$-\frac{[al]}{[aa]}$
2		(II)		$-[bb]$	$+[bc]$	$-[bl]$
		$(I)_b = -\frac{[ab]}{[aa]}(I)$		$-\frac{[ab][ab]}{[aa]}$	$-\frac{[ab][ac]}{[aa]}$	$+\frac{[ab][al]}{[aa]}$
3		(III)			$+[cc]$	$-[cl]$
		$(I)_c = -\frac{[ac]}{[aa]}(I)$			$-\frac{[ac][ac]}{[aa]}$	$+\frac{[ac][al]}{[aa]}$
4		(l)				$+[ll]$
		$(I)_l = -\frac{[al]}{[aa]}(I)$				$-\frac{[al][al]}{[aa]}$
5		(s)	$+[as]$	$+[bs]$	$+[cs]$	$-[ls]$
		$(I)_s = -\frac{[as]}{[aa]}(I)$		$-\frac{[ab][as]}{[aa]}$	$-\frac{[ac][as]}{[aa]}$	$-\frac{[al][as]}{[aa]}$

上表計共五橫行，每橫行之內均列兩方程式。法方程式 (I)，(II)，(III) 分列於首三橫格之上。第四格內列入  $[ll]$ ，乃為計算  $[vv]$  之用。第五格內列入和數方程式 (s)，在 (I) 式之下，列入  $(I)_a = \frac{1}{[aa]}(I)$ ，乃為計算未知數  $x$  之用。(II)，(III)，(l)，(s) 各式之下，則列入約化部份， $(I)_b$ ， $(I)_c$ ， $(I)_l$ ， $(I)_s$ ，其意義均於首列內解釋之。 $(I)_s$  之首項，即  $[as]$  之下，可以不列，因對於以下計算無用也。

上表中在平方項對角線左下方之各項，因對稱關係，不必寫出，各式內之  $x$ ， $y$ ， $z$  等未知數亦經略去，而於列首書明該列係  $x$  或  $y$  項之係數。

至於  $(I)_a$ ， $(I)_b$ ， $(I)_c$ ， $(I)_l$ ， $(I)_s$  各項之符號均有一定之規則：

1.  $(I)_a$  各項之係數與 (I) 各項係數正負號相同。
2.  $(I)_b$ ， $(I)_c$  等式之平方項係數必為負號。
3.  $[ab]$  之符號倘為負號，則  $(I)_b$  各項之符號與 (I) 式相同， $[ab]$  之符號如係正號，則  $(I)_b$  各項之符號與 (I) 式相當項之符號相

反。

4. 同理  $[ac]$  若為負號,  $(I)_c$  與  $(I)$  式相當項符號相同, 否則相反。

$(I)_i$  式則視  $-(al)$  項之符號,  $(I)_s$  式則視  $[as]$  項之符號。

按照上述規則, 在計算  $(I)_b$ ,  $(I)_c$ ,  $(I)_i$ ,  $(I)_s$  式內各項之先, 即可將各項符號列出, 以免錯誤。

將上表內 2, 3, 4, 及 5 各橫行之內之兩式相加, 即得第一次約化法方程式  $(II)'$ ,  $(III)'$ ,  $(I)'$  與其和數方程式  $(s)'$ 。

行數	說	明	$y$	$z$	$l$
1	$(II)'$ $(II)'_b = \frac{(II)'}{[bb.1]}$		$+ [bb.1]$ $+1$	$+ [bc.1]$ $+ \frac{[bc.1]}{[bb.1]}$	$- [bl.1]$ $- \frac{[bl.1]}{[bb.1]}$
2	$(III)'$ $(II)'_c = - \frac{[bc.1]}{[bb.1]} (II)'$			$+ [cc.1]$ $- \frac{[bc.1][bc.1]}{[bb.1]}$	$- [cl.1]$ $+ \frac{[bc.1][bl.1]}{[bb.1]}$
3	$(I)'$ $(II)'_i = - \frac{[bb.1]}{[bb.1]} (II)'$				$+ [ll.1]$ $+ \frac{[bl.1][bl.1]}{[bb.1]}$
4	$(s)'$ $(II)'_s = - \frac{[bs.1]}{[bb.1]} (II)'$		$+ [bs.1]$	$+ [cs.1]$ $- \frac{[bs.1][bc.1]}{[bb.1]}$	$- [ls.1]$ $+ \frac{[bs.1][bl.1]}{[bb.1]}$

$(II)'_b$ ,  $(II)'_c$ ,  $(II)'_i$ ,  $(II)'_s$  之算法與前表相同, 不再贅述, 由此可得第三次約化法方程式  $(III)''$ 。

行數	說	明	$z$	$l$
1	$(III)''$ $(III)''_c = \frac{1}{[cc.2]} (III)''$		$+ [cc.2]$ $+1$	$- [cl.2]$ $- \frac{[cl.2]}{[cc.2]}$
2	$(I)''$ $(III)''_i = - \frac{[cl.2]}{[cc.2]} (III)''$			$+ [ll.2]$ $+ \frac{[cl.2][cl.2]}{[cc.2]}$
3	$(s)''$ $(III)''_s = - \frac{[cs.2]}{[cc.2]} (III)''$		$+ [cs.2]$	$- [ls.2]$ $+ \frac{[cs.2][cl.2]}{[cc.2]}$

至此未知數  $z$  已可自 (III)'' 內求出，法方程式已完全解出，但為求  $[U \cdot 3]$  計，尚須約化一次，並作檢核之用，故最後得：

$$\begin{array}{c|c} (l)''' & [U \cdot 3] \\ \hline (s)''' & -[ls \cdot 3] \end{array}$$

計算程序及其排列已如上述，計算之工具，則於各係數位數不多時（三位以下）應用計算尺之精度已足。法方程式較多時，宜用乘法表，位數較多時最好應用計算機。至於對數法則僅於無計算機時可以採用，蓋查對數表之工作甚費時間，且易生差誤。

每次之約化法方程式，均應以和數方程式檢核之，以免有差。至最後一次之公式為：

$$[U \cdot 3] = -[ls \cdot 3]$$

例 1：應用高斯約化法解算第一節例一之法方程式 (11)

	$\xi$	$\eta$	$\zeta$	$\tau$	$l$	
(I)	+3.00	+1.00	+1.00	+1.00	- 7.64	$\xi = +1.392$
(I) <sub>a</sub>	+1.00	+0.333	+0.333	+0.333	- 2.547	
(II)		+3.00	+1.00	+1.00	- 6.57	
(I) <sub>b</sub>		-0.333	-0.333	-0.333	+ 2.547	
(III)			+3.00	+1.00	- 8.04	
(I) <sub>c</sub>			-0.333	-0.333	+ 2.547	
(IV)				+3.00	- 6.89	
(I) <sub>d</sub>				-0.333	+ 2.547	
$l$					+ 36.11	
(I) <sub>t</sub>					-19.459	
(s)	-1.64	-0.57	-2.04	-0.89	+ 6.97	
(I) <sub>s</sub>		+0.547	+0.547	+0.547	- 4.179	
(II)'		+2.667	+0.667	+0.667	- 4.023	$\eta = +0.860$
(II) <sub>b</sub>		+1.000	+0.250	+0.250	- 1.569	
(III)'			+2.677	+0.667	- 5.433	
(II) <sub>c</sub>			-0.167	-0.167	+ 1.006	
(IV)'				+2.667	- 4.343	
(II) <sub>d</sub>				-0.167	+ 1.006	
(l)'					+16.651	
(II) <sub>t</sub>					- 6.671	

(s)'		-0.623	-1.493	-0.343	+ 2.791	
(II)'			+0.006	+0.006	- 0.034	
(III)''			+2.500	+0.500	- 4.487	$\zeta = +1.592$
(III)'' <sub>c</sub>			+1.000	+0.200	- 1.795	
(IV)''				+2.500	- 3.337	
(III)'' <sub>d</sub>				-0.100	+ 0.897	
(I)''					+10.580	
(III)'' <sub>i</sub>					- 8.054	
(s)''			-1.487	-0.337	+ 2.757	
(III)'' <sub>s</sub>				+0.297	+ 2.609	
(IV)'''				+2.400	- 2.440	$\tau = +1.016$
(IV)''' <sub>d</sub>				+1.000	- 1.010	
(I)'''					+ 2.526	
(IV)''' <sub>i</sub>					- 2.479	
(s)'''				-0.040	+ 0.088	
(IV)''' <sub>s</sub>					- 0.041	
(I)'''					+ 0.047	$= [U \cdot 4]$ $= [vv]$
(s)'''					+ 0.047	

結果： $\xi = +1.392$   $\eta = +0.857$   $\zeta = +1.592$   $\tau = +1.016$   $[vv] = 0.047$

與第一節例 1 之結果相比， $\xi$ ， $\eta$ ， $\zeta$ ， $\tau$  之值，除此處多寫一位外，餘均相同，惟彼處  $[vv] = +0.0511$  與  $+0.047$  相差較多，此蓋由於約化至  $[U \cdot 4]$  時中間經過四捨五入，最後一位已不可靠。但為檢核之用，吾人已可認為滿意矣。

茲應用對數表解上例，其結果雖較精確，然所費時間甚多，晚近普通均用計算機，即此故也。

	1	2	3	4	5	6	7
I	$[a]$	$b]$	$c]$	$d]$	$-l]$	$e]$	檢核
	+3.0000	+1.0000	+1.0000	+1.0000	- 7.6400	+1.6400	0
	$\log [a]$	0	0	0	0.883 0884	0.214 8483	
	$\log \frac{I_2}{I_1} [a]$	9.522 8787	9.522 8787	9.522 8787	0.405 9721	9.737 7225	
	$\log \frac{I_3}{I_1} [a]$		9.522 8787	9.522 8787	0.405 9721	9.737 7225	
	$\log \frac{I_4}{I_1} [a]$			9.522 8787	0.405 9721	9.737 7225	
	$\log \frac{I_5}{I_1} [a]$				1.289 0655	0.620 8159	
	$[b]$						0
		+3.0000	+1.0000	+1.0000	- 6.6700	+0.5700	
	$\frac{I_2}{I_1} [a]$	-0.3333	-0.3333	-0.3333	+ 2.5467	-0.5467	
		$b.]$	$c.]$	$d.]$	$-l.]$	$e.]$	
II	$[b]$	+2.6667	+0.6667	+0.6667	- 4.0233	+0.0233	-0.0001

$\log [b]$	0.425 9742	9.823 9305	9.823 9305	0.604 5824	8.367 3559	
$\log \frac{II_3}{II_2} [b]$		9.221 8868	9.221 8868	0.002 5387	7.765 3122	
$\log \frac{II_4}{II_2} [b]$			9.221 8868	0.002 5387	7.765 3122	
$\log \frac{II_5}{II_2} [b]$				0.783 1906	8.545 9941	
$[c]$		+3.0000	+1.0000	- 8.0400	+2.0400	0
$\frac{I_3}{I_1} [a]$		- 0.3333	- 0.3333	+ 2.5467	- 0.5467	
$\frac{II_3}{II_2} [b]$		- 0.1667	- 0.1667	+ 1.0059	- 0.0058	
III		$e \cdot 2]$	$d \cdot 2]$	- 1.3]	$e \cdot 2]$	
$[c]$		+2.5900	+0.5000	- 4.4874	+1.4875	- 0.0001
$\log [c]$		0.897 9400	9.698 9700	0.651 9948	0.172 4570	
$\log \frac{III_4}{III_3} [c]$			9.000 0000	9.953 0248	9.473 4870	
$\log \frac{III_5}{III_3} [c]$				0.906 0496	0.426 5118	





## 第八節 杜力特爾之解法

由上節所論之高斯解法，可知實際用以求得未知數之方程式為 (I)，(II)', (III)'', (IV)''' 諸法方程式，其他各約化法方程式中之 (III)', (IV)', (IV)'' 等僅為中間之方程式，原可不必寫出。此法在美國稱為杜力特爾方法，茲將其排列法列出，然後以上節之例解示之。

	1	2	3	4	5	6
(I)	[aa]	[ab]	[ac]	[ad]	-[al]	[as]
(I) <sub>a</sub>	1	$\frac{[ab]}{[aa]}$	$\frac{[ac]}{[aa]}$	$\frac{[ad]}{[aa]}$	$-\frac{[al]}{[aa]}$	$\frac{[as]}{[aa]}$
(II)		[bb]	[bc]	[bd]	-[bl]	[bs]
(I) <sub>b</sub>		$-\frac{I_2}{I_1} \times I_2$	$-\frac{I_2}{I_1} \times I_3$	$-\frac{I_2}{I_1} \times I_4$	$+\frac{I_2}{I_1} \times I_5$	$-\frac{I_2}{I_1} \times I_6$
II'		[bb·1]	[bc·1]	[bd·1]	-[b'l]	[bs·1]
(II) <sub>b</sub>		1	$\frac{[bc·1]}{[bb·1]}$	$\frac{[bd·1]}{[bb·1]}$	$-\frac{[b'l]}{[bb·1]}$	$\frac{[bs·1]}{[bb·1]}$
(III)			[cc]	[cd]	-[cl]	[cs]
(I) <sub>c</sub>			$-\frac{I_3}{I_1} \times I_3$	$-\frac{I_3}{I_1} \times I_4$	$+\frac{I_3}{I_1} \times I_5$	$-\frac{I_3}{I_1} \times I_6$
(II) <sub>c</sub>			$-\frac{II_3}{II_2} \times II_3$	$-\frac{II_3}{II_2} \times II_4$	$+\frac{II_3}{II_2} \times II_5$	$-\frac{II_3}{II_2} \times II_6$
(III)'			[cc·2]	[cd·2]	-[cl·2]	[cs·2]
(III) <sub>c</sub>			1	$\frac{[cd·2]}{[cc·2]}$	$-\frac{[cl·2]}{[cc·2]}$	$\frac{[cs·2]}{[cc·2]}$
(IV)				[dd]	-[dl]	[ds]
(I) <sub>d</sub>				$-\frac{I_4}{I_1} \times I_4$	$+\frac{I_4}{I_1} \times I_5$	$-\frac{I_4}{I_1} \times I_6$
(II) <sub>d</sub>				$-\frac{II_4}{II_2} \times II_4$	$+\frac{II_4}{II_2} \times II_5$	$-\frac{II_4}{II_2} \times II_6$
(III) <sub>d</sub>				$-\frac{II_4}{II_3} \times II_4$	$+\frac{II_4}{II_3} \times II_5$	$-\frac{II_4}{II_3} \times II_6$
(IV)'''				[dd·3]	-[dl·3]	[ds·3]
(IV) <sub>d</sub>				1	$-\frac{[dl·3]}{[dd·3]}$	$\frac{[ds·3]}{[dd·3]}$

$l$						$\frac{[U]}{I_1} \times I_5$	$\frac{[ls]}{I_1} \times I_6$
(I) <sub>1</sub>						$\frac{II_5}{II_2} \times II_5$	$\frac{III_5}{III_3} \times III_6$
(II) <sub>1</sub>						$\frac{III_5}{III_3} \times III_5$	$\frac{III_5}{III_3} \times III_6$
(III) <sub>1</sub>						$\frac{III_5}{III_4} \times III_5$	$\frac{III_5}{III_4} \times III_6$
(IV) <sub>1</sub>						$\frac{[U \cdot 4]}{[U \cdot 4]}$	$\frac{[ls \cdot 4]}{[ls \cdot 4]} = -[ls \cdot 4]$
V							

	$\xi$	$\eta$	$\zeta$	$\tau$	$l$	$s$	
(I)	+3.000	+1.000	+1.000	+1.000	- 7.640	-1.640	
(I) <sub>a</sub>	+1.000	+0.333	+0.333	+0.333	- 2.547	-0.547	- 1
(II)		+3.000	+1.000	+1.000	- 6.570	-0.570	
(I) <sub>b</sub>		-0.333	-0.333	-0.333	+ 2.547	+0.547	
(II) <sub>1</sub>		+2.667	+0.667	+0.667	- 4.023	-0.023	+ 1
(II) <sub>b</sub>		+1.000	+0.250	+0.250	- 1.509	+0.009	0
(III)			+3.000	+1.000	- 8.040	-2.040	
(I) <sub>c</sub>			-0.333	-0.333	+ 2.547	+0.547	
(II) <sub>c</sub>			-0.167	-0.167	+ 1.006	+0.006	
(III) <sub>1</sub>			+2.500	+0.500	- 4.487	-1.487	0
(III) <sub>c</sub>			+1.000	+0.200	- 1.785	-0.505	0
(IV)				+3.000	- 6.890	-0.890	
(I) <sub>d</sub>				-0.333	+ 2.547	+0.547	
(II) <sub>d</sub>				-0.167	+ 1.006	+0.006	
(III) <sub>d</sub>				-0.100	+ 0.897	+0.297	
(IV) <sub>1</sub>				+2.400	+ 2.440	-0.040	0
(IV) <sub>d</sub>				+1.000	- 1.016	-0.017	+ 1
(l)					+36.110	+6.970	
(I) <sub>1</sub>					-19.459	-4.179	
(II) <sub>1</sub>					- 6.071	-0.043	
(III) <sub>1</sub>					- 8.054	-2.669	
(IV) <sub>1</sub>					- 2.479	-0.041	
(l) <sub>1</sub>				[U·4]=	+ 0.047	+0.047	0



$$\left. \begin{aligned} v_1 &= a_1x + b_1y + c_1z - l_1 \\ v_2 &= a_2x + b_2y + c_2z - l_2 \\ &\dots\dots\dots \\ v_n &= a_nx + b_ny + c_nz - l_n \end{aligned} \right\} \quad (64)$$

以(64)內各式減去(63)內之相當式，即得

$$v_i - \varepsilon_i = a_i(x - X) + b_i(y - Y) + c_i(z - Z) \quad (65)$$

$i=1, 2, \dots\dots n$ 。此式亦可寫為：

$$v_i = a_i(x - X) + b_i(y - Y) + c_i(z - Z) + \varepsilon_i. \quad (66)$$

將(66)與(64)相比，兩式之形式固相似，其不同者僅在 $-l_i$ 變為 $+\varepsilon_i$ ， $x, y, z$ 易以 $(x - X), (y - Y), (z - Z)$ 。應用第六節方法由(66)求 $(vv)$ ，可得類似第六節內公式(54)之結果，惟其中之 $-l$ 均代以 $+\varepsilon$ ，即

$$[vv] = [\varepsilon\varepsilon] - \frac{[a\varepsilon]^2}{[aa]} - \frac{[b\varepsilon \cdot 1]^2}{[bb \cdot 1]} - \frac{[c\varepsilon \cdot 2]^2}{[cc \cdot 2]} \quad (67)$$

如係不等權觀測，則式(67)應書為

$$[pvv] = [p\varepsilon\varepsilon] - \frac{[pa\varepsilon]^2}{[paa]} - \frac{[pb\varepsilon \cdot 1]^2}{[pbb \cdot 1]} - \frac{[pc\varepsilon \cdot 2]^2}{[pcc \cdot 2]} \quad (68)$$

按中誤差之定義，權單位之中誤差為：

$$m = \pm \sqrt{\frac{[p\varepsilon\varepsilon]}{n}}$$

故  $[p\varepsilon\varepsilon] = n \cdot m^2$

又  $[pa\varepsilon]^2 = (p_1a_1\varepsilon_1 + p_2a_2\varepsilon_2 + \dots\dots) (p_1a_1\varepsilon_1 + p_2a_2\varepsilon_2 + \dots\dots)$

或  $[pa\varepsilon]^2 = (p_1^2a_1^2\varepsilon_1^2 + p_2^2a_2^2\varepsilon_2^2 + \dots\dots) + (2p_1p_2a_1a_2\varepsilon_1\varepsilon_2 + 2p_2p_3a_2a_3\varepsilon_2\varepsilon_3 + \dots\dots)$  (70)

公式(70)中右方前一部中之 $p_1\varepsilon_1^2, p_2\varepsilon_2^2, \dots\dots$ 等可以其中值 $m^2$ 代之，後一部中之 $\varepsilon_1\varepsilon_2, \varepsilon_2\varepsilon_3, \dots\dots$ 等，因 $\varepsilon$ 之符號正負變化，故其中值應為0，於是

$$[pa\varepsilon]^2 = [paa]m^2$$

或  $\frac{[pa\varepsilon]^2}{[paa]} = m^2$  (71)

式(68)中之右方第三項

$$[pb\varepsilon \cdot 1] = [pb\varepsilon] - \frac{[pab]}{[paa]} [pa\varepsilon] \quad (72)$$

$$= \left[ p \left( b - \frac{[pab]}{[paa]} a \right) \varepsilon \right]$$

命 
$$b'_i = b_i - \frac{[pab]}{[paa]} a_i, \quad i=1, 2, \dots, n \quad (73)$$

則 
$$\begin{aligned} [pb\varepsilon \cdot 1]^2 &= (p_1 b'_1 \varepsilon_1 + p_2 b'_2 \varepsilon_2 + \dots)^2 \\ &= (p_1^2 b_1'^2 \varepsilon_1^2 + p_2^2 b_2'^2 \varepsilon_2^2 + \dots) \\ &\quad + (2p_1 p_2 b'_1 b'_2 \varepsilon_1 \varepsilon_2 + 2p_2 p_3 b'_2 b'_3 \varepsilon_2 \varepsilon_3 + \dots) \end{aligned} \quad (74)$$

同理以  $p_1 \varepsilon_1^2, p_2 \varepsilon_2^2, \dots, p_n \varepsilon_n^2$  等之中值  $m^2$  代  $p_1 \varepsilon_1^2, p_2 \varepsilon_2^2, \dots, p_n \varepsilon_n^2$  等，而  $\varepsilon_1 \varepsilon_2, \varepsilon_2 \varepsilon_3, \dots$  等之中值係等於零，故

$$[pb\varepsilon \cdot 1]^2 = [pb'b'] m^2 = [pbb \cdot 1] n m^2$$

或 
$$\frac{[pb\varepsilon \cdot 1]^2}{[pbb \cdot 1]} = m^2 \quad (75)$$

同理命

$$c'_i = c_i - \frac{[pac]}{[paa]} a_i \quad (76)$$

$$c''_i = c'_i - \frac{[pb'c']}{[pb'b']} b'_i \quad (77)$$

則 
$$\begin{aligned} [pc\varepsilon \cdot 2] &= [pc\varepsilon \cdot 1] - \frac{[pbc \cdot 1]}{[pbb \cdot 1]} [pb\varepsilon \cdot 1] \\ &= \left[ p \left( c' - \frac{[pb'c']}{[pb'b']} b' \right) \varepsilon \right] \\ &= [pc''\varepsilon] \end{aligned} \quad (78)$$

而 
$$[pc\varepsilon \cdot 2]^2 = [pc''c''] m^2 = [pcc \cdot 2] m^2$$

或 
$$\frac{[pc\varepsilon \cdot 2]^2}{[pcc \cdot 2]} = m^2 \quad (79)$$

將 (69), (71), (75), 及 (79) 諸式代入 (68) 內，即得

$$[p_{vv}] = n \cdot m^2 - m^2 - m^2 - m^2 = (n-3) m^2$$

• 若未知數為  $u$  個，則

$$[p_{vv}] = (n-u) m^2$$

$$\text{或} \quad m = \pm \sqrt{\frac{[pvr]}{n-u}} \quad (80)$$

此即權單位之中誤差公式。如爲等權觀測，則式(80)變成

$$m = \pm \sqrt{\frac{[vv]}{n-u}},$$

是即每個觀測值之中誤差。

### 第十節 未知數之中誤差

前節所論者爲權單位之中誤差，由之可以推算觀測值之中誤差。但在間接觀測中，未知數係由觀測值間接計算而得，其中誤差必須另行計算。茲將任一未知數與所有觀測值之關係以下列形式表示之：

$$\left. \begin{aligned} x &= a_1 l_1 + a_2 l_2 + \dots + a_n l_n \\ y &= \beta_1 l_1 + \beta_2 l_2 + \dots + \beta_n l_n \\ z &= \gamma_1 l_1 + \gamma_2 l_2 + \dots + \gamma_n l_n \\ \dots & \dots \dots \dots \end{aligned} \right\} \quad (82)$$

若各觀測值  $l_1, l_2, \dots, l_n$  均爲互不相關之等權觀測，則由誤差傳播定律，可以下式求未知數  $x, y, z$  等之中誤差：

$$\left. \begin{aligned} m_x &= m \sqrt{[aa]} \\ m_y &= m \sqrt{[\beta\beta]} \\ m_z &= m \sqrt{[\gamma\gamma]} \end{aligned} \right\} \quad (83)$$

反之， $l_1, l_2, \dots, l_n$  如爲不等權觀測，則須先按第三節公式(37)，將其化爲等權，即

$$l'_1 = \sqrt{p_1} l_1 \quad l'_2 = \sqrt{p_2} l_2, \dots, l'_n = \sqrt{p_n} l_n$$

然後列成與式(82)相同之方程式如下：

$$\left. \begin{aligned} x &= a_1 l'_1 + a_2 l'_2 + \dots + a_n l'_n \\ y &= \beta_1 l'_1 + \beta_2 l'_2 + \dots + \beta_n l'_n \\ z &= \gamma_1 l'_1 + \gamma_2 l'_2 + \dots + \gamma_n l'_n \\ \dots & \dots \dots \dots \end{aligned} \right\} \quad (84)$$

此時  $l'_1, l'_2, \dots, l'_n$  之權俱爲1，故式(83)仍可應用，其中  $m$  應爲權單位

之中誤差。設以  $p_x, p_y, p_z$  表示未知數  $x, y, z$  之權，則

$$\frac{1}{p_x} = [aa], \quad \frac{1}{p_y} = [\beta\beta], \quad \frac{1}{p_z} = [\gamma\gamma]. \quad (85)$$

是以  $\alpha, \beta, \gamma$  等係數與未知數之權有密切關係，故名之為未知數之權係數。其求法如下：設有三個未知數之間接觀測，其法方程式為：

$$\left. \begin{aligned} [aa]x + [ab]y + [ac]z - [al] &= 0 \\ [ab]x + [bb]y + [bc]z - [bl] &= 0 \\ [ac]x + [bc]y + [cc]z - [cl] &= 0 \end{aligned} \right\} \quad (86)$$

將上列三方程式分別乘以不定係數  $Q_{1.1}, Q_{1.2}, Q_{1.3}$ ，即得

$$\left. \begin{aligned} Q_{1.1}[aa]x + Q_{1.1}[ab]y + Q_{1.1}[ac]z - Q_{1.1}[al] &= 0 \\ Q_{1.2}[ab]x + Q_{1.2}[bb]y + Q_{1.2}[bc]z - Q_{1.2}[bl] &= 0 \\ Q_{1.3}[ac]x + Q_{1.3}[bc]y + Q_{1.3}[cc]z - Q_{1.3}[cl] &= 0 \end{aligned} \right\} \quad (87)$$

將(87)中之三式相加，得

$$\left. \begin{aligned} (Q_{1.1}[aa] + Q_{1.2}[ab] + Q_{1.3}[ac])x \\ + (Q_{1.1}[ab] + Q_{1.2}[bb] + Q_{1.3}[bc])y \\ + (Q_{1.1}[ac] + Q_{1.2}[bc] + Q_{1.3}[cc])z \\ - (Q_{1.1}[al] + Q_{1.2}[bl] + Q_{1.3}[cl]) &= 0 \end{aligned} \right\} \quad (88)$$

$Q_{1.1}, Q_{1.2}, Q_{1.3}$  既為任意係數，吾人可令之合於下列三條件：

$$\left. \begin{aligned} [aa]Q_{1.1} + [ab]Q_{1.2} + [ac]Q_{1.3} &= 1 \\ [ab]Q_{1.1} + [bb]Q_{1.2} + [bc]Q_{1.3} &= 0 \\ [ac]Q_{1.1} + [bc]Q_{1.2} + [cc]Q_{1.3} &= 0 \end{aligned} \right\} \quad (89)$$

(88) 內未知數  $x$  之係數既為 1，而  $y, z$  之係數為零，故

$$x = Q_{1.1}[al] + Q_{1.2}[bl] + Q_{1.3}[cl] \quad (90)$$

將(90)按  $l$  展開，如  $l_1, l_2, \dots$  等為等權觀測，則

$$\left. \begin{aligned} x = (a_1Q_{1.1} + b_1Q_{1.2} + c_1Q_{1.3})l_1 \\ + (a_2Q_{1.1} + b_2Q_{1.2} + c_2Q_{1.3})l_2 \\ \vdots \\ + (a_nQ_{1.1} + b_nQ_{1.2} + c_nQ_{1.3})l_n \end{aligned} \right\} \quad (91)$$

此式即為本節開始時所述及之形式。將(91)與(82)之第一方程式相比，即知

$$\left. \begin{aligned} a_1 &= a_1 Q_{1.1} + b_1 Q_{1.2} + c_1 Q_{1.3} \\ a_2 &= a_2 Q_{1.1} + b_2 Q_{1.2} + c_2 Q_{1.3} \\ \dots\dots\dots \\ a_n &= a_n Q_{1.1} + b_n Q_{1.2} + c_n Q_{1.3} \end{aligned} \right\} \quad (92)$$

倘  $l_1, l_2, \dots, l_n$  爲不等權觀測，則式 (90) 內  $[ab], [bl], \dots$  等項將爲  $[pal], [pbl], \dots$ ，於是

$$\left. \begin{aligned} x &= (a_1 Q_{1.1} + b_1 Q_{1.2} + c_1 Q_{1.3}) p_1 l_1 \\ &+ (a_2 Q_{1.1} + b_2 Q_{1.2} + c_2 Q_{1.3}) p_2 l_2 \\ &+ \dots\dots\dots \\ &+ (a_n Q_{1.1} + b_n Q_{1.2} + c_n Q_{1.3}) p_n l_n \end{aligned} \right\} \quad (90)^*$$

又因  $v = \sqrt{p}l$ ，故不等權觀測時

$$\left. \begin{aligned} a_1 &= \sqrt{p_1} (a_1 Q_{1.1} + b_1 Q_{1.2} + c_1 Q_{1.3}) \\ a_2 &= \sqrt{p_2} (a_2 Q_{1.1} + b_2 Q_{1.2} + c_2 Q_{1.3}) \\ \dots\dots\dots \\ a_n &= \sqrt{p_n} (a_n Q_{1.1} + b_n Q_{1.2} + c_n Q_{1.3}) \end{aligned} \right\} \quad (92)^*$$

順次乘 (92) 以  $a_i, a_i, b_i, c_i$ ，並相加之，即得：

$$[aa] = [aa] Q_{1.1} + [ba] Q_{1.2} + [ca] Q_{1.3} \quad (93)$$

$$\left. \begin{aligned} [aa] &= [aa] Q_{1.1} + [ab] Q_{1.2} + [ac] Q_{1.3} \\ [ba] &= [ab] Q_{1.1} + [bb] Q_{1.2} + [bc] Q_{1.3} \\ [ca] &= [ac] Q_{1.1} + [bc] Q_{1.2} + [cc] Q_{1.3} \end{aligned} \right\} \quad (94)$$

$$\text{按式 (89), } [aa] = 1, [ba] = 0, [ca] = 0 \quad (95)$$

以之代入式 (93) 得

$$[aa] = Q_{1.1} \quad (96)$$

在不等權觀測時，順序乘 (92)\* 以  $a_i, \sqrt{p_i} a_i, \sqrt{p_i} b_i, \sqrt{p_i} c_i$  而相加，即得

$$[aa] = [\sqrt{p} aa] Q_{1.1} + [\sqrt{p} ba] Q_{1.2} + [\sqrt{p} ca] Q_{1.3} \quad (93)^*$$

$$\left. \begin{aligned} [\sqrt{p} aa] &= [paa] Q_{1.1} + [pab] Q_{1.2} + [\sqrt{p} pac] Q_{1.3} \\ [\sqrt{p} ba] &= [pab] Q_{1.1} + [pbb] Q_{1.2} + [\sqrt{p} bpc] Q_{1.3} \\ [\sqrt{p} ca] &= [pac] Q_{1.1} + [pbc] Q_{1.2} + [\sqrt{p} pcc] Q_{1.3} \end{aligned} \right\} \quad (94)^*$$

按式 (89)，仍令



$$[\sqrt{p}ca] = 1, \quad [\sqrt{p}ba] = 0, \quad [\sqrt{p}ca] = 0 \quad (95)^*$$

代入式(93)\*, 亦得

$$[aa] = Q_{1.1} \quad (96)^*$$

(96)\* 與 (96) 完全相同, 故不論爲等權或不等權觀測, 均得相同結果。將

(96)代入式(83) 即得

$$m_x = m\sqrt{Q_{1.1}} \quad (97)$$

或按(85)求未知數之權爲:

$$p_x = \frac{1}{Q_{1.1}} \quad (98)$$

是以  $Q_{1.1}$  又名爲未知數  $x$  之“權之倒數”。

應用同一方法求  $\beta$  及  $[\beta\beta]$ , 茲以另三不定係數  $Q_{2.1}, Q_{2.2}, Q_{2.3}$  分別乘法方程式(86)內之各式而相加, 並命

$$\left. \begin{aligned} [aa]Q_{2.1} + [ab]Q_{2.2} + [ac]Q_{2.3} &= 0 \\ [ab]Q_{2.1} + [bb]Q_{2.2} + [bc]Q_{2.3} &= 1 \\ [ac]Q_{2.1} + [bc]Q_{2.2} + [cc]Q_{2.3} &= 0 \end{aligned} \right\} \quad (99)$$

遂得

$$y = Q_{2.1}[al] + Q_{2.2}[bl] + Q_{2.3}[cl] \quad (100)$$

是以

$$\beta_i = \sqrt{p_i} (a_i Q_{2.1} + b_i Q_{2.2} + c_i Q_{2.3}) \quad (101)$$

此爲不等權觀測之形式, 若係等權觀測, 則  $\sqrt{p_i} = 1$ , 仍用與前相同之方法, 可求得

$$[\sqrt{p}a\beta] = 0, \quad [\sqrt{p}b\beta] = 1, \quad [\sqrt{p}c\beta] = 0 \quad (102)$$

$$\text{及} \quad [\beta\beta] = Q_{2.2} \quad (103)$$

$$\text{故} \quad m_y = m\sqrt{Q_{2.2}} \quad (104)$$

$$\text{或} \quad p_y = \frac{1}{Q_{2.2}} \quad (105)$$

再以不定係數  $Q_{3.1}, Q_{3.2}, Q_{3.3}$  分別乘法方程式(86) 而命

$$\left. \begin{aligned} [aa]Q_{3.1} + [ab]Q_{3.2} + [ac]Q_{3.3} &= 0 \\ [ab]Q_{3.1} + [bb]Q_{3.2} + [bc]Q_{3.3} &= 0 \\ [ac]Q_{3.1} + [bc]Q_{3.2} + [cc]Q_{3.3} &= 1 \end{aligned} \right\} \quad (106)$$

$$\text{即可得} \quad z = Q_{3.1}[al] + Q_{3.2}[bl] + Q_{3.3}[cl] \quad (107)$$

$$\text{又可得} \quad m_z = \pm m \sqrt{Q_{3.3}} \quad (108)$$

$$\text{及} \quad p_z = \frac{1}{Q_{3.3}} \quad (109)$$

$Q_{1.1}, Q_{2.2}, Q_{3.3}$  各為未知數  $x, y, z$  之權之倒數, 可由 (89), (99), (106) 三組聯立方程式分別求得, 再應用 (97), (104), (108) 即可求得未知數  $x, y, z$  之中誤差。

### 第十一節 不定係數 $Q$ 及權係數之特性

前節假定未知數為三個, 故不定係數  $Q$  共有  $3^2=9$  個; 如未知數為  $u$  個, 則應有不定係數  $u^2$  個。在此  $u^2$  個不定係數  $Q$  中, 有  $u$  個為平方項, 即  $Q_{1.1}, Q_{2.2}, Q_{3.3}, \dots$  其值為:

$$Q_{1.1} = [aa], \quad Q_{2.2} = [\beta\beta],$$

其餘之不定係數亦有一特性, 即

$$Q_{i.k} = Q_{k.i} \quad (110)$$

茲試證明

$$Q_{1.2} = Q_{2.1}$$

其餘即可類推之。將式(89)內之各式, 分別以  $Q_{2.1}, Q_{2.2}, Q_{2.3}$  乘之, 而相加, 並將左方按  $Q_{1.1}, Q_{2.2}, Q_{3.3}$  拼項, 即得

$$\left. \begin{aligned} & ([aa]Q_{2.1} + [ab]Q_{2.2} + [ac]Q_{2.3})Q_{1.1} \\ & + ([ab]Q_{2.1} + [bb]Q_{2.2} + [bc]Q_{2.3})Q_{1.2} \\ & + ([ac]Q_{2.1} + [bc]Q_{2.2} + [cc]Q_{2.3})Q_{1.3} = Q_{2.1} \end{aligned} \right\} \quad (111)$$

按(99), 上式  $Q_{1.1}$  之係數為 0,  $Q_{1.2}$  之係數為 1,  $Q_{1.3}$  之係數亦為 0, 故

$$Q_{1.2} = Q_{2.1} \quad (112)$$

關於不定係數  $Q_{1.1}, Q_{2.2}, \dots$  與權係數之關係, 已於前節式(96)及(103)論及。茲再申述其餘不定係數與權係數之關係如下:

設以相當之  $\beta$  分別乘式(92)\*內各式之兩方, 而相加之, 即得

$$[\alpha\beta] = [\sqrt{pa}\beta]Q_{1.1} + [\sqrt{pb}\beta]Q_{1.2} + [\sqrt{pc}\beta]Q_{1.3} \quad (113)$$

由(102)與上式,  $Q_{1.1}$  及  $Q_{1.3}$  之係數均為零,  $Q_{1.2}$  之係數為 1, 故

$$[\alpha\beta] = Q_{1.2} = Q_{2.1} \quad (114)$$

同理以  $\gamma$  分別乘(92)內各式而相加之, 即得

$$[\alpha\gamma] = Q_{1.3} = Q_{3.1} \quad (115)$$

由是可推斷:  $[\beta\gamma] = Q_{2.3} = Q_{3.2} \quad (116)$

若將 (90), (100), (107) 三式列於一處, 則成

$$\begin{aligned}x &= Q_{1.1}[al] + Q_{1.2}[bl] + Q_{1.3}[cl] \\y &= Q_{2.1}[al] + Q_{2.2}[bl] + Q_{2.3}[cl] \\z &= Q_{3.1}[al] + Q_{3.2}[bl] + Q_{3.3}[cl]\end{aligned}\quad (117)$$

$Q_{1.1}, Q_{2.2}, Q_{3.3}$  爲平方項, 亦成一對角線, 與此對角線對稱之各項係數均相等, 根據式 (96), (103), (114), (115), (116) 等, 亦可將 (117) 書作

$$\left. \begin{aligned}x &= [aa](al) + [a\beta](bl) + [a\gamma](cl) \\y &= [a\beta](al) + [\beta\beta](bl) + [\beta\gamma](cl) \\z &= [a\gamma](al) + [\beta\gamma](bl) + [\gamma\gamma](cl)\end{aligned} \right\} \quad (118)$$

由 (118) 可知各式內右方各項之係數  $[aa], [a\beta]$  等與法方程式中之係數  $[aa], [ab]$  等均有相同之性質, (118) 名爲法方程式之不定式解法。

關於權係數之性質, 尚有一特點須提出者, 卽等權觀測時

$$[av] = 0, \quad [\beta v] = 0, \quad [\gamma v] = 0 \quad (119)$$

與法方程式

$$[av] = 0, \quad [bv] = 0, \quad [cv] = 0$$

適相對照。茲證明之如下:

將改正數方程式

$$v_i = a_i x + b_i y + c_i z - l_i \quad (120)$$

之兩方乘以相當之  $a_i$  而相加, 卽得

$$[av] = [aa]x + [ba]y + [ca]z - [al] \quad (121)$$

因  $[aa] = 1, [ba] = 0, [ca] = 0, [al] = x$

故  $[av] = 0$

同理亦可證明  $[\beta v] = 0$

及  $[\gamma v] = 0$

如係不等權觀測, 則設改正數方程式 (120) 之權爲  $p_i$ , 將其兩端乘以  $\sqrt{p_i} a_i$ , 而相加, 卽得

$$[\sqrt{p}av] = [\sqrt{p}aa]x + [\sqrt{p}ba]y + [\sqrt{p}ca]z - [\sqrt{p}al] \quad (121)^*$$

由 (95) 及 (84) 知

$$[\sqrt{p}aa] = 1, \quad [\sqrt{p}ba] = 0, \quad [\sqrt{p}ca] = 0, \quad [\sqrt{p}al] = x$$

故代入 (121)\* 內, 得

$$\left. \begin{array}{l} [\sqrt{f}av] = 0 \\ [\sqrt{p}\beta v] = 0 \\ [\sqrt{f}\gamma v] = 0 \end{array} \right\} \quad (122)$$

同理可證明

## 第十二節 未知數權倒數之計算

不定係數  $Q_{1.1}$ ,  $Q_{2.2}$ ,  $Q_{3.3}$  等即為未知數  $x$ ,  $y$ ,  $z$  之權倒數, 已於第十節式 (98), (105), (109) 中證明之。茲再將各該權倒數之計算方法解說之, 由第十節之演化, 各  $Q$  之決定公式為:

$$\left. \begin{array}{l} [aa] Q_{1.1} + [ab] Q_{1.2} + [ac] Q_{1.3} = 1 \\ [ab] Q_{1.1} + [bb] Q_{1.2} + [bc] Q_{1.3} = 0 \\ [ac] Q_{1.1} + [bc] Q_{1.2} + [cc] Q_{1.3} = 0 \end{array} \right\} \quad (89)$$

$$\left. \begin{array}{l} [aa] Q_{1.2} + [ab] Q_{2.2} + [ac] Q_{2.3} = 0 \\ [ab] Q_{1.2} + [bb] Q_{2.2} + [bc] Q_{2.3} = 1 \\ [ac] Q_{1.2} + [bc] Q_{2.2} + [cc] Q_{2.3} = 0 \end{array} \right\} \quad (99)$$

$$\left. \begin{array}{l} [aa] Q_{1.3} + [ab] Q_{2.3} + [ac] Q_{3.3} = 0 \\ [ab] Q_{1.3} + [bb] Q_{2.3} + [bc] Q_{3.3} = 0 \\ [ac] Q_{1.3} + [bc] Q_{2.3} + [cc] Q_{3.3} = 1 \end{array} \right\} \quad (106)$$

以上各組方程式若為“權方程式”, 與法方程式之係數完全相同, 其分別僅在常數一項, 即法方程式之常數項為  $[al]$ ,  $[bl]$ ,  $[cl]$ , 而在權方程式中則變為 1 或 0。

將式 (106) 依約化法方程式之同樣方法遞次約化, 即得下列之約化權方程式, 除常數項外, 與第五節式 (49) 完全相同:

$$\left. \begin{array}{l} [aa] Q_{1.3} + [ab] Q_{2.3} + [ac] Q_{3.3} = 0 \\ [bb \cdot 1] Q_{2.3} + [bc \cdot 1] Q_{3.3} = 0 \\ [cc \cdot 2] Q_{3.3} = 1 \end{array} \right\} \quad (123)$$

由最後一式可知  $Q_{3.3}$  即等於  $[cc \cdot 2]$  之倒數, 是以欲求  $Q_{3.3}$ , 無須另外計算, 依次約化法方程式後, 自然可得之。至於  $Q_{1.1}$  與  $Q_{2.2}$  則不如是簡單。由式 (123) 可先求出  $Q_{3.3}$ ,  $Q_{2.3}$ ,  $Q_{1.3}$  諸值, 其計算亦無須另列算式、

蓋式(123)左方之各係數均為約化法方程式之係數也。其次再將式(99)約化一次，得下列兩式：

$$\left. \begin{aligned} [aa]Q_{1.2} + [ab]Q_{2.2} + [ac]Q_{2.3} &= 0 \\ [bb \cdot 1]Q_{2.2} + [bc \cdot 1]Q_{2.3} &= 1 \end{aligned} \right\} \quad (124)$$

因  $Q_{2.3}$  之值已自(123)中求得，故由(124)之第二式可求  $Q_{2.2}$ ，再代入第一式得  $Q_{1.2}$ 。最後根據(89)之第一式：

$$[aa]Q_{1.1} + [ab]Q_{1.2} + [ac]Q_{1.3} = 1 \quad (125)$$

可解算  $Q_{1.1}$  之值。至是所有  $Q$  值均已求出。此法為罕生所創，因式(123)(124)(125)除常數項外，其他係數均為約化法方程式之係數，故計算時無須另列算式，可就約化後之法方程式係數解算之。

高斯所啓示之方法，與此略有不同，蓋(89)(99)(106)三式，可改書為下列各組方程式：

$$[cc \cdot 2]Q_{3.3} = 1 \quad (126)$$

$$\left. \begin{aligned} [bb \cdot 1]Q_{2.2} + [bc \cdot 1]Q_{2.3} &= 1 \\ [bc \cdot 1]Q_{2.2} + [cc \cdot 1]Q_{2.3} &= 0 \end{aligned} \right\} \quad (127)$$

$$\left. \begin{aligned} [aa]Q_{1.1} + [ab]Q_{1.2} + [ac]Q_{1.3} &= 1 \\ [ab]Q_{1.1} + [bb]Q_{1.2} + [bc]Q_{1.3} &= 0 \\ [ac]Q_{1.1} + [bc]Q_{1.2} + [cc]Q_{1.3} &= 0 \end{aligned} \right\} \quad (128)$$

除(126)無庸再行約化外，將(127)及(128)再行約化，即可求出所有  $Q$  值。此時所須約化者僅為常數項，故依此時求  $Q$ ，可於法方程式之右方附加  $Q$  列，隨同法方程式一同約化。此法之工作雖似較罕生法略多，但其計算步驟完全隨法方程式之約化，故較醒目。

$Q$  之計算亦可用和方程式檢核之，將(89)(99)(106)各式分別相加，即得

$$\left. \begin{aligned} [as]Q_{1.1} + [bs]Q_{1.2} + [cs]Q_{1.3} &= 1 \\ [as]Q_{2.1} + [bs]Q_{2.2} + [cs]Q_{2.3} &= 1 \\ [as]Q_{3.1} + [bs]Q_{3.2} + [cs]Q_{3.3} &= 1 \end{aligned} \right\} \quad (129)$$

此外，如再將(129)內各式相加，更假定未知數為  $u$  個，則可得一更普遍之檢核公式：



$758y$	$-46z$	$+184.7=0$	$Q_1$	$Q_2$	
	$y$	$-0.061$	$+0.246=0$	$-0.166$	$+1$
$-46y$	$+831z$	$+227.3=0$	$-0.000216$	$+0.00132$	
	$-3$	$+11.2$	$+0.142$	$0$	
			$-0.010$	$+0.061$	(d)
$712y$	$+785z$	$+412.0=0$	$-0.023$	$1$	
$-712$	$+43$	$-174.0$	$+0.154$	$-0.940$	

於是得第二次約化法方程式：

$828z$	$+238.5$	$=0$	$Q_1$	$Q_2$	$Q_3$
	$z$	$+0.288$	$+0.132$	$+0.061$	$+1$
			$+0.000161$	$+0.000074$	$+0.00121$
$828z$	$+238.0$	$=0$	$+0.131$	$+0.060$	$+1$

$$\therefore z = -0.288$$

$$Q_{1.3} = +0.000161 \quad Q_{2.3} = +0.000074 \quad Q_{3.3} = +0.00121$$

由公式(d)第一方程式內求  $y$ ，得

$$y = -0.260$$

$$Q_{1.2} = -0.000216 + 0.061 \times 0.000161 = -0.000208$$

$$Q_{2.2} = +0.00132 + 0.061 \times 0.000074 = +0.00133$$

自式(b)第一方程式內求  $x$ ，得

$$x = +0.102$$

$$Q_{1.1} = +0.00102 + 0.142 \times 0.000161 + 0.166 \times 0.000206 = +0.00107$$

計算是否無錯誤，必須檢核。茲先試式(b)之總和項，然後試式(125)，(126)，(127)。

$$+1005x = 1005 \times 0.102 = +102.5$$

$$+ 878y = 878 \times (-0.260) = -228.3$$

$$+ 643z = 643 \times (-0.288) = -185.2$$

$$\hline -311.0$$

$$\text{應 } -311.5$$

$$+1005Q_{1.1} = 1005 \times 0.000107 = +1.080$$

$$+ 878Q_{1.2} = 878 \times (-0.000206) = -0.183$$

$$+ 643Q_{1.3} = 643 \times (0.000161) = +0.103$$

$$\quad \quad \quad +1.000$$

$$\text{應} \quad +1.000$$

$$+1005Q_{2.1} = 1005 \times 0.000161 = 0.162$$

$$+ 878Q_{2.2} = 878 \times 0.000074 = 0.065$$

$$+ 643Q_{2.3} = 643 \times 0.00121 = 0.776$$

$$\quad \quad \quad +1.003$$

$$\text{應} \quad +1.000$$

$$+1005Q_{3.1} = 1005 \times (-0.00206) = -0.217$$

$$+ 878Q_{3.2} = 878 \times (0.00133) = +1.180$$

$$+ 643Q_{3.3} = 643 \times (+0.000074) = +0.048$$

$$\quad \quad \quad +1.011$$

$$\text{應} \quad +1.000$$

或用和數方程式檢核  $Q$  之值

$$Q_{1.1} + Q_{2.1} + Q_{3.1} = +0.001023$$

$$Q_{1.2} + Q_{2.2} + Q_{3.2} = +0.001196$$

$$Q_{1.3} + Q_{2.3} + Q_{3.3} = +0.001445$$

$$[as] (Q_{1.1} + Q_{2.1} + Q_{3.1}) = +1.080$$

$$[bs] (Q_{1.2} + Q_{2.2} + Q_{3.2}) = +1.043$$

$$[cs] (Q_{1.3} + Q_{2.3} + Q_{3.3}) = +0.925$$

$$\quad \quad \quad +2.998$$

$$\text{應} \quad +3.000$$

法方程式之解算，數字繁雜，最爲煩人，並易致錯誤，故宜列以清晰之表格，減少不必要之數字，庶使步驟明顯，行列井然。茲特將德人格魯伯所



建議之計算格式列於下頁，以爲參考。此表格內包括(1)法方程式之約化，(2)權方程式之約化，(3)未知數之計算，(4)權係數和之計算。關於(1)(2)兩項，其排列係採第八節杜力特爾之解法，無庸再述；關於(3)(4)兩步計算工作，茲將其應用公式演化於下：

由第五節式(49)\*，如假定爲四個未知數，其未知數之計算公式可書如下式：

$$t = \frac{[dl \cdot 3]}{[dd \cdot 3]}$$

$$z = \frac{[cl \cdot 2]}{[cc \cdot 2]} - \frac{[cd \cdot 2]}{[cc \cdot 2]} t = \frac{[cl \cdot 2]}{[cc \cdot 2]} - \frac{[dl \cdot 3]}{[dd \cdot 3]} \cdot \frac{[cd \cdot 2]}{[cc \cdot 2]}$$

$$y = \frac{[bl \cdot 1]}{[bb \cdot 1]} - \frac{[bc \cdot 1]}{[bb \cdot 1]} z - \frac{[bd \cdot 1]}{[bb \cdot 1]} t$$

$$= \frac{[bl \cdot 1]}{[bb \cdot 1]} - \frac{[cl \cdot 2]}{[cc \cdot 2]} \cdot \frac{[bc \cdot 1]}{[bb \cdot 1]} - \frac{[dl \cdot 3]}{[dd \cdot 3]} \left( \frac{[bd \cdot 1]}{[bb \cdot 1]} - \frac{[cd \cdot 2]}{[cc \cdot 2]} \cdot \frac{[bc \cdot 1]}{[bb \cdot 1]} \right)$$

$$x = \frac{[al]}{[aa]} - \frac{[ab]}{[aa]} y - \frac{[ac]}{[aa]} z - \frac{[ad]}{[aa]} t$$

$$= \frac{[al]}{[aa]} - \frac{[bl \cdot 1]}{[bb \cdot 1]} \frac{[ab]}{[aa]} - \frac{[cl \cdot 2]}{[cc \cdot 2]} \left( \frac{[ac]}{[aa]} - \frac{[bc \cdot 1]}{[bb \cdot 1]} \cdot \frac{[ab]}{[aa]} \right)$$

$$- \frac{[dl \cdot 3]}{[dd \cdot 3]} \left\{ \frac{[ad]}{[aa]} - \frac{[bd \cdot 1]}{[bb \cdot 1]} \frac{[ab]}{[aa]} \right.$$

$$\left. - \frac{[cd \cdot 2]}{[cc \cdot 2]} \left( \frac{[ac]}{[aa]} - \frac{[bc \cdot 1]}{[bb \cdot 1]} \cdot \frac{[ab]}{[aa]} \right) \right\}$$

此即表內所列之計算步驟，讀者不難一一對證。至於  $Q_{1.1}$   $Q_{1.2}$   $Q_{1.3}$  等數，此處書作  $[aa]$   $[a\beta]$   $[a\gamma]$  ……，以與  $[aa]$   $[ab]$   $[ac]$  …… 等對照，實則  $Q_{1.1}$  與  $[aa]$  之意義完全相同也。關於  $[aa]$  …… 等之計算，其理與未知數之計算同，蓋即採用本節所述之高斯法也。

例 行數	因數 F	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
I		[aa]	[ab]	[ac]	[ad]	-[a']	[as]	-1	0	0	0
	- $\frac{I_2}{I_1}$		[bb]	[bc]	[bd]	-[b']	[bs]	0	-1	0	0
	- $\frac{I_3}{I_1}$		F·I <sub>2</sub>	F·I <sub>3</sub>	F·I <sub>4</sub>	F·I <sub>5</sub>	F·I <sub>6</sub>	-F			
II			[bc·1]	[bc·1]	[bd·1]	-[bd·1]	[bs·1]	II <sub>7</sub>	-1	0	0
				[cc]	[cd]	-[c']	[cs]	0	0	-1	0
	- $\frac{I_3}{I_1}$ - $\frac{II_4}{II_1}$			F·I <sub>3</sub>	F·I <sub>4</sub>	F·I <sub>5</sub>	F·I <sub>5</sub>	-F	0	0	0
III				[cc·2]	[cd·2]	-[cd·2]	[cs·2]	III <sub>7</sub>	III <sub>3</sub>	-1	0
					[cd·2]	-[d']	[ds]	0	0	0	-1
	- $\frac{I_4}{I_1}$ - $\frac{II_4}{II_2}$ - $\frac{III_4}{III_3}$				F·I <sub>4</sub>	F·I <sub>5</sub>	F·I <sub>6</sub>	-F	0	0	0
					F·II <sub>4</sub>	F·II <sub>5</sub>	F·II <sub>6</sub>	F·II <sub>7</sub>	-F	0	0
					F·III <sub>4</sub>	F·III <sub>5</sub>	F·III <sub>6</sub>	F·III <sub>7</sub>	F·III <sub>8</sub>	-F	0





關於表內所列計算步驟有須解釋者如下：I, II, …… 等代表行數，1, 2, 3, …… 等代表列數，故  $II_4$  即代表第 II 行第 4 列之係數，例如此處為  $[bd \cdot 1]$ ，餘可類推。又因數 F 一列係標明各項所乘之因數，每行內之 F 均係指該行左端 F 列內所示之值。例如第 V 行上之一行，其 F 列內為  $-\frac{IV_5}{IV_4}$ ，即  $\frac{[dl \cdot 3]}{[dd \cdot 3]}$ ，故該行內之  $F \cdot IV_5$ ,  $F \cdot IV_6$  …… 等即為  $-\frac{[dl \cdot 3]}{[dd \cdot 3]} [dl \cdot 3]$ ,  $\frac{[dl \cdot 3]}{[dd \cdot 3]} [ds \cdot 3]$ , …… 等。所有 I II III IV V 及 I' II' III' IV' 各行均為其上數行之和。例如  $III_3$  為  $[cc \cdot 2]$ ，係  $[cc] + F \cdot I_3 + F \cdot II_3$ ，餘可類推。

為節省紙幅，計算時可將 7 8 9 10 各列與 1 2 3 4 各列並書，但對於初算者，此種列法，頗不省目，易致錯誤。茲舉一四個未知數之例於下，以資說明。

例：須解之法方程式如下，求未知數及其權係數。

	檢核和數
$+ 8.5736 x + 0.4242 y - 0.0087 z - 1.2254 t - 4.3808 = 0$	-3.3804
$+ 0.4212 x + 6.3260 y + 0.6861 z - 0.1134 t - 3.6269 = 0$	-3.6269
$- 0.0087 x + 0.6861 y + 0.4036 z + 0.0194 t - 0.3744 = 0$	-0.7260
$- 1.2254 x - 0.1134 y + 0.0194 z + 0.2331 t + 0.7219 = 0$	+3.3644
<hr/>	
$- 4.3808 x - 3.6269 y - 0.3744 z + 0.7219 t + 4.4210 = (vv) + 3.2387$	
$(-[a]) \quad \cdot \quad (-[b]) \quad (-[c]) \quad (-[d]) \quad ([U])$	

列 行	因數	1 (7)	2 (8)	3 (9)	4 (10)	5	6
I		+8.5736 (-1)	+0.4242 (6)	-0.0087 (6)	-1.2254 (6)	-4.3803	-3.3803
	$-\frac{I_2}{I_1}$	0 +0.0491	+0.3260 -0.0217	+0.6861 +0.0004	-0.1134 +0.0602	-3.6269 +0.2152	-3.6930 +0.1661
II		+0.0491	+6.3053 (-1)	+0.6865 (0)	-0.0532 (0)	-3.4117	-3.5269
	$-\frac{I_3}{I_1}$ $-\frac{II_3}{II_2}$	0 -0.0010 -6.0053	0 0 +0.1089	+0.4036 -0.0006 -0.0747	-0.0134 -0.0012 +0.0058	-0.3744 -0.0044 +0.3715	-0.7260 -0.0034 +0.3840
III		-0.0063	+0.1089	+0.3089 (-1)	+0.0240 (0)	-0.0069	-0.3454
	$-\frac{I}{I_1}$ $-\frac{II}{II_2}$ $-\frac{IV_4}{IV_3}$	0 -0.1429 +0.0004	0 0 -0.0018	0 0 +0.9707	-0.02331 -0.1751 -0.0004	+0.7219 -0.6261 -0.0288	+0.3644 -0.4832 -0.0298
IV		-0.1420	-0.0169	+0.0704	+0.0558 (-1)	+0.0675	-0.1234
	$-\frac{I_5}{I_1}$ $-\frac{II_5}{II_2}$ $-\frac{III_5}{III_3}$ $-\frac{IV_5}{IV_4}$	0 -0.5109 +0.0296 -0.0001 +0.1718	0 0 -0.5411 +0.0023 +0.0298	0 0 0 -0.0883	0 0 0 +1.0097	+4.4210 -2.2579 -1.8460 -0.0001 -0.0817	+3.2387 -1.7271 -1.9083 -0.0072 +0.7493
V		-x -0.3126	-y -0.5190	-z -0.0003	-t +1.0097	[v] +0.2553	-[v] -[0.2546]

	$-\frac{I_7}{I_1}$	-0.1166	0	0	0	
	$-\frac{II_7}{II_2}$	-0.0004	+0.0078	0	0	
	$-\frac{III_7}{III_3}$	-0.0001	+0.0021	-0.0193	0	
	$-\frac{IV_7}{IV_4}$	-0.3616	-0.0417	+0.1857	-2.5457	檢 核
I'		$-[aa]$ -0.4787	$-[a\beta]$ -0.0318	$-[a\gamma]$ +0.1660	$-[a\delta]$ -2.5457	$+x = +0.3124$
	$-\frac{II_8}{II_2}$		-0.1586	0	0	
	$-\frac{III_8}{III_3}$		-0.0360	+0.3310	0	
	$-\frac{IV_8}{IV_4}$		-0.0048	+0.0214	-0.2936	
II'			$-[\beta\beta]$ -0.1604	$-[\beta\gamma]$ -0.3524	$-[\beta\delta]$ -0.2936	$+y = +0.5188$
	$-\frac{III_9}{III_3}$			-3.644	0	
	$-\frac{IV_9}{IV_4}$			-0.0954	+1.3077	
III'				$-[\gamma\gamma]$ -3.1358	$-[\gamma\delta]$ +1.3077	$+z = +0.1104$
IV'	$-\frac{IV_{10}}{IV_4}$				$-[\delta\delta]$ -17.9211	$+t = -1.2112$

## 第十三節 未知數函數之中誤差

設有未知數之函數  $F(X, Y, Z, \dots)$  係由平差後所得之  $x, y, z, \dots$  等值計算之，則其中誤差應為若干，茲將申論之。 $x, y, z, \dots$  等既均由同一組之觀測值求得，自非互相獨立，故不能直接應用

$$m_F^2 = \left(\frac{\partial F}{\partial x}\right)^2 m_x^2 + \left(\frac{\partial F}{\partial y}\right)^2 m_y^2 + \left(\frac{\partial F}{\partial z}\right)^2 m_z^2 + \dots$$

公式以計算  $F$  之中誤差，而必須依第十節公式(84)

$$\left. \begin{aligned} x &= \alpha_1 l'_1 + \alpha_2 l'_2 + \cdots + \alpha_n l'_n \\ y &= \beta_1 l'_1 + \beta_2 l'_2 + \cdots + \beta_n l'_n \\ z &= \gamma_1 l'_1 + \gamma_2 l'_2 + \cdots + \gamma_n l'_n \end{aligned} \right\} \quad (131)$$

化  $F$  爲  $l'_1 l'_2 \cdots l'_n$  之函數，然後計算中誤差。因  $l'_1 l'_2 \cdots l'_n$  爲互不相關，且爲等權之觀測值，故可應用

$$m_F^2 = \left\{ \left( \frac{\partial F}{\partial l'_1} \right)^2 + \left( \frac{\partial F}{\partial l'_2} \right)^2 + \cdots + \left( \frac{\partial F}{\partial l'_n} \right)^2 \right\} m^2 \quad (132)$$

公式以求  $F$  之中誤差  $m_F$ ，式中之  $m$  爲權單位之中誤差。

$$\text{今命} \quad \frac{\partial F}{\partial x} = F_1, \quad \frac{\partial F}{\partial y} = F_2, \quad \frac{\partial F}{\partial z} = F_3 \quad (133)$$

則

$$\begin{aligned} \frac{\partial F}{\partial l'_1} &= \frac{\partial F}{\partial x} \cdot \frac{\partial x}{\partial l'_1} + \frac{\partial F}{\partial y} \cdot \frac{\partial y}{\partial l'_1} + \frac{\partial F}{\partial z} \cdot \frac{\partial z}{\partial l'_1} = F_1 \alpha_1 + F_2 \beta_1 + F_3 \gamma_1 \\ \frac{\partial F}{\partial l'_2} &= \frac{\partial F}{\partial x} \cdot \frac{\partial x}{\partial l'_2} + \frac{\partial F}{\partial y} \cdot \frac{\partial y}{\partial l'_2} + \frac{\partial F}{\partial z} \cdot \frac{\partial z}{\partial l'_2} = F_1 \alpha_2 + F_2 \beta_2 + F_3 \gamma_2 \end{aligned} \quad (134)$$

$$\frac{\partial F}{\partial l'_n} = \frac{\partial F}{\partial x} \cdot \frac{\partial x}{\partial l'_n} + \frac{\partial F}{\partial y} \cdot \frac{\partial y}{\partial l'_n} + \frac{\partial F}{\partial z} \cdot \frac{\partial z}{\partial l'_n} = F_1 \alpha_n + F_2 \beta_n + F_3 \gamma_n$$

將式 (133) (134) 代入 (132) 內，即得

$$\begin{aligned} m_F^2 &= \{ (F_1 \alpha_1 + F_2 \beta_1 + F_3 \gamma_1)^2 + (F_1 \alpha_2 + F_2 \beta_2 + F_3 \gamma_2)^2 + \cdots \\ &\quad + (F_1 \alpha_n + F_2 \beta_n + F_3 \gamma_n)^2 \} m^2 \end{aligned} \quad (135)$$

將上式展開，依  $F_1, F_2, \cdots$  併項，乃得：

$$m_F^2 = \left\{ \begin{aligned} &[\alpha\alpha] F_1^2 + 2[\alpha\beta] F_1 F_2 + 2[\alpha\gamma] F_1 F_3 \\ &\quad + [\beta\beta] F_2^2 + 2[\beta\gamma] F_2 F_3 \\ &\quad + [\gamma\gamma] F_3^2 \end{aligned} \right\} m^2 \quad (136)$$

根據第十節結果，亦可書作

$$m_F^2 = \left\{ \begin{aligned} &F_1^2 Q_{1 \cdot 1} + 2F_1 F_2 Q_{1 \cdot 2} + 2F_1 F_3 Q_{1 \cdot 3} \\ &\quad + F_2^2 Q_{2 \cdot 2} + 2F_2 F_3 Q_{2 \cdot 3} \\ &\quad \div F_3^2 Q_{3 \cdot 3} \end{aligned} \right\} m^2 \quad (137)$$

上式已可應用之計算  $m_F$ ，但須先求出所有  $Q$  之值。事實上尙可化成另一形式，不需  $Q$  之值，而可進行計算  $m_F$ 。



設命

$$\left. \begin{aligned} L_1 &= Q_{1.1}F_1 + Q_{1.2}F_2 + Q_{1.3}F_3 \\ L_2 &= Q_{2.1}F_1 + Q_{2.2}F_2 + Q_{2.3}F_3 \\ L_3 &= Q_{3.1}F_1 + Q_{3.2}F_2 + Q_{3.3}F_3 \end{aligned} \right\} \quad (138)$$

則 (137) 可化簡為

$$m_F^2 = (F_1L_1 + F_2L_2 + F_3L_3)m^2 \quad (139)$$

若將(138)與第十一節之(117)相比,可見兩組方程式之係數完全相等,而  $L_1, L_2, L_3$  相當於  $x, y, z$ ;  $F_1, F_2, F_3$  則相當於  $[al], [bl], [cl]$ , 故  $(F_1L_1 + F_2L_2 + F_3L_3)$  相當於

$$[al]x + [bl]y + [cl]z.$$

此式可按照第六節(54)至(59)之演化步驟而約化之,該處

$$[al]x + [bl]y + [cl]z = \frac{[al]^2}{[aa]} + \frac{[bl \cdot 1]^2}{[bb \cdot 1]} + \frac{[cl \cdot 2]^2}{[cc \cdot 2]} \quad (140)$$

依同理, (139) 亦可約化為

$$m_F^2 = \left( \frac{F_1^2}{[aa]} + \frac{[F_2 \cdot 1]^2}{[bb \cdot 1]} + \frac{[F_3 \cdot 2]^2}{[cc \cdot 2]} \right) m^2 \quad (141)$$

$(F_2 \cdot 1)$  之意義與  $[bl \cdot 1]$  相當, 即

$$[F_2 \cdot 1] = F_2 - \frac{[ab]}{[aa]} F_1 \quad (142)$$

同理

$$\begin{aligned} [F_3 \cdot 2] &= [F_3 \cdot 1] - \frac{[bc \cdot 1]}{[bb \cdot 1]} [F_2 \cdot 1] \\ &= F_3 - \frac{[ac]}{[aa]} F_1 - \frac{[bc \cdot 1]}{[bb \cdot 1]} [F_2 \cdot 1] \end{aligned} \quad (143)$$

上法係按照高斯約化法將  $F_2, F_3$  之值順次約化, 由之得  $(F_2 \cdot 1), (F_3 \cdot 2)$  等值, 故可附於法方程式之後, 與解算法方程式同時求定之。

不等權觀測時, 上列之 (141) 將變成下式, 其導出盡如前法, 不再贅述。

$$m_F^2 = \left( \frac{F_1^2}{[paa]} + \frac{[F_2 \cdot 1]^2}{[pbb \cdot 1]} + \frac{[F_3 \cdot 2]^2}{[pcc \cdot 2]} \right) m^2 \quad (144)$$

關於求未知數函數之中誤差計算法, 茲舉例以說明之:

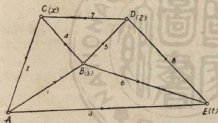
例: 水準測量達到之水準點為  $A, B, C, D$  及  $E$  五點, 茲平差其結

果，並定由  $A$  至  $B, C, D, E$  各點高程差之中誤差，以及由  $C$  至  $E$  間高程差之中誤差。

觀測結果：

$(BA)L_1 = 189.404$	兩點間之距離	3.1公里
$(CA)L_2 = 736.677$	兩點間之距離	9.3公里
$(EA)L_3 = 376.607$	兩點間之距離	59.7公里
$(CB)L_4 = 547.576$	兩點間之距離	6.2公里
$(DB)L_5 = 273.528$	兩點間之距離	16.1公里
$(EB)L_6 = 187.274$	兩點間之距離	35.1公里
$(CD)L_7 = 274.082$	兩點間之距離	12.1公里
$(DE)L_8 = 86.261$	兩點間之距離	9.3公里

選最低一點  $A$  為參考



第五章 第五圖

面經過之點，而以  $x, y, z$  及  $t$  表示  $B, C, D$  及  $E$  各點超出於參考面之高度，於是可列改正數方程式如下：

$$\left. \begin{aligned}
 L_1 + v_1 &= +y \\
 L_2 + v_2 &= +x \\
 L_3 + v_3 &= +t \\
 L_4 + v_4 &= +x - y \\
 L_5 + v_5 &= -y + z \\
 L_6 + v_6 &= -y + t \\
 L_7 + v_7 &= +x - z \\
 L_8 + v_8 &= +z - t
 \end{aligned} \right\} \quad (a)$$

水準測量之誤差傳播，多假定中誤差與距離 ( $s$ ) 之平方根成比例，故吾人如命一公里之中誤差為  $m$  而其權為 1，則  $\frac{1}{p} = s$ ，是以距離  $s_i$  即為權之倒數  $\frac{1}{p_i}$ 。

權單位之距離，普通均為一公里。如欲避免計算時之小數，可乘權以某一整數。若令該數為 1000，則

$$\text{權} = \frac{1000}{\text{距離(公里)}}, \quad (b)$$

是即表示權單位之距離易為 1000 公里矣。由是求得之權如下：

$$P_1 = 323, P_2 = 108, P_3 = 17, P_4 = 161, P_5 = 62, P_6 = 28, \\ P_7 = 83, P_8 = 108.$$

復設未知數  $x, y, z$  及  $t$  等於

$$\left. \begin{aligned} x &= 736.977 + \xi \\ y &= 189.404 + \eta \\ z &= 462.932 + \zeta \\ t &= 376.607 + \tau \end{aligned} \right\} \quad (c)$$

將(c)代入(a)內，得改正數方程式：

$v_1 =$	0	—	$+\eta$	—	—	權：	323
$v_2 =$	0	$+\xi$	—	—	—	權：	108
$v_3 =$	0	—	—	—	$+\tau$	權：	17
$v_4 =$	—3	$+\xi$	$-\eta$	—	—	權：	161
$v_5 =$	0	—	$-\eta$	$+\zeta$	—	權：	62
$v_6 =$	—71	—	$-\eta$	—	$+\tau$	權：	28
$v_7 =$	—37	$+\xi$	—	$-\zeta$	—	權：	83
$v_8 =$	$+64$	—	—	$+\zeta$	$-\tau$	權：	108

法方程式：

	$Q_1$	$Q_2$	$Q_3$	$Q_4$	$F_{(x-t)}$
$352\xi - 161\eta - 83\zeta - 3543 = 0$	1	0	0	0	1
$-161\xi + 574\eta - 62\zeta - 28\tau + 2471 = 0$	0	1	0	0	0
$-83\xi - 62\eta + 253\zeta - 108\tau + 9983 = 0$	0	0	1	0	0
$-28\eta + 108\zeta + 153\tau - 8900 = 0$	0	0	0	1	-1
$+108\xi + 323\eta + 0\zeta + 17\tau + 0 = 0$	1	1	1	1	0

上式內  $Q_1, Q_2, Q_3, Q_4$  各列乃為計算未知數  $x, y, z, t$  之中誤差， $F_{(x-t)}$  一

列則計算  $CE$  兩點高程差之中誤差。蓋  $CE$  兩點間之高程差等於  $x-t$ ，爲未知數之函數，在此函數內  $x$  之係數爲  $+1$ ，而  $t$  之係數則等於  $-1$ ，故分別列於上式之末列。第一次約化上式以後，得：

$500\eta - 100\xi - 28\tau + 845 = 0$	$Q_1$	$Q_2$	$F_{(x-t)}$
	$+0.4574$	$1$	$+0.4574$
$-100\eta - 233\xi - 108\tau + 9145 = 0$	$+0.2358$	$0$	$+0.2358$
$-28\eta - 108\xi + 153\tau - 8900 = 0$	$+0$	$0$	$-1.0000$
<hr/>			
$+372\eta + 25\xi + 17\tau + 1096 = 0$	$+0.6932$	$1$	$-0.3068$

第二次約化後之結果：

	$Q_1$	$Q_2$	$Q_3$	$F_{(x-t)}$
$213\xi - 114\tau + 9314 = 0$	$+0.3273$	$+0.2001$	$+1$	$+0.3273$
$-114\xi + 151\tau - 8853 = 0$	$+0.0256$	$+0.0560$	$0$	$-0.9744$
<hr/>				
$+99\xi + 37\tau - 461 = 0$	$+0.3529$	$+0.2561$	$+1$	$-0.6471$

最後約化之結果爲：

	$Q_1$	$Q_2$	$Q_3$	$Q_4$	$F_{(x-t)}$
$90\tau - 3869 = 0$	$+0.2007$	$+0.1630$	$+0.5352$	$1$	$-0.7992$
<hr/>					
$90\tau - 3869 = 0$	$+0.2008$	$+0.1632$	$+0.5352$	$1$	$-0.7992$

$$\therefore \xi = +3.659, \quad \eta = -3.424$$

$$\zeta = -20.71, \quad \tau = +42.99$$

$$Q_{1.1} = +0.004209, \quad Q_{2.2} = +0.002483$$

$$Q_{3.3} = +0.007878, \quad Q_{4.4} = +0.01111$$

$$Q_{1.2} = +0.001515, \quad Q_{2.3} = +0.001908, \quad Q_{3.4} = +0.005947$$

$$Q_{1.3} = +0.002727, \quad Q_{2.4} = +0.001811, \quad Q_{1.4} = +0.002230$$

根據不定係數作計算之檢核，完全符合。故將未知數引入改正數方程式而求改正數：

$$v_1 = -3.4, \quad v_2 = +3.6 \quad v_3 = +43.0 \quad v_4 = +4.1 \quad v_5 = -17.3$$

$$v_6 = -24.6 \quad v_7 = -12.6 \quad v_8 = +0.3 \quad [pvv] = 87960.23。$$

另以別式計算 $[pvv]$ ，以作檢核：

$$[pvv] = [pll] - [pal]\xi - [pbl]\eta - [pdl]\zeta - [pdl]\tau$$

$$= 698592 - 12964.99 - 8460.74 - 206747.93 - 382611.00 = 87807.84$$

相差 52.9，此乃由於數字過巨所致，非計算之錯誤，故即可由之求每 1000 公里之中誤差：

$$m = \pm \sqrt{\frac{87960.23}{8-4}} = \pm 148.3 \text{ 公厘}$$

每一公里之中誤差爲：

$$m(1 \text{ 公里}) = \frac{148.3}{\sqrt{1000}} = \pm 4.7 \text{ 公厘}$$

各未知數之中誤差：

$$m(x) = \pm m \sqrt{Q_{1.1}} = \pm 9.6 \text{ 公厘}$$

$$m(y) = \pm m \sqrt{Q_{2.2}} = \pm 7.4 \text{ 公厘}$$

$$m(z) = \pm m \sqrt{Q_{3.3}} = \pm 13.1 \text{ 公厘}$$

$$m(t) = \pm m \sqrt{Q_{4.4}} = \pm 15.6 \text{ 公厘}$$

故  $x = 736.981$  公尺  $\pm 9.6$  公厘， $z = 462.911$  公尺  $\pm 13.1$  公厘  
 $y = 189.401$  公尺  $\pm 7.4$  公厘， $t = 376.650$  公尺  $\pm 15.6$  公厘

至於  $CE$  兩點間高程差之中誤差當從下式求之

$$m_{(F)}^2 = \left( \frac{F_1^2}{[paa]} + \frac{[F_2 \cdot 1]^2}{[pbb \cdot 1]} + \frac{[F_3 \cdot 2]^2}{[pec \cdot 2]} + \frac{[F_4 \cdot 3]^2}{[pdd \cdot 3]} \right) m^2。$$

$$m_{(F)}^2 = (148.3)^2 \left\{ \frac{1}{352} + \frac{(10.4574)^2}{500} + \frac{(0.3273)^2}{213} + \frac{(0.7992)^2}{90} \right\}$$

$$= 21990(0.002841 + 0.000418 + 0.000515 + 0.007099)$$

$$m_{(F)} = \pm 15.4 \text{ 公厘}$$

最後之檢核，亦得滿意之結果：

• $L_1 + v_1 = y$	應：189.401 = 189.401
$L_2 + v_2 = x$	應：736.981 = 736.981
$L_3 + v_3 = t$	應：376.650 = 376.650
• $L_4 + v_4 = x - y$	應：547.580 = 547.580

## 第十四節 按最小二乘法所得未知數值之中誤差為最小

以前均根據最小二乘法之原理，命改正數之平方和為最小，而求未知數值。今試證明，由此所得未知數之值，其中誤差亦為最小。易言之，即由此所得之未知數值係屬最為可靠，亦可云最為精準。此說可以反證法證明之，是即以未知數之中誤差應為最小之條件而行平差，其結果應與最小二乘法之結果殊途同歸。

設以  $X, Y, Z, \dots$  為未知數之真值， $l_1, l_2, \dots, l_n$  為間接之觀測值， $\varepsilon_1, \varepsilon_2, \dots, \varepsilon_n$  為其真誤差，則

$$\left. \begin{aligned} l_1 + \varepsilon_1 &= a_1 X + b_1 Y + c_1 Z + \dots \\ l_2 + \varepsilon_2 &= a_2 X + b_2 Y + c_2 Z + \dots \\ \dots & \dots \dots \dots \\ l_n + \varepsilon_n &= a_n X + b_n Y + c_n Z + \dots \end{aligned} \right\} \quad (145)$$

暫以不定係數  $\alpha_1, \alpha_2, \dots, \alpha_n$  按次乘(145)之各式，而相加，乃得

$$[\alpha l] + [\alpha \varepsilon] = [\alpha a] X + [\alpha b] Y + [\alpha c] Z + \dots \quad (146)$$

$\alpha$  共有  $n$  個，為任意之數值，今設加以下列  $u$  個條件，（ $u$  為未知數之數目，小於  $n$ ）

$$[\alpha a] = 1, \quad [\alpha b] = 0, \quad [\alpha c] = 0, \dots \quad (147)$$

則(146)即變為

$$X = [\alpha l] \div [\alpha \varepsilon] \quad (148)$$

上式(148)右方之兩項，第一項為  $X$  之一任意假定值，第二項則為此假定值之真誤差。命此假定值為  $x$ ，則

$$x = [\alpha l] = \alpha_1 l_1 + \alpha_2 l_2 + \dots + \alpha_n l_n \quad (149)$$

此時  $\alpha$  雖受(147)  $u$  個條件之限制，但並未完全確定，予  $\alpha_1, \alpha_2, \dots, \alpha_n$  以不同之值，可得不同之  $x$  值，每次不同之  $x$  值之中誤差均可用下列公式

$$m_x = m \sqrt{[\alpha \alpha]} \quad (150)$$

求得之。欲使  $x$  之中誤差為最小， $[\alpha \alpha]$  必須亦為最小。此處尚須注意，除  $[\alpha \alpha]$  應為最小之條件外，同時必須滿足(147)之  $u$  個條件，故須以繫數（在數學中名為拉格讓乘數）乘(147)之各式，附於  $(\alpha \alpha)$  之後，而整個部分微分之，以定各  $\alpha$  之值，即將

$$[\alpha \alpha] - 2k_1([\alpha a] - 1) - 2k_2[\alpha b] - 2k_3[\alpha c] - \dots$$

按照  $a_1, a_2, \dots, a_n$  部分微分之，得

$$2a_1 - 2k_1a_1 - 2k_2b_1 - 2k_3c_1 - \dots = 0$$

$$2a_2 - 2k_1a_2 - 2k_2b_2 - 2k_3c_2 - \dots = 0$$

$$\dots$$

$$2a_n - 2k_1a_n - 2k_2b_n - 2k_3c_n - \dots = 0$$

或

$$a_1 = a_1k_1 + b_1k_2 + c_1k_3 + \dots$$

$$a_2 = a_2k_1 + b_2k_2 + c_2k_3 + \dots$$

$$\dots$$

$$a_n = a_nk_1 + b_nk_2 + c_nk_3 + \dots$$

(151)

$k$  之數目共為  $u$  個，其值甚易求得，將(151)代入式(147)內，即得

$$[aa]k_1 + [ab]k_2 + [ac]k_3 + \dots = 1$$

$$[ab]k_1 + [bb]k_2 + [bc]k_3 + \dots = 0$$

$$[ac]k_1 + [bc]k_2 + [cc]k_3 + \dots = 0$$

$$\dots$$

試將此式與第十節之(89)比較，即知  $k_1, k_2, k_3, \dots$  等相當於該處之權係數  $Q_{1.1}, Q_{1.2}, Q_{1.3}, \dots$  故(151)可書成：

$$a_1 = a_1Q_{1.1} + b_1Q_{1.2} + c_1Q_{1.3} + \dots$$

$$a_2 = a_2Q_{1.1} + b_2Q_{1.2} + c_2Q_{1.3} + \dots$$

$$\dots$$

$$a_n = a_nQ_{1.1} + b_nQ_{1.2} + c_nQ_{1.3} + \dots$$

(152)

由此所定之  $a$  值，與最小二乘法平差所得之  $a$  值盡屬相同，故按照  $x$  之中誤差應為最小之條件所得之  $x$  值，與由最小二乘法求得之  $x$  值自將相等。此種情形，亦可於未知數  $y$  證明之。至此可以證明：最小二乘法平差所得未知數之值，其中誤差為最小。

### 第十五節 間接觀測內中誤差計算之精度

自間接觀測內求中誤差之公式為：

$$m = \sqrt{\frac{[vv]}{n-u}} \quad (153)$$

$n$  為觀測值之數目， $u$  為未知數之數目，依第四章第七節相似之步驟〔參

考該章公式 (39)], 即可求得以上式計算中誤差  $m$  之中誤差如下<sup>①</sup>:

$$m_m = m \sqrt{\frac{1}{2(n-u)}} \quad (154)$$

此式與第四章第七節式 (39) 相似。

間接觀測內中誤差亦可由平均誤差間接求之, 其公式如下:

$$t = \pm \frac{[|v|]}{\sqrt{n(u-m)}}, \quad m = 1.2533 \frac{[|v|]}{\sqrt{n(u-m)}} \quad (155)$$

此式名爲呂柔公式<sup>②</sup>, 其導出並不絕對嚴正, 由此公式所得之中誤差, 亦不若公式 (154) 之精準, 故平常甚少用之。

### 第十六節 法方程式之逐步接近解算法

法方程式數目較多時, 應用高斯約化法解算, 工作至爲繁巨, 故有時不如採用逐步接近法較爲簡捷。但逐步接近法不能同時計算權係數, 如須計算未知數及其函數之權, 應用此法反不如按高斯約化法可以同時求出, 是其缺點。

逐步接近法之主要根據, 係假定法方程式之平方項係數  $[aa], [bb], \dots$  等一般均較非平方項係數爲大。於是在下列法方程式中

$$\begin{aligned} [aa]x + [ab]y + [ac]z - [al] &= 0 \\ [ab]x + [bb]y + [bc]z - [bl] &= 0 \\ [ac]x + [bc]y + [cc]z - [cl] &= 0 \end{aligned} \quad (156)$$

可命

$$x_1 = \frac{[al]}{[aa]}, \quad y_1 = \frac{[bl]}{[bb]}, \quad z_1 = \frac{[cl]}{[cc]} \quad (157)$$

爲  $x, y, z$  之第一次近似值。將此代入 (156) 後, 各式之右方不能適得零, 茲設爲  $r'_1, r'_2, r'_3$ , 則第二次即可命

$$x_2 = \frac{r'_1}{[aa]}, \quad y_2 = \frac{r'_2}{[bb]}, \quad z_2 = \frac{r'_3}{[cc]} \quad (158)$$

<sup>①</sup>參閱 Helmert: Ausgleichungsrechnung 第二版 1924 139--144 頁。

<sup>②</sup>呂柔 (Lüroth) 於 1869 年 Astronomische Nachrichten 第 73 卷 187 頁發





$$\begin{aligned}
 982\xi + 162\eta - 139\zeta - 1005\sigma - 98.2 &= 0 \\
 162\xi + 785\eta - 69\zeta - 878\sigma + 168.5 &= 0 \\
 -139\xi - 69\eta + 851\zeta - 643\sigma + 241.2 &= 0 \\
 -1005\xi - 878\eta - 643\zeta + 2526\sigma - 311.5 &= 0
 \end{aligned}$$

逐步接近之計算列表於下：

常數項	$\zeta_1 = -0.283$	餘數	$\eta_1 = -0.240$	餘數
- 98.2	+ 39.3	- 58.9	- 38.8	- 97.7
+186.5	+ 19.5	+188.0	-188.5	- 0.5
+241.2	-240.8	+ 0.4	+ 16.6	+ 17.0
-311.5	+182.0	-129.5	+210.7	+ 81.2
0	0	0	0	0
常數項	$\xi_1 = +0.110$	餘數	$\sigma_1 = +0.006$	餘數
- 98.2	+ 98.2	+ 0.5	- 6.0	- 5.5
+186.5	+ 16.2	+ 15.7	- 5.3	+ 10.4
+241.2	- 13.9	+ 3.1	- 3.9	- 0.8
-311.5	-100.5	- 19.3	+ 15.2	- 4.1
0	0	0	0	0
常數項	$\eta_2 = -1.018$	餘數	$\xi_2 = +0.008$	餘數
- 98.2	- 2.1	- 7.6	+ 7.8	+ 0.2
+186.5	- 10.2	+ 0.2	+ 1.3	+ 1.5
+241.2	+ 0.9	+ 0.1	- 1.1	- 1.0
-311.5	+ 11.4	+ 7.3	- 8.0	- 0.7
0	0	0	0	0
常數項	$\sigma_2 = -0.002$	餘數	$\zeta_2 = +0.001$	餘數
- 98.2	- 0.3	- 0.1	- 0.1	- 0.2
+186.5	- 1.6	- 0.1	- 0.1	- 0.2
+241.2	+ 0.2	- 0.8	+ 0.6	0.0
-311.5	+ 1.7	+ 1.0	- 0.6	+ 0.4
0	0	0	0	0

由此得：

$$\begin{aligned}
 \xi &= \xi_1 + \xi_2 = +0.108 & x &= \xi - \sigma = +0.102 \\
 \eta &= \eta_1 + \eta_2 + \eta_3 = -0.255 & y &= \eta - \sigma = -0.261 \\
 \zeta &= \zeta_1 + \zeta_2 = -0.282 & z &= \zeta - \sigma = -0.288 \\
 \sigma &= \sigma_1 = +0.006
 \end{aligned}$$

此結果與第十二節按高斯約化法所得者，除  $y$  差至最後一單位外，其餘完全相同。

### 第十七節 約化之改正數方程式

以上各節，均係概論一般間接觀測之平差及法方程式之解算。若干平差問題具有特殊性質，欲謀法方程式解算之簡捷，則以用特殊方法為佳，以下數節將分別討論之。

前文已曾論及，未知數可用約化法方程式之方法逐步消除之，茲試更證明未知數亦可逕由改正數方程式中消除之。設有改正數方程式

$$v_i = a_i x + b_i y + c_i z - l_i \quad (162)$$

由此組成之第一法方程式為：

$$[aa]x + [ab]y + [ac]z - [al] = 0 \quad (163)$$

或 
$$x = -\frac{[ab]}{[aa]}y - \frac{[ac]}{[aa]}z + \frac{[al]}{[aa]} \quad (164)$$

將(164)代入(162)內，將  $x$  消去，即得

$$v_i = \left(b_i - \frac{[ab]}{[aa]}a_i\right)y + \left(c_i - \frac{[ac]}{[aa]}a_i\right)z - \left(l_i - \frac{[al]}{[aa]}a_i\right) \quad (165)$$

此式名為約化之改正數方程式，亦可簡書為：

$$v_i = b'_i y + c'_i z - l'_i \quad (166)$$

由此所得之法方程式為：

$$\left. \begin{aligned} [b'b']y + [b'c']z - [b'l'] &= 0 \\ [b'c']y + [c'c']z - [c'l'] &= 0 \end{aligned} \right\} \quad (167)$$

公式(167)即第一次約化之法方程式：

$$\left. \begin{aligned} [bb \cdot 1]y + [bc \cdot 1]z - [bl \cdot 1] &= 0 \\ [bc \cdot 1]y + [cc \cdot 1]z - [cl \cdot 1] &= 0 \end{aligned} \right\} \quad (168)$$

蓋 
$$b'_i = b_i - \frac{[ab]}{[aa]}a_i$$

$$b'_i b'_i = b'_i b'_i - 2a_i b_i \frac{[ab]}{[ab]} + \frac{[cb]^2}{[aa]} a_i a_i$$

故 
$$[b'b'] = [bb] - 2[ab] \frac{[ab]}{[aa]} + \frac{[ab]^2}{[aa]} [aa]$$

$$\text{或} \quad [b'b] = [bb] - \frac{[ab]}{[aa]}[ab] = [bb \cdot 1] \quad (169)$$

故同理亦可證明  $[b'c] = [bc \cdot 1]$ ,  $[b'l] = [bl \cdot 1]$  等

故由約化之改正數方程式(165)或(166)所列成之法方程式, 與消除未知數  $x$  後之第一次約化之法方程式, 完全相同。由(167)所求得之未知數  $y$ ,  $z$  之值, 亦必與由原法方程式中所求得者相同。

設繼續消除(166)內之  $y$  項, 亦可由(168)中得

$$y = -\frac{[bc \cdot 1]}{[bb \cdot 1]}z + \frac{[bl \cdot 1]}{[bb \cdot 1]} \quad (170)$$

代入(167)內, 即得再度約化之改正數之法方程式

$$v_i = (c'_i - \frac{[bc \cdot 1]}{[bb \cdot 1]}b'_i)z - (l'_i - \frac{[bl \cdot 1]}{[bb \cdot 1]}b'_i) \quad (171)$$

$$\text{或簡寫爲:} \quad v_i = c''_i z - l''_i \quad (172)$$

由此可得法方程式

$$[c''c'']z - [c''l''] = 0 \quad (173)$$

根據(169)之同一原理, 此式即為第二次約化之法方程式

$$[cc \cdot 2]z - [cl \cdot 2] = 0. \quad (174)$$

設有更多之未知數, 仍可應用同理於改正數方程式中約化之。

由以上之理論, 已可證明: 約化工作無論於改正數方程式中或法方程式中施行, 其結果初無二致。惟就一般而言, 於改正數方程式內實行約化, 計算工作反較複雜, 蓋必須將每個改正數方程式加以約化, 而於法方程式中約化, 則僅約化較少數目之法方程式; 且被消除之未知數  $x$ , 不能於(167)內求得, 仍須利用(164), 故普通殊無採用約化改正數方程式之必要。但如某一未知數在各改正數方程式內之係數極為簡單, 如盡為  $+1$  或  $-1$ , 同時該未知數僅為輔助性質, 結果中並不需知其平差值, 則此時可應用約化改正數方程式之方法, 使法方程式之數目自始即少去一個。

設有改正數方程式

$$v_i = -x + b_i y + c_i z - l_i \quad (175)$$

即所有改正數方程式中  $x$  項之係數均為  $-1$ , 而  $x$  之平差值亦不需要,

因  $[aa] = +n$   $[ab] = -[b]$   $[ac] = -[c]$   $[al] = -[l]$

$$b'_i = b_i - \frac{[b]}{n}, \quad c'_i = c_i - \frac{[c]}{n}, \quad l'_i = l_i - \frac{[l]}{n} \quad (176)$$



$$\left. \begin{aligned} v_{n+1} &= d_{n+1}t + a_{n+1}x + b_{n+1}y - l_{n+1} \\ v_{n+2} &= d_{n+2}t + a_{n+2}x + b_{n+2}y - l_{n+2} \\ &\dots\dots\dots \\ v_{n+q} &= d_{n+q}t + a_{n+q}x + b_{n+q}y - l_{n+q} \end{aligned} \right\} \text{共 } q \text{ 個} \quad (181)$$

以上兩組改正數方程式內， $x$ ， $y$  為共同未知數， $z$  為第一組特有之未知數， $t$  為第二組特有之未知數。如自(180)內消去未知數  $z$ ，自(181)內消去未知數  $t$ ，即得下列兩組約化改正數方程式：

第一組約化改正數方程式：

$$\left. \begin{aligned} v_1 &= a'_1x + b'_1y - l'_1 \\ v_2 &= a'_2x + b'_2y - l'_2 \\ &\dots\dots\dots \\ v_n &= a'_nx + b'_ny - l'_n \end{aligned} \right\} \quad (180)^*$$

第二組約化改正數方程式：

$$\left. \begin{aligned} v_{n+1} &= c'_{n+1}x + b'_{n+1}y - l'_{n+1} \\ v_{n+2} &= a'_{n+2}x + b'_{n+2}y - l'_{n+2} \\ &\dots\dots\dots \\ v_{n+q} &= a'_{n+q}x + b'_{n+q}y - l'_{n+q} \end{aligned} \right\} \quad (181)^*$$

式中  $a'$ ， $b'$ ， $l'$  之意義，與前節所用者相同。

由約化改正數方程式(180)\*及(181)\*聯合而列成之法方程式如下：

$$\begin{aligned} [a'a']_{n+q}x + [a'b']_{n+q}y - [a'l']_{n+q} &= 0 \\ + [b'b']_{n+q}y - [b'l']_{n+q} &= 0 \end{aligned} \quad (182)$$

式中  $[a'a']_{n+q}$  等之意義如下：

$$\begin{aligned} [a'a']_{n+q} &= a'_1a'_1 + a'_2a'_2 + \dots + a'_na'_n + a'_{n+1}a'_{n+1} + \dots + a'_{n+q}a'_{n+q} \\ &= [a'a']_n + [a'a']_q \end{aligned}$$

餘類推。

茲再證明，由原改正數列成之法方程式：

$$\left. \begin{aligned} [cc]_n z + [ca]_n x + [cb]_n y - [cl]_n &= 0 \\ + [dd]_q t + [da]_q x + [db]_q y - [dl]_q &= 0 \\ + [aa]_{n+q} x + [ab]_{n+q} y - [al]_{n+q} &= 0 \\ [bb]_{n+q} y - [ll]_{n+q} &= 0 \end{aligned} \right\} \quad (183)$$

約化兩次，消去未知數  $z$  及  $t$  後，則結果仍應得(182)

第一次約化法方程式：

$$\left. \begin{aligned} [dd]_q x + [da]_q y - [dl]_q &= 0 \\ [aa \cdot 1]_{n+q} x + [ab \cdot 1]_{n+q} y - [al]_{n+q} &= 0 \\ [bb \cdot 1]_{n+q} y - [bl \cdot 1]_{n+q} &= 0 \end{aligned} \right\} \quad (184)$$

其中

$$[aa \cdot 1]_{n+q} = [aa]_{n+q} - \frac{[ca]_n^2}{[cc]_n} = [aa]_n + [aa]_q - \frac{[ca]_n^2}{[cc]_n} = [aa \cdot 1]_n + [aa]_q$$

$$\text{同理} \quad [cb \cdot 1]_{n+q} = [ab \cdot 1]_n + [ab]_q,$$

第二次約化法方程式：

$$\left. \begin{aligned} [aa \cdot 2]_{n+q} x + [ab \cdot 2]_{n+q} y - [al \cdot 2]_{n+q} &= 0 \\ [bb \cdot 2]_{n+q} y - [bl \cdot 2]_{n+q} &= 0 \\ [aa] \cdot 2_{n+q} = [aa \cdot 1]_{n+q} - \frac{[d \cdot 1]_q^2}{[dd]_q} &= [aa \cdot 1]_q + [aa]_q - \frac{[da]_q^2}{[dd]_q} \end{aligned} \right\} \quad (185)$$

$$= [aa \cdot 1]_n + [aa \cdot 1]_q$$

由上節已知：

$$[aa \cdot 1]_n = [a'a']_n, \quad [aa \cdot 1]_q = [a'a']_q$$

$$\text{故} \quad [aa \cdot 2]_{n+q} = [a'a']_n + [a'a']_q = [a'a']_{n+q}$$

$$\text{同理} \quad [ab \cdot 2]_{n+q} = [a'b']_{n+q}, \quad [al \cdot 2]_{n+q} = [a'l']_{n+q}$$

故(182)與(185)完全相同。易言之，分部約化與合併約化之結果盡屬相同，此法之主要應用限於方向觀測，以後再行詳論之。

### 第十九節 士賴伯約化法

此法係德國士賴伯所創，用於方向觀測之平差，至今德國測量總局仍沿用之。設有改正數方程式：

$$\left. \begin{aligned} v_1 &= a_1 x + b_1 y + c_1 z - l_1 \\ v_2 &= a_2 x + b_2 y + c_2 z - l_2 \\ &\dots\dots\dots \\ v_n &= a_n x + b_n y + c_n z - l_n \end{aligned} \right\} \quad (186)$$

在此  $n$  個方程式之外，可增一虛構之改正數方程式：

$$v'_{n+1} = [ab]y + [ac]z - [al] \quad \text{令其權爲} -\frac{1}{[aa]} \quad (187)$$

將原有改正數方程式內之未知數  $x$  項取消，再加方程式 (187) 總列之，則得

$$\left. \begin{array}{l} v'_1 = +b_1y + c_1z - l_1 \quad \text{權} \quad 1 \\ v'_2 = +b_2y + c_2z - l_2 \quad \text{權} \quad 1 \\ \dots\dots\dots \\ v'_n = +b_ny + c_nz - l_n \quad \text{權} \quad 1 \\ v'_{n+1} = [ab]y + [ac]z - [al] \quad \text{權} -\frac{1}{[aa]} \end{array} \right\} \quad (188)$$

式 (188) 名爲虛構之改正數方程式。由此按照不等權觀測列成下列方程式：

$$\begin{aligned} \left( [bb] - \frac{[ab][ab]}{[aa]} \right) y + \left( [bc] - \frac{[ab][ac]}{[aa]} \right) z - \left( [bl] - \frac{[ab][al]}{[aa]} \right) &= 0 \\ \left( [bc] - \frac{[ab][ac]}{[aa]} \right) y + \left( [cc] - \frac{[ac][ac]}{[aa]} \right) z - \left( [cl] - \frac{[ac][al]}{[aa]} \right) &= 0 \end{aligned} \quad (189)$$

$$\text{或} \quad \left. \begin{array}{l} [bb \cdot 1]y + [bc \cdot 1]z - [bl \cdot 1] = 0 \\ [bc \cdot 1]y + [cc \cdot 1]z - [cl \cdot 1] = 0 \end{array} \right\} \quad (190)$$

此式與由式 (186) 列成之法方程式經約化  $x$  後所得之第一次約化方程式相同。由此可以證明：按照上法列成之虛構改正數方程式 (188)，在求定  $y, z$  之值而言，與原改正數方程式 (186) 相較，其值相等。繼用此法消去未知數  $y$ ，則虛構改正數方程式如下：

$$\left. \begin{array}{l} v''_1 = c_1z - l_1 \quad \text{權} \quad 1 \\ v''_2 = c_2z - l_2 \quad \text{權} \quad 1 \\ v''_3 = c_3z - l_3 \quad \text{權} \quad 1 \\ \dots\dots\dots \\ v''_n = c_nz - l_n \quad \text{權} \quad 1 \\ v''_{n+1} = [ac]z - [al] \quad \text{權} -\frac{1}{[aa]} \\ v''_{n+2} = [bc \cdot 1]z - [bl \cdot 1] \quad \text{權} -\frac{1}{[bb \cdot 1]} \end{array} \right\} \quad (191)$$



由(191)可列成法方程式：

$$\left( [cc \cdot 1] - \frac{[bc \cdot 1]^2}{[bb \cdot 1]} \right) z - \left( [cl \cdot 1] - \frac{[bc \cdot 1][bl \cdot 1]}{[bb \cdot 1]} \right) = 0$$

$$\text{或} \quad [cc \cdot 2]z - [cl \cdot 2] = 0 \quad (192)$$

是與由(190)消去  $y$  所得之結果相同。倘再繼續應用，則  $z$  亦可消去，應用下列虛構改正數方程式：

$$\left. \begin{array}{l} v'''_1 = -l_1 \quad \text{權} \quad 1 \\ v'''_2 = -l_2 \quad \text{權} \quad 1 \\ \dots\dots\dots \\ v'''_n = -l_n \quad \text{權} \quad 1 \\ v'''_{n+1} = -[al] \quad \text{權} - \frac{1}{[aa]} \\ v'''_{n+2} = -[bl \cdot 1] \quad \text{權} - \frac{1}{[bb \cdot 1]} \\ v'''_{n+3} = -[cl \cdot 2] \quad \text{權} - \frac{1}{[cc \cdot 2]} \end{array} \right\} \quad (193)$$

其總數為  $n+3$ ，各方程式內均無未知數，由此可求改正數平方和，即

$$[l \cdot v''' \cdot v'''] = [vv] = [ll] - \frac{[al]^2}{[aa]} - \frac{[bl \cdot 1]^2}{[bb \cdot 1]} - \frac{[cl \cdot 2]^2}{[cc \cdot 2]} \quad (194)$$

與第六節式(59)相同。

上述係士賴伯約化法之理論。其應用最適於方向觀測之平差，此時所有改正數方程式內之  $x$  項係數均為  $-1$ ，其形式如下：

$$v_i = -x + b_i y + c_i z - l_i \quad (195)$$

應用士賴伯約化法，其第 1 至第  $n$  個虛構改正數方程式，係將式(195)內之  $-x$  項取消，各授以權 1；另加一式：

$$v'_{n+1} = [b]y + [c]z - [l] \quad \text{權} \quad -\frac{1}{n}$$

由此列成法方程式：

$$\left[ \left( b - \frac{[b]}{n} \right)^2 \right] y + \left[ \left( b - \frac{[b]}{n} \right) \left( c - \frac{[c]}{n} \right) \right] z - \left[ \left( b - \frac{[b]}{n} \right) \left( l - \frac{[l]}{n} \right) \right] = 0$$

$$\left[ \left( b - \frac{[b]}{n} \right) \left( c - \frac{[c]}{n} \right) \right] y + \left[ \left( c - \frac{[c]}{n} \right)^2 \right] z - \left[ \left( c - \frac{[c]}{n} \right) \left( l - \frac{[l]}{n} \right) \right] = 0$$

此式與第十七節之公式(179)完全相同,故不論用約化改正數方程式或用士賴伯約化法,其結果均相同也。

## 習 題

1. 試解下列法方程式:

$$0.55x + 0.18y - 0.23z - 4.78 = 0$$

$$0.18x + 0.75y - 0.40z - 4.33 = 0$$

$$-0.23x - 0.40y + 0.68z + 6.17 = 0$$

2. 試求下列法方程式:

$$459x - 303y - 389z + 244t - 507 = 0$$

$$-308x + 464y + 408z - 269t + 695 = 0$$

$$-389x + 408y + 679z - 331t + 653 = 0$$

$$244x - 269y - 331z + 469t - 283 = 0$$

之未知數值及其權。

3. 由下列改正數方程式:

$$v_1 = x \quad \text{權 } p_1 = 0.29$$

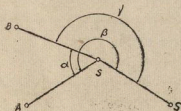
$$v_2 = -x + y + 2.3 \quad p_1 = 0.37$$

$$v_3 = y \quad p_1 = 0.25$$

$$v_4 = y - z - 1.4 \quad p_1 = 0.33$$

$$v_5 = z \quad p_1 = 0.50$$

試列相當之法方程式並解算其未知數值並求其中誤差:



第五章 第六圖

4. 在測站  $S$  對準  $A, B, C$  三點共測三角,其值為:

$$\alpha = 43^\circ 37' 15'',$$

$$\beta = 248^\circ 12' 34'',$$

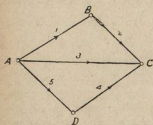
$$\gamma = 204^\circ 34' 55''$$

設觀測之精度相等,試平差之。

5. 測站  $A$  之海拔為 237.483,

茲擬根據之求  $B, C, D$  三測站之高

程,故先應用水準測量定出其間之高程差,所得之結果如下:



第五章 第七圖

$h_1 = 5.835$  公尺,  $h_2 = 3.782$  公尺  
 $h_3 = 9.640$  公尺,  $h_4 = 7.384$  公尺  
 $h_5 = 2.270$  公尺。

各測站間之距離爲：

$S_1 = 3.5$  公里,  $S_2 = 2.7$  公里,  
 $S_3 = 4.0$  公里,  $S_4 = 3.0$  公里,  
 $S_5 = 2.5$  公里。

試求  $B, C, D$  三測站之平差海拔及其中誤

差。

6. 設  $A, B, C$  三點之坐標及其至新點  $D$  之三距離均已測定如下：

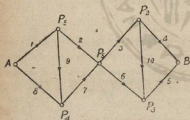
$A$ :  $x = -732.540$  公尺  $y = +1700.840$  公尺

$B$ :  $-2386.087$  公尺  $+140.916$  公尺

$C$ :  $+839.055$  公尺  $-661.723$  公尺

$AD = 1.89$  公里,  $BD = 0.49$  公里,  $CD = 2.87$  公里

試求  $D$  點之坐標及其中誤差。



第五章 第八圖

7. 下列水準網內  $A$  及  $B$  兩點之海拔  $H_a$  及  $H_b$  係於事前測定, 水準測量其測線 10 條, 其高程差爲  $h_1, h_2, \dots, h_{10}$ , 由之求  $P_1, P_2, \dots, P_5$  等之海拔, 試按平差法原理列出其改正數方程式。

8. 試應用士賴伯約化法求下

列改正數方程式內之未知數及  $[vv]$ ：

$$v_1 = -0.83 + \zeta + 44.71\xi - 77.84\eta$$

$$v_2 = +5.37 + \zeta - 42.71\xi + 63.56\eta$$

$$v_3 = +16.96 + \zeta - 222.79\xi + 259.79\eta$$

$$v_4 = +3.48 + \zeta - 34.63\xi - 29.65\eta$$

$$v_5 = +1.53 + \zeta - 31.01\xi - 99.31\eta$$

## 第六章 條件觀測之平差

## 第一節 條件方程式

所謂條件觀測之平差者，乃在一組未知數之真值間，有固定物理或幾何之條件存在，平差時必須顧及，使平差後所得之最或是值能滿足之謂也。茲試以最簡單之例說明之：在地面上量一三角形之三內角  $\alpha, \beta, \gamma$ ，由幾何學之定理知一球面三角形之內角和將等於  $180^\circ +$  球面角超，而球面角超係由三角形之面積求之。設球面角超為  $\varepsilon$ ，則在  $\alpha, \beta, \gamma$ ，三角度之真值間，當有下列條件：

$$\alpha + \beta + \gamma = 180^\circ + \varepsilon$$

或

$$\alpha + \beta + \gamma - (180^\circ + \varepsilon) = 0 \quad (1)$$

若上述三角之觀測值為  $\alpha', \beta', \gamma'$ ，則得

$$\alpha' + \beta' + \gamma' - (180^\circ + \varepsilon) = w \quad (2)$$

$w$  為將觀測值代入原方程式(1)後所得之值，普通名為“不符值”，在前例中，又名為三角形閉合差。

方程式(1)或(2)名為條件方程式。在一組觀測量中，可有多個條件存在，其形式可為一次或多次。設有觀測量之真值為  $x_1, x_2, \dots, x_n$ ，其間有一條件為：

$$F(x_1, x_2, \dots, x_n) = 0 \quad (3)$$

而  $x_1, x_2, \dots, x_n$  之觀測值為  $l_1, l_2, \dots, l_n$ ，其平差所得之改正數為  $v_1, v_2, \dots, v_n$ ，則

$$x_i = l_i + v_i$$

代入(3)即得：

$$F(l_1 + v_1, l_2 + v_2, \dots, l_n + v_n) = F(l_1, l_2, \dots, l_n) + \frac{\partial F}{\partial l_1} v_1 + \frac{\partial F}{\partial l_2} v_2 + \dots + \frac{\partial F}{\partial l_n} v_n$$

$$+ (\text{二次以上各項}) = 0 \quad (4)$$

$$\text{命} \quad F(l_1, l_2, \dots, l_n) = w_1 \quad (5)$$

并以  $a_1, a_2, \dots, a_n$  代表微分係數  $\frac{\partial F}{\partial l_1}, \frac{\partial F}{\partial l_2}, \dots, \frac{\partial F}{\partial l_n}$ , 捨去二次以上各項 (因  $v$  之值均甚小) 不論, 則式 (4) 可化爲一次方程式如下:

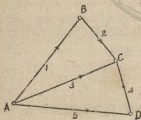
$$a_1 v_1 + a_2 v_2 + \dots + a_n v_n + w = 0 \quad (6)$$

式 (6) 係由條件方程式 (3) 所演化而得之條件, 即平差後各改正數間必須滿足之關係也。在  $n$  個觀測量間, 設有  $r$  個如式 (6) 之條件方程式, 則  $r$  之數目必須較  $n$  爲小, 始發生平差問題。利用  $r$  個條件方程式, 可將  $n$  個未知數之改正數  $v_1, v_2, \dots, v_n$  消去任意  $r$  個, 而僅餘  $n-r$  個互相獨立之改正數。觀測量既爲  $n$  個, 故多餘之觀測爲  $r$  個。

倘  $r=n$ , 則  $n$  個如式 (6) 之方程式, 適足以決定  $n$  個未知數之值, 不但無平差問題, 即觀測亦無意義, 蓋僅憑數學之條件已能求出未知數值, 固無需觀測矣。

至於  $r > n$  時, 即條件之數目多於未知數時, 則問題不能解算, 蓋少數之觀測值實不能滿足多數之條件也。故在條件觀測中, 條件方程式之數目必須少於未知數之數目, 且即等於多餘觀測之數目。解算任一條件平差問題時, 首須研究若干獨立觀測量即足以解算該問題, 設觀測量多於最低數目, 即有條件方程式之存在, 而其數目即等於多餘觀測之數目。

例一: 設  $A$  點之高程爲已知, 觀測之高程差共有 5 個, 即  $h_1$  至  $h_5$  求  $B, C, D$  三點之高。



第六章 第一圖

$B, C, D$  三點之高。  
作此項計算時, 三個觀測, 已能定三點之高程, 在本例內事實上多作觀測二個, 故得二條件方程式:

$$(h_1 + v_1) + (h_2 + v_2) - (h_3 + v_3) = 0$$

$$(h_3 + v_3) - (h_4 + v_4) - (h_5 + v_5) = 0$$

$$\text{令} \quad h_1 + h_2 - h_3 = w_1$$

$$h_3 - h_4 - h_5 = w_2$$

於是

$$\left. \begin{aligned} v_1 + v_2 - v_3 + w_1 &= 0 \\ v_3 - v_4 - v_5 + w_2 &= 0 \end{aligned} \right\} r=2$$

上述之  $v_i$  爲各高程差  $h_i$  上應加之改正數。

## 第二節 條件觀測化爲間接觀測

條件方程式如不繁多, 而其係數又復簡單, 則可應用直接法解算。所

謂直接法者，即將條件觀測化成間接觀測而解出之謂也。

今設有  $n$  個未知數  $x_1, x_2, \dots, x_n$ ，其間有  $r$  個條件：

$$\left. \begin{aligned} a_0 + a_1x_1 + a_2x_2 + \dots + a_nx_n &= 0 \\ b_0 + b_1x_1 + b_2x_2 + \dots + b_nx_n &= 0 \\ \dots\dots\dots \\ r_0 + r_1x_1 + r_2x_2 + \dots + r_nx_n &= 0 \end{aligned} \right\} \quad (7)$$

如利用此  $r$  個條件方程式，消去任意  $r$  個未知數，則僅餘  $n-r$  個未知數。茲假定消去  $x_1, x_2, \dots, x_r$ ，令  $x_1, x_2, \dots, x_r$  均以  $x_{r+1}, x_{r+2}, \dots, x_n$  表示之，則

$$\left. \begin{aligned} x_1 &= A_1x_{r+1} + B_1x_{r+2} + \dots + H_1x_n \\ x_2 &= A_2x_{r+1} + B_2x_{r+2} + \dots + H_2x_n \\ \dots\dots\dots \\ x_n &= A_rx_{r+1} + B_rx_{r+2} + \dots + H_rx_n \end{aligned} \right\} \quad (8)$$

如觀測  $x_1, x_2, \dots, x_n$  之結果為  $l_1, l_2, \dots, l_n$ ，於是可得下列  $n$  個改正數方程式：

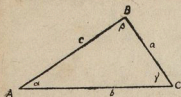
$$\left. \begin{aligned} l_1 + v_1 &= A_1x_{r+1} + B_1x_{r+2} + \dots + H_1x_n \\ l_2 + v_2 &= A_2x_{r+1} + B_2x_{r+2} + \dots + H_2x_n \\ \dots\dots\dots \\ l_r + v_r &= A_rx_{r+1} + B_rx_{r+2} + \dots + H_rx_n \\ l_{r+1} + v_{r+1} &= x_{r+1} \\ l_{r+2} + v_{r+2} &= x_{r+2} \\ \dots\dots\dots \\ l_n + v_n &= x_n \end{aligned} \right\} \quad n \text{ 個} \quad (9)$$

方程式 (9) 之形式係為間接觀測中之改正數方程式，由此可以解算  $x_{r+1}, x_{r+2}, \dots, x_n$  之值，代入 (8) 內，又能求出  $x_1, x_2, \dots, x_r$  等值，且所有  $x$  值必能滿足 (7) 之條件，因式 (8) 係因 (7) 所演化而出者。

方程式 (9) 內共有  $n$  個觀測值， $n-r$  個未知數。設各觀測值之權數為  $p_1, p_2, \dots, p_n$ ，則按照間接觀測之公式，權單位之中誤差應為：

$$m = \sqrt{\frac{[pvv]}{n-u}} = \sqrt{\frac{[pvv]}{n-(n-r)}} = \sqrt{\frac{[pvv]}{r}} \quad (10)$$

例：茲有一平面三角形  $ABC$ ，其間之三內角  $\alpha, \beta, \gamma$  必須滿足下列



第六章 第二圖

之條件。

$$\alpha + \beta + \gamma = 180^\circ \quad (a)$$

顧事實上三內角  $\alpha, \beta, \gamma$  之觀測值  $L_1, L_2, L_3$  往往不能適合預期之結果，而得

$$L_1 + L_2 + L_3 - 180^\circ = w \quad (b)$$

在觀測值上加以改正數後，始能滿足必須之條件：

$$(L_1 + V_1) + (L_2 + V_2) + (L_3 + V_3) = 180^\circ \quad (c)$$

由 (b) 及 (c) 二式中可得

$$V_1 + V_2 + V_3 + w = 0 \quad (d)$$

茲將內角  $\gamma$  以其他二角表示之，即

$$\alpha = L_1 + V_1$$

$$\beta = L_2 + V_2$$

$$\gamma = L_3 + V_3 = 180^\circ - (\alpha + \beta) = 180^\circ - (L_1 + V_1 + L_2 + V_2)$$

(e)

復命  $x$  及  $y$  為二新未知數，而以  $L_1$  及  $L_2$  之值為  $\alpha$  及  $\beta$  之近似值，於是得

$$\alpha = L_1 + x$$

$$\beta = L_2 + y$$

$$\gamma = 180^\circ - (\alpha + \beta)$$

(f)

由是可得改正數方程式：

$$V_1 = \alpha - L_1$$

$$V_2 = \beta - L_2$$

$$V_3 = \gamma - L_3 = 180^\circ - (L_1 + V_1 + L_2 + V_2) - L_3$$

$$= 180^\circ - (L_1 + L_2 + L_3) - V_1 - V_2 = -x - y - w$$

(g)

法方程式：

$$+2x + y + w = 0$$

$$x + 2y + w = 0$$

(h)

解出：

$$y = \frac{-\frac{w}{2}}{\frac{3}{2}} = -\frac{w}{3}$$

故

$$\beta = L_2 - \frac{w}{3}.$$

該角之權爲：

$$P_y = P_\beta = \frac{3}{2}.$$

每一角觀測值之中誤差爲：

$$m = \pm \sqrt{\frac{[ll \cdot 2]}{n-1}} = \pm \sqrt{\frac{\frac{w^2}{3}}{1}} = \pm \frac{w}{\sqrt{3}}.$$

角度平差後之中誤差爲：

$$M_y = M_\beta = \frac{m}{\sqrt{\frac{3}{2}}} = \pm \frac{w}{3} \sqrt{2}.$$

與第四章第八節用直接觀測平差法所求得之結果完全相同。

### 第三節 繫數解法

前節所論之方法利用  $r$  個條件方程式消除  $r$  個未知數，然後用間接觀測方法平差之。若條件方程式爲數較多，且形式複雜，則前項消除工作甚屬繁巨，計算頗爲不便，故高斯創用“繫數解法”，未知數不必消除，即可直接求得其最或是值。茲論述如下：

設有未知數  $n$  個； $x_1, x_2, \dots, x_n$ ，其間有條件方程式  $r$  個：

$$r \text{ 個 } \left\{ \begin{array}{l} a_0 + a_1 x_1 + a_2 x_2 + \dots + a_n x_n = 0 \\ b_0 + b_1 x_1 + b_2 x_2 + \dots + b_n x_n = 0 \\ \dots \dots \dots \\ r_0 + r_1 x_1 + r_2 x_2 + \dots + r_n x_n = 0 \end{array} \right. \quad (11)$$

以觀測值  $l_1, l_2, \dots, l_n$  代未知數  $x_i$  之位置後，上列方程式將不復滿足必要之條件，而形成下式：

$$\left. \begin{array}{l} a_0 + a_1 l_1 + a_2 l_2 + \dots + a_n l_n = w_1 \\ b_0 + b_1 l_1 + b_2 l_2 + \dots + b_n l_n = w_2 \\ \dots \dots \dots \\ r_0 + r_1 l_1 + r_2 l_2 + \dots + r_n l_n = w_r \end{array} \right\} \quad (12)$$





$$\left. \begin{aligned} p_1 v_1 &= a_1 k_1 + b_1 k_2 + \dots + r_1 k_r \\ p_2 v_2 &= a_2 k_1 + b_2 k_2 + \dots + r_2 k_r \\ &\dots\dots\dots \\ p_n v_n &= a_n k_1 + b_n k_2 + \dots + r_n k_r \end{aligned} \right\} \quad (19)$$

或

$$\left. \begin{aligned} v_1 &= \frac{1}{p_1} (a_1 k_1 + b_1 k_2 + \dots + r_1 k_r) \\ v_2 &= \frac{1}{p_2} (a_2 k_1 + b_2 k_2 + \dots + r_2 k_r) \\ &\dots\dots\dots \\ v_n &= \frac{1}{p_n} (a_n k_1 + b_n k_2 + \dots + r_n k_r) \end{aligned} \right\} \quad (20)$$

上式名爲繫數方程式。 $k_1, k_2, \dots, k_r$  名爲繫數。繫數之數目與條件方程式之數目相等。若知  $k_1, k_2, \dots, k_r$  等之數值，則可應用繫數方程式求改正數  $v_i$ 。將繫數方程式 (20) 代入條件方程式 (14) 內，並按  $k$  集項，即得：

$$\left. \begin{aligned} \left[ \frac{aa}{p} \right] k_1 + \left[ \frac{ab}{p} \right] k_2 + \dots + \left[ \frac{ar}{p} \right] k_r + w_1 &= 0 \\ \left[ \frac{ab}{p} \right] k_1 + \left[ \frac{bb}{p} \right] k_2 + \dots + \left[ \frac{br}{p} \right] k_r + w_2 &= 0 \\ &\dots\dots\dots \\ \left[ \frac{ar}{p} \right] k_1 + \left[ \frac{br}{p} \right] k_2 + \dots + \left[ \frac{rr}{p} \right] k_r + w_r &= 0 \end{aligned} \right\} \quad (21)$$

上式 (21) 與間接觀測中之法方程式完全類似，所有係數均與平方係數對角線對稱，故亦名爲法方程式。此處之未知數  $k_1, k_2, \dots, k_r$  共有  $r$  個，方程式亦爲  $r$  個，故解算此法方程式後，即可得各繫數之值。再將其值代入式 (20) 內，得各觀測值之改正數，平差問題於是解決。至於法方程式 (21) 之解算，仍可用前章所論之高斯或杜力特爾約化法，茲不贅論。以上係假定不等權觀測，在等權觀測時，則各  $p$  均爲 1，而式 (20) 及式 (21) 內之  $p$  均可略去。

至於  $[vv]$  之求法，可直接以改正數之平方計算之，並可用另一公式檢核之。檢核之公式可如下法求之：將式 (20) 兩邊平方並乘以相當之權數即得：

$$p_i v_i = \frac{1}{p_i} \left. \begin{aligned} &(a_i a_i k k_1^2 + a_i b_i k_1 k_2) + \dots + a_i r_i k_1 k_r \\ &+ a_i b_i k_1 k_2 + b_i b_i k_2^2 + \dots + b_i r_i k_2 k_r \\ &+ \dots \\ &+ a_i r_i k_1 k_r + b_i r_i k_2 k_r + \dots + r_i r_i k_r^2 \end{aligned} \right\} \quad (22)$$

故

$$[p v v] = \left. \begin{aligned} &\left[ \frac{aa}{p} \right] k_1^2 + \left[ \frac{ab}{p} \right] k_1 k_2 + \dots + \left[ \frac{ar}{p} \right] k_1 k_r \\ &+ \left[ \frac{ab}{p} \right] k_1 k_2 + \left[ \frac{bb}{p} \right] k_2^2 + \dots + \left[ \frac{br}{p} \right] k_2 k_r \\ &\dots \\ &+ \left[ \frac{ar}{p} \right] k_1 k_r + \left[ \frac{br}{p} \right] k_2 k_r + \dots + \left[ \frac{rr}{p} \right] k_r^2 \end{aligned} \right\} \quad (23)$$

試將此式與(21)相比較，則上式可簡書如下：

$$[p v v] = -k_1 w_1 - k_2 w_2 - \dots - k_r w_r = -[k w] \quad (24)$$

此外  $(p v v)$  尚有另一表示方法，將式(23)列成下形：

$$[p v v] = \left. \begin{aligned} &\left[ \frac{aa}{p} \right] k_1^2 + 2 \left[ \frac{ab}{p} \right] k_1 k_2 + \dots + 2 \left[ \frac{ar}{p} \right] k_1 k_r \\ &+ \left[ \frac{bb}{p} \right] k_2^2 + \dots + 2 \left[ \frac{br}{p} \right] k_2 k_r \\ &+ \dots \\ &+ \left[ \frac{rr}{p} \right] k_r^2 \end{aligned} \right\} \quad (25)$$

前已論及條件觀測中之法方程式與間接觀測者完全類似，例如式(21)中之  $\left[ \frac{aa}{p} \right] \left[ \frac{ab}{p} \right] \dots$  及  $w_1, w_2 \dots w_r$ ，相當於第五章第三節內式(36)中之  $[paa][pab] \dots$  及  $-[pab], -[pbl] \dots [pnl]$ ，而  $k_1 k_2 \dots k_r$ ，則相當於彼處之  $x, y \dots t$ ；由此則式(25)之右方，相當於彼處之

$$\begin{aligned} &[paa]x^2 + 2[pab]xy + 2[pac]xz + \dots \\ &+ [pbb]y^2 + 2[pbc]yz + \dots \\ &+ [pcc]z^2 + \dots \\ &+ \dots \end{aligned} \quad (26)$$

但前章第六節中式(54)\*至(61)\*曾證明：

$$\begin{aligned}
 [p_{vv}] &= [paa]x^2 + 2[pab]xy + 2[pac]xz \\
 &\quad + [pbb]y^2 + 2[pbc]yz \\
 &\quad + [pcc]z^2 \\
 &= \frac{[pal]^2}{[paa]} + \frac{[pbl \cdot 1]^2}{[pbb \cdot 1]} + \frac{[pcl \cdot 2]^2}{[pcc \cdot 2]} \quad (27)
 \end{aligned}$$

同理可自式(25)內導出相當之公式如下：

$$[x_{vv}] = \frac{[w_1]^2}{\left[\frac{aa}{p}\right]} + \frac{[w_2 \cdot 1]^2}{\left[\frac{bb \cdot 1}{p}\right]} + \frac{[w_3 \cdot 2]^2}{\left[\frac{cc \cdot 2}{p}\right]} + \dots \quad (28)$$

$\left[\frac{bb \cdot 1}{p}\right] \left[\frac{cc \cdot 2}{p}\right]$  之意義與  $[pbb \cdot 1] [pcc \cdot 2]$  相同，因  $w_1, w_2, \dots$  相當於  $-[pal], -[pbl]$  等，故  $[w_2 \cdot 1]$  相當於  $[pbl \cdot 1]$ ， $[w_3 \cdot 2]$  相當於  $[pcl \cdot 2]$ ，其求法亦與間接觀測中求  $[p_{vv}]$  之約化步驟完全相同。惟該處  $[pll]$  一項，此處為零，故約化之步驟如下：

$$\left. \begin{aligned}
 \left[\frac{aa}{p}\right]k_1 + \left[\frac{ab}{p}\right]k_2 + \left[\frac{ac}{p}\right]k_3 + w_1 &= 0 \\
 \left[\frac{bb}{p}\right]k_2 + \left[\frac{bc}{p}\right]k_3 + w_2 &= 0 & \left[\frac{bb \cdot 1}{p}\right]k_2 + \left[\frac{bc \cdot 1}{p}\right]k_3 + [w_2 \cdot 1] &= 0 \\
 \left[\frac{cc}{p}\right]k_3 + w_3 &= 0 & \left[\frac{cc \cdot 1}{p}\right]k_3 + [w_3 \cdot 1] &= 0 \\
 & & \underline{0} & \left[0 \cdot 1\right] \\
 & & & \left[\frac{cc \cdot 2}{p}\right]k_3 + [w_3 \cdot 2] = 0 \\
 & & & \left[0 \cdot 2\right] \\
 & & & \left[0 \cdot 3\right]
 \end{aligned} \right\} \quad (29)$$

式(29)之左面為法方程式，其下附有 0，係相當於間接觀測中之  $[pll]$ ； $[0 \cdot 1]$ ， $[0 \cdot 2]$ ， $[0 \cdot 3]$  即相當於  $[pll \cdot 1]$ ， $[pll \cdot 2]$ ， $[pll \cdot 3]$ ，因

$$[0 \cdot 3] = \frac{w_3^2}{\left[\frac{aa}{p}\right]} - \frac{[w_2 \cdot 1]^2}{\left[\frac{bb \cdot 1}{p}\right]} - \frac{[w_3 \cdot 2]^2}{\left[\frac{cc \cdot 2}{p}\right]},$$

故按照式(28)

$$[0 \cdot 3] = [p_{vv}] \quad (30)$$

綜合以上所述， $[pvv]$  之計算共有三法：一為直接由改正數計算；二為用式(24)；三則用式(28)，而以式(29)之約化法求之。若三法所求之結果盡相同，是即證明法方程式之解算無誤。應用繫數解法求得  $[pvv]$  後，即可按照下列公式：

$$m = \sqrt{\frac{[pvv]}{r}}$$

計算權單位之中誤差， $r$  為條件數目。

例一：設  $A$  站之海拔  $H_a = 237.483$  公尺，茲為求  $B, C$  及  $D$  三點之海拔計，分五路作水準測量求  $A$  站與  $B, C$  及  $D$  三點間之高程差  $h_1, h_2, \dots, h_5$ 。其結果如下：

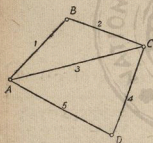
$$h_1 = 5.835 \text{ 公尺}, \quad h_2 = 3.782 \text{ 公尺}, \quad h_3 = 9.640 \text{ 公尺}$$

$$h_4 = 7.384 \text{ 公尺}, \quad h_5 = 2.270 \text{ 公尺}.$$

$$S_1 = 3.5 \text{ 公里}, \quad S_2 = 2.7 \text{ 公里},$$

$$S_3 = 4.0 \text{ 公里}, \quad S_4 = 3.0 \text{ 公里},$$

$$S_5 = 2.5 \text{ 公里}.$$



第六章 第三圖

按第一節例題，知此題平差之二條件方程式為：

$$(h_1 + V_1) + (h_2 + V_2) - (h_3 + V_3) = 0$$

$$(h_3 + V_3) - (h_4 + V_4) - (h_5 + V_5) = 0$$

或  $V_1 + V_2 - V_3 + w_1 = 0$

$$V_3 - V_4 - V_5 + w_2 = 0$$

今  $w_1 = h_1 + h_2 - h_3 = -23$  公厘

$$w_2 = h_3 - h_4 - h_5 = -14$$
 公厘

根據前章第十二節，知水準測量之權乃與距離成反比例。茲以一公里為單位，令其權與距離之關係為：

$$p_i = \frac{1}{S_i}$$

於是可求各高程差之權倒數如下：

$$\frac{1}{p_1} = 3.5, \quad \frac{1}{p_2} = 2.7, \quad \frac{1}{p_3} = 4.0, \quad \frac{1}{p_4} = 3.0, \quad \frac{1}{p_5} = 2.5,$$

其條件方程式及法方程式各項係數之計算，列成下表：

	$a$	$b$	$\frac{1}{p}$	$\frac{aa}{p}$	$\frac{ab}{p}$	$\frac{bb}{p}$
1	+1		3.5	3.5		
2	+1		2.7	2.7		
3	-1	+1	4.0	4.0	-4.0	4.0
4		-1	3.0			3.0
5		-1	2.5			2.5
和				10.2	-4.0	9.5

法方程式爲：

$$\begin{aligned} 10.2k_1 - 4.0k_2 - 23 &= 0 \\ +9.5k_2 - 14 &= 0 \end{aligned}$$

解出

$$k_1 = 3.40, \quad k_2 = 2.90。$$

根據式(20)求各改正數  $v_i$ ：

$$V_1 = \frac{a_1}{p_1} k_1 + \frac{b_1}{p_1} k_2 = +12 \text{ 公厘} \quad = 0.12 \sqrt{\text{尺}}$$

$$V_2 = \frac{a_2}{p_2} k_1 + \frac{b_2}{p_2} k_2 = +9 \text{ 公厘}$$

$$V_3 = \frac{a_3}{p_3} k_1 + \frac{b_3}{p_3} k_2 = -2 \text{ 公厘}$$

$$V_4 = \frac{a_4}{p_4} k_1 + \frac{b_4}{p_4} k_2 = -9 \text{ 公厘}$$

$$V_5 = \frac{a_5}{p_5} k_1 + \frac{b_5}{p_5} k_2 = -7 \text{ 公厘}$$

由改正數  $v_i$  計算  $[pvv]$ ，得

$$[pvv] = 118.74$$

由式(24)求之，則得

$$[pvv] = -[Kw] = 118.8$$

$$\therefore m = \sqrt{\frac{[pvv]}{s}} = \sqrt{\frac{118.74}{2}} = \pm 7.7 \text{ 公厘，是即每一公里之中誤差。}$$

高程差之平差值各為：

$$h'_1 = h_1 + v_1 = 5.847 \text{ 公尺}, \quad h'_4 = h_4 + v_4 = 7.375 \text{ 公尺},$$

$$h'_2 = h_2 + v_2 = 3.791 \text{ 公尺}, \quad h'_5 = h_5 + v_5 = 2.263 \text{ 公尺},$$

$$h'_3 = h_3 + v_3 = 9.638 \text{ 公尺},$$

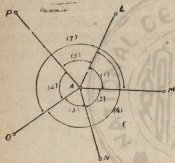
故所求三點之海拔為：

$$H_b = 243.330 \text{ 公尺}$$

$$H_c = 247.121 \text{ 公尺}$$

$$H_d = 239.746 \text{ 公尺}$$

例二：在測站  $A$  向  $L, M, N, O, P$  五測標觀測，計得七角度



$$L_1 = 85^\circ 14' 24.5''$$

$$L_2 = 83^\circ 45' 32.0''$$

$$L_3 = 41^\circ 35' 24.0''$$

$$L_4 = 99^\circ 01' 14.1''$$

$$L_5 = 50^\circ 23' 26.7''$$

$$L_6 = 210^\circ 35' 17.5''$$

$$L_7 = 234^\circ 39' 08.2''$$

第六章 第四圖

五個方向之間僅有四個獨立角度，故多餘觀測之數目為 3，亦即應有三個條件存在於此七個觀測值之間。茲按第

四圖所示，列出此三個條件方程如下：

$$(1) + (2) + (3) - (6) = 0$$

$$(4) + (5) + (6) - 360^\circ = 0$$

$$-(1) + (6) + (7) - 360^\circ = 0$$

茲以  $(L+V)_i$  代替 (1), (2)……於是可得條件方程如下表：

	$V_1$	$V_2$	$V_3$	$V_4$	$V_5$	$V_6$	$V_7$	
1	+1	+1	+1			-1		+3.0=0
2				+1	+1	+1		-1.7=0
3	-1					+1	+1	+1.2=0
4	0	+1	+1	+1	+1	+1	+1	

由此得法方程式：

$$+4k_1 - k_2 - 2k_3 + 3.0 = 0$$

$$+3k_2 + k_3 + 1.8 = 0$$

$$+3k_3 - 3.2 = 0$$

解出

$$k_1 = -1.347, \quad k_2 = +0.619, \quad k_3 = -1.503$$

改正數爲：

$V_1$	$V_2$	$V_3$	$V_4$	$V_5$	$V_6$	$V_7$
+0.16''	-1.35''	-1.35''	+0.62''	+0.62''	+0.46''	-1.50''

平差後之角度值

$$(1) = L_1 + V_1 = 85^\circ 14' 24.66''$$

$$(2) = L_2 + V_2 = 83^\circ 45' 30.65''$$

$$(3) = L_3 + V_3 = 41^\circ 35' 22.65''$$

$$(4) = L_4 + V_4 = 99^\circ 01' 14.72''$$

$$(5) = L_5 + V_5 = 50^\circ 23' 27.32''$$

$$(6) = L_6 + V_6 = 210^\circ 35' 17.96''$$

$$(7) = L_7 + V_7 = 234^\circ 39' 06.70''$$

將此值代入上述三條件方程式，適能滿足，足證平差計算無誤。

#### 第四節 未知數函數之中誤差

平差之目的，除在求未知數之值以外，尚須求平差後各未知數或其函數之中誤差。在平差以前如以觀測值  $l_1, l_2, \dots, l_n$  計算其函數

$$f = f(l_1, l_2, \dots, l_n) \quad (31)$$

之值，則求此未平差之  $f$  值之中誤差，其法甚爲簡單，蓋各觀測值  $l_1, l_2, \dots, l_n$  之間，均互相獨立，故可按照誤差傳播定律求之：

$$m_f^2 = \left(\frac{\partial f}{\partial l_1}\right)^2 m_1^2 + \left(\frac{\partial f}{\partial l_2}\right)^2 m_2^2 + \dots + \left(\frac{\partial f}{\partial l_n}\right)^2 m_n^2 \quad (32)$$

$m_f$  爲  $f$  之中誤差， $m_1, m_2, \dots, m_n$  等爲  $l_1, l_2, \dots, l_n$  之中誤差。今命

$$f_1 = \frac{\partial f}{\partial l_1}, \quad f_2 = \frac{\partial f}{\partial l_2}, \quad \dots, \quad f_n = \frac{\partial f}{\partial l_n} \quad (33)$$



而以  $m$  為權單位之中誤差，則由

$$p_1 m_1^2 = p_2 m_2^2 = \dots = p_n m_n^2 = m^2$$

之關係，可將式(32)改書為：

$$m_f^2 = \left[ \frac{f f}{p} \right] m^2 \quad (34)$$

但如以平差後未知數之值  $x_1, x_2, \dots, x_n$  求此同一函數之值，設得  $F$ ，則此時

$$F = f(x_1, x_2, \dots, x_n) = f(l_1 + v_1, l_2 + v_2, \dots, l_n + v_n) \quad (35)$$

其中每個改正數  $v$  均為所有觀測值之函數，即

$$v_i = \varphi_i(l_1, l_2, \dots, l_n) \quad (36)$$

蓋所有改正數均由整組觀測值經平差計算而得，故此時各  $v$  並非互相獨立。如命

$$F_1 = \frac{\partial F}{\partial l_1}, \quad F_2 = \frac{\partial F}{\partial l_2}, \quad \dots, \quad F_n = \frac{\partial F}{\partial l_n} \quad (37)$$

則  $F$  之中誤差為：

$$m_F^2 = \left[ \frac{F F}{p} \right] m^2 \quad (38)$$

$F_1, F_2, \dots, F_n$  之值，並不與  $f_1, f_2, \dots, f_n$  之值相同，蓋由式(35)並注意各  $v$  均為  $l_1, l_2, \dots, l_n$  之函數，故微分係數  $F_i$  之公式應為：

$$F_i = \frac{\partial F}{\partial l_i} = \frac{\partial f}{\partial l_i} + \frac{\partial f_1}{\partial v_1} \cdot \frac{\partial v_1}{\partial l_i} + \frac{\partial f_2}{\partial v_2} \cdot \frac{\partial v_2}{\partial l_i} + \dots + \frac{\partial f_n}{\partial v_n} \cdot \frac{\partial v_n}{\partial l_i} \quad (39)$$

由函數(35)可知

$$\frac{\partial f_k}{\partial l_i} = \frac{\partial f}{\partial v_i} \quad (40)$$

更按式(39)之關係可化式(39)為：

$$F_i = \frac{\partial F}{\partial l_i} = f_i + f_1 \frac{\partial v_1}{\partial l_i} + f_2 \frac{\partial v_2}{\partial l_i} + \dots + f_n \frac{\partial v_n}{\partial l_i} \quad (41)$$

所有上式之  $\frac{\partial v}{\partial l_i}$  必須間接求之。蓋  $v$  為各繫數  $k$  之函數，而  $k$  又為各觀測值之函數，故





同理，以  $\frac{b_i}{p_i}$ , ……  $\frac{r_i}{p_i}$  乘式(50)，又得

$$\left[ \frac{bF}{p} \right] = 0, \dots \dots \left[ \frac{rF}{p} \right] = 0. \quad (52)$$

若以  $\frac{F_i}{p_i}$  乘式(50)之兩方，而求其和，即得

$$\left[ \frac{FF}{p} \right] = \left[ \frac{fF}{p} \right] - \left[ \frac{aF}{p} \right] L_1 - \left[ \frac{bF}{p} \right] L_2 \dots \dots - \left[ \frac{rF}{p} \right] L_r$$

由式(51)及(52)可以證明：

$$\left[ \frac{FF}{p} \right] = \left[ \frac{fF}{p} \right] \quad (53)$$

再以  $\frac{f_i}{p_i}$  乘式(50)之兩方，於是

$$\left[ \frac{fF}{p} \right] = \left[ \frac{FF}{p} \right] = \left[ \frac{ff}{p} \right] - \left\{ \left[ \frac{af}{p} \right] L_1 - \left[ \frac{bf}{p} \right] L_2 + \dots + \left[ \frac{rf}{p} \right] L_r \right\} \quad (54)$$

$$m_F^2 = \left[ \frac{FF}{p} \right] m^2 = m^2 \left\{ \left[ \frac{ff}{p} \right] - \left( \left[ \frac{af}{p} \right] L_1 + \left[ \frac{bf}{p} \right] L_2 + \dots + \left[ \frac{rf}{p} \right] L_r \right) \right\} \quad (55)$$

應用上式時，可不必計算  $F_i$ ，而直接求  $m_F$ 。式(55)括弧( )內之值，可依式(47)用高斯約化法化簡之，其步驟與第五章間接觀測中第六節內式(54)至式(61)定全相同，結果為：

$$m_F^2 = m^2 \left\{ \left[ \frac{ff}{p} \right] - \left( \left[ \frac{af}{p} \right]^2 + \left[ \frac{bf}{p} \cdot 1}{p} \right]^2 + \dots \dots \right) \right\} \quad (56)$$

$$m_F^2 = m^2 (I - II) \quad (56)^*$$

式(56)與間接觀測中求  $[vv]$  之公式完全相似，其計算之步驟亦同，即於法方程式之後另附一列， $\left[ \frac{af}{p} \right]$ ,  $\left[ \frac{bf}{p} \right]$ , ……  $\left[ \frac{ff}{p} \right]$ ，然後隨同方程式進行約化，

結果即得所求之  $\left[ \frac{FF}{p} \right]$ ，是為函數  $F$  之權倒數，因

$$m_F^2 = m^2 \left[ \frac{FF}{p} \right]$$

$$\therefore \frac{1}{p_F} = \left[ \frac{FF}{p} \right] = \left[ \frac{ff}{p} \right] - \frac{\left[ \frac{af}{p} \right]^2}{\left[ \frac{aa}{p} \right]} - \frac{\left[ \frac{bf}{p} \cdot 1 \right]^2}{\left[ \frac{bb}{p} \cdot 1 \right]} - \frac{\left[ \frac{cf}{p} \cdot 2 \right]^2}{\left[ \frac{cc}{p} \cdot 2 \right]} \quad (57)$$

其中  $\frac{ff}{p}$  代表平差前之權倒數，而其後各項則為由平差結果所增進之精度也。

應用此法較傳遞係數法為簡捷，但傳遞係數亦可作計算函數值之用。設函數  $F$  之值先以未經平差之觀測值  $l_1, l_2, \dots, l_n$  等作一初步之計算，則平差之後應加何種改正，可以傳遞係數計算之，其公式如下：

$$f(x_1, x_2, \dots, x_n) = f(l_1 + v_1, l_2 + v_2, \dots, l_n + v_n) = f(l_1, l_2, \dots, l_n) + \frac{\partial f}{\partial l_1} v_1 + \frac{\partial f}{\partial l_2} v_2 + \dots + \frac{\partial f}{\partial l_n} v_n + (\text{二次以上各項}) \quad (58)$$

因假定改正數之值甚小，故二次以上各項均可略去，式(58)簡書之為：

$$f(x) = f(l) + df \quad (59)$$

$$df = f_1 v_1 + f_2 v_2 + \dots + f_n v_n = [fv] \quad (60)$$

乘前節繫數方程式(20)以相當之  $f$  而相加，即得

$$[fv] = \left[ \frac{af}{p} \right] k_1 + \left[ \frac{bf}{p} \right] k_2 + \dots + \left[ \frac{rf}{p} \right] k_r$$

根據本節式(48)，上式可化為：

$$[fv] = -w_1 L - w_2 L_2 - \dots - w_r L_r$$

或  $[fv] = -[wL] \quad (61)$

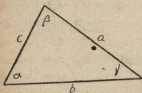
故  $f(x) = f(l) - [wL]$

在條件觀測中，因各未知數並非互相獨立，故一函數  $f$  可有不同之表示法。茲以最簡單之例言之，設一三角形內，觀測其三內角  $\alpha, \beta, \gamma$  (圖一)，則有一條件方程式：

$$\alpha + \beta + \gamma = 180^\circ + \varepsilon \quad (62)$$

令設欲求  $a, b$  兩邊之比例及其中誤差，命

$$f = \frac{a}{b}$$



將  $f$  化爲觀測量  $\alpha, \beta, \gamma$  之函數，應用洛讓 (Legendre) 定理

$$f = \frac{a}{b} = \frac{\sin(\alpha - \frac{1}{3}\epsilon)}{\sin(\beta - \frac{1}{3}\epsilon)} \quad (63)$$

即以  $\alpha, \beta$  兩角度表示之，但根據 (62) 亦可化爲  $\alpha, \gamma$  兩角度之函數，即

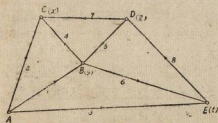
$$f = \frac{\sin(\alpha - \frac{1}{3}\epsilon)}{\sin\left\{180^\circ - (\alpha + \gamma - \frac{2}{3}\epsilon)\right\}} \quad (64)$$

或用  $\beta, \gamma$  兩角度表示之

$$f = \frac{\sin\left\{180^\circ - (\beta + \gamma - \frac{2}{3}\epsilon)\right\}}{\sin(\beta - \frac{1}{3}\epsilon)} \quad (65)$$

若以觀測值  $\alpha', \beta', \gamma'$  代入 (63) (64) (65) 各式內計算  $f$ ，因  $\alpha', \beta', \gamma'$  未必滿足條件方程式 (62)，故由 (63) (64) (65) 各式所得之  $f$  值未必相同。然應用平差後之  $\alpha, \beta, \gamma$  值計算  $f$ ，則不需將函數改化爲式 (35) 之  $F$  函數，無論應用任何  $f$  公式，其結果均得相等之值；即中誤差之計算，無論用 (63) (64) (65) 之任何一式求  $f$ ，然後根據本節之公式定  $\frac{1}{p_f}$ ，其計算進程雖不同，然結果必均一致。蓋有多餘觀測時，不僅觀測值不能盡相符合，即其函數之值亦必有差異，而平差後所得之結果，則必僅有一個，此乃最小二乘法之特徵也。

例一：茲以前章第十三節之例題重用條件觀測法平差之，並求  $AE$  與  $EC$  間高程差之中誤差。水準測量之記錄爲：



$(BA) = l_1 = 189.404$	距離 3.1 公里
$(CA) = l_2 = 736.977$	距離 9.3 公里
$(EA) = l_3 = 376.607$	距離 59.7 公里
$(CB) = l_4 = 547.576$	距離 6.2 公里
$(DB) = l_5 = 273.528$	距離 16.1 公里
$(EB) = l_6 = 187.274$	距離 35.1 公里
$(CD) = l_7 = 274.082$	距離 12.1 公里
$(DE) = l_8 = 86.261$	距離 9.3 公里

本題之解算，首列條件方程式。 $A$  站為始點，若觀測無誤差，則藉觀測值  $l_1, l_2, l_3$  及  $l_4$  可決定  $B, C, D$  及  $E$  四點之高程。每增一觀測即增一條條件方程式。茲共多測四次，故共得四條件方程式。例如  $B$  與  $C$  間之高程差，由  $-l_1+l_2$  求之，亦可由  $+l_4$  求之，而兩路所得結果必相同，以公式表示之為：

$$-(l_1+V_1) + (l_2+V_2) - (l_4+V_4) = 0 \quad (a)$$

將觀測值  $l$  代入上式，而令常數項之單位為公厘，於是得第一條件方程式：

$$-V_1 + V_2 - V_4 - 3 = 0 \quad (b)$$

第二條件方程式係由三角形 ( $BCD$ ) 內求得：

$$+V_4 - V_5 - V_7 - 34 = 0 \quad (c)$$

從三角形 ( $BDE$ ) 及 ( $ABE$ ) 內得第三及第四條件方程式：

$$+V_5 - V_6 - V_8 - 7 = 0 \quad (d)$$

$$+V_1 - V_3 + V_6 + 71 = 0 \quad (e)$$

命  $AE$  間之高程差為  $F$ ， $EC$  間之高程差為  $F'$ ，則

$$F = l_3 + V_3$$

$$F = (l_4 + V_4) - (l_6 + V_6)$$

於是  $f_3 = +1$ ，其他  $f$  均為零。

$f'_4 = +1$ ， $f'_6 = -1$  其他  $f'$  均為零，故條件方程式之係數可列表於下：

$1/p$	3.1	9.3	59.7	6.2	16.1	35.1	12.1	9.3		
號 數	$V_1$	$V_2$	$V_3$	$V_4$	$V_5$	$V_6$	$V_7$	$V_8$	$W$	$= 0$
1	-1	+1		-1					-3	$= 0$
2				+1	-1		-1		-34	$= 0$
3					+1	-1		-1	-7	$= 0$
4	+1		-1			+1			+71	$= 0$
$S$		+1	-1				-1	-1	+27	$= 0$
$f$			+1							
$f'$				+1		-1				

由此列出法方程式及其附項 $\left[\frac{af}{p}\right]$ ,  $\left[\frac{af'}{p}\right]$ , 等列於  $f$  及  $f'$  之下:

	$f$	$f'$
$18.6 k_1 - 6.2 k_2 + 0 k_3 - 3.1 k_4 - 3 = 0$	0	- 6.2
$-6.2 k_1 + 34.4 k_2 - 16.1 k_3 + 0 k_4 - 34 = 0$	0	+ 6.2
$-0 k_1 - 16.1 k_2 + 60.5 k_3 - 35.1 k_4 - 7 = 0$	0	+35.1
$-3.1 k_1 + 0 k_2 - 35.1 k_3 + 97.9 k_4 + 71 = 0$	-59.7	-35.1
$+9.3 k_1 + 12.1 k_2 + 9.3 k_3 + 59.7 k_4 + 27 = 0$	-59.7	0

最末之行用以檢核計算之有無錯誤。法方程式之解算, 用高斯約化法, 列表如下:

	$f$	$f'$
$+18.6 k_1 - 6.2 k_2 + 0 k_3 - 3.1 k_4 - 3 = 0$	0	- 6.2
$1 - 0.33333 \quad - 0.16667 \quad - 0.16129 = 0$		- 0.33333
$+34.4 k_2 - 16.1 k_3 + 0 k_4 - 34 = 0$	0	+ 6.2
$- 2.0666 \quad - 1.0333 \quad - 1 = 0$		- 2.0667
$\quad +60.5 k_3 - 35.1 k_4 - 7 = 0$	0	+35.1
$\quad +97.9 k_4 + 71 = 0$	-59.7	-35.1
$\quad - 0.5167 \quad - 0.5$	0	- 1.0333
$+ 9.3 k_1 + 12.1 k_2 + 9.3 k_3 + 59.7 k_4 + 27 = 0$	-59.7	0
$-9.3 \quad + 3.1000 \quad + 1.5500 \quad + 1.5$	0	+ 3.1
$+32.3334 k_2 - 16.1 k_3 - 1.0333 k_4 - 35.0000 = 0$	0	+ 4.1333
$- 0.40794 - 0.03196 \quad - 1.0247 = 0$		+ 0.12784
$+60.5 k_3 - 35.1 k_4 - 7.0000 = 0$	0	+35.1
$- 8.0108 - 0.5145 \quad - 17.4278 = 0$		+ 2.0582
$\quad +97.3833 k_4 + 70.5 = 0$	-59.7	-36.1333
$\quad - 0.0330 \quad - 1.1185$	0	+ 0.1321
$+15.2000 k_2 + 9.3 k_3 + 61.2500 k_4 + 28.5 = 0$	-59.7	+ 3.1
$-15.2000 \quad + 7.5687 \quad + 0.4858 \quad + 16.4535 = 0$	0	- 1.9432



$+52.4832 k_3 - 35.6145 k_4 - 24.4278 = 0$	$f$	$f'$
$1 - 0.67859 - 0.46544 = 0$	0	+37.1582
$+97.3503 k_4 + 69.3815 = 0$	0	+ 0.70802
$-24.1676 - 16.5764$	-59.7	-36.0012 (C)
	0	+25.2150
$+16.8687 k_3 + 61.7358 k_4 + 44.9535 = 0$	-59.7	+ 1.1568
$-16.8687 + 11.4469 + 7.8514 = 0$	0	-11.9430
	$f$	$f'$
$+73.1827 k_4 + 52.8051 = 0$	-59.7	-10.7862
$1 + 0.7222 = 0$	- 0.81576	- 0.14739 (D)
$+73.1827 k_4 + 52.8051 = 0$	-59.7	-10.7862

於是求得各繫數之值：

$$k_1 = +0.3900 \quad k_3 = -0.0246$$

$$k_2 = +1.0471 \quad k_4 = -0.7222$$

以所得結果代入 (A) 式之總和式內，若計算無誤，則  $9.3k_1 + 12.1k_2 + 9.3k_3 + 59.7k_4$  應等於 -27；現得 27.05，已足證明計算無誤矣。由  $k$  計算改正數  $V_i$ ，尚可利用條件方程式係數表，於各行乘以相當之  $k$ ，列成下表：

改正數 繫數	$V_1$	$V_2$	$V_3$	$V_4$	$V_5$	$V_6$	$V_7$	$V_8$
$k_1$	-0.3900	+0.3960		-0.3900				
$k_2$				+1.0471	-1.0471		-0.0471	
$k_3$					-0.0246	+0.0246		+0.0246
$k_4$	-0.7222		+0.7222			-0.7222		
和	-1.1122	+0.3900	+0.7222	+0.6571	-1.0717	-0.6976	-1.0471	+0.0246
$\frac{1}{P}$	3.1	9.3	59.7	6.2	16.1	35.1	12.1	9.3
改正數值	-3.45	+3.63	+43.12	+4.07	-17.25	-24.49	-12.67	+0.23

由此得

$$[pvv] = 87.98$$

檢核之計算爲：

$$(pvv) = -[wk] = +87.88$$

兩相符合，故每公里之中誤差爲：

$$m = \pm \sqrt{\frac{87.88}{4}} = \pm 4.7 \text{ 公厘}$$

茲加改正數於觀測值，得平差值如下：

$$l_1 + v_1 = 189.4005 \quad l_5 + v_5 = 273.5107$$

$$l_2 + v_2 = 736.9806 \quad l_6 + v_6 = 187.2495$$

$$l_3 + v_3 = 376.6501 \quad l_7 + v_7 = 294.0693$$

$$l_4 + v_4 = 547.5801 \quad l_8 + v_8 = 86.2612$$

最後將平差值代入上述之條件方程式，其結果必須符合所需之條件，是爲整個平差計算之檢核。

$$-189.4005 - 547.5801 + 736.9806 = 0$$

$$+547.5801 - 273.5107 - 274.0693 = 0.1$$

$$+273.5107 - 187.2495 - 86.2612 = 0$$

$$+189.4005 - 376.6501 + 187.2495 = -0.1 \text{ 公厘}$$

第二及第四條件方程式內之小差異 0.1 公厘，乃由於計算時四捨五入所致，此項結果與用間接觀測法平差所得之結果相符。

至於  $F$  及  $F'$  之中誤差，乃由公式 (56) 計算之，式內分 I 及 II 兩部，茲分別求之，然後計算權之倒數。

$$I = \left[ \frac{f f}{p} \right] = \{ (+1) \cdot (+1) \} 59.7 = 59.7$$

$$I' = \left[ \frac{f f'}{p} \right] = \{ (+1)^2 \cdot 6.2 + (-1)^2 \cdot 35.1 \} = 41.3$$

$$II = \frac{(-59.7)^2}{73.1827} = 59.7 \times 0.81576 = 48.7$$

$$II' = \frac{(-6.2)^2}{18.6} + \frac{(4.1333)^2}{32.3334} + \frac{(37.1582)^2}{52.4832} + \frac{(-10.7862)^2}{73.1827}$$

$$= 6.2 \times 0.3333 + 4.1333 \times 0.12784 + 37.1582 \times 0.70802 \\ + 10.7862 \times 0.14739 = 30.49$$

故  $\left[ \frac{FF}{p} \right] = 59.7 - 48.7 = 11.0$ ,  $\left[ \frac{F'F'}{p} \right] = 41.3 - 30.5 = 10.8$ ,

此二值亦可以附加  $\left[ \frac{ff}{p} \right]$  及  $\left[ \frac{f'f'}{p} \right]$  於法方程式之後，而直接約化求得之。

$$m_{F'}^2 = m^2 \cdot 11.0$$

$$m_{F'} = \pm 4.7 \sqrt{11.0} = \pm 15.6 \text{ 公厘}$$

$$m_{F''}^2 = m^2 \cdot 10.8$$

$$m_{F''} = \pm 4.7 \times \sqrt{10.8} = \pm 15.5 \text{ 公厘}$$

上得之中誤差與前章十三節之結果 15.6 公厘及 15.4 公厘亦相符合。

### 第五節 應用問題舉例

#### 1 測站平差

此項問題之條件方程式原係一次函數，故其約化方法不再詳論。所應注意者，在如何列出條件方程式，蓋此式成立之後，其他不難循法而行之。

例一：

已知：方向角(SA)

觀測角度： $a'_1, a'_2, a'_3, \dots, a'_6$

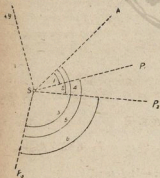
求：方向角( $Sp_1$ ), ( $Sp_2$ ) 及 ( $Sp_3$ )

解出： $n=6$ ,  $u=3$ 。

條件方程式數目 =  $6 - 3 = 3$

設  $a_1, a_2, \dots, a_6$  為諸角度之平差值，

於是得三條件方程式如下：



第六章 第七圖

$$a_1 + a_4 = a_2$$

$$a_1 + a_5 = a_3$$

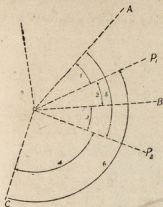
$$a_2 + a_6 = a_3$$

或

$$a_1 - a_2 + a_4 = 0$$

$$a_1 - a_3 + a_5 = 0$$

$$a_2 - a_3 + a_6 = 0$$



第六章 第八圖

例二：

已知：方向角  $(SA)$ ,  $(SB)$ , 及  $(SC)$ 觀測角度： $a'_1, a'_2, \dots, a'_6$ 求：方向角  $(Sp_1)$  及  $(Sp_2)$ 解出： $n=6, u=2$ 條件方程式數目  $=6-2=4$ 設  $a_1, a_2, \dots, a_6$  為諸角度之平差

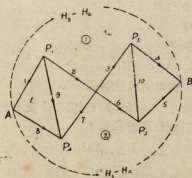
值，於是得下列四條件方程式：

$$\left. \begin{aligned} a_1 + a_2 + a_3 &= a_5 \\ a_2 + a_3 + a_4 &= a_6 \\ a_1 + a_2 &= (SB) - (SA) \\ a_3 + a_4 &= (SC) - (SB) \end{aligned} \right\}$$

或

$$\begin{aligned} a_1 + a_2 + a_3 + a_5 &= 0 \\ a_2 + a_3 + a_4 - a_6 &= 0 \\ a_1 + a_2 - \{(SB) - (SA)\} &= 0 \\ + a_3 + a_4 - \{(SC) - (SB)\} &= 0 \end{aligned}$$

## 2 高程網平差



第六章 第九圖

例一：

已知：A 及 B 二點之海拔  $H_a$  及  $H_b$ 觀測之高程差： $h'_1, h'_2, \dots, h'_{10}$ 求： $P_1, P_2, \dots, P_5$  五點之海拔解出： $n=10, u=5$ 條件方程式之數目  $=10-5=5$ 設  $h_1, h_2, \dots, h_{10}$  為平差後之高程

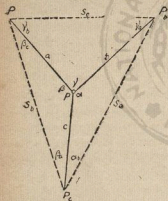
差，於是得下列五條件方程式：

$$\left. \begin{aligned} h_1 + h_2 + h_3 + h_4 - (H_b - H_a) &= 0 \\ h_5 + h_6 + h_7 + h_8 - (H_b - H_a) &= 0 \\ h_1 + h_9 - h_8 &= 0 \\ h_2 - h_7 - h_9 &= 0 \\ h_2 + h_{10} - h_6 &= 0 \end{aligned} \right\}$$

或

$$\begin{array}{rcl} h_1 + h_2 + h_3 + h_4 & - (H_b - H_a) & = 0 \\ & + h_5 + h_6 + h_7 + h_8 - (H_b - H_a) & = 0 \\ h_1 & & - h_8 + h_9 & = 0 \\ h_2 & & - h_7 & - h_9 & = 0 \\ h_3 & & - h_6 & & + h_{10} & = 0 \end{array}$$

## 3 三距離定點法



第六章 第十圖

例一：

已知： $P_a, P_b, P_c$  三點之坐標  $(x_a, y_a)$ ,  $(x_b, y_b)$  及  $(x_c, y_c)$

觀測之距離： $a', b'$  及  $c'$

求： $P$  點之坐標

解出： $n=3, u=2$

條件方程式之數目  $= 3 - 2 = 1$

三角形  $PP_bP_c$ ,  $PP_cP_a$ , 及  $PP_aP_b$  之平差面積為  $F'_a, F'_b$  及  $F'_c$  而已知三角形  $P_aP_bP_c$  之面積為  $F$ , 故條件方程式為：

$$F'_a + F'_b + F'_c - F = 0 \quad (a)$$

上式內之  $F$  等於

$$F = \sqrt{S(S-S_a)(S-S_b)(S-S_c)} \quad S = \frac{S_a + S_b + S_c}{2}$$

$S_a, S_b$  及  $S_c$  係由  $P_a, P_b$  及  $P_c$  之坐標求之。設  $a, b$  及  $c$  與  $\alpha, \beta$  及  $\gamma$  為平差後之距離及角度。

$$2F'_a = bc \sin \alpha, \quad 2F'_b = ca \sin \beta, \quad \text{及} \quad 2F'_c = ab \sin \gamma$$

以之代入 (a), 乃得

$$bc \sin \alpha + ca \sin \beta + ab \sin \gamma - 2F = 0 \quad (b)$$

復令  $V_a, V_b, V_c$  與  $V_a, V_b, V_c$  爲距離  $a', b', c'$  及  $\alpha, \beta, \gamma$  之改正數，於是

$$a = a' + V_a, \quad b = b' + V_b, \quad c = c' + V_c$$

$$\alpha = \alpha' + V_\alpha, \quad \beta = \beta' + V_\beta, \quad \gamma = \gamma' + V_\gamma$$

故公式(b)變成

$$(b' + V_b)(c' + V_c)\sin(\alpha' + V_\alpha) + (c' + V_c)(a' + V_a)\sin(\beta' + V_\beta) \\ + (a' + V_a)(b' + V_b)\sin(\gamma' + V_\gamma) - 2F = 0$$

依泰羅定理展開，捨去高次因數項而不論，得

$$(b'c'\sin\alpha' + c'a'\sin\beta' + a'b'\sin\gamma' - 2F) + (b'\sin\gamma + c'\sin\beta')V_a \\ + (c'\sin\alpha' + a'\sin\gamma')V_b + (a'\sin\beta' + b'\sin\alpha')V_c + b'c'\cos\alpha' \frac{V_a}{\rho} \\ + c'a'\cos\beta' \frac{V_b}{\rho} + a'b'\cos\gamma' \frac{V_\gamma}{\rho} = 0 \quad (c)$$

因擬以  $V_a, V_b, V_c$  表示  $V_\alpha, V_\beta, V_\gamma$ ，故令

$$S_a^2 = b'^2 + c'^2 - 2b'c'\cos\alpha', \quad \cos\alpha' = \frac{b'^2 + c'^2 - S_a^2}{2b'c'}$$

經過相當約化後得：

$$-\sin\alpha' \frac{V_a}{\rho} = \frac{b'^2 - c'^2 + S_a^2}{2b'^2c'} V_b + \frac{c'^2 - b'^2 + S_a^2}{2b'c'^2} V_c$$

$$\text{或} \quad \frac{V_a}{\rho} = \frac{c'\cos\alpha' - b'}{b'c'\sin\alpha'} V_b + \frac{b'\cos\alpha' - c'}{b'c'\sin\alpha'} V_c$$

同理可得

$$\frac{V_b}{\rho} = \frac{a'\cos\beta' - c'}{c'a'\sin\beta'} V_c + \frac{c'\cos\beta' - a'}{c'a'\sin\beta'} V_a$$

$$\text{及} \quad \frac{V_\gamma}{\rho} = \frac{b'\cos\gamma' - a'}{a'b'\sin\gamma'} V_a + \frac{a'\cos\gamma' - b'}{a'b'\sin\gamma'} V_b$$

公式(c)尚須簡化， $\alpha$  由  $S_a, b'$  及  $c'$  計算， $\beta$  由  $S_b, c'$  及  $a'$  計算， $\gamma$  則由  $S_\gamma, a'$  及  $b'$  計算，故三角形三部之觀測面積爲：

$$b'c'\sin\alpha' = 2\sqrt{S_1(S_1 - S_a)(S_1 - b)(S_1 - c)} = 2F_a, \quad S_1 = \frac{S_a + b' + c'}{2}$$

$$c'a'\sin\beta' = 2\sqrt{S_2(S_2 - S_b)(S_2 - c)(S_2 - a)} = 2F_b, S_2 = \frac{S_1 + c' + a'}{2}.$$

$$a'b'\sin\gamma' = 2\sqrt{S_3(S_3 - S_c)(S_3 - a)(S_3 - b)} = 2F_c, S_3 = \frac{S_1 + a' + b'}{2}.$$

於是得最後之簡方程式：

$$AV_a + BV_b + CV_c + w = 0 \quad (d)$$

公式(d)中之

$$w = 2\{(F_a + F_b + F_c) - F\}$$

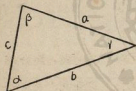
$$A = b'\sin\gamma' + c'\sin\beta' + (c'\cos\beta - a')\text{ctg}\beta' + (b'\cos\gamma - a')\text{ctg}\gamma'$$

$$B = c'\sin\alpha' + a'\sin\gamma' + (a'\cos\gamma - b')\text{ctg}\gamma' + (c'\cos\alpha - b')\text{ctg}\alpha'$$

$$C = a'\sin\beta' + b'\sin\alpha' + (b'\cos\alpha - c')\text{ctg}\alpha' + (a'\cos\beta - c')\text{ctg}\beta'$$

#### 4 三角形條件平差

三角形之平差前曾論及，本節所擬研究者為條件平差。設三角形之三角均曾觀測其權相等，而觀測之結果各為  $l_1, l_2$  及  $l_3$ 。



第六章 第十一圖

更設三角之未知數為  $x_1, x_2, x_3$ ，於是得條件方程式：

$$-180^\circ + x_1 + x_2 + x_3 = 0 \quad (a)$$

以觀測值  $l$  代替  $x$  以後，上式將不復等於 0，而得差  $w$ ，是即

$$-180^\circ + l_1 + l_2 + l_3 = w, \quad (b)$$

故以改正數  $v$  表示之條件方程式當為：

$$V_1 + V_2 + V_3 + w = 0 \quad (c)$$

由是所得法方程式之係數為：

$$\left[ \frac{aa}{p} \right] = 3$$

其他各係數均為零，其法方程式為：

$$3k + w = 0$$

解之，得

$$k = -\frac{w}{3}$$

於是得改正數：

$$V_1 = -\frac{w}{3}, \quad V_2 = -\frac{w}{3}, \quad V_3 = -\frac{w}{3}.$$

平差角值

$$x_1 = l_1 - \frac{w}{3}, \quad x_2 = l_2 - \frac{w}{3}, \quad x_3 = l_3 - \frac{w}{3}.$$

每一觀測權單位之中誤差，即平差前之中誤差為：

$$m = \pm \sqrt{\frac{[vv]}{1}} = \sqrt{\frac{3w^2}{9}} = \pm \frac{w}{3}$$

函數  $F = l_1 + v_1$  之權即三角平差後之權，因其係數甚屬簡單，即

$$f_1 = 1, \quad f_2 = 0, \quad f_3 = 0.$$

故

$$\left[\frac{af}{p}\right] = 1, \quad \left[\frac{bf}{p}\right] = 0, \quad \left[\frac{cf}{p}\right] = 0, \quad \left[\frac{ff}{p}\right] = 1.$$

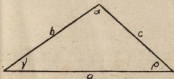
$$\begin{aligned} \therefore \frac{1}{p} &= \left[\frac{ff}{p}\right] - \left\{ \frac{\left[\frac{af}{p}\right]^2}{\left[\frac{aa}{p}\right]} \right\} \\ &= 1 - \frac{1^2}{3} = \frac{2}{3}, \quad p = \frac{3}{2} \end{aligned}$$

故經過平差後之改正後，每個角度之值其權由 1 增至  $\frac{3}{2}$ ，其意義可解釋如下：倘僅觀測兩角度，第三角度由已觀測兩角度計算之，則觀測之角度每個權為 1，推算之角度根據誤差傳播定律應為  $\frac{1}{2}$ ，倘三角度均用同樣精度觀測而施以平差，則平差後三角度之權均為  $\frac{3}{2}$ ，此為多餘觀測對於結果精度增加之影響。

以上所論者僅觀測三角形內之三角，若於三角之外尚測三邊長度，則平差情形將與上述者不同。茲設其邊長之觀測值為  $a'$ ,  $b'$ ,  $c'$ ，角度之觀測值各為  $\alpha'$ ,  $\beta'$ ,  $\gamma'$ ，而命相當之平差值各為  $a$ ,  $b$ ,  $c$  與  $\alpha$ ,  $\beta$ ,  $\gamma$ ，則

$$\begin{aligned} a &= a' + V_a & \alpha &= \alpha' + V_\alpha \\ b &= b' + V_b & \beta &= \beta' + V_\beta \\ c &= c' + V_c & \gamma &= \gamma' + V_\gamma \end{aligned}$$

按一三角形可由一邊長與二角完全決定，今共量六次，故其條件有三，即



第六章 第十二圖



$$(I) \frac{b}{a} = \frac{\sin \beta}{\sin \alpha}$$

$$(II) \frac{c}{a} = \frac{\sin \gamma}{\sin \alpha}$$

$$(III) \alpha + \beta + \gamma = 180^\circ$$

上式內之(I)及(II)係非一次函數，解出以前，須化成一次函數，即

$$a \sin \beta - b \sin \alpha = 0$$

$$(a' + V_a) \sin(\beta' + V_\beta) - (b' + V_b) \sin(\alpha' + V_\alpha) = 0$$

$$(a' + V_a) (\sin \beta' + V_\beta \cos \beta') - (b' + V_b) (\sin \alpha' + V_\alpha \cos \alpha') = 0$$

$$(a' \sin \beta' - b' \sin \alpha') + \sin \beta' V_\beta - \sin \alpha' V_\alpha + a' \cos \beta' V_\beta - b' \cos \alpha' V_\alpha = 0 \quad (d)$$

此處之改正數乘積均係二次小值，故捨去不論。公式(d)化成一次方程式後，得

$$-\frac{b'}{\rho} \cos \alpha' V_\alpha + \frac{a'}{\rho} \cos \beta' V_\beta + \sin \beta' V_\beta - \sin \alpha' V_\alpha + w_1 = 0$$

同理得條件(II)演化之結果為：

$$-\frac{c'}{\rho} \cos \alpha' V_\alpha + \frac{a'}{\rho} \cos \gamma' V_\gamma + \sin \gamma' V_\gamma - \sin \alpha' V_\alpha + w_2 = 0$$

至於其他條件方程式為：

$$V_\alpha + V_\beta + V_\gamma + w_3 = 0$$

各邊長改正數之單位為公厘，故上述條件方程式之計算，亦用同一單位。茲舉實例說明之。

設觀測值為：

$$\alpha' = 28^\circ 12' 52'' \quad a' = 99.806$$

$$\beta' = 136^\circ 03' 05'' \quad b' = 116.406$$

$$\gamma' = 14^\circ 43' 55'' \quad c' = 45.501$$

而其中誤差為：

$$m_\alpha = m_\beta = m_\gamma = \pm 7''$$

$$m_a = \pm 8 \text{ 公厘}, \quad m_b = \pm 12 \text{ 公厘}, \quad m_c = \pm 5 \text{ 公厘}$$

各觀測值之權乃與中誤差之平方成反比，故可逕行求之。為謀計算之便利，假定各中誤差之平方均成一整數。

$$m_\alpha^2 = m_\beta^2 = m_\gamma^2 = 50$$

$$m_a^2=75, m_b^2=150, m_c^2=25。$$

$$p_a=\frac{1}{3}, p_b=\frac{1}{6}, p_c=1, p_a=p_b=p_c=\frac{1}{2}。$$

條件方程式：

$$-\frac{b}{\rho} \cos \alpha' V_a + \frac{a'}{\rho} \cos \beta' V_b + \sin \beta' V_a - \sin \alpha' V_b + w_1 = 0$$

$$-\frac{c'}{\rho} \cos \alpha' V_a + \frac{a'}{\rho} \cos \gamma' V_c + \sin \gamma' V_a - \sin \alpha' V_c + w_2 = 0$$

$$V_a + V_b + V_c + w_3 = 0$$

其中：

$$a' = 4.899306 \quad b' = 5.065975 \quad a' = 4.8993 \quad b' = 5.0660$$

$$\sin \beta' = 9.841368 \quad \sin \alpha' = 9.674653 \quad \cos \beta' = 9.8575(n) \quad \cos \alpha' = 9.9451$$

$$4.740674 \quad 4.740628 \quad \frac{1}{\rho} = 4.6856 \quad \frac{1}{\rho} = 4.6856$$

$$+55039.4 \text{ 公厘} \quad -55033.6 \text{ 公厘} \quad 9.4422(n) \quad 9.6767$$

$$-0.277 \quad +0.497$$

$$\sin \alpha' = +0.473$$

$$\sin \beta' = +0.694$$

$$w_1 = +5.8 \text{ 公厘}$$

第一條件方程式爲：

$$-0.50 V_a - 0.28 V_b + 0.69 V_c - 0.47 V_d + 5.8 = 0$$

類似方法可求第二條件方程式，得

$$-0.19 V_a + 0.37 V_c + 0.27 V_d - 0.47 V_e - 8.8 = 0$$

第三條件方程式甚爲簡單，各係數均等於1，故

$$+1.00 V_a + 1.00 V_b + 1.00 V_c - 8.0 = 0$$

三條件方程式之係數可列成一表：

	$V_a$	$V_b$	$V_c$	$V_d$	$V_e$	$V_f$	$w$
$\frac{1}{p}$	2	2	2	3	6	1	
a	+1.00	+1.00	+1.00				-8.0
b	-0.50	-0.28		+0.69	-0.47		+5.8
c	-0.19		+0.37	+0.27		-0.47	-8.8

繫數方程式之係數乃由上表內求出，其結果如下：

$$\begin{aligned} 6.00k_1 - 1.56k_2 + 0.36k_3 - 8.0 &= 0 \\ -1.56k_1 + 3.42k_2 + 0.75k_3 + 5.8 &= 0 \\ +0.36k_1 + 0.75k_2 + 0.78k_3 - 8.8 &= 0 \\ \hline 4.80k_1 + 2.61k_2 + 1.89k_3 + 11.0 &= 0 \end{aligned}$$

解出：

$$k_1 = -1.333, \quad k_2 = -6.17, \quad k_3 = +17.67。$$

改正數：

$$\begin{aligned} V_a &= -3.22'', & V_b &= +0.80'', & V_c &= +10.42'' \\ V_a &= +1.54 \text{ 公厘}, & V_b &= +17.40 \text{ 公厘}, & V_c &= -8.30 \text{ 公厘}。 \end{aligned}$$

各平差值爲：

$$\begin{aligned} \alpha' + V_a &= 28^\circ 12' 48.78'' & a + V_a &= 79.3075 \text{ 公尺} \\ \beta' + V_b &= 136^\circ 03' 05.80'' & b + V_b &= 116.4234 \text{ 公尺} \\ \gamma' + V_c &= 15^\circ 44' 05.42'' & c + V_c &= 45.4927 \text{ 公尺} \\ & & & 180^\circ 00' 00.00'' \end{aligned}$$

計算是否無誤，必須檢核，將平差值代入條件方程式，其結果應無差數存在，如

$$\begin{aligned} \alpha' &= 4.899314 & b' &= 5.066041 \\ \sin \beta' &= 9.841366 & \sin \alpha' &= 9.674640 \\ & 4.740680 & & 4.740381 \\ \alpha' &= 4.899314 & c' &= 4.657942 \\ \sin \gamma' &= 9.436266 & \sin \alpha' &= 9.674640 \\ & 4.332580 & & 4.332582 \end{aligned}$$

差數均在小數第六位，而最大者爲 2，故其結果可稱準確。改正數之平方和係直接由  $v$  求出得  $[pvv] = 179.93$  而檢核則用公式  $[pvv] = -[wk]$ 。

$$[pvv] = -[wk] = 180.65$$

權單位之中誤差爲：

$$m = \pm \sqrt{\frac{179.93}{3}} = \pm 7.75$$

函數  $F = a + V_a$  之權亦可求出，因

$$f_1 = 1, f_2 = f_3 = 0$$

故 
$$\left[ \frac{af}{p} \right] = 2, \quad \left[ \frac{bf}{p} \right] = -1, \quad \left[ \frac{cf}{p} \right] = -0.38$$

於是按公式：

$$\frac{1}{P} = \left[ \frac{ff}{p} \right] - \left\{ \frac{\left[ \frac{af}{p} \right]^2}{\left[ \frac{aa}{p} \right]} + \frac{\left[ \frac{bf \cdot 1}{p} \right]^2}{\left[ \frac{bb \cdot 1}{p} \right]} - \frac{\left[ \frac{cf \cdot 2}{p} \right]^2}{\left[ \frac{cc \cdot 2}{p} \right]} \right\}$$

因解算法方程式時曾順帶求出  $\left[ \frac{af}{p} \right] = 2, \left[ \frac{bf \cdot 1}{p} \right] = 0.48, \left[ \frac{cf \cdot 2}{p} \right] = 0.38,$

故

$$\begin{aligned} \frac{1}{P} &= 2 - \left\{ \frac{2^2}{6} + \frac{0.48^2}{3} + \frac{0.38^2}{0.52} \right\} = 2 - (0.66 + 0.07 + 0.26) \\ &= 2 - 0.99 = 1.01 \end{aligned}$$

$$\therefore P = 0.99$$

上值係平差後之權，若與平差前之權  $p_0 = \frac{1}{2}$  相比，適增一倍。

### 第六節 分組平差法

條件觀測之平差，有時可用分組法行之。設有條件方程式多個，先取其中之一部獨自計算，由此求得相當之繫數值  $k'$ ，及各觀測值改正數  $v$ 。將此初步改正後之觀測值代入各條件方程式內，再度求繫數值  $k''$ ，及各改正數  $v''$ ，則就一般而論，可以證明下列關係：

$$k'_i + k''_i = k_i \quad v'_i + v''_i = v_i$$

$k_i$  與  $v_i$  為全體平差時之繫數值及改正數值。茲推演如下：設有條件方程式三個如下：

$$a_1 v_1 + a_2 v_2 + a_3 v_3 + a_4 v_4 + w_1 = 0$$

$$b_1 v_1 + b_2 v_2 + b_3 v_3 + b_4 v_4 + w_2 = 0$$

$$c_1 v_1 + c_2 v_2 + c_3 v_3 + c_4 v_4 + w_3 = 0$$

(66)

其法方程式為：

$$\begin{aligned}
 [aa]k_1 + [ab]k_2 + [ac]k_3 + w_1 &= 0 \\
 [ab]k_1 + [bb]k_2 + [bc]k_3 + w_2 &= 0 \\
 [ac]k_1 + [bc]k_2 + [cc]k_3 + w_3 &= 0
 \end{aligned} \tag{67}$$

第一次約化之法方程式爲：

$$\begin{aligned}
 [bb \cdot 1]k_2 + [bc \cdot 1]k_3 + [w_2 \cdot 1] &= 0 \\
 [bc \cdot 1]k_2 + [cc \cdot 1]k_3 + [w_3 \cdot 1] &= 0
 \end{aligned} \tag{68}$$

各改正數爲：

$$\begin{aligned}
 v_1 &= a_1k_1 + b_1k_2 + c_1k_3 \\
 v_2 &= a_2k_1 + b_2k_2 + c_2k_3 \\
 v_3 &= a_3k_1 + b_3k_2 + c_3k_3 \\
 v_4 &= a_4k_1 + b_4k_2 + c_4k_3
 \end{aligned} \tag{69}$$

以上無庸解釋。今設用分組平差法，先取出第一條件方程式獨自列成法方程式如下：

$$[aa]k'_1 + w_1 = 0, \quad k'_1 = -\frac{w_1}{[aa]} \tag{70}$$

$$\text{及} \quad v'_1 = a_1k'_1, \quad v'_2 = a_2k'_1, \quad v'_3 = a_3k'_1, \quad v'_4 = a_4k'_1 \tag{71}$$

將(70)及(71)代入原有之條件方程式內，並命

$$v_1 = v'_1 + v''_1, \quad v_2 = v'_2 + v''_2, \quad \dots \tag{72}$$

即得

$$\begin{aligned}
 [av''] &= [av] - [av'] = [av] + w'_1 = 0 \\
 [bv''] &= [vb] - [bv'] = -\left(w_2 - \frac{[ab]}{[aa]}w_1\right) = -[w_2 \cdot 1] \\
 [cv''] &= [cv] - [cv'] = -\left(w_3 - \frac{[ab]}{[aa]}w_1\right) = -[w_3 \cdot 1]
 \end{aligned} \tag{73}$$

由(73)組成法方程式，即爲

$$\begin{aligned}
 [aa]k''_1 + [ab]k''_2 + [ac]k''_3 &= 0 \\
 [ab]k''_1 + [bb]k''_2 + [bc]k''_3 + [w_2 \cdot 1] &= 0 \\
 [ac]k''_1 + [bc]k''_2 + [cc]k''_3 + [w_3 \cdot 1] &= 0
 \end{aligned} \tag{74}$$

一次約化之後爲：

$$\begin{aligned}
 [bb \cdot 1]k''_2 + [bc \cdot 1]k''_3 + [w_2 \cdot 1] &= 0 \\
 [bc \cdot 1]k''_2 + [cc \cdot 2]k''_3 + [w_3 \cdot 1] &= 0
 \end{aligned} \tag{75}$$

將(75)與(68)比較，即知

$$k''_2 = k_2, \quad k''_3 = k_3$$

由(68)之第一式與(74)之第一式比較，又可得

$$k'_1 + k''_1 = k_1$$

是以由分組作兩次平差所得之結果，與一次全體平差之結果無異。

根據上述之理論，可更進一步設想將條件方程約化，由此第一法方程式即可獨立。今設將(66)之第一式用  $\frac{[ab]}{[aa]}$  及  $-\frac{[ac]}{[aa]}$  乘之，分別加於第二第三兩式內，即得約化之條件方程如下：

$$\begin{aligned} a_1 v_1 + a_2 v_2 + a_3 v_3 + a_4 v_4 + w_1 &= 0 \\ b'_1 v_1 + b'_2 v_2 + b'_3 v_3 + b'_4 v_4 + [w_2 \cdot 1] &= 0 \\ c'_1 v_1 + c'_2 v_2 + c'_3 v_3 + c'_4 v_4 + [w_3 \cdot 1] &= 0 \end{aligned} \quad (76)$$

其中

$$\begin{aligned} b' &= b - \frac{[ab]}{[aa]}a, & c' &= c - \frac{[ac]}{[aa]}a \\ [w_2 \cdot 1] &= w_2 - \frac{[ab]}{[aa]}w_1 & [w_3 \cdot 1] &= w_3 - \frac{[ac]}{[aa]}w_1 \end{aligned} \quad (77)$$

由約化條件方程可組成之法方程式，遂為

$$\begin{aligned} [aa]k_1 + w_1 &= 0 \\ [b'b']k_2 + [b'c']k_3 + [w_2 \cdot 1] &= 0 \\ [b'c']k_2 + [c'c']k_3 + [w_3 \cdot 1] &= 0 \end{aligned} \quad (78)$$

是以第一法方程式已與第二法方程式分開，改正數之公式為：

$$\begin{aligned} v_1 &= a_1 k_1 + b'_1 k_2 + c'_1 k_3 \\ v_2 &= a_2 k_1 + b'_2 k_2 + c'_2 k_3 \\ &\dots\dots\dots \end{aligned}$$

約化條件方程式，與間接觀測中之約化改正數方程式相當，故其應用亦以第一條件方程式內各係數均為1時為最便利。在普通情形下，並無使計算工作減少之處。設

$$a_1 = a_2 = \dots\dots = 1$$

則(77)各式變為：

$$b' = b - \frac{[b]}{n}, \quad c' = c - \frac{[c]}{n} \quad (77)^*$$

$$[w_2 \cdot 1] = w_2 - \frac{[b]}{n} w_1, \quad [w_3 \cdot 1] = w_3 - \frac{[b]}{n} w_1$$

$n$  為觀測值之數目，計算甚為簡單也。此種情形見於導線平差時，其第一條件為折角和之方程，二三兩條件為坐標閉合之條件。

除上述之分組平差法外，尚有克里格爾之分組平差法，利用所謂改組之條件方程式，其理論將於第十二章中詳述之，因其為博爾茲擴展式之導源也。

### 第七節 最適當之權分配

此問題之起源，始於史賴伯，當其測哥廷根基線網時，欲將各測站上角度觀測之次數，作最合理之分配，以期求得最適當之擴大邊長。按其理論可用於各種觀測，非僅限於三角測量，故於此處用普遍形式證明之。

普遍之“最適當之權分配”問題可如下述之：設以觀測之方法，求定多個觀測值之一函數值，在此多個觀測量之間，有條件方程存在，今欲給予不同之觀測量以不同之觀測次數或權，以期所得函數之權為最大，但同時觀測次數或權之總和應等於一固定值，問題即在各觀測之權應作如何分配，始能達到此目的也。

如以基線網為例，此問題可具體言之如下：由觀測基線網中之角度以求基線擴大邊之長度，設所有角度總共觀測之組數為一定數時，則每個角度各應觀測若干組，始能達到所得基線擴大邊之權數為最大之目的？

今自普遍之公式解此問題，根據第四節之式(38)，一函數  $F$  之權倒數為：

$$\frac{1}{P_F} = \left[ \frac{FF}{p} \right]$$

今命之為  $y$ ，其值應為：

$$y = \frac{1}{P_F} = \frac{F_1^2}{p_1} + \frac{F_2^2}{p_2} + \dots + \frac{F_n^2}{p_n} \quad (79)$$

此權之倒數  $y$  應為最小，則函數之權為最大。但除此之外，尚須顧及另一條件，即各觀測值之權之和應為一定量：

$$[p] = p_1 + p_2 + \dots + p_n = S = \text{常數} \quad (80)$$

因各  $p$  必須為正數，故最好以某數之平方代之，今稱之為  $x^2$ ，則

$$p_1 = x_1^2 \quad p_2 = x_2^2 \quad \dots \quad p_n = x_n^2$$

欲解此問題，可將最小條件列出：

$$\left[ \frac{FF}{x^2} \right] + \lambda ([x^2] - S) = \text{最小值} \quad (81)$$

$\lambda$  為一尚屬未定之常數。將(81)依  $x_1, x_2, \dots$  微分，即得

$$\left. \begin{aligned} \left( \frac{F_1^2}{x_1^4} - \lambda \right) x_1 &= 0 \\ \left( \frac{F_2^2}{x_2^4} - \lambda \right) x_2 &= 0 \\ \dots \dots \dots \\ \left( \frac{F_n^2}{x_n^4} - \lambda \right) x_n &= 0 \end{aligned} \right\} \quad (82)$$

欲滿足式(82)之關係，可有兩途，

即

$$(1) \frac{F^2}{x^4} = \lambda, \quad \text{或} \quad (2) x = 0$$

仍以  $p$  代  $x^2$ ，則為

$$\frac{F_i}{p_i} = \sqrt{\lambda} \quad \text{或} \quad p_i = 0. \quad (83)$$

初視之，至此則各  $p_i$  之值似已可由前一式決定，然實際並非如此簡單。蓋各  $F_i$  之值與各  $p_i$  之值有關係，由第四節中  $F_i$  公式之導出即可明悉。此處可將第四節之(51)及(52)兩式展開如下：

$$\left. \begin{aligned} \left[ \frac{aF}{p} \right] &= \frac{F_1}{p_1} a_1 + \frac{F_2}{p_2} a_2 + \dots + \frac{F_n}{p_n} a_n = 0 \\ \left[ \frac{bF}{p} \right] &= \frac{F_1}{p_1} b_1 + \frac{F_2}{p_2} b_2 + \dots + \frac{F_n}{p_n} b_n = 0 \\ \dots \dots \dots \\ \left[ \frac{rF}{p} \right] &= \frac{F_1}{p_1} r_1 + \frac{F_2}{p_2} r_2 + \dots + \frac{F_n}{p_n} r_n = 0 \end{aligned} \right\} \text{共 } r \text{ 個} \quad (84)$$

此式示吾人以另一事實：即  $n$  個  $\frac{F_i}{p_i}$  中，最多僅能有  $n-r$  個取任意之



值，而其餘之  $r$  個則可由此聯立方程式求出。根據式 (83) 之兩種情形，可以想像假定  $n-r$  個  $\frac{F_i}{p_i}$  值為  $\sqrt{\lambda}$ ，代入式 (84) 後，求得其他  $r$  個  $\frac{F_i}{p_i}$  之值，此後求出之  $\frac{F_i}{p_i}$  值定不能等於  $\sqrt{\lambda}$ 。此時可取式 (82) 之第二種情形，

即  $p_i=0$ 。蓋  $p_i=0$  時， $F_i$  亦等於零， $\frac{F_i}{p_i} = \frac{0}{0}$ ，為一不定數，固可視之與

由式 (84) 求出之值相等。所謂  $p=0$  者 即不觀測該量之謂也。是以在可能觀測之  $n$  個觀測量中，如欲求得最適當之權分配，應僅觀測其中之  $n-r$

個量，其權數照  $p_i = \frac{F_i}{\sqrt{\lambda}}$  之律以分配之。至於此外之  $r$  個量，則根本可不

必觀測。 $r$  既為條件方程之數目，是以  $n-r$  適為足以解決此問題所必需之最少觀測量數目。故上述結果亦可云：欲求得最適當之權分配，應僅觀測適足以解決此問題之各量，而無需多餘觀測。

以上僅為史賴伯“最適當之權分配定律”之一部，蓋問題至此尚未解決，因由可能觀測之  $n$  個量中，選出  $n-r$  個實際觀測之量，可有多種不同之方法，而此處所須知者，即為如何始能選出最適宜之  $n-r$  個量。關於此點，尚無簡捷確定之法，僅能用逐漸接近法求之。先假定一權之分配，由此求出各  $F$  值，根據式 (83)  $p$  應與  $F$  成比例，故按照此  $F$  值，再定一與之約成比例之權之分配。若  $F$  有接近零之傾向，即可選命其相當之  $p$  為零，如此經過數次接近，即可求得最適宜之權分配，今舉例以明之：

例：第十一圖之三角形， $b$  為基線，今欲觀測 (1) (2) (3) 三角度以求三角形之高  $h$ ，三個角度之近似值為：

$$(1) = 34^\circ \quad \cot 34^\circ = c_1 = 1.483$$

$$(2) = 68^\circ \quad \cot 68^\circ = c_2 = 0.404$$

$$(3) = 78^\circ \quad \cot 78^\circ = c_3 = 0.213$$

條件方程式：

$$v_1 + v_2 + v_3 + w = 0$$

三角形之高為

$$h = \frac{b}{\sin(1)} \sin(2) \sin(3)$$



第六章 第十三圖

$$\frac{\partial h}{\partial(1)} = -h \cot(1), \quad \frac{\partial h}{\partial(2)} = +h \cot(2), \quad \frac{\partial h}{\partial(3)} = +h \cot(3)$$

令  $\cot(1) = c_1, \quad \cot(2) = c_2, \quad \cot(3) = c_3$

則  $h = h_0 + h_0(-c_1v_1 + c_2v_2 + c_3v_3)$

$h_0$  爲  $h$  之近似值，可視爲一常數，故吾人可以上式括號內之各項爲函數，即

$$f(v) = -c_1v_1 + c_2v_2 + c_3v_3 = F[(1), (2), (3)]$$

由此得

$$f_1 = -c_1, \quad f_2 = +c_2, \quad f_3 = +c_3$$

根據第四節之式(47)得傳遞方程式：

$$\left[ \frac{1}{p} \right] L = -\frac{c_1}{p_1} + \frac{c_2}{p_2} + \frac{c_3}{p_3}$$

或傳遞係數  $L$  爲：

$$L = \left( -\frac{c_1}{p_1} + \frac{c_2}{p_2} + \frac{c_3}{p_3} \right) : \left[ \frac{1}{p} \right] = \frac{-c_1p_2p_3 + c_2p_1p_3 + c_3p_1p_2}{p_1p_2 + p_1p_3 + p_2p_3}$$

又按第四節之公式(50)，

$$F_1 = -C_1 - L, \quad F_2 = +C_2 - L, \quad F_3 = +C_3 - L$$

權倒數爲：

$$\frac{1}{p} = \left[ \frac{FF}{p} \right] = \frac{p_1[(C_2 - C_3)^2 + p_2(C_1 + C_3)^2 + p_3(C_1 + C_2)^2]}{p_1p_2 + p_1p_3 + p_2p_3}$$

根據以上各公式，茲先命  $p_1 = p_2 = p_3 = 1$ ， $[p] = 3.0$ ，求出

$$L = -0.289, \quad F_1 = -1.194, \quad F_2 = +0.693, \quad F_3 = +0.502$$

$$\frac{1}{p} = 2.1578 \quad [F_1^2] = 2.389$$

今再根據式(83)，因  $p$  不能爲負數，故命  $\frac{|F|}{p} = \text{常數}$ ，同時  $[p]$  仍須等於 3.0，由上述之各  $F$  值之比例，求得各  $p$  值如下：

$$p_1 = 1.50, \quad p_2 = 0.87, \quad p_3 = 0.63, \quad [p] = 3.00$$

以此爲第二次假定之權分配代入  $L$  式內，得

$$L = 0.059, \quad F_1 = -1.424, \quad F_2 = +0.463, \quad F_3 = +0.272$$

$$\frac{1}{p} = 1.715$$

由此已可看出  $F_3$  之值漸近於零，是以爲減省工作起見，即於第三次運命之爲零，而得第三次之權之分配：

$$p_1 = 2.26, \quad p_2 = 0.74, \quad p_3 = 0$$

由上列之傳遞係數公式，可知當  $p_3 = 0$  時， $L = +C_3$ ，故  $F_3 = +C_3 - O_3 = 0$ ，與前文所述符合。此時求出之  $F$  值爲：

$$F_1 = -1.696, \quad F_2 = 0.191, \quad [|F|] = 1.887$$

是以最後之權之分配應爲：

$$p_1 = \frac{1.696}{1.887} \times 3.0 = 2.696, \quad p_2 = \frac{0.191}{1.887} \times 3.0 = 0.304$$

此乃最適當之權之分配：

理論上之結果雖如上述，但實際上多餘觀測仍有其價值，故在較複雜之圖形時，應儘量避免過多之觀測量，而可有少數之多餘觀測，以資檢核。例如在上例中，可令角度(1)觀測 24 組，角度(2)(3)各觀測 4 組。

### 第八節 等值觀測

所謂等值觀測者，即一組觀測值，如以另外一組虛擬觀測值代之，由此求出之未知數以及其任意一函數之值與權，均與由原來觀測值所求出者無異，於是即謂此組虛擬之觀測值，與原有一組之觀測值“完全等值”。

此種情形於間接觀測時有之，蓋無論改正數方程式之形式若何，僅須由兩組觀測所列出之法方程式完全相同，此兩組觀測值即爲等值，因未知數之值與權，均可由法方程式完全決定也。又虛擬觀測值之數目不必多於未知數數目，與之相等即可。

最普通之例，即間接觀測時，以各約化方程式視作虛擬觀測值，即與原有之觀測值等值，設以三個未知數爲例，將約化法方程式列出並附以權：

$$\begin{aligned} x - \frac{[pab]}{[paa]} y - \frac{[pac]}{[paa]} z &= \frac{[pal]}{[paa]} && \text{權 } [paa] \\ y - \frac{[pbc \cdot 1]}{[pbb \cdot 1]} z &= \frac{[pbl \cdot 1]}{[pbb \cdot 1]} && \text{權 } [pbb \cdot 1] \\ z &= \frac{[pcl \cdot 2]}{[pcc \cdot 2]} && \text{權 } [pcc \cdot 2] \end{aligned} \quad (85)$$

如將式(85)視作改正數方程式，以  $\frac{[paL]}{[aap]}$ ,  $\frac{[pbL \cdot 1]}{[pbb \cdot 1]}$ ,  $\frac{[pcL \cdot 2]}{[pcc \cdot 2]}$  視作觀測值， $[paa]$ ,  $[pbb \cdot 1]$ ,  $[pcc \cdot 2]$  爲其權，則由此所得之法方程式遂爲：

$$\begin{aligned} [paa]x + [pab]y + [pac]z &= [paL] \\ [pbb \cdot 1]y + [pbc \cdot 1]z &= [pbL \cdot 1] \\ [pcc \cdot 2]z &= [pcL \cdot 2] \end{aligned} \quad (86)$$

其結果固仍爲原有之法方程式。是以式(85)與原有之觀測值完全等值。

但等值觀測，亦不限於間接觀測，設由條件觀測求出任意三個函數  $x$ ,  $y$ ,  $z$ ，之權倒數  $\frac{1}{p_x}$ ,  $\frac{1}{p_y}$ ,  $\frac{1}{p_z}$ ，按第四節之式(57)，設爲等權觀測，並僅有三個條件方程式，其式爲：

$$\begin{aligned} \frac{1}{p_x} &= [ff] - \frac{[cf]^2}{[aa]} - \frac{[bf \cdot 1]^2}{[bb \cdot 1]} - \frac{[cf \cdot 2]^2}{[cc \cdot 2]} \\ \frac{1}{p_y} &= [ff'] - \frac{[af']^2}{[aa]} - \frac{[bf \cdot 1]^2}{[bb \cdot 1]} - \frac{[cf' \cdot 2]^2}{[cc \cdot 2]} \\ \frac{1}{p_z} &= [f''f''] - \frac{[af'']^2}{[aa]} - \frac{[bf' \cdot 1]^2}{[bb \cdot 1]} - \frac{[cf'' \cdot 2]^2}{[cc \cdot 2]} \end{aligned} \quad (87)$$

其中  $f$ ,  $f'$  及  $f''$  各爲其相當函數  $x$ ,  $y$  及  $z$  依觀測值之微分係數，按照高斯約化法之寫法，式(87)亦可書作

$$\frac{1}{p_x} = [ff \cdot 3], \quad \frac{1}{p_y} = [f'f' \cdot 3], \quad \frac{1}{p_z} = [f''f'' \cdot 3] \quad (88)$$

此外尙可想像  $x$ ,  $y$ ,  $z$ ，化成原有各觀測值  $l_1, l_2, \dots, l_n$  之一次擴展式，即

$$\begin{aligned} x &= \alpha_1 l_1 + \alpha_2 l_2 + \dots + \alpha_n l_n = [a'l] \\ y &= \beta_1 l_1 + \beta_2 l_2 + \dots + \beta_n l_n = [\beta'l] \\ z &= \gamma_1 l_1 + \gamma_2 l_2 + \dots + \gamma_n l_n = [\gamma'l] \end{aligned} \quad (89)$$

由此可知  $\frac{1}{p_x}$ ,  $\frac{1}{p_y}$ ,  $\frac{1}{p_z}$ ，亦可以  $[aa]$ ,  $[\beta\beta]$ ,  $[\gamma\gamma]$  表示之，同時  $[a\beta]$ ,

$[a\gamma]$ ,  $[\beta\gamma]$  等非平方係數亦可比較式(88)之關係而引出：

$$\begin{aligned} [aa] &= [ff \cdot 3], \quad [\beta\beta] = [f'f' \cdot 3], \quad [\gamma\gamma] = [f''f'' \cdot 3] \\ [a\beta] &= [ff' \cdot 3], \quad [a\gamma] = [ff'' \cdot 3], \quad [\beta\gamma] = [f'f'' \cdot 3] \end{aligned} \quad (90)$$



$$r \text{ 個 } \begin{cases} p_0 + p_1x + p_2y + p_3z + \dots = 0 \\ q_0 + q_1x + q_2y + q_3z + \dots = 0 \\ \dots \dots \dots \\ r_0 + r_1x + r_2y + r_3z + \dots = 0 \end{cases} \quad (94)$$

如用間接方法平差，可利用  $r$  個條件方程，消去觀測方程式中  $r$  個未知數，使  $n$  個觀測方程式中僅含有  $u - r$  個未知數，然後再以普通間接觀測之平差法解算之。

今如欲用直接解法，須令式 (93) 之  $[vv]$  為最小值，而同時須顧及式 (94) 之條件，是故必須令

$$\begin{aligned} [vv] + 2k_1(p_0 + p_1x + p_2y + p_3z + \dots) \\ + 2k_2(q_0 + q_1x + q_2y + q_3z + \dots) \\ \dots \dots \dots \\ + 2k_r(r_0 + r_1x + r_2y + r_3z + \dots) = \text{最小值} \end{aligned} \quad (95)$$

將式 (95) 按  $x, y, z, \dots$  微分，得

$$\begin{aligned} [av] + k_1p_1 + k_2q_1 + \dots = 0 \\ [bv] + k_1p_2 + k_2q_2 + \dots = 0 \\ \dots \dots \dots \end{aligned} \quad (96)$$

將式 (93) 之  $v$  代入式 (96) 內，並於其下加入式 (94) 之  $r$  個條件，即得

$$\begin{aligned} [aa]x + [ab]y + [ac]z + \dots + p_1k_1 + q_1k_2 + \dots [al] = 0 \\ [ab]x + [bb]y + [bc]z + \dots + p_2k_1 + q_2k_2 + \dots [bl] = 0 \\ [ac]x + [bc]y + [cc]z + \dots + p_3k_1 + q_3k_2 + \dots [cl] = 0 \\ \dots \dots \dots \quad (97) \\ p_1x + p_2y + p_3z + \dots + p_0 = 0 \\ q_1x + q_2y + q_3z + \dots + q_0 = 0 \\ \dots \dots \dots \end{aligned}$$

式 (97) 亦為對稱方程式，唯  $k_1 k_2$  等無平方項，今仍名之為法方程式。此式亦可用高斯約化法解算之，而求未知數  $x, y, z, \dots$  之值 ( $k_1 k_2$  等值在此處並無用處)。倘各觀測值之權不等，上述方法亦可按普通方法顧及其權。

此外尚有一法，將此種問題分為兩部平差，第一部專由間接觀測定

$x, y, z$  各未知數之初步值，然後再用等值觀測之原理，將第一部結果代入條件方程式內作第二部平差。茲將其步驟述之於下：

首由式 (93) 之改正數方程式求得未知數之初步值  $x_0, y_0, z_0, \dots$  今以三個未知數為例，其法方程式為：

$$\begin{aligned} [aa]x_0 + [ab]y_0 + [ac]z_0 - [al] &= 0 \\ [ab]x_0 + [bb]y_0 + [bc]z_0 - [bl] &= 0 \\ [ac]x_0 + [bc]y_0 + [cc]z_0 - [cl] &= 0 \end{aligned} \quad (98)$$

將未知數之初步值  $x_0, y_0, z_0$  代入式 (94) 之條件方程式內，設為兩個條件 ( $r=2$ )，則得條件不符值：

$$\begin{aligned} w_1 &= p_0 + p_1x_0 + p_2y_0 + p_3z_0 \\ w_2 &= q_0 + q_1x_0 + q_2y_0 + q_3z_0 \end{aligned} \quad (99)$$

命  $x_0, y_0, z_0$  之第二部改正數為  $\xi, \eta, \zeta$ ，即

$$x = x_0 + \xi, \quad y = y_0 + \eta, \quad z = z_0 + \zeta \quad (100)$$

代入式 (94) 內得

$$\begin{aligned} p_1\xi + p_2\eta + p_3\zeta + w_1 &= 0 \\ q_1\xi + q_2\eta + q_3\zeta + w_2 &= 0 \end{aligned} \quad (101)$$

由法方程式 (98) 按第八節之公式 (85)，可將其化為三個等值觀測方程式：

$$\begin{aligned} \frac{[al]}{[aa]} &= x_0 + \frac{[ab]}{[aa]}y_0 + \frac{[ac]}{[aa]}z_0 & \text{權: } [aa] &= P_1 \\ \frac{[bl \cdot 1]}{[bb \cdot 1]} &= & y_0 + \frac{[bc \cdot 1]}{[bb \cdot 1]}z_0 & \text{權: } [bb \cdot 1] = P_2 \\ \frac{[cl \cdot 2]}{[cc \cdot 2]} &= & z_0 & \text{權: } [cc \cdot 2] = P_3 \end{aligned} \quad (102)$$

式 (102) 之左方為虛擬觀測值，因與原來之觀測方程式 (93) 完全等值，故此處可視之為獨立觀測之結果。再設此虛擬觀測值因第二部平差所得之改正數為  $\lambda_1, \lambda_2, \lambda_3$ ，則因 (100) 之關係，式 (102) 可化為：

$$\begin{aligned} \lambda_1 &= \xi + \frac{[ab]}{[aa]}\eta + \frac{[ac]}{[aa]}\zeta & \text{權: } [aa] &= P_1 \\ \lambda_2 &= & \eta + \frac{[bc \cdot 1]}{[bb \cdot 1]}\zeta & \text{權: } [bb \cdot 1] = P_2 \\ \lambda_3 &= & \zeta & \text{權: } [cc \cdot 2] = P_3 \end{aligned} \quad (102)^*$$

由此式可將  $\xi, \eta, \zeta$ , 分別以改正數  $\lambda_1, \lambda_2, \lambda_3$  表示之:

$$\begin{aligned}\xi &= \lambda_1 - \frac{[ab]}{[aa]}\lambda_2 - \left( \frac{[ac]}{[aa]} - \frac{[ab][bc \cdot 1]}{[aa][bb \cdot 1]} \right) \lambda_3 \\ \eta &= \lambda_2 - \frac{[bc \cdot 1]}{[bb \cdot 1]}\lambda_3 \\ \zeta &= \lambda_3\end{aligned}\quad (103)$$

將式(103)代入(101)之條件方程式內, 使其化為改正數  $\lambda_1, \lambda_2, \lambda_3$  之條件, 因  $\lambda_1, \lambda_2, \lambda_3$  可視作獨立之改正數, 故可按普通之條件觀測法平差, 但須顧及  $\lambda_1 \lambda_2 \lambda_3$  之權為  $[aa], [bb \cdot 1], [cc \cdot 2]$ 。

實際計算時之佈置可無須經過如許多之步驟, 因將(103)代入(101)內後, 可得

$$\begin{aligned}p_1 \lambda_1 + \left( p_2 - \frac{[ab]}{[aa]} p_1 \right) \lambda_2 + \left\{ \left( p_3 - \frac{[ac]}{[aa]} p_1 \right) \right. \\ q_1 \lambda_1 + \left( q_2 - \frac{[ab]}{[aa]} q_1 \right) \lambda_2 + \left\{ \left( q_3 - \frac{[ac]}{[aa]} q_1 \right) \right. \\ \left. - \frac{[bc \cdot 1]}{[bb \cdot 1]} \left( p_2 - \frac{[ab]}{[aa]} p_1 \right) \right\} \lambda_3 + w_1 = 0 \\ \left. - \frac{[bc \cdot 1]}{[bb \cdot 1]} \left( q_2 - \frac{[ab]}{[aa]} q_1 \right) \right\} \lambda_3 + w_2 = 0\end{aligned}\quad (104)$$

此處  $\lambda_2 \lambda_3$  之係數實即

$$[p_2 \cdot 1] = \left( p_2 - \frac{[ab]}{[aa]} p_1 \right), \quad [p_3 \cdot 2] = \left( p_3 - \frac{[ac]}{[aa]} p_1 \right) - \frac{[bc \cdot 1]}{[bb \cdot 1]} \left( p_2 - \frac{[ab]}{[aa]} p_1 \right)$$

$$[q_2 \cdot 1] = \left( q_2 - \frac{[ab]}{[aa]} q_1 \right), \quad [q_3 \cdot 2] = \left( q_3 - \frac{[ac]}{[aa]} q_1 \right) - \frac{[bc \cdot 1]}{[bb \cdot 1]} \left( q_2 - \frac{[ab]}{[aa]} q_1 \right)$$

故可由解算法方程式(98)時順便求出。茲為簡單之故, 命式(104)內之係數為  $A_1, A_2, A_3$  及  $B_1, B_2, B_3$ , 並設  $\lambda_1 \lambda_2 \lambda_3$  之權為  $P_1 P_2 P_3$ , 則由條件(104)可列出法方程式:

$$\begin{aligned}\left[ \frac{AA}{P} \right] k_1 + \left[ \frac{AB}{P} \right] k_2 + w_1 = 0 \\ \left[ \frac{AB}{P} \right] k_1 + \left[ \frac{BB}{P} \right] k_2 + w_2 = 0\end{aligned}\quad (105)$$

改正數  $\lambda_1 \lambda_2 \lambda_3$  之公式為:



$$\begin{aligned}
 [a a] \lambda_1 &= A_1 k_1 + B_1 k_2 \\
 [bb \cdot 1] \lambda_2 &= A_2 k_1 + B_2 k_2 \\
 [cc \cdot 2] \lambda_3 &= A_3 k_1 + B_3 k_2
 \end{aligned}
 \tag{106}$$

根據上述之理論，可歸納其計算步驟如下：解法方程式(98)，並將  $p_1$   $p_2$  ……  $q_1$   $q_2$  …… 等附於其後，由此求得  $x_0$   $y_0$   $z_0$  及  $A_1$   $B_1$  ……  $P_1$   $P_2$   $P_3$  諸值，將  $x_0$   $y_0$   $z_0$  代入式(99)求  $w_1$   $w_2$ ，然後組成法方程式(105)，解算之得  $k_1$   $k_2$  諸繫數之值，再按式(106)求改正數  $\lambda_1$   $\lambda_2$  …… 代入式(103)，又得  $\xi$ ， $\eta$ ， $\zeta$ 。最後由式(100)得未知數  $x$ ， $y$ ， $z$  …… 之值。

關於  $[vv]$  之計算，將與前述者稍異。改正數分二部，即  $v'_i$  及  $\lambda_i$ ，最後之改正數應為：

$$V_i = V'_i + \lambda_i \tag{107}$$

平方之，乃得

$$[vv] = [v'v'] + [\lambda\lambda] + 2[v'\lambda] \tag{108}$$

因  $[v'\lambda] = 0$

$$[vv] = [v'v'] + [\lambda\lambda] \tag{109}$$

茲證明  $[v'\lambda] = 0$  如下：自式(98)求出  $x_0$ ， $y_0$ ， $z_0$  後，即可由

$$\left. \begin{aligned}
 V'_1 &= a_1 x_0 + b_1 y_0 + c_1 z_0 - l_1 \\
 V'_2 &= a_2 x_0 + b_2 y_0 + c_2 z_0 - l_2 \\
 \dots\dots\dots
 \end{aligned} \right\} \tag{110}$$

計算改正數  $v'_i$ ，至於最後之改正數應為：

$$\left. \begin{aligned}
 V_1 &= a_1(x_0 + \xi) + b_1(y_0 + \eta) + c_1(z_0 + \zeta) - l_1 = V'_1 + \lambda_1 \\
 V_2 &= a_2(x_0 + \xi) + b_2(y_0 + \eta) + c_2(z_0 + \zeta) - l_2 = V'_2 + \lambda_2 \\
 \dots\dots\dots
 \end{aligned} \right\} \tag{111}$$

故

$$\left. \begin{aligned}
 \lambda_1 &= a_1 \xi + b_1 \eta + c_1 \zeta \\
 \lambda_2 &= a_2 \xi + b_2 \eta + c_2 \zeta \\
 \dots\dots\dots
 \end{aligned} \right\} \tag{112}$$

乘式(112)以  $v'_i$  並相加，即得

$$[v'\lambda] = [av']\xi + [bv']\eta + [cv']\zeta \quad (113)$$

自式(98)及(110)內可得下列之關係，

$$[av'] = [aa]x_0 + [ab]y_0 + [ac]z_0 - [al] = 0 \quad (114)$$

同理  $[bv'] = 0, [cv'] = 0,$

故  $[v'\lambda] = 0$

權單位中誤差：

$$m = \pm \sqrt{\frac{[v'v'] + [\lambda\lambda]}{n - (v - r)}} = \pm \sqrt{\frac{[v'v'] + [\lambda\lambda]}{n - v + r}} \quad (115)$$

### 第十節 附有未知數之條件觀測

設有下列各條件方程式：

$$\begin{aligned} p_0 + p_1L_1 + p_2L_2 + \dots + p_nL_n + a_1x + b_1y + \dots &= 0 \\ q_0 + q_1L_1 + q_2L_2 + \dots + q_nL_n + a_2x + b_2y + \dots &= 0 \end{aligned} \quad (116)$$

其中  $L_1, L_2, \dots$  為觀測之量， $x, y, \dots$  等為未觀測而欲求得之未知數。設  $L_1, L_2, \dots$  之觀測值為  $l_1, l_2, \dots$ ，其誤差為  $v_1, v_2, \dots$  又  $x, y, \dots$  之近似值為  $x_0, y_0, \dots$ ，則式(116)可化為下列形式：

$$\begin{aligned} p_1v_1 + p_2v_2 + \dots + p_nv_n + a_1\xi + b_1\eta + \dots + w_1 &= 0 \\ q_1v_1 + q_2v_2 + \dots + q_nv_n + a_2\xi + b_2\eta + \dots + w_2 &= 0 \end{aligned} \quad (116)^*$$

其中  $x = x_0 + \xi, y = y_0 + \eta, \dots$

$$w_1 = p_0 + p_1l_1 + p_2l_2 + \dots + p_nl_n + a_1x_0 + b_1y_0 + \dots \quad (117)$$

$$w_2 = q_0 + q_1l_1 + q_2l_2 + \dots + q_nl_n + a_2x_0 + b_2y_0 + \dots$$

此問題解法之一為自式(116)\*之條件方程式內消去  $\xi, \eta, \dots$  等，而用普通之條件觀測法計算。設式(116)\*之條件方程式共有  $r$  個，未知數為  $u$  個，則消去  $\xi, \eta, \dots$  之後，尚餘條件方程  $r - u$  個。

另一方法為將此問題化為間接觀測。設觀測值之數目為  $n$  個，式(116)\*之條件為  $r$  個，故可利用此條件方程將其中之  $r$  個改正數用其餘之  $n - r$  個改正數及所有未知數表示之。因此列出  $n$  個改正數方程式：



由此式可解算得  $k_1, k_2, \dots$  之值及未知數  $\xi, \eta, \zeta, \dots$  之值, 再由式 (120) 得各觀測值之改正數  $v$ 。

## 習 題

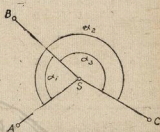
1. 在測站  $S$  向目標  $A, B$  及  $C$  觀測其間之角度  $\alpha_1, \alpha_2$  及  $\alpha_3$ , 結果如下:

$$1. \alpha_1 = 48^\circ 37' 15''$$

$$2. \alpha_2 = 248^\circ 12' 34''$$

$$3. \alpha_3 = 204^\circ 34' 55''$$

若觀測之精度相等, 試用條件觀測法平差之。



第五章 第十四圖

2. 水準點  $A$  及  $E$  之海拔為  $H_A$

$= 278.354$ ,  $H_E = 292.380$  公尺, 在其間作分段之水準測量, 結果如下:

間 段	量 得 高 程 差	權 $\left(\frac{1}{d}\right)$	$\frac{1}{p}$
1. A-1	+18.402	2	0.50
2. 1-2	- 9.706	3	0.33
3. 2-3	- 1.204	4	0.25
4. 3-E	+ 6.514	1	1.00

$$[\Delta h] = +14.006 \quad [p] = 10 \quad \left[\frac{1}{p}\right] = 2.08$$

試求各段間平差後之高程差及其相當之中誤差:



第六章 第十五圖

3. 方向角  $(SA)$  及  $(SB)$  為已知, 即

$$(SA) = 10^\circ 35' 45''$$

$$(SB) = 294^\circ 28' 13''$$

茲為求三方向角  $(Sp_1)$ ,  $(Sp_2)$  及  $(Sp_3)$  起見, 觀測下列四角:

$$\alpha_1 = 112^\circ 17' 40''$$

$$\alpha_2 = 67^\circ 25' 42''$$

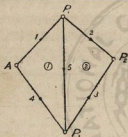
$$\alpha_3 = 86^\circ 36' 18''$$

$$\alpha_4 = 17^\circ 33' 32''$$

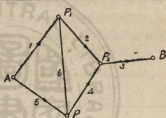
若精度相等, 試求各觀測角在平差前後之中誤差。

4. 根據水準測量定出  $A, B, C, D$  及  $E$  五間之高程差如下:

間段號數	自	至	高程差 $\Delta h$	間段之長度	測量次數
1	$D$	$E$	+10.194	3.5 公里	1
2	$E$	$B$	+10.659	2.6 公里	1
3	$D$	$B$	+20.871	1.7 公里	1
4	$D$	$C$	+40.791	1.0 公里	1
5	$B$	$C$	+19.930	2.3 公里	1
6	$A$	$E$	+38.460	4.2 公里	2
7	$A$	$D$	+28.248	1.9 公里	2
8	$A$	$C$	+69.676	2.8 公里	2



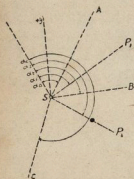
第六章 第十六圖



第六章 第十七圖

$A$  點之海拔為 201.754 公尺，試用條件平差法求其他各點之海拔。

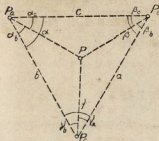
5. 設  $A$  點之海拔  $H_a$  為已知，所觀測者為五高程差  $h_1, h_2, \dots, h_6$ 。試列為求  $p_1, p_2$  及  $p_3$  三點海拔必需之條件方程式。



第六章 第十八圖

6. 已知  $A$  及  $B$  二點之海拔為  $H_a$  及  $H_b$ ，觀測之高程差為  $h_1, h_2, \dots, h_6$ ，求  $p_1, p_2, p_3$  等三點之海拔，共有若干條件方程式？試列出之。在測站  $S$  對於目標  $A, B$  及  $C$  之方向角 ( $SA$ )，( $SB$ ) 及 ( $SC$ ) 均已知悉，觀測之方向為  $a'_a, a'_1, a'_b, a'_2$  及  $a_c$ 。求方向角 ( $SP_1$ ) 及 ( $SP_2$ ) 時共需若干條件方程式？試排列之。

$P_a, P_b$  及  $P_c$  三點之坐標  $(x_a, y_a), (x_b, y_b)$



第六章 第十九圖

及  $(x_c, y_c)$  爲已知，所觀測者爲三水  
平角：

1.  $PP_aP_b = \alpha_a$
2.  $PP_bP_c = \beta_a$
3.  $PP_cP_a = \gamma_b$

試列求  $P$  點坐標時必需之條件方程  
式。



## 第七章 三角網測站平差

### 第一節 三角網平差概論

三角網平差爲平差法最重要應用之一，1826年高斯所發表之“*Supplementum theoriae Combinationis*”首次討論最小二乘法在此方面之應用，此後最小二乘法之發展，亦與三角網之平差有極密切之關係，習測量者如不知平差法，則不但不能獲得滿意之結果，且欲求得符合無差之閉合亦不可能矣。

三角網之所以需要平差，可分爲數部論之：

(一) 在一三角點上（普通名爲測站）作水平角度或方向觀測，爲增加觀測結果之精度，常作多餘之觀測，因此而有平差之必要，以使所得結果互相符合，並求得最可靠之角度及方向值，是爲測站平差。

(二) 任何一圖形內（如三角形，四邊形或中心形）不必觀測所有角度，始能確定其形狀，但觀測時則常將各測站所有之角度或方向盡皆測量，蓋所以增加全網之精度，於是卽有幾何條件發生，而須加以平差。例如一三角形內，僅須測兩個內角，卽可確定其形狀，若盡測三個內角，則根據幾何之定理，三個內角和應等於 $180^\circ$ 加球面角超，此條件名爲角度條件。此外尚因圖形之複雜，由三角網之任意一邊計算至其他一邊，常有一個以上不同之路線，但無論由任何一路線計算，必須得同樣之結果，於是又有一種條件名爲邊長條件，所有此種條件——角度及邊長條件——統名之爲圖形條件，欲使所有三角網內之圖形條件盡皆滿足，必須舉行所謂圖形平差。

(三) 倘於一個三角網內，測量一條以上之基線，則各邊長可由任意一基線推算之，而其結果必須完全符合，此種條件名爲基線條件。或於一個網內測有一個以上之天文點，則由三角網推算及直接觀測之經緯度及方位角，必須符合或合於拉伯拉斯方程式，此種條件名爲經緯度條件，方位角條件，及拉伯拉斯條件，亦需於三角網平差中顧及之。

(四) 若一三角網附合於一已經平差之固定三角網，謂爲強制附合。蓋

原有三角網之邊長，方位角以及經緯度均不能再事變更，而新測之三角網必須強行使與附合，以使其銜接處無任何差異存在，此種條件謂為強制附合條件，平差時不可不列入。

(五) 當三角網為環形時，本身必須閉合，於是有所謂環形條件。

根據以上之分析，三角網平差之條件相當複雜，其中(一)(二)兩種為每個三角網必有之條件，(三)(四)(五)三種雖非必有，但亦為大三角網中常遇之條件，吾人倘不應用最小二乘法，即使完全任意加以改正數，欲使其盡合此種複雜之條件，其工作亦將極為繁巨。三角網愈大，條件愈多，則其困難亦必愈嚴重。最後不但不能求得最合理之結果，而其任意拼湊所費之計算工作，或將較應用最小二乘法所需者超而過之，是以最小二乘法對於三角網計算之關係，不僅在使其求得最合理最精確之結果，而尤在能使其計算循一定之步驟，不致耗費時日於拼湊之工作。實際上當三角網甚大，條件複雜之時，此種拼湊工作，根本難以同時滿足所有之條件，例如十九世紀上半世紀時，德國威登伯(Württemberg)及巴登(Baden)兩邦之三角網，最初即因缺乏適當之平差法，始終未能完全拼合，後經採用最小二乘法，始將計算工作完成。

就理論上言，三角網中之觀測值，不為角度，即為方向，而所有上述五種條件均與觀測值直接發生關係，故若將所有條件列於一處而作整個之平差，實為最合理之辦法。但事實上因此種平差計算至為複雜，對於實際應用諸多不便，故一般之習慣均將測站平差與圖形平差分開。其他如基線、經緯度、方位角、強制附合、及環形條件，因為數較少，且與圖形有關，故亦附於圖形平差之內，一併解算，或逐步計算。本章所擬討論者，為測站平差之方法。茲依各種不同情形，分別敘述於下：

## 第二節 角度觀測與方向觀測

就平差理論上及方法上觀察之，角度觀測與方向觀測，有相當之分別，在測站平差時為尤甚，故吾人必須先對之有明晰之概念，在論各種不同情形之測站平差以前，先將其分別分析之。至於兩種觀測方法在三角測量上之利弊，則非本書之範圍，此處暫不加以討論。

倘在一測站  $A$  上，有  $n$  個目標  $P_1, P_2, \dots, P_n$ ，吾人可自任意一目標起，順次對準各目標，而讀每個目標之方向，是為方向觀測；如每次觀



測，只取兩個目標，於是每次得此兩個目標之方向差，是即為角度觀測。由方向觀測之結果，自然亦可推算任意兩目標間之角度，但由此所得之各角度，彼此互相關連而不盡相獨立。茲試以三個目標為例解釋之。第一圖示自  $A$  站至  $P_1, P_2, P_3, P_4$  四方向，設命  $P_1 A P_2$  為  $x$ ， $P_1 A P_3$  為  $y$ ，則作角度觀測時，先對準  $P_1$ ，再對準  $P_2$ ，是為一組，求得  $x$  值。同樣再對準  $P_1$  然後對準  $P_3$ ，得  $y$  值，如此則此兩角值互不相關。倘吾人順次對準  $P_1, P_2, P_3$  三方向，並其讀數為  $r_1, r_2, r_3$ ，則由  $r_2 - r_1 = x$ ， $r_3 - r_1 = y$ ，亦可求得  $x$  及  $y$  之值，但此時  $r_1$  之值如有誤差，將影響  $x$  及  $y$  兩角度，故  $x$  及  $y$  之值並非互不相關者。

但由以下第四節之理論，吾人可知由角度觀測亦可化為方向觀測，關於其間之關係，當於該處詳述之。

欲求一測站各角度之值，應用方向法與角度法觀測均可達到目的，但任意一單獨方向則並無意義。對於三角測量之應用，仍須將方向化為角度；但就平差或誤差之理論言，方向觀測與角度觀測，必須分清。普通可將角度化為二個方向之差，按照誤差傳播定律，如一個方向之中誤差為  $m$ ，則由兩個等權方向所成之角度，其中誤差應為  $\sqrt{2} \cdot m$ ；或以權表示之，如一方向之權為 1，一角度之權即為  $1/2$ 。

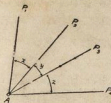
平差之原理必須用直接觀測之值，故若作方向觀測時，雖可算出各方向間之角度，但不能直接以之為觀測值而用於平差計算中，故角度平差與方向平差有別。

方向平差之一特徵，即在一組觀測中於每個方向值上可加一任意常數，對於結果毫無影響，在不同組觀測時，每組均有一不同之“定向未知數”。此點將於以後申述之。

### 第三節 角度觀測之測站平差

設在一測站上共有  $n$  個目標，則觀測  $(n-1)$  個互不相關之角度。即可求得所有角度之值。倘觀測角度之數目，超過  $n-1$  個，即發生平差問題。此種平差，可用間接平差法，亦可用條件平差法解算之。茲舉數例以明之：

例 1. 自測站  $A$  觀測  $P_1, P_2, P_3, P_4$  四個目標，共測  $P_1 A P_2, P_2 A P_3, P_3 A P_4, P_1 A P_3, P_2 A P_4$  各角度，其值如下：



第七章 第一圖

號 數	角 度	觀 測 值 $l$
1	$P_1AP_2$	$36^\circ 21' 36''.2$
2	$P_2AP_3$	$28^\circ 15' 13''.7$
3	$P_3AP_4$	$39^\circ 22' 14''.3$
4	$P_1AP_3$	$64^\circ 36' 52''.6$
5	$P_2AP_4$	$67^\circ 37' 24''.9$

在測站  $A$  上共有 4 個方向，故互不相關之角度值為 3，今以  $P_1AP_2 = x$ ， $P_2AP_3 = y$ ， $P_3AP_4 = z$  三個角度為未知數，按間接觀測法解算如下：

$$\begin{aligned}
 l_1 + v_1 &= +x \\
 l_2 + v_2 &= +y \\
 l_3 + v_3 &= +z \\
 l_4 + v_4 &= x + y \\
 l_5 + v_5 &= y + z
 \end{aligned} \tag{1}$$

命  $x, y, z$  之近似值為：

$$\left. \begin{aligned}
 x_0 &= 36^\circ 21' 30'' & x &= x_0 + \xi \\
 y_0 &= 28^\circ 15' 10'' & y &= y_0 + \eta \\
 z_0 &= 39^\circ 22' 10'' & z &= z_0 + \zeta
 \end{aligned} \right\} \tag{2}$$

將(2)代入(1)內，即得改正數方程式：

$$\left. \begin{aligned}
 v_1 &= +\xi & -6.2 \\
 v_2 &= +\eta & -3.1 \\
 v_3 &= & +\zeta - 4.3 \\
 v_4 &= +\xi + \eta & -12.6 \\
 v_5 &= +\eta + \zeta & -4.9
 \end{aligned} \right\} \tag{3}$$

法方程式：

$$\left. \begin{aligned}
 2\xi + \eta & -18.8 = 0 \\
 \xi + 3\eta + \zeta & -21.2 = 0 \\
 +\eta + 2\zeta & -9.2 = 0
 \end{aligned} \right\} \tag{4}$$

解法方程式(4)得

$$\left. \begin{aligned} \xi &= +7''.6 & x &= 36^\circ 21' 37''.6 \\ \eta &= +3''.6 & y &= 28^\circ 15' 13''.6 \\ \zeta &= +2''.8 & z &= 39^\circ 22' 12''.8 \end{aligned} \right\} \quad (5)$$

各改正數之值如下：

$$v_1 = +1.4 \quad v_2 = -0.1 \quad v_3 = -1.5 \quad v_4 = -1.4 \quad v_5 = +1.5$$

$$[vv] = 8.43 \quad \therefore m = \sqrt{\frac{8.43}{5-3}} = \pm 2''.05 \quad (6)$$

即觀測值之中誤差為  $\pm 2''.05$ 。

此問題亦可按條件平差法解之，命觀測之五個角度之最或是值為  $x_1, x_2, \dots, x_5$ ，則其間共有條件兩個，即

$$x_1 + x_2 - x_4 = 0$$

$$x_2 + x_3 - x_5 = 0$$

以觀測值代入，得條件方程式：

$$\left. \begin{aligned} v_1 + v_2 - v_4 - 2.7 &= 0 \\ +v_2 + v_3 - v_5 + 3.1 &= 0 \end{aligned} \right\} \quad (7)$$

列成法方程式為：

$$\left. \begin{aligned} 3k_1 + k_2 - 2.7 &= 0 \\ k_1 + 3k_2 + 3.1 &= 0 \end{aligned} \right\} \quad (8)$$

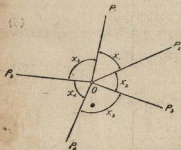
解出得

$$k_1 = +1.4 \quad k_2 = -1.5$$

由此可算出改正數之值與由 (6) 求出者無異， $x_1, x_2, x_3$  三角度值亦與 (5) 相符。

## 例 2. 水平角之總和控制

在普通三角測量中，如完全採用角度平差法，多利用水平角總和之控制，如在一測站共有  $n$  個方向，每次測兩相鄰方向間之角度，則共為  $n$  個角度，此  $n$  個角度之和應適為  $360^\circ$ ，謂為水平角總和控制。如第二圖所示，自測站  $O$  共有五個目標，如依次觀測  $x_1, x_2, \dots, x_5$  五個角度，即有一條件方程式：



$$x_1 + x_2 + x_3 + x_4 + x_5 - 360^\circ = 0$$

如將觀測值  $l_1, l_2, \dots, l_5$  代入，得

$$l_1 + l_2 + l_3 + l_4 + l_5 - 360^\circ = w$$

$$\text{則} \quad v_1 + v_2 + v_3 + v_4 + v_5 + w = 0 \quad (9)$$

按照條件平差法得

$$v_1 = v_2 = v_3 = v_4 = v_5 = -\frac{w}{5}$$

如在一測站上共有  $n$  個角度，其水平角總和控制之改正數即為：

$$v_i = \frac{w}{n} \quad (10)$$

易言之，即在一測站上之水平角總和如不等於  $360^\circ$ ，可將其差異平均分配於各角度上。

倘各角度之觀測精度不等，命其權為  $p_1, p_2, \dots, p_n$ ，則依式(9)得法方程式：

$$\left[ \frac{1}{p} \right] k + w = 0,$$

$$\text{或} \quad k = -\frac{w}{\left[ \frac{1}{p} \right]} \quad (11)$$

$$\text{各改正數爲} \quad v_i = -\frac{1}{p_i} \cdot k = -\frac{1}{p_i} \cdot \frac{w}{\left[ \frac{1}{p} \right]}, \quad (12)$$

即各角度之改正數值與其觀測值之權之倒數成比例。

欲求各角度平差值之權，可想像每個角度觀測兩次，一次為其本身，一次為  $360^\circ$  減去所有其他角，此兩觀測值之權為：

$$p_i \text{ 及 } p'_i$$

因中誤差平方與權之倒數成比例，故按照誤差傳播定律

$$\frac{1}{p'_i} = \left[ \frac{1}{p} \right] - \frac{1}{p_i},$$

是故平差後之權為：

$$P_i = p_i + p'_i = p_i + \frac{1}{\left[\frac{1}{p}\right] - \frac{1}{p_i}} = \frac{\left[\frac{1}{p}\right]}{\left[\frac{1}{p}\right] - \frac{1}{p_i}} \quad (13)$$

當等權觀測時，
$$\bar{P}_i = \frac{n}{n-1} \quad (14)$$

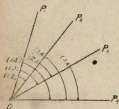
因觀測值之權為 1，故由水平角總和控制所得之權之增進，為數並不大，與觀測值權之比例為  $n : n-1$ 。

#### 第四節 士賴伯全組合測角法之理論

三角測量之初期，因儀器刻度之簡陋，各國率多採用複測法，以使精度增加，是為角度觀測。迨後刻度及讀數設備均漸改進，又因複測法之結果常含有系統誤差，故方向觀測法遂趨而上之。但方向法之缺點在不易同時看清所有目標，因而耗費觀測時間至多；且因高台受日光直射後有旋轉之虞，致使較多目標之方向觀測，亦易有系統誤差存在，故 1870 年以後，德國普魯士大地測量局士賴伯試用全組合測角法，自 1880 年以後，遂為德國三角測量之圭臬，至今不變。其法平差後之結果可使角度觀測化為完全方向組，各方向之權相等，對於三角網平差至為便利。茲將其理論扼要述之於下：

設在測站上有  $s$  個方向，則任意兩方向即可成為一角度，故所有組合之角度總數為  $\frac{1}{2} s (s-1)$  個。第三圖所示  $s=4$  之情形，所有可能角度之總數為 6。按照士賴伯之觀測法，應將所有六個角度均作同樣多次數之觀測，設命其觀測值為：

$$\begin{array}{lll} (1.2) & (1.3) & (1.4) \\ & (2.3) & (2.4) \\ & & (3.4) \end{array}$$



第七章 第三圖

此六個角度並非互不相關，故吾人取第一方向與其他各方向分別組成之角度為互不相關之未知數，而以 [1.2]，[1.3]，[1.4] 表示各角之平差值。如此可得改正數方程式如下，

未知數	觀測值	
$v_1 = +[1.2]$	$-(1.2)$	(15)
$v_2 = +[1.3]$	$-(1.3)$	
$v_3 = +[1.4]$	$-(1.4)$	
$v_4 = -[1.2] + [1.3]$	$-(2.3)$	
$v_5 = -[1.2] + [1.4]$	$-(2.4)$	
$v_6 = -[1.3] + [1.4]$	$-(3.4)$	

由此得法方程式：

未知數	常數	項	
$3 [1.2] - [1.3] - [1.4]$	$-(1.2)$	$+(2.3) + (2.4)$	$= 0$
$- [1.2] + 3 [1.3] - [1.4]$	$-(1.3)$	$-(2.3) + (3.4)$	$= 0$ (16)
$- [1.2] - [1.3] + 3 [1.4]$	$-(1.4)$	$-(2.4) - (3.4)$	$= 0$

欲解此法方程式，可求其和方程式：

$$[1.2] + [1.3] + [1.4] - (1.2) - (1.3) - (1.4) = 0 \quad (17)$$

將(17)分別加於(16)之各式，即可求得各未知數：

$$\begin{aligned}
 [1.2] &= \frac{1}{4} \left\{ 2(1.2) + (1.3) - (2.3) + (1.4) - (2.4) \right\} \\
 [1.3] &= \frac{1}{4} \left\{ 2(1.3) + (1.4) - (3.4) + (1.2) + (2.3) \right\} \quad (18) \\
 [1.4] &= \frac{1}{4} \left\{ 2(1.4) + (1.2) + (2.4) + (1.3) + (3.4) \right\}
 \end{aligned}$$

公式(18)可以文字表示之：欲求任意一角度  $[i, k]$  之平差值，取直接觀測值  $(i, l)$  命其權為 2，又將所有可能之間接計算值列出，其權各等於 1，而取其中數，即得  $[i, k]$  之值。

公式(18)之結果，亦可化為方向值，命  $[1], [2], [3], [4]$  為自測站 0 至目標  $P_1, P_2, P_3, P_4$  之方向值，則  $[1.2] = [2] - [1], [1.3] = [3] - [1] \dots$ 。更命  $[2.1] = -(1.2), (3.1) = -(1.3) \dots$ ，則 [18] 可書成下

式：

$$[1.2] = -[1] + [2] = \frac{1}{4} \left\{ (1.2) + (1.3) + (1.4) \right\} - \frac{1}{4} \left\{ (2.1) + (2.3) + (2.4) \right\}$$

$$[1.3] = -[1] + [3] = \frac{1}{4} \left\{ (1.2) + (1.3) + (1.4) \right\} - \frac{1}{4} \left\{ (3.1) + (3.2) + (3.4) \right\}$$

$$[1.4] = -[1] + [4] = \frac{1}{4} \left\{ (1.2) + (1.3) + (1.4) \right\} - \frac{1}{4} \left\{ (4.1) + (4.2) + (4.3) \right\}$$

(19)

由(19)可知各方向值爲：

$$[1] = -\frac{1}{4} \left\{ (1.2) + (1.3) + (1.4) \right\}$$

$$[2] = -\frac{1}{4} \left\{ (2.1) + (2.3) + (2.4) \right\}$$

$$[3] = -\frac{1}{4} \left\{ (3.1) + (3.2) + (3.4) \right\}$$

$$[4] = -\frac{1}{4} \left\{ (4.1) + (4.2) + (4.3) \right\}$$

(20)

式(20)乃專爲四個方向之公式，如普通有  $s$  個方向 1, 2, 3, ……  $s$ ，其公式如下：

$$[1] = -\frac{1}{s} \left\{ (1.2) + (1.3) + \dots + (1.s) \right\}$$

$$[2] = -\frac{1}{s} \left\{ (2.1) + (2.3) + \dots + (2.s) \right\}$$

(21)

$$[s] = -\frac{1}{s} \left\{ (s.1) + (s.2) + \dots + (s.s-1) \right\}$$

由此公式可直接自角度值計算方向值。茲舉例如下：

觀測值      (1.2) = 48° 17' 1" .4      (1.3) = 96° 52' 16" .8

                 (1.4) = 152° 54' 6" .8      (2.3) = 48° 35' 14" .3

                 (2.4) = 104° 37' 7" .8      (3.4) = 56° 1' 48" .9

欲求 [1] [2] [3] [4] 各方向值爲免度數分數之加減，可將上列角度化爲近似方向值 (1), (2), (3), (4) 如下表：

(1)	(2)	(3)	(4)
$0^{\circ} 00' 00''.0$	$48^{\circ} 17' 1''.4$	$96^{\circ} 52' 16''.8$	$152^{\circ} 54' 6''.8$
	$48^{\circ} 17' 1''.0$	$96^{\circ} 52' 15''.3$	$152^{\circ} 54' 8''.8$
		$16''.0$	$152^{\circ} 54' 4''.9$

由此可計算方向值 [1] [2] [3] [4] 如下表：

	[1]= $0^{\circ} 00' 0''$	[2]= $48^{\circ} 17' 1''.0$	[3]= $96^{\circ} 52' 16''.0$	[4]= $152^{\circ} 54' 6''.0$
	0.0	+ 0.4	+ 0.8	+ 0.8
	- 0.4	0.0	- 0.7	+ 2.8
	- 0.8	+ 0.7	0.0	- 1.1
	- 0.8	- 2.8	+ 1.1	0.0
$\Sigma$	- 2.5	- 1.7	+ 1.2	+ 2.5
$\frac{1}{4}\Sigma$	- 0.500	- 0.425	+ 0.300	+ 0.625
化數	0.000	+ 0.075	+ 0.800	+ 1.125

最後一行之化數，係將方向 [1] 化爲零，故其他方向亦均加 +0.500，由此得平差值：

$$[1] = 0^{\circ} 00' 0''.000$$

$$[2] = 48^{\circ} 17' 1''.075$$

$$[3] = 96^{\circ} 52' 16''.800$$

$$[4] = 152^{\circ} 54' 7''.125$$

以上所論係如何計算士賴伯之全組合測角法，而最重要之一點乃在證明由此所得之方向值 [1] [2] …… 等其權相等，蓋如所得各方向之權數不等，對於以後之圖形平差至爲不便也。最簡單之證明法，可自公式 (21) 出發，因所有 (1,2), (1,3) …… 諸值均爲互不相關之觀測值，設令每個觀測方向之權爲 1，即每個觀測角度之權爲 1/2，則平差後每個方向之權  $p$  可按誤差傳播定律求之



$$\frac{1}{p} = \frac{1}{s^2} \underbrace{(2+2+\dots+2)}_{s \text{ 項}}$$

或

$$\frac{1}{p} = \frac{2}{s}, \quad p = \frac{s}{2} \quad (22)$$

是為每個角度觀測一組時，每個方向之權。若觀測  $n$  組，則

$$P = \frac{s \cdot n}{2}$$

為平差後方向之權。由此可知當測站上方向數目不同時，亦必觀測不同之組數，以使各測站上之方向盡為等權，否則以後之圖形平差將為不等權者，勢必異常不便也。

以上所論係關於士賴伯測角法之理論，今更以之與完全方向組觀測比較。在完全方向組內，設仍以每組每個方向觀測值之權為權單位，欲令平差後每方向之權為  $P$ ，必須作  $P$  組觀測。設該測站上有  $s$  個目標，必須照準  $P_s = \frac{ns^2}{2}$  次。用士賴伯測角法時如目標有  $s$  個，角度之全組合數遂為  $\frac{1}{2}s(s-1)$ 。如欲得方向之權為  $P$ ，必須每角觀測  $n$  組，因每角含有兩個方向，是以必須照準目標  $ns(s-1)$  次。故以觀測工作而論，二法之比例為：

$$\frac{n \cdot s^2}{2} : ns(s-1) \quad \text{或} \quad \frac{s}{2} : (s-1) \quad (23)$$

當一測站上方向數目  $s$  甚大時，應用士賴伯法之工作幾為完全方向組觀測之 2 倍。此乃純就觀測工作而言，但實際所需之觀測時間並不與工作成比例，蓋完全方向組觀測，必須等候所有目標均能觀測之時施行，常因某一方方向回照偶然受阻而不得不停止工作，用士賴伯法時，則每次僅須選擇最清楚之兩目標即可。據實際經驗，後者所費之時間，常較前者為少。

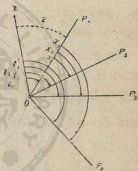
### 第五節 完全方向組之平差

自一測站上，順次觀測所有方向，正鏡時自左向右，倒鏡時自右向左，是為一完全方向組。通常為精度之增進，在一測站上常觀測數組，而求其

平均值。例如在大三角測量中，一等點之方向觀測多為十六組。因欲消除儀器水平盤之刻度誤差，每組測畢後，均將刻度盤移動，使任何一方向之讀數平均分配於刻度盤上。每次刻度盤移動之角度，以讀數測微器數目與組數之乘積除全盤圓周  $360^\circ$  得之。例如儀器上共有兩個測微器，欲測十六組，則每組刻度盤位置移動  $\frac{360^\circ}{2 \cdot 16} = 11^\circ 15'$ 。

倘在一測站上僅觀測一個完全方向組，吾人取其正倒鏡所得之中數，即可求得各方向之值，此時無所謂平差問題。但若在刻度盤不同位置觀測多組，則必須將其平差，並可由此求得每方向之中誤差。關於完全方向組之平差理論，茲述之於下：

第四圖中示自測站  $O$  出發共有  $P_1, P_2, P_3, P_4$  四個方向， $Oz$  為在此刻度盤位置時，刻度零所對之方向（此方向並非由觀測而得）。當望遠鏡照準  $P_1, P_2, P_3, P_4$  各目標時，吾人得  $l_1, l_2, l_3, l_4$  各讀數，如圖所示。在四個目標之間，吾人僅有三個獨立之未知數，今取自  $P_1$ （稱為零方向）至  $P_2, P_3, P_4$  各角度為此未知數，即圖中所示之  $x_1, x_2, x_3$ 。



第七章 第四圖

倘僅觀測一組，可由圖看出下列關係：

$$l'_1 = z' \quad l'_2 = z' + x_1 \quad l'_3 = z' + x_2 \quad l'_4 = z' + x_3 \quad (24)$$

$z'$  為“定向未知數”。欲求  $x_1, x_2, x_3$  各值，可用下列各式：

$$x_1 = l'_2 - l'_1 \quad x_2 = l'_3 - l'_1 \quad x_3 = l'_4 - l'_1$$

此乃吾人所熟習者。但如觀測多組，每組之刻度盤位置不同，則其計算方法推演如下：今命第一組之觀測值為  $l'_1, l'_2, l'_3, l'_4$ ，其定向未知數為  $z'$ ；第二組之觀測值為  $l''_1, l''_2, l''_3, l''_4$ ，其定向未知數為  $z''$ ，餘類推。顧及各方向值之觀測誤差後，須將式(24)化成下列各改正數方程式：

$$\text{第一組: } l'_1 + v'_1 = z' \quad l'_2 + v'_2 = z' + x_1$$

$$\text{第二組: } l''_1 + v''_1 = z'' \quad l''_2 + v''_2 = z'' + x_1$$

$$\text{第 } n \text{ 組: } l_1^{(n)} + v_1^{(n)} = z^{(n)} \quad l_2^{(n)} + v_2^{(n)} = z^{(n)} + x_1$$

$$\left. \begin{aligned} l'_3 + v'_3 &= z' + x_2 & l'_4 + v'_4 &= z' + x_3 \\ l''_3 + v''_3 &= z'' + x_2 & l''_4 + v''_4 &= z'' + x_3 \\ \dots\dots\dots & \dots\dots\dots & \dots\dots\dots & \dots\dots\dots \\ l_3^{(n)} + v_3^{(n)} &= z^{(n)} + x_2 & l_4^{(n)} + v_4^{(n)} &= z^{(n)} + x_3 \end{aligned} \right\} (25)$$

一般而論，如在一測站上共有  $s$  個方向，則每組觀測即有  $s$  個改正數方程式， $n$  組內共有  $n \cdot s$  個方程式，其中有定向未知數  $n$  個，角度未知數  $s-1$  個，共有未知數  $n+s-1$  個。

由(25)可列出法方程式如下(設  $n=4, s=4$ )：

$$\left. \begin{aligned} sz' & & +x_1 & +x_2 & +x_3 & -[l'] & =0 \\ +sz'' & & +x_1 & +x_2 & +x_3 & -[l''] & =0 \\ & +sz''' & +x_1 & +x_2 & +x_3 & -[l'''] & =0 \\ & & +sz'''' & +x_1 & +x_2 & +x_3 & -[l'''' ] & =0 \end{aligned} \right\} n \text{ 個} \quad (26)$$

$$\left. \begin{aligned} z' + z'' + z''' + z'''' & +nx_1 & & & -[l_2] & =0 \\ z' + z'' + z''' + z'''' & & +nx_2 & & -[l_3] & =0 \\ z' + z'' + z''' + z'''' & & & +nx_3 & -[l_4] & =0 \end{aligned} \right\} (s-1) \text{ 個}$$

將式(26)內之前  $n$  個方程式相加，而以  $s$  除之，即得

$$z' + z'' + z''' + z'''' = \frac{1}{s} [l] - \frac{n}{s} (x_1 + x_2 + x_3) \quad (27)$$

$$[l] = [l'] + [l''] + \dots\dots\dots + [l^{(n)}] = [l_1] + [l_2] + \dots\dots\dots [l_s]$$

將 [27] 代入(26)內之後  $(s-1)$  個方程式中，即得

$$(s-1) \text{ 個} \left\{ \begin{aligned} \left( n - \frac{n}{s} \right) x_1 - \frac{n}{s} x_2 - \frac{n}{s} x_3 - \left( [l_2] - \frac{1}{s} [l] \right) &= 0 \\ -\frac{n}{s} x_1 + \left( n - \frac{n}{s} \right) x_2 - \frac{n}{s} x_3 - \left( [l_3] - \frac{1}{s} [l] \right) &= 0 \\ -\frac{n}{s} x_1 - \frac{n}{s} x_2 - \left( n - \frac{n}{s} \right) x_3 - \left( [l_4] - \frac{1}{s} [l] \right) &= 0 \end{aligned} \right. \quad (28)$$

蓋吾人所欲求得者，乃  $x_1 x_2 x_3$  諸值，而非  $z' z'' \dots\dots\dots$  等，故(28)內已將所

有定向未知數消去。將(28)之 $(s-1)$ 個方程式相加，即得

$$\frac{n}{s}x_1 + \frac{n}{s}x_2 + \frac{n}{s}x_3 - \left(\frac{1}{s}[l] - [l_1]\right) \quad (29)$$

以(29)分別加於(28)內之各式中，即得

$$\begin{aligned} nx_1 - ([l_2] - [l_1]) &= 0 & x_1 &= \frac{1}{n}([l_2] - [l_1]) \\ nx_2 - ([l_3] - [l_1]) &= 0 & x_2 &= \frac{1}{n}([l_3] - [l_1]) \\ nx_3 - ([l_4] - [l_1]) &= 0 & x_3 &= \frac{1}{n}([l_4] - [l_1]) \end{aligned} \quad (30)$$

通常計算時，均將各組之零方向  $l_1', l_1'', l_1'''$  等化爲零，故  $[l_1] = 0$ ，由是(30)可化爲：

$$x_1 = \frac{1}{n}[l_2] \quad x_2 = \frac{1}{n}[l_3] \quad x_3 = \frac{1}{n}[l_4] \quad (31)$$

或以 [1] [2] [3] [4] 示  $P_1, P_2, P_3, P_4$  之方向值，即得

$$[1] = 0 \quad [2] = \frac{1}{n}[l_2] \quad [3] = \frac{1}{n}[l_3] \quad [4] = \frac{1}{n}[l_4] \quad (32)$$

至於  $z' z'' z''' \dots$  之值，自(26)之前  $n$  個方程式內求之：

$$\begin{aligned} z' &= \frac{1}{s} \left\{ [l'] - (x_1 + x_2 + x_3) \right\} \\ z'' &= \frac{1}{s} \left\{ [l''] - (x_1 + x_2 + x_3) \right\} \end{aligned} \quad (33)$$

求出  $z' z'' \dots$  等之後，即可根據(25)求改正數  $v$ ，即

$$\begin{aligned} v'_1 &= -(l'_1 - z') & v''_1 &= -(l''_1 - z'') & \dots\dots\dots \\ v'_2 &= x_1 - (l'_2 - z') & v''_2 &= x_1 - (l''_2 - z'') & \dots\dots\dots \\ v'_3 &= x_2 - (l'_3 - z') & v''_3 &= x_2 - (l''_3 - z'') & \dots\dots\dots \end{aligned} \quad (34)$$

故吾人須先算出每組內加上定向未知數之方向值 ( $l_1 - z'$ ) 等, 使全組內所有方向值均作相同之移動, 是名為組移動。每組之組移動值  $-z'$ ,  $-z''$ , …… 等均不相等。( $l_1 - z'$ ) 等, 謂之移動後之方向值。以  $x_1, x_2, \dots$  等分別減去其相當之移動後之方向值, 即得改正數。

因觀測方向總數為  $n \cdot s$ , 未知數總數為  $n + s - 1$ , 故每觀測方向之中誤差為:

$$m = \sqrt{\frac{[vv]}{ns - n - (s - 1)}} = \sqrt{\frac{[vv]}{(n - 1)(s - 1)}} \quad (35)$$

至於平差後各方向之中誤差, 可由 (32) 直接寫出, 因按誤差傳播定律:

$$M^2 = m^2_{(1)} = m^2_{(2)} = \dots = \frac{1}{n^2} \underbrace{(m^2 + m^2 + \dots + m^2)}_{\text{共 } n \text{ 項}}$$

故平差後各方向之中誤差為:

$$M = \frac{m}{\sqrt{n}} \quad (36)$$

即平差後每方向之權為觀測方向值權之  $n$  倍, 故任意兩方向間所作成之角度, 其權為  $n/2$ 。

由上所述, 可知完全方向組之計算按 (32) 極為簡單, 中誤差之計算可按 (34) (35) (36) 行之, 今舉例如下以明之:

#### 例一: 方向觀測中誤差之計算

測站: 寶華寺 儀器: Wild 3349 觀測日期: 三十年七月十日

組 度 盤 位 置	數 量	1	2	3	4	5	6	7	8	總 和	方 向 中 數 A
(I)	大寶頂	00.00	00.00	00.00	00.00	00.00	00.00	00.00	00.00	00.00	00.00
	歌樂山	36.48	36.90	36.09	38.98	37.52	35.10	35.80	33.86	290.64	36.33
	小啞口	36.56	38.08	35.64	35.57	37.78	36.68	36.10	36.32	292.75	36.59
	雷家山	18.29	19.30	17.75	18.27	19.24	17.98	17.34	16.16	143.35	17.92
	天台寺	2.50	2.44	0.42	1.92	3.34	3.82	1.42	-0.78	15.08	1.86
和	數	93.85	96.72	88.81	94.74	97.88	93.58	90.66	85.56	741.80	92.72
中	數 B	18.77	19.34	17.76	68.95	19.58	18.72	18.13	17.11	148.36	18.54=A <sub>0</sub>
整組移動值 A <sub>0</sub> -B		-0.23	-0.80	+0.78	-0.41	-1.04	-0.18	+0.41	+1.43	-0.04	
II = I + (A <sub>0</sub> - B)		-0.23	-0.80	+0.78	-0.41	-1.04	-0.18	+0.41	+1.43	-0.04	
(大寶頂 歌樂山 小啞口 雷家山 天台寺)		36.25	36.10	36.78	58.57	36.48	34.92	36.21	35.29	290.60	
		36.35	37.26	36.42	35.16	36.74	36.50	36.51	37.75	292.71	
		18.06	18.50	17.53	17.86	18.20	17.80	17.75	17.50	143.29	
III = II + (A <sub>0</sub> - B)		2.27	1.64	1.20	1.51	2.30	3.64	1.83	0.65	15.04	

和	92.79	92.72	92.71	92.69	92.68	92.68	92.71	92.71	92.71	92.71	741.60
中	18.54	18.54	18.54	18.54	18.54	18.54	18.54	18.54	18.54	18.54	148.32

 $v = A - II$ 

	+0.23	+0.80	-0.78	+0.41	+1.04	+0.18	-0.41	-1.43	+0.04
	+0.08	+0.23	-0.45	-2.24	-0.15	+1.41	+0.12	+1.04	+0.04
	+0.24	-0.69	+0.17	+1.43	-0.15	+6.09	+0.08	-1.16	+0.01
	-0.14	-0.58	+0.39	+0.06	-0.28	+0.12	+0.17	+0.36	+0.07
	-0.39	+0.24	+0.68	+0.37	-0.42	-1.76	+0.05	+1.23	0
和	+0.02	0	+0.01	+0.03	+0.04	+0.04	+0.01	+0.01	+0.16

 $sv$ 

	0.053	0.040	0.808	0.168	1.082	0.032	0.168	2.045	4.796
	0.006	0.052	0.303	5.018	0.023	1.988	0.014	1.082	8.387
	0.058	0.476	0.029	2.045	0.023	0.008	0.006	1.346	3.991
	0.020	0.336	0.152	0.004	0.078	0.014	0.029	0.011	0.644
	0.152	0.058	0.462	0.137	0.176	3.098	0.003	1.513	5.599
和	0.289	1.563	1.454	7.572	1.382	5.140	0.220	5.687	23.417

23.417

$$\text{每一組每一方向之中誤差 } m = \sqrt{\frac{[sv]}{(n-1)(s-1)}} = \sqrt{\frac{23.417}{7 \times 4}} = \pm 0''.92$$

關於 $[vv]$ 之計算，吾人亦可不必求出 $z', z'', \dots$  諸值，而直接由每方向中數與每組讀數之差異 $d$ 求之。命

方向	第 1 組	第 2 組	.....	第 $n$ 組
$P_1$	$d'_1 = 0 - l'_1$	$d''_1 = 0 - l''_1$	.....	$d_1^{(n)} = 0 - l_1^{(n)}$
$P_2$	$d'_2 = x_1 - l'_2$	$d''_2 = x_1 - l''_2$	.....	$d_2^{(n)} = x_1 - l_2^{(n)}$
⋮	.....	.....	.....	.....
$P_s$	$d_s = x_{(s-1)} - l'_s$	$d''_s = x_{(s-1)} - l''_s$	.....	$d_s^{(n)} = x_{(s-1)} - l_s^{(n)}$

(37)

將各組之 $d$ 相加而與(33)比較，即得

$$[d'] = -s \cdot z' \quad [d''] = -s \cdot z'' \quad \dots \quad [d^{(n)}] = -s \cdot z^{(n)} \quad (38)$$

又由(34)知

$$\begin{aligned} v'_1 &= d'_1 + z' = d'_1 - \frac{[d']}{s} \\ v'_2 &= d'_2 + z' = d'_2 - \frac{[d']}{s} \\ &\dots \dots \dots \\ v'_s &= d'_s + z' = d'_s - \frac{[d']}{s} \end{aligned} \quad (39)$$

其餘各組類推。由(39)各式之平方和得：

$$[v'v'] = [d'd'] - 2 \frac{[d']^2}{s} + \frac{[d']^2}{s} = [d'd'] - \frac{[d']^2}{s} \quad (40)$$

其餘各組亦得同樣之公式，如

$$[v''v''] = [d''d''] - \frac{[d'']^2}{s}$$

將各組所得之 $[v'v']$ 相加，即得

$$[vv] = [dd] - \frac{[[d]^2]}{s} \quad (41)$$

$[[d]^2]$ 係以每組為單位，求得各差異值 $d$ 之和，而平方之，然後將各組之結果相加即得。故應用式(37)求 $d$ ，可不必先求組移動及移動後之方向值，而可直接用式(41)求改正數平方和。茲將前例按此方法重算之如下：

例：方向觀測中誤差之計算



組	數	1	2	3	4	5	6	7	8	總和	方向中數
度盤位置	0	22°30'	45°	67°30'	90°	112°30'	135°	157°30'			A
視準點	方向P	"	"	"	"	"	"	"	"	"	"
	大寶頂	0°0'	00.00	00.00	00.00	00.00	00.00	00.00	00.00	00.00	00.00
	歌樂山	153°42'	36.48	36.00	36.98	37.52	35.10	35.80	33.80	290.64	36.33
	小啞口	216°14'	36.58	35.64	35.57	37.78	36.68	36.10	36.32	292.75	36.50
	雷家山	252°46'	18.29	19.30	18.27	19.24	17.98	17.34	16.16	143.33	17.92
	天台寺	313°34'	2.50	2.44	1.92	3.34	3.82	1.42	-0.78	15.08	1.58
(I)											
$d=A-P$											
視準點											
	大寶頂	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	歌樂山	-0.15	-0.57	+0.33	-2.65	-1.19	+1.23	+0.53	+2.47	0	0
	小啞口	+0.01	-1.49	+0.95	-1.02	-1.19	-0.09	+0.49	+0.27	-0.03	-0.03
	雷家山	-0.37	-1.38	+1.17	-0.35	-1.32	-0.06	+0.58	+1.76	+0.03	+0.03
	天台寺	-0.62	-0.56	+1.46	-0.04	-1.46	-1.94	+0.46	+2.60	-0.04	-0.04

和數 $[d]$	-1.13	-4.00	+3.91	-2.02	-5.16	-0.86	+2.06	+7.16	-0.040
零方向改正數 $\frac{[d]}{s}$	-0.226	-0.800	+0.782	-0.404	-1.032	-1.172	+0.412	+1.452	-0.008
$[d^2]$	1.275	16.00	15.250	4.080	26.600	0.740	4.240	51.300	119.485
									$=([d]^2)$
視準點	$dd$								
	總和								
大寶頂	0	0	0	0	0	0	0	0	0
歇柴山	0.023	0.325	0.168	7.000	1.415	1.510	0.281	6.100	16.762
小亞口	0.000	2.220	0.905	1.040	1.415	0.008	0.240	0.078	5.901
雷家山	0.136	1.900	1.365	0.123	1.740	0.004	0.836	3.100	8.703
天合寺	0.884	0.313	2.130	0.002	2.130	3.750	0.212	7.080	16.001
和數	0.543	4.758	4.508	8.164	6.700	5.272	1.069	16.353	47.367
									$=[dd]$

$$[vv] = [dd] - \frac{1}{s} [[d]^2] = 47.367 - \frac{119.485}{5} = 23.470$$

$$\text{每一組每一方向之中誤差 } m = \sqrt{\frac{[vv]}{(n-1)(s-1)}} = \pm 0'' .92$$

$$\text{方向中數之中誤差 } M = \frac{m}{\sqrt{n}} = \pm 0'' .3$$

上述之  $s =$  觀測方向之數目， $n =$  組之數目。此法所得之結果，與前法完全相同。

### 第六節 不完全方向組之平差

觀夫上節所論，可知完全方向組不但計算簡單，且經過測站平差後每個方向之權數相等，對於此後之圖形平差甚為方便。不完全方向組則適反是。計算至為繁雜，且平差後各方向之權不能盡等，對於以後圖形平差亦極不便，且刻度誤差亦不能完全消除，故大三角測量中甚少用之。在三四等三角測量中，如遇萬不得已時，觀測不完全方向組，亦多按下節之簡略法計算。本節僅將白塞爾於東普魯士弧度測量時所創用之嚴格方法作簡單之介紹。

計算不完全方向組時，先將觀測方向相同之各組歸併於一處，按前節所述之完全方向組計算，其權等於所測組數。然後列出改正數方程式與前節之式(25)完全相同。但此時之組，乃為大組，即可包括數組之中數，故每組均有一不同之權，命之為  $p'$ ， $p''$ ，…… $p^{(n)}$ 。每組內各方向之權均相等。由是可組成法方程式如下：

$$\begin{cases} n \text{ 個} \left\{ \begin{aligned} [p']z' &+ p' x_1 + p' x_2 + p' x_3 - p' [l'] = 0 \\ + [p'']z'' &+ p'' x_1 + p'' x_2 + p'' x_3 - p'' [l''] = 0 \\ + [p''']z''' &+ p''' x_1 + p''' x_2 + p''' x_3 - p''' [l'''] = 0 \\ + [p''''z'''' &+ p'''' x_1 + p'''' x_2 + p'''' x_3 - p'''' [l'''' = 0 \end{aligned} \right. \\ (s-1) \text{ 個} \left\{ \begin{aligned} p'z' + p''z'' + p'''z''' + p''''z'''' + [p_2]x_1 &- [pl_2] = 0 \\ p'z' + p''z'' + p'''z''' + p''''z'''' &+ [p_3]x_2 - [pl_3] = 0 \\ p'z' + p''z'' + p'''z''' + p''''z'''' &+ [p_4]x_3 - [pl_4] = 0 \end{aligned} \right. \end{cases} \quad (42)$$

公式(42)與(26)完全相似，但因各組中並非將每個方向盡行觀測，故

式中亦有若干項可能並不存在，且因不等權之關係，不能將  $x_1, x_2, x_3$  之值化成一般之公式。但由式(42)內之前  $n$  個方程式中，吾人可求得各組之定向未知數  $z$  如下式：

$$z' = \frac{p'}{[p']} \{ [l'] - (x_1 + x_2 + x_3) \}$$

$$z'' = \frac{p''}{[p'']} \{ [l''] - (x_1 + x_2 + x_3) \} \quad (43)$$

將式(43)代入(42)內之後  $(s-1)$  個方程式內，即可求得約化後僅含未知數  $x_1, x_2, \dots$  之法方程式。解此法方程式，即可求得  $x_1, x_2, \dots$  諸值。

每個觀測方向之中誤差，可由下式求之：

$$m = \sqrt{\frac{[p'vv]}{R - n - (s-1)}} \quad (44)$$

$R$  為總共觀測方向之數目。

茲舉例如下：

自測站  $O$  觀測  $P_1 P_2 P_3$  三方向，其結果如下：

	$P_1$	$0^\circ$	$(0'$	$00''$	$.00$	
第一組	$P_2$	$26$	$14$	$51.646$		$p' = 12$
	$P_3$	$87$	$04$	$52.792$		
第二組	$P_1$	$0$	$00$	$00.000$		$p'' = 19$
	$P_2$	$26$	$14$	$52.553$		
第三組	$P_1$	$0$	$00$	$00.000$		$p''' = 12$
	$P_3$	$87$	$04$	$53.104$		

命  $P_1 P_2$  間之角度為  $x_1$ ，其近似值為  $x_1^0 = 26^\circ 14' 50''$ ， $x_1 = x_1^0 + \xi_1$

$P_1 P_3$  間之角度為  $x_2$ ，其近似值為  $x_2^0 = 87^\circ 04' 50''$ ， $x_2 = x_2^0 + \xi_2$

於是得改正數方程式：

$$\begin{array}{l}
 v'_1 = z_1 \\
 v'_2 = z_1 + \xi_1 - 1.646 \\
 v'_3 = z_1 + \xi_2 - 2.792
 \end{array} \left. \vphantom{\begin{array}{l} v'_1 \\ v'_2 \\ v'_3 \end{array}} \right\} p' = 12 \\
 v''_1 = z_2 \\
 v''_2 = z_2 + \xi_1 - 2.553 \\
 v''_3 = z_3
 \end{array} \left. \vphantom{\begin{array}{l} v''_1 \\ v''_2 \\ v''_3 \end{array}} \right\} p'' = 19 \\
 v'''_1 = z_3 \\
 v'''_2 = z_3 + \xi_2 - 3.104
 \end{array} \left. \vphantom{\begin{array}{l} v'''_1 \\ v'''_2 \end{array}} \right\} p''' = 12$$

由此組成法方程式：

$$\begin{array}{r}
 36z_1 \quad \text{---} \quad \text{---} \quad +12\xi_1 + 12\xi_2 - 53.256 = 0 \\
 \text{---} \quad +38z_2 \quad \text{---} \quad +19\xi_1 \quad \text{---} \quad -48.507 = 0 \\
 \text{---} \quad \text{---} \quad +24z_3 \quad \text{---} \quad +12\xi_2 - 37.248 = 0 \\
 12z_1 + 19z_2 \quad \text{---} \quad +31\xi_1 \quad \text{---} \quad -68.259 = 0 \\
 12z_1 \quad \text{---} \quad +12z_3 \quad \text{---} \quad +24\xi_2 - 70.752 = 0
 \end{array} \quad (46)$$

由前三方程式中得：

$$\begin{array}{r}
 12z_1 = \text{---} \quad 4\xi_1 - 6\xi_2 + 17.752 \\
 19z_2 = -9.5\xi_1 \quad +24.254 \\
 12z_3 = \quad \quad -6\xi_2 + 18.624
 \end{array} \quad (47)$$

代入(46)之後二方程式內得：

$$\begin{array}{r}
 17.5\xi_1 - 4.0\xi_2 - 26.253 = 0 \\
 -4.0\xi_1 + 14.0\xi_2 - 34.376 = 0
 \end{array} \quad (48)$$

解式(48)得  $\xi_1$  及  $\xi_2$  之值：

$$\xi_1 = +2''.205 \quad \xi_2 = +3''.086 \quad (49)$$

加入近似值  $x^0_1$  及  $x^0_2$ ，遂得

$$P_1 P_2 \text{ 間之角度： } x_1 = 26^\circ 14' 52''.205$$

$$P_1 P_3 \text{ 間之角度： } x_2 = 87^\circ 04' 53''.086$$

又將(49)之  $\xi_1$  與  $\xi_2$  值代入式(47)內，即得

$$\begin{array}{r}
 z_1 = -0''.284 \\
 z_2 = +0''.174 \\
 z_3 = +0''.009
 \end{array} \quad (50)$$

將(49)(50)各值代入(45)內，即得改正數：

$$v'_1 = -0''.284 \quad v'_2 = +0''.275 \quad v'_3 = +0''.010$$

$$v''_1 = +0''.174 \quad v''_2 = -0''.174$$

$$v'''_1 = +0.009 \quad v'''_3 = -0''.009$$

由此得  $[pvv] = 3.03$

總共觀測方向數目為  $R=7$ ,  $n=3$ ,  $s=3$ , 代入式(44)即求出權單位之中誤差:

$$m = \sqrt{\frac{3.03}{2}} = \pm''1.23$$

例二: 在測站(1)觀測(2), (3)及(4)各目標之方向, 得下列之結果:

測 點	(2)	(3)	(4)
第 一 組	0°00'00"	45°0'0".3	90°0'0".9
第 二 組	0	1.0	-
第 三 組	-	0.0	89 59 59.8

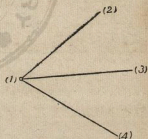
今以 $\angle(3)(1)(2)$ 及 $\angle(4)(1)(2)$ 二角為未知數, 並假設其近似值及改正數之關係為:

$$\angle(3)(1)(2) = 45^\circ 00' 00'' + x_3$$

$$\angle(4)(1)(2) = 90^\circ 00' 00'' + x_4$$

更命各組之觀測之定向值為  $z_1, z_2, z_3$ 。由

此得誤差方程式:



第七章 第五圖

第一組	第二組	第三組
$v_1 = Z_1 \quad +0$	$v_4 = Z_2 \quad 0$	$v_6 = z_3 + x_3 \quad +0$
$v_2 = Z_1 + x_3 \quad -0.3$	$v_5 = Z_2 + x_3 \quad -1.0$	$v_7 = z_3 + x_4 \quad +0.1$
$v_3 = Z_1 + x_4 \quad -0.9$		
$\frac{[v]}{3} = 0 = Z_1 + \frac{1}{3}x_3 + \frac{1}{3}x_4 - 0.4$	$\frac{[v]}{3} = 0 = Z_2 + \frac{1}{2}x_3 - 0.5$	$\frac{[v]}{2} = 0 = Z_3 + \frac{1}{2}x_3 + \frac{1}{2}x_4 + 0.1$

消除各定向值於各誤差方程式, 而列其法方程式, 則得:

$$\begin{aligned} 5/3 x_3 - 5/6 x_4 &= +0.5 \\ -5/6 x_3 + 7/6 x_4 &= +0.4 \end{aligned}$$

約化之，即得  $3/4 x_4 = +0.65$

測站(1)之測站平差結果，得  $x_3 = 0.7333$ ， $x_4 = +0.8667$

茲更求各觀測值之測站平差改正數  $v$  及其權單位之中誤差  $m$ ，演算如下表：

組	(2)	(3)	(4)	和	數 目	平均值 ( $Z$ )
1	0	+0.4333	+0.0333	+0.4000	3	+0.1333
2	0	-0.2667	—	-0.2667	2	-0.1333
3	0	+0.7333	+1.0667	+1.8000	2	+0.9000

各觀測值之改正數  $v$

組	(2)	(3)	(4)	和
1	-0.1333	+0.3000	-0.1667	+0.3000 - 0.3000
2	+0.1333	-0.1334	—	+0.1333 - 0.1334
3	—	-0.1667	+0.1667	+0.1667 - 0.1667

$$[rv] = 0.2667$$

$$\therefore m = \pm \sqrt{\frac{0.2667}{2}} = \pm 0''.337$$

平差後之各角度之權，可依第五章所論之算法，用權方程式求出。因各方向觀測次數多寡不同，各角度之權不盡相等，是以各方向之權無法求出。但作圖形平差時，如欲嚴格用最小二乘法，必須知測站平差後各方向之權。當 1850 年之頃，英國測量局以每組方向值與平差方向值之差異求得其近似之權數，並以此近似值為圖形平差之用。1870 年頃 Bayern 邦之測量，則以每方向對準之次數為其權數。但此種方法均係近似方法。赫爾默特採用一更合理之方法，能使由各方向之權數計算各角之權數，與由平差中求得各角之權數相差甚微，但此中計算，至為繁雜，對於實際應用，頗不便利，本書從略。

## 第七節 不完全方向組之簡略計算法

前節所述之不完全方向組平差法，係嚴格遵照最小二乘法之原理，其計算工作至為繁雜。英國測量局採用一種簡略計算法，其結果與應用最小二乘法所得者相差極微，茲先略述其理論，再以上節之例解釋之。

今自公式 (42) 出發，捨去諸定向未知數  $z'$ ,  $z''$ , …… 等項，於是自 (42) 內之後  $(s-1)$  個方程式內，可求得  $x_1, x_2$  …… 等之第一近似值：

$$x^0 = \frac{[pl_2]}{[p_2]}, \quad x^0_2 = \frac{[pl_3]}{[p_3]}, \quad \dots\dots \quad (51)$$

將此近似值代入改正數方程式內，例如在第一組之改正數方程式為：

$$q \text{ 個} \begin{cases} v'_1 = z' & -l'_1 \\ v'_2 = z' + x_1 & -l'_2 \\ v'_3 = z' & +x_2 - l'_3 \\ \dots\dots\dots \end{cases} \quad (52)$$

並假定在該組內  $[v'] = 0$ ，易言之，即命該組之  $[v'v']$  為最小值，於是求得  $z'$  之近似值：

$$z' = -\frac{1}{q} [x^0 - l'] \quad (53)$$

同樣將  $x^0_1, x^0_2$  代入第二組之改正數方程式內，亦可求得  $z''$ ，餘類推。

求得  $z', z'', \dots\dots$  之近似值後，再將其代入 (52) 內，此時復以  $x_1, x_2, \dots\dots$  等為未知數，而另外組成一法方程式，再求  $x_1, x_2, \dots\dots$  等之第二近似值。在普通情形下，此第二近似值已與最小二乘法之嚴格結果相差不多，英國測量局之規定，亦即以此為方向之平差值，但吾人如欲得更精確之結果，仍可重複應用此方法，茲舉前節之例以明之：

例一：第一步：求  $x_1, x_2$  …… 之第一近似值〔參考式 (51)〕

(表中僅書秒數，不及分數之值)

組別	權	方向值 $l$		
		$P_1$	$P_2$	$P_3$
第一組	12	60".000	51".646	52.792
第二組	19	60.000	52.553	---
第三組	12	60.000	---	53.104
權中數	$x^0$	60.060	52.202	52.948



第二步：求  $z', z'', \dots$  之近似值

組 別	權	$z^0 - l$			組 之 和	$q$	$Z$ 之 近 似 值
		$P_1$	$P_2$	$P_3$			
第 一 組	12	0".000	+0".556	+0.156	+0.712	3	-0.237
第 二 組	19	0.000	-0".351	---	-0.351	2	+0.176
第 三 組	12	0.000	---	-0.156	-0.156	2	+0.078
不等權中數		0	+0.003	0			

第三步：求  $x_1, x_2, \dots$  之第二次近似值

組 別	權	$l - Z$		
		$P_1$	$P_2$	$P_3$
第 一 組	12	60.237	51.883	53.029
第 二 組	19	59.824	52.377	
第 三 組	12	59.922		53.026
不等權中數		59.967	52.186	53.028

若仍將  $P_1$  方向化爲零方向，即得

$$x_1 = 26^\circ 14' 52''.219$$

$$x_2 = 87^\circ 04' 53''.031$$

將  $x_1, x_2$  與  $z', z'', \dots$  等值與前節按最小二乘法之結果比較，已相差極少， $x$  值最大不過差百分之二秒餘。故英國測量局即用此結果已足。爲證明連續應用此法當可求得更相近之值，今再續作一次：

第四步：求  $z', z'', \dots$  之第二次近似值

組 別	權	$z^0 - l$			組 之 和	$q$	$Z$ 之 近 似 值
		$P_1$	$P_2$	$P_3$			
第 一 組	12	0".000	+0.573	+0.269	+0.842	3	-0.281
第 二 組	19	0.000	-0.334	---	-0.334	2	+0.167
第 三 組	12	0.000	---	-0.043	-0.043	2	+0.022
不等權中數		0	+0.017	+0.113			

第四步：求  $x_1, x_2, \dots$  之第二次近似值

組 別	權	$l-Z$		
		$P_1$	$P_2$	$P_3$
第一組	12	60.281	51.927	53.073
第二組	19	59.833	52.386	
第三組	12	59.978		53.082
不等權中數		59.998	52.208	53.078

化  $P_1$  為零方向，得

$$x_1 = 26^\circ 14' 52''.210$$

$$x_2 = 87.04 \quad 53.080$$

此值與嚴格值相差已不過千分之五六秒矣。

### 習 題

1. 在測站張家啞口觀測鷄公山，沙兒崗，大寶鼎及天台寺四目標，其結果如下：

組 數	1	2	3	4	5	6	7	8	總和	方向中數
刻度盤位置	0	22°30'	45°	67°30'	90°	112°30'	135°	157°30'		
鷄公山	0°0'00	00	00	00	00	00	00	00	00	00
沙兒崗	36 03 57.9	58.8	59.0	58.3	55.8	55.8	55.8	57.0	458.40	57.30
大寶鼎	61 05 36.7	33.4	35.4	36.0	36.0	36.8	36.2	33.9	284.40	35.55
天台寺	103 44 28.5	27.6	27.6	26.4	24.6	26.2	24.0	24.0	208.70	26.09

試平差之，並求其中誤差。

2. 自測站沙兒崗觀測大寶鼎，天台寺，張家啞口及鷄公山四方向，得下列結果：

組 數	1	2	3	4	5	6	7	8	中數	
大寶鼎	0°00'	00	00	00	00	00	00	00	00	
天台寺	54 34	17.3	18.3	15.6	14.3	18.0	16.0	15.2	15.7	16.50
張家啞口	125 20	41.7	40.5	42.6	39.8	43.6	42.3	40.4	39.0	41.24
鷄公山	180 06	07.5	07.4	10.8	05.6	09.8	10.6	08.2	05.6	8.19

試計算觀測之中誤差。

3. 在測站五雲山，觀測其四週三四等三角點，因雲霧之關係，同時不能完全見及所有各目標，故僅得不完全方向組，其結果如下：

測點	組	°	'	1	2	3	4	5	6	7	8
天台寺		0	00	00	00	00	00	00	00	00	00
熊家岩		25	55	19	08	—	—	—	—	—	—
白羊坡		30	57	58	51	—	—	—	—	—	—
巴馬山		45	19	38	29	28	30	—	—	—	—
歇馬場		55	58	24	15	—	—	—	—	—	—
廟頂坡		63	11	21	14	—	—	—	—	—	—
楊洪廟		79	19	12	04	—	—	—	—	—	—
獅子岩		102	05	51	46	55	44	—	—	—	—
大寶鼎		174	50	68	62	76	66	66	58	58	59
流水岩		198	05	—	—	—	—	07	07	—	—
佛衣寺		235	37	—	—	—	—	—	—	13	14
何家崖		244	50	—	—	—	—	18	12	—	—
真武廟		252	24	32	32	—	—	—	—	—	—
大坡		278	16	55	55	58	62	—	—	—	—
楊家廟		301	04	—	—	—	—	45	44	—	—
暹龍寺		328	07	47	42	—	—	—	—	—	—

試應用簡略計算法平差之。

## 第八章 圖形平差

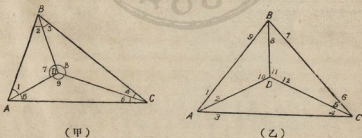
## 第一節 圖形條件方程式

當測站平差完畢之後，吾人即以測站平差之結果(角度或方向值)視作獨立觀測值，而進行圖形平差。一般而論，圖形平差多採條件平差之方式。今先不論基線天文觀測諸條件，而僅論一三角網內之圖形幾何條件。此種條件可分為兩種：角度條件及邊長條件。

角度條件有兩種不同形式：一為測站水平角閉合條件。在一測站上，如將周圍各方向間之角度均加觀測，則有一水平角閉合條件。此種條件於方向觀測時則不存在。如第一圖(甲)為角觀測之情形，在測站  $D$  上觀測(7)(8)(9)三角度，經圖形平差後，此三角度之和必仍為  $360^\circ$ 。同圖(乙)為方向觀測之情形，此時平差後(10)(11)及(12)各方向各自得一改正數。(11—10)，(12—11)及(10—12)各角度之改正數和為零，因

$$v_{11} - v_{10} + v_{12} - v_{11} + v_{10} - v_{12} = 0$$

也。故方向觀測時，此種條件自動滿足，不必另列條件。



第八章 第一圖

第二種角度條件，為三角形或任意一多邊形內角總和之幾何條件。例如上圖之三角形  $ABD$ ，其內角總和必須等於  $180^\circ + \epsilon$ ， $\epsilon$  為該三角形之球面角超。當角度觀測時(圖甲)，其形式如下：

$$(1) + (2) + (7) - (180^\circ + \epsilon) = 0 \quad (1)$$

當方向觀測時(圖乙)，其形式如下：

$$(2) - (1) + (9) - (8) + (11) - (10) - (180^\circ + \epsilon) = 0 \quad (2)$$

又如上圖之四邊形  $ADBC$ ，其角度條件為：

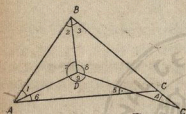
$$(甲) \text{ 角度觀測 } (3) + (4) + (5) + (6) + (8) + (9) - (360^\circ + \epsilon) = 0$$

$$(乙) \text{ 方向觀測 } (3) - (2) + (6) - (4) + (8) - (7) + (10) - (11) - (360^\circ + \epsilon) = 0$$

普通  $n$  邊之多角形，其內角總和應為  $(n-2)180^\circ + \epsilon$ 。

角度條件滿足之後，每一圖形並不一定能完全閉合。例如第二圖之三邊中點形，其角度條件已完全滿足，但圖形仍不閉合。蓋吾人如自  $AB$  邊計

算  $BC$  邊之長度，可循兩不同路線：由  $AB$  經三角形  $ABC$  得  $BC$  之邊長為  $BC$ ；由  $AB$  經三角形  $ABD$  先求  $BD$  之長，再經三角形  $BCD$  得  $BC$  之邊長為  $BC'$ 。是以圖形內各角度能滿足內角總和之條件以後，並不能得一幾何上閉合之圖形。如欲使此圖形閉合，



第八章 第二圖

必須令

$$BC = BC'$$

或

$$\frac{BA}{BD} \cdot \frac{BD}{BC} \cdot \frac{BC}{BA} = 1 \quad (3)$$

是為邊長條件。如以觀測值（此處為角度）表示之，可將上述之邊長計算用正弦定律導出：

$$BC = AB \cdot \frac{\sin(1+6)}{\sin(4+5)} \quad (4)$$

$$BC' = AB \cdot \frac{\sin(1)\sin(8)}{\sin(7)\sin(4)} \quad (5)$$

將式(4)及(5)代入(3)內，即可約去  $AB, BC$  等邊長值，而得

$$\frac{\sin(1)\sin(8)\sin(4+5)}{\sin(7)\sin(4)\sin(1+6)} = 1 \quad (6)$$

此為各角度間之邊長條件。實際應用時，須將此式化為對數式：

$$\begin{aligned} \log \sin(1) - \log \sin(7) + \log \sin(8) - \log \sin(4) + \log \sin(4+5) \\ - \log \sin(1+6) = 0 \end{aligned} \quad (7)$$



此式爲平差計算時所用之邊長條件方程式。

倘爲方向觀測，吾人可比較第一圖之(甲)及(乙)而得相當於式(6)之邊長條件如下：

$$\frac{\sin(2-1)\sin(12-11)\sin(6-4)}{\sin(11-10)\sin(6-5)\sin(3-1)} = 1 \quad (13)$$

化爲對數後，得

$$\delta_{(2-1)}(v_2 - v_1) + \delta_{(12-11)}(v_{12} - v_{11}) + \delta_{(6-4)}(v_6 - v_4 - \delta_{(11-10)}(v_{11} - v_{10}) \\ - \delta_{(6-5)}(v_6 - v_5) - \delta_{(3-1)}(v_3 - v_1) + w = 0$$

或依  $v$  併項：

$$(\delta_{(3-1)} - \delta_{(2-1)})v_1 + \delta_{(2-1)}v_2 - \delta_{(3-1)}v_3 - \delta_{(6-4)}v_4 + \delta_{(6-5)}v_5 + (\delta_{(6-4)} - \delta_{(6-5)})v_6 \\ + \delta_{(11-10)}v_{10} - (\delta_{(12-11)} + \delta_{(11-10)})v_{11} + \delta_{(12-11)}v_{12} + w = 0 \quad (14)$$

此時  $v_1, v_2, \dots$  等爲方向(1), (2)……等之改正數。

## 第二節 三角網內圖形條件之數目

圖形條件共分角度條件與邊長條件兩種，而角度條件又分爲水準角閉合條件及多邊形(包括三角形)內角總和條件。在一圖形較爲複雜之網內，吾人常須檢查究竟此網應有若干圖形條件，其中角度及邊長條件各爲若干。爲解答此問題，吾人須先將三角網圖形繪出，將所有觀測之方向，以實線連接之。如某方向僅自一端觀測，則該半段用實線，而另外半段用虛線(如第三圖)。今命

$$\left. \begin{array}{l} p \text{ 爲三角點之總數} \\ p' \text{ 純用前交會或後交會所定三角點之數目} \\ l \text{ 所有三角點間之連接線總數} \\ l' \text{ 半實半虛之連接線數目} \end{array} \right\} \quad (15)$$

而就角度觀測方向觀測兩種，討論其應有之圖形條件數目。

(I) 角度觀測 設觀測之角度共爲  $w$  個。

(1) 圖形條件之數目  $r$

由第六章條件平差之理論中，吾人已曾論及，任意一平差問題，其條件方程之數目係等於多餘觀測之數目。故欲求三角網內圖形條件之總數，首須知悉如欲完全固定此圖形中之各點，至少應有若干角度觀測，自實際觀測角度之數目減去之，即得多餘觀測之數目，亦即圖形條件之總數也。

今設自一固定線出發，其兩端共有兩點。如欲加測一第三點，至少須測兩角，是以

共 $p$ 點	{	基線之兩點要求	0 角
		第三點	,,, 2 角
		第四點	,,, 2 角
		.....	.....
		第 $p$ 點	,,, 2 角
		和 $0 + (p-2)2 = (2p-4)$ 角	

即欲測定  $p$  個三角點，至少須觀測  $(2p-4)$  個角度。今實測  $w$  個角，故多餘觀測之數目，亦即圖形條件之總數目為

$$r = w - 2p + 4 \quad (16)$$

### (乙) 內角總和條件之數目

凡一多邊形或三角形內，必須觀測其所有內角，始能成立一內角總和條件。易言之，必須所有連接多邊形各點間之線均為實線時，始有內角總和條件。同理，如一三角點僅自其他三角點觀測之，而本身未置儀器作角度觀測（謂之前交會點），或在此三角點上曾向他點觀測，但自他點均未觀測此點（謂之後交會點），則自此點出發之線均為半虛半實之連接線，此種點必不能與任何其他點作成一實線多邊形。是以欲求多邊形內角總和條件之數目，必須將帶有虛線之連接線，及純由前交會或後交會固定之點除去不論。若專論實點及實線，則在  $(p-p')$  個實點間如用  $(p-p') - 1$  條實線連接之，適無角度條件。凡多有一實線，即多有一內角總和條件。根據 (15) 實線之總數為  $(l-l')$ ，故內角總和條件之數目為：

$$\text{內角總和條件數目} = (l-l') - (p-p') + 1 \quad (17)$$

### (3) 邊長條件之數目：

今先設想自一三角形出發，連接此三角形之三點共有三邊，如增加一點，可用任意兩線連接之。如第三圖之  $ABC$  為一三角形，共有三邊連接之，加入  $D$  點則多加兩線無邊長條件；倘加三線為第五圖，即生一邊長條件，蓋多一線即使邊長計算，可循兩路進行矣。是以



最初三點需用	3 連接線
第四點需	2 連接線
第五點需	2 連接線
.....	.....
第 $p$ 點需	2 連接線
共 $p$ 點需	$(2p-3)$ 連接線

此處所指之線，實線或半實半虛之線均計在內，故如一三角網內連接線之總數為  $l$ ，則

$$\text{邊長條件數目} = l - 2p + 3 \quad (18)$$

(4) 水平角閉合條件之數目：

每一測站如共有  $s$  個連接線，僅測  $s-1$  個角度即足，如觀測  $s$  個角，即發生水平角閉合條件。欲知一三角網內水平角閉合條件之數目，可將每測站實線數目相加，如連接線之一端為實線，一端為虛線，實線之一端亦須計入，故  $\Sigma s = 2l - l'$ 。實線測站之總數為  $p - p'$  時，故僅測  $\Sigma s - (p - p')$   $= 2l - l' - p + p'$  個角度即足，倘觀測之角度總數為  $w$ ，則

$$\text{水平角閉合條件數目} = w - 2l + l' + p - p' \quad (19)$$

將(17)；(18)及(19)三公式相加得：

$$\begin{aligned} \text{圖形條件總數} &= +l - l' - p + p' + 1 \\ &\quad + l \quad - 2p \quad + 3 \\ &\quad w - 2l + l' + p - p' \\ &= w - 2p + 4 \end{aligned}$$

與式(16)完全符合。

倘三角網內無不放置儀器之點，亦無虛線方向，則  $p' = 0$ ， $l' = 0$  公式(17)及(19)可化簡。茲將此種情形下之各種條件數目列成下式：

$$\text{圖形條件總數目} = w - 2p + 4 \quad (16)^*$$

$$\text{內角總和條件數目} = l - p + 1 \quad (17)^*$$

$$\text{邊長條件數目} = l - 2p + 3 \quad (18)^*$$

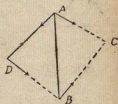
$$\text{水平角閉合條件數目} = w - 2l + p \quad (19)^*$$

(II) 方向觀測

(1) 圖形條件之總數目：

設自  $A, B$  兩點出發，相對各有一方向，加  $C$  點時(圖三)如  $C$  不放儀

器作方向觀測，則必需由  $AC$ ,  $BC$  兩方向前交會，故只需兩方向已足。倘加  $D$  點，而於  $D$  設儀器，必需三方向如圖之  $AD$ ,  $DA$  及  $DB$ 。是以在一三角網內，如有  $p$  個點，其中  $p'$  個為不放儀器觀測之點，其中原點二個 ( $AB$ ) 共需 2 方向，其他  $(p-p'-2)$  個點需  $3(p-p'-2)$  個方向，是以最少需要觀測之總數目為  $3(p-p'-2)+2p'+2=3p-p'-4$ 。設共觀測  $R$  個方向，則多餘觀測之數目，亦即圖形條件之總數為：



第八章 第三圖

$$r = R - 3p + p' + 4 = 2l - l' - 3p + p' + 4 \quad (20)$$

因觀測方向之總數目，即為所有線數乘 2 減虛線之數目也。

(2) 內角總和條件之數目：

方向觀測與角度觀測無別，故按照式(17)在方向觀測時

$$\text{內角總和條件之數目亦} = (l - l') - (p - p') + 1 \quad (21)$$

(3) 邊長條件之數目：

方向觀測與角度觀測亦無分別，按式(18)

$$\text{邊長條件之數目} = l - 2p + 3 \quad (22)$$

因方向觀測時無所謂水平角閉合條件，是以按(21)及(22)得方向觀測時圖形條件之總數為：

$$\begin{aligned} r &= l - l' - p + p' + 1 \\ &\quad + l - 2p + 3 \\ &= 2l - l' - 3p + p' + 4 \end{aligned}$$

與公式(20)固相同也。

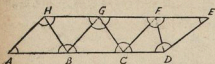
倘  $l' = 0$ ,  $p' = 0$ , 則可應用下列公式：

$$\text{圖形條件總數 } r = 2l - 3p + 4 \quad (20)^*$$

$$\text{內角總和條件數目} = l - p + 1 \quad (21)^*$$

$$\text{邊長條件數目} = l - 2p + 3 \quad (22)^*$$

比較方向觀測與角度觀測各種條件之數目，可知同一三角網用方向觀測與用角度觀測時內角條件及邊長條件數目完全相等，但方向觀測時，可少去水平角閉合條件。



第八章 第四圖

應用公式(16)\*至(18)\*得

$$\text{圖形條件總數目 } r = 18 - 16 + 4 = 6$$

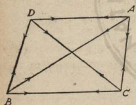
$$\text{內角條件數目 } = 13 - 8 + 1 = 6$$

$$\text{邊長條件數目 } = 13 - 16 + 3 = 0$$

$$\text{水平角閉合條件數目 } = 18 - 26 + 8 = 0$$

蓋此圖形名為三角形單鎖，除每個三角形內有一內角總和方程式外，並無邊長及水平角閉合條件。倘為方向觀測亦同。

(b) 求下列四邊形內各條件之數目：



第八章 第五圖

$$l = 6 \quad p = 4$$

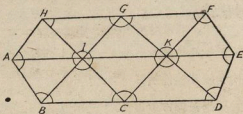
$$\text{圖形條件總數} = 12 - 12 + 4 = 4$$

$$\text{內角條件數目} = 6 - 4 + 1 = 3$$

$$\text{邊長條件數目} = 6 - 8 + 3 = 1$$

此圖形為一四邊形，共有三個內角條件，一個邊長條件。內角條件與邊長條件各有數種列法，將於第三節論及之。

(c) 求三角雙鎖內各條件之數目：



第八章 第六圖

$$r = 30$$

$$p = 10$$

$$l = 19$$

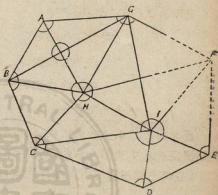
$$\text{圖形條件總數} = 30 - 20 + 4 = 14$$

$$\text{內角條件數目} = 19 - 10 + 1 = 10$$

$$\text{邊長條件數目} = 19 - 20 + 3 = 2$$

$$\text{水平角閉合條件數目} = 30 - 38 + 10 = 2$$

此圖形為三角形雙鎖，蓋適為二條單鎖所拼合者。除每個三角形有一內角條件共計 10 個外，每一多邊中點形  $ABCKGH$  及  $CDEFGI$ ，各有一邊長條件，多邊中點形之中點  $I$  及  $K$  各有一水平角閉合條件。



第八章 第七圖

(d) 求下列圖形之條件數目：

$$w = 28$$

$$p = 9 \quad p' = 1$$

$$l = 19 \quad l' = 4$$

$$r = 28 - 18 + 4 = 14$$

$$\text{內角總和條件數目} = (19 - 4) - (9 - 1) + 1 = 8$$

$$\text{邊長條件數目} = 19 - 18 + 3 = 4$$

$$\text{水平角閉合條件數目} = 28 - 38 + 4 + 9 - 1 = 2$$

今試檢查內角總和條件之所在，可分述如下： $BHC$ ， $HCI$ ， $ICD$ ， $IDE$ ， $IGH$  各三角形內各一個，四邊形  $ABHG$  內 3 個，共為 8 個與上求之數目相等。邊長方程式在  $ABHG$ ， $GHIF$  兩四邊形內各一，在  $ABCIG$ ， $GHCDEF$  兩多邊中點形內又各一，共為 4 個，亦符合。至於水平角閉合條件，則極明顯在  $H$ ， $I$  兩測站。

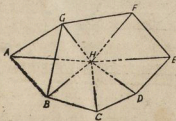
(e) 下列圖形內係用方向觀測，試求其條件之數目。

$$p = 8 \quad p' = 1$$

$$l = 16 \quad l' = 7$$

$$R = 2l - l' = 25$$

$$r = 25 - 24 + 1 + 4 = 6$$



第八章 第八圖

$$\text{內角總和條件數目} = (16 - 7) - (8 - 1) + 1 = 3$$

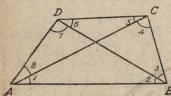
邊長條件數目 =  $16 - 16 + 3 = 3$

內角總和之條件為  $ABG$ ,  $DEF$  兩實線三角形, 及  $BCDFG$  實線多邊形。邊長條件為  $ABHG$ ,  $HDEF$  兩四邊形及  $BCDFG$  一多邊形。

### 第三節 四邊形之圖形條件

由前節之例中, 吾人已知三角單鎖及雙鎖之圖形條件均極易認出, 但四邊形之圖形條件, 則尚有數種排列法, 故特再提出討論之。

無論角度觀測或方向觀測, 每個四邊形均有四個圖形條件: 三個角度條件及一個邊長條件。今先設為角度觀測(第九圖)並命各三角形之球面角超如下:



第八章 第九圖

$$\triangle ABC \quad \varepsilon_1$$

$$\triangle BCD \quad \varepsilon_2$$

$$\triangle CDA \quad \varepsilon_3$$

$$\triangle DAB \quad \varepsilon_4$$

$$\text{注意 } \varepsilon_1 + \varepsilon_3 = \varepsilon_2 + \varepsilon_4 \quad (23)$$

內角條件共有下列數種寫法:

$$(1) + (2) + (3) + (4) - (180^\circ + \varepsilon_1) = 0 \quad (a)$$

$$(3) + (4) + (5) + (6) - (180^\circ + \varepsilon_2) = 0 \quad (b)$$

$$(5) + (6) + (7) + (8) - (180^\circ + \varepsilon_3) = 0 \quad (c)$$

$$(7) + (8) + (1) + (2) - (180^\circ + \varepsilon_4) = 0 \quad (d) \quad (24)$$

$$(1) + (2) + (3) + (4) + (5) + (6) + (7) + (8) - (360^\circ + \varepsilon_1 + \varepsilon_3) = 0 \quad (e)$$

$$(1) + (2) - (5) - (6) - (\varepsilon_1 - \varepsilon_2) = 0 \quad (f)$$

$$(3) + (4) - (7) - (8) - (\varepsilon_2 - \varepsilon_3) = 0 \quad (g)$$

公式(24)內之(a)(b)(c)(d)四式, 係由第九圖內之四個三角形所組成, (e)由四邊形  $ABCD$  所組成, (f)(g)則由兩個折過之四邊形  $ABDCA$  及  $BCADB$  所組成。以上七式均可各為四邊形之一內角條件, 吾人可任意選擇, 但須注意此七個條件之間並非相互獨立, 每次僅可任選三個獨立者(因四邊形之內角條件僅為三個也)。最明顯者為下列各關係:

$$(a) + (e) = (b) + (d) = (e)$$

$$(a) - (b) = (d) - (c) = (f)$$

$$(b) - (c) = (a) - (d) = (g)$$

(25)

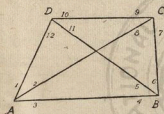
上式(25)之關係，除由(24)各式加減而得外，並須注意(23)之關係。

此外則在(a)(b)(c)(d)四條件中亦僅有三個獨立者，並由其中任意三個條件均可用加減求得第四個也。

是以選用三個角度條件時，必須注意(25)之關係，勿令所選三個條件為互相不獨立者。選擇之法可分下列三類：

1. (a)(b)(c)(d)中之任意三個
2. (c)(f)(g)
3. (e)(f)(g)之任意一個與(a)(b)(c)(d)中之二個，但須注意(25)之關係。

在此三法中，第二法特別值得注意，如先捨去邊長條件不顧時，可由(24)之(e)(f)(g)三條件組成法方程式。



第八章 第十圖

$$\begin{aligned} 8 k_1 + w_{(e)} &= 0 \\ 4 k_2 + w_{(f)} &= 0 \\ 4 k_3 + w_{(g)} &= 0 \end{aligned} \quad (26)$$

(26)解算極易，因所有 $[ab][ac][bc]$ 諸係數均為零也。

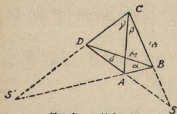
如為方向觀測（第十圖），則相當於(24)者為下列諸內角總和條件：

$$\left. \begin{aligned} (3) - (2) + (6) - (4) + (8) - (7) - (180^\circ + \varepsilon_1) &= 0 & (a) \\ (6) - (5) + (9) - (7) + (11) - (10) - (180^\circ + \varepsilon_2) &= 0 & (b) \\ (9) - (8) + (12) - (10) + (2) - (1) - (180^\circ + \varepsilon_3) &= 0 & (c) \\ (12) - (11) + (3) - (1) + (5) - (4) - (180^\circ + \varepsilon_4) &= 0 & (d) \\ (3) - (1) + (6) - (4) + (9) - (7) + (12) - (10) - (360^\circ + \varepsilon_1 + \varepsilon_3) &= 0 & (e) \\ (3) - (2) + (5) - (4) - (9) + (8) - (11) + (10) - (\varepsilon_1 - \varepsilon_2) &= 0 & (f) \\ (6) - (5) + (8) - (7) - (12) + (11) - (2) + (1) - (\varepsilon_2 - \varepsilon_3) &= 0 & (g) \end{aligned} \right\} (27)$$

如用(e)(f)(g)三條件組法方程式，亦可同樣得極簡單之法方程式：

$$\begin{aligned} 8 k_1 + w_{(e)} &= 0 \\ 8 k_2 + w_{(f)} &= 0 \\ 8 k_3 + w_{(g)} &= 0 \end{aligned} \quad (28)$$

其次再論邊長條件：亦有相當於式(24)及(27)之七種列法。惟此處不如角度條件之明顯，今用圖說明之：



第八章 第十一圖

第十一圖中  $ABCD$  爲四邊形，其對角線之交點爲  $M$ ，兩相對邊之交點爲  $S$  及  $S'$ ， $M, S, S'$  均非測站，且亦非三角點。但吾人每次均可取  $A, B, C, D$  或  $M, S, S'$  之任一點爲“極”而列出邊長條件：

$$\left. \begin{aligned}
 \text{極 } A: & \frac{AD}{AC} \cdot \frac{AC}{AB} \cdot \frac{AB}{AD} = 1 \\
 \text{極 } B: & \frac{BA}{BD} \cdot \frac{BD}{BC} \cdot \frac{BC}{BA} = 1 \\
 \text{極 } C: & \frac{CB}{CA} \cdot \frac{CA}{CD} \cdot \frac{CD}{CB} = 1 \\
 \text{極 } D: & \frac{DC}{DB} \cdot \frac{DB}{DA} \cdot \frac{DA}{DC} = 1 \\
 \text{極 } M: & \frac{MA}{MB} \cdot \frac{MB}{MC} \cdot \frac{MC}{MD} \cdot \frac{MD}{MA} = 1 \\
 \text{極 } S: & \frac{SA}{SC} \cdot \frac{SC}{SD} \cdot \frac{SD}{SB} \cdot \frac{SB}{SA} = 1 \\
 \text{極 } S': & \frac{S'A}{S'C} \cdot \frac{S'C}{S'B} \cdot \frac{S'B}{S'D} \cdot \frac{S'D}{S'A} = 1
 \end{aligned} \right\} (29)$$

式(29)之邊長比例，亦可用角度表示之如下：

$$\left. \begin{aligned}
 \text{極 } A & \frac{\sin(5)\sin(2+3)\sin(7)}{\sin(6+7)\sin(4)\sin(2)} = 1 \quad (A) \\
 \text{極 } B & \frac{\sin(7)\sin(4+5)\sin(1)}{\sin(8+1)\sin(6)\sin(4)} = 1 \quad (B) \\
 \text{極 } C & \frac{\sin(1)\sin(3)\sin(6+7)}{\sin(8)\sin(6)\sin(2+3)} = 1 \quad (C) \\
 \text{極 } D & \frac{\sin(3)\sin(8+1)\sin(5)}{\sin(4+5)\sin(2)\sin(8)} = 1 \quad (D) \\
 \text{極 } M & \frac{\sin(1)\sin(8)\sin(5)\sin(7)}{\sin(2)\sin(4)\sin(6)\sin(8)} = 1 \quad (M) \\
 \text{極 } S & \frac{\sin(4)\sin(6+7)\sin(3)\sin(8+1)}{\sin(8)\sin(4+5)\sin(7)\sin(2+3)} = 1 \quad (S) \\
 \text{極 } S' & \frac{\sin(5)\sin(2+3)\sin(6)\sin(8+1)}{\sin(1)\sin(4+5)\sin(2)\sin(6+7)} = 1 \quad (S')
 \end{aligned} \right\} (30)$$

由式(30)可看出如以  $ABCD$  四點作極，則邊長條件各有六項，以  $M, S, S'$  三點作極，邊長條件各有八項。

式(30)之七式，其書法雖各有不同，但如應用角度條件，可由任意一式化至其他一式。最明顯之關係為：

$$\begin{aligned} (M) &= (A)(C) = (B)(D) \\ (S) &= \frac{(D)}{(A)} = \frac{(C)}{(B)} \\ (S') &= \frac{(A)}{(B)} = \frac{(D)}{(C)} \end{aligned} \quad (31)$$

理論上，吾人可取(30)中之任何一式為平差之用，其結果當屬一致，但事實上則必須選擇對於計算結果最精準，而計算手續又較簡單者。若專以後一條件論，六項之方程式較八項者為簡單，計算法方程式係數時，亦可稍省工作；但若論精準，則反是，蓋欲使計算精度增高，必須邊長條件中之係數較大，易言之，即必須使之儘量含有小角度。因由第一節中已知邊長條件之係數與角度之餘切成正比，而角度愈小，則其餘切愈大也。

關於邊長條件之選擇，丹麥人 Zacharie 及德人 Jordan 均有詳盡之討論。尤其後者證明邊長條件之係數大小，與所選極點相對三角形之面積成比例。今略將其意義解釋如下：

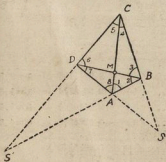
今將第十二圖中之四邊形  $ABCD$  以其對角線分為四部，令四部之面積為  $\alpha, \beta, \gamma, \delta$  如圖所示。以  $A, B, C, D, M, S$  及  $S'$  各點為極時，邊

長條件係數與下列面積成比例：

極 $A$	面積 $\beta + \gamma$
$B$	$\gamma + \delta$
$C$	$\alpha + \delta$
$D$	$\alpha + \beta$
$M$	$\alpha + \beta + \gamma + \delta$
$S$	$\gamma - \alpha$
$S'$	$\beta - \delta$

由上列之面積比例，可以看出以  $M$  為極之邊長方程式最為精準。一般而論，

以  $S$  或  $S'$  為極之邊長方程式最不利，蓋如  $AD$  與  $BC$  兩邊平行  $\gamma - \alpha = 0$ ,



第八章 第十二圖



如  $AB$  與  $CD$  兩邊平行，則  $\beta - \delta = 0$ ，而普通之四邊形，其對邊均相近於平行也。故平常應用時吾人多選  $A, B, C, D, M$  中之一點為極，而列邊長方程式。最精準者為  $(M)$ ，但含係數為八項，而在  $(A) (B) (C) (D)$  四式則共含六項。

式(30)之列出，係假定角度觀測，如為方向觀測，應以方向符號代角度符號，其餘無分別，此時  $(A) (B) (C) (D)$  各式均含九項， $(M)$  則含十二項。

#### 第四節 四邊形之平差——角度觀測

今有四邊形一個，如第三節第九圖所示，其角度觀測結果如下，試平差之。

角度觀測值：

(1)	42° 38' 50".51	(2)	41° 33' 08".83
(3)	37 48 37.59	(4)	57 59 21.96
(5)	29 37 43.75	(6)	54 34 15.64
(7)	70 46 25.44	(8)	25 01 35.80

三角形	球面角超	三角形閉合差	條件不符值
$\triangle ABC$	$\epsilon_a = 0.26$	$w_a = -1''.37$	$w_1 = w_a + w_c = -0''.85$ $w_2 = w_a - w_b = -0.15$ $w_3 = w_b - w_c = -1.75$
$\triangle BCD$	$\epsilon_b = 0.16$	$w_b = -1.22$	
$\triangle CDA$	$\epsilon_c = 0.11$	$w_c = +0.52$	
$\triangle DAB$	$\epsilon_d = 0.21$	$w_d = +0.37$	

邊長條件之計算：

Log sin (1)	9.8308902	$\delta_1 = 2.28$	Log sin (2)	9.8217135	$\delta_2 = 2.37$
„ (3)	9.7874966	$\delta_3 = 2.71$	„ (4)	9.9283704	$\delta_4 = 1.30$
„ (5)	9.6940602	$\delta_5 = 3.70$	„ (6)	9.9810695	$\delta_6 = 1.50$
„ (7)	9.9750757	$\delta_7 = 0.73$	„ (8)	9.6263806	$\delta_8 = 4.32$
	9.2875317			9.2875340	
		$w_4 = -2.3$			

條件方程式：

	$v_1$	$v_2$	$v_3$	$v_4$	$v_5$	$v_6$	$v_7$	$v_8$	$v$
a	+1	+1	+1	+1	+1	+1	+1	+1	-0.85=0
b	+1	+1			-1	-1			-0.15=0
c			+1	+1			-1	-1	-1.75=0
d	+2.28	-2.27	+2.71	-1.30	+3.70	-1.50	+0.73	-4.32	-2.30=0

法方程式：

$$\begin{aligned} 8k_1 & - 0.07k_4 - 0.85 = 0 \\ +4k_2 & - 2.29k_4 - 0.15 = 0 \\ +4k_3 + 5.00k_4 & - 1.75 = 0 \\ +54.98k_4 & - 2.30 = 0 \end{aligned}$$

此法方程式之約化至為簡單，蓋僅第四式須加約化也：

$$\begin{aligned} +54.98k_4 - 2.30 & = 0 \\ - 0.00 & - 0.01 \\ - 1.31 & - 0.09 \\ - 6.25 & + 2.19 \\ \hline 47.42k_4 - 0.21 & = 0 \end{aligned}$$

由此得

$$k_4 = +0.0044$$

代入法方程式內求出： $k_1 = +0.106$   $k_2 = +0.040$   $k_3 = +0.432$

改正數之計算：

角度	$ak_1$	$bk_2$	$ck_3$	$dk_4$	$v$	$vv$	改正後之角度
(1)	+0.106	+0.040		+0.010	+0.16	0.0256	42° 38' 50".67
(2)	+0.106	+0.040		-0.010	+0.14	196	41 33 08.97
(3)	+0.106		+0.432	+0.010	-0.55	3025	37 48 38.14
(4)	+0.106		+0.432	-0.016	+0.53	2809	57 59 22.49
(5)	+0.106	-0.040		+0.016	+0.18	64	29 37 43.83
(6)	+0.106	-0.040		-0.017	+0.16	36	54 34 15.70
(7)	+0.106		-0.432	+0.013	-0.52	1024	50 46 25.12
(8)	+0.106		-0.432	-0.019	-0.85	1225	45 01 35.45

$$[vv] = 1.635$$

$$-[wk] = 0.864$$

$$m = \pm \sqrt{\frac{1.635}{4}} = \pm 0".47$$

檢核：

$\triangle ABC$ (1) 42° 38' 50" .67	$\triangle BCD$ (3) 37° 48' 38" .14
(2) 41 33 08 .97	(4) 57 59 22 .49
(3) 37 48 38 .14	(5) 29 37 43 .83
(4) 57 59 22 .49	(6) 54 34 15 .70
和=180 00 0 .27	和=180 00 00 .16
應 0 .26	應 00 .16

$\triangle CDA$ (5) 29 37 43 .83	$\triangle DAB$ (7) 70 46 25 .12
(6) 54 34 15 .70	(8) 25 01 35 .45
(7) 70 46 25 .12	(1) 42 38 50 .67
(8) 25 01 35 .45	(2) 41 33 08 .97
和=180 00 00 .10	和=180 00 00 .21
應 00 .11	應 0 .21

log sin (8)	9.6263790	log sin (1)	9.8308995
log sin (2)	9.8217139	log sin (3)	9.7874981
log sin (4)	9.9283711	log sin (5)	9.6940305
log sin (6)	9.9110696	log sin (7)	9.9750755
	9.2875336		9.2875336

單個四邊形之平差，亦可採用分組平差法(第六章第六節)，計算較為簡單。茲將其用法說明於下：

先取角度方程式三個如下：

$$\left. \begin{aligned} v'_1 + v'_2 + v'_3 + v'_4 + v'_5 + v'_6 + v'_7 + v'_8 + w'_1 &= 0 \\ v'_1 + v'_2 &\quad -v'_5 - v'_6 &\quad +w'_2 &= 0 \\ &+v'_3 + v'_4 &\quad -v'_7 - v'_8 + w'_3 &= 0 \end{aligned} \right\} \quad (32)$$

是為第一組條件方程，得法方程式：

$$\left. \begin{aligned} 8k'_1 &\quad +w'_1 &= 0 \\ &+4k'_2 &\quad +w'_2 &= 0 \\ &\quad +4k'_3 &\quad +w'_3 &= 0 \end{aligned} \right\} \quad (33)$$

由此可得：

$$k'_1 = -\frac{w'_1}{8}, \quad k'_2 = -\frac{w'_2}{4}, \quad k'_3 = -\frac{w'_3}{4}$$

及初次改正數：

$$\begin{aligned} v'_1 = v'_2 &= -\frac{w'_1}{8} - \frac{w'_2}{4}, & v'_5 = v'_6 &= -\frac{w'_1}{8} + \frac{w'_2}{4} \\ v'_3 = v'_4 &= -\frac{w'_1}{8} - \frac{w'_3}{4}, & v'_7 = v'_8 &= -\frac{w'_1}{8} + \frac{w'_3}{4} \end{aligned} \quad (34)$$

由此公式可見第一次改正數之計算至為簡單，根本無須列法方程式，而可直接求得之。然後再以改正後之角度列出第二次之條件方程式：

$$\left. \begin{aligned} v''_1 + v''_2 + v''_3 + v''_4 + v''_5 + v''_6 + v''_7 + v''_8 &= 0 \\ v''_1 + v''_2 & & -v''_5 - v''_6 &= 0 \\ & +v''_3 + v''_4 & & -v''_7 - v''_8 &= 0 \end{aligned} \right\} (35)$$

$$\delta_1 v''_1 - \delta_2 v''_2 + \delta_3 v''_3 - \delta_4 v''_4 + \delta_5 v''_5 - \delta_6 v''_6 + \delta_7 v''_7 - \delta_8 v''_8 + w''_4 = 0$$

此時前三個角度方程式之不符值項均為零，第四個條件之不符值項  $w_4$  係以初次改正後之角度值計算而得。如此得法方程式：

$$\left. \begin{aligned} 8k''_1 & & & + Ak''_4 & & = 0 \\ & - Ak''_2 & & + Bk''_4 & & = 0 \\ & & - 4k''_3 & + Ck''_4 & & = 0 \\ Ak''_1 + Bk''_2 + Ck''_3 + Dk''_4 + w''_4 & & & & & = 0 \end{aligned} \right\}$$

由條件方程式中可以看出：

$$\left. \begin{aligned} A &= (\delta_1 + \delta_3 + \delta_5 + \delta_7) - (\delta_2 + \delta_4 + \delta_6 + \delta_8) \\ B &= (\delta_1 - \delta_2) - (\delta_5 - \delta_6) \\ C &= (\delta_3 - \delta_4) - (\delta_7 - \delta_8) \\ D &= [\delta^2] \end{aligned} \right\} (36)$$

將  $k_1 k_2 k_3$  消去即得：

$$\left\{ D - \frac{1}{8} (A^2 + 2B^2 + 2C^2) \right\} k''_4 + w''_4 = 0 \quad (37)$$

或

$$k''_4 = -\frac{w''_4}{D - \frac{1}{8} (A^2 + 2B^2 + 2C^2)} \quad (38)$$

$$k''_1 = -\frac{A}{8} k''_4, \quad k''_2 = -\frac{B}{4} k''_4, \quad k''_3 = -\frac{C}{4} k''_4$$

此法簡捷之處，在無須約化方程式，亦不必將其列出。先照式(34)將角度方程不符值配敷於各角，然後計算邊長方程式，順帶查出各角之  $\delta$  值，而依(36)計算  $A B C D$  各值，更依(38)求  $k$  值，即可求二次改正數矣。至於  $[vv]$  及中誤差之計算，仍須顧及第一次之改正數，蓋

$$v_i = v'_i + v''_i$$

也。茲仍以前例用此法計算之如下：

角 度	觀 測 值	$-\frac{w_1}{8}$	$\pm \frac{w_2}{4}$	$\pm \frac{w_3}{4}$	初 步 改 正 值
(1)	42° 38' 56".51	+0".166	+0.138		-- 50.85
(2)	41 33 08.83	+0.166	+0.138		-- 08.97
(3)	37 48 37.59	+0.166		+0.438	-- 38.13
(4)	57 59 21.96	+0.166		+0.438	-- 22.50
(5)	29 37 43.75	+0.166	-0.138		-- 43.82
(6)	54 34 15.64	+0.166	-0.038		-- 15.71
(7)	70 46 25.44	+0.166		-0.438	-- 25.11
(8)	25 01 35.80	+0.166		-0.438	-- 35.47

$$w_a = -1".37$$

$$w_b = -1.22$$

$$w_c = +0.52$$

$$w_d = +0.37$$

$$w_1 = w_a + w_c = -0".85$$

$$w_2 = w_b - w_c = -0.75$$

$$w_3 = w_b - w_c = -1.75$$

正 弦 對 數	$\delta$	$\delta_1 - \delta_2$ $\delta_3 - \delta_4$	$\delta_3 - \delta_4$ $\delta_5 - \delta_6$	$\delta^2$
9.8318985	2.29			5.24
9.8217139	2.57	-0.68		5.62
9.7874981	2.72			7.40
9.9283711	1.32		+1.40	1.74
9.6940614	3.70			13.63
9.9111696	1.50	+2.20		2.25
9.9750755	0.74			0.55
9.6263791	4.32		-3.58	18.66

$$9.2875335$$

$$9.2875337$$

$$9.45$$

$$9.51$$

$$-2.28$$

$$+4.93$$

$$15.15$$

$$w = -0.2$$

$$A = -9.16$$

$$= B$$

$$= C$$

$$= D$$

$$A^2 = 0.00 \quad D = 55.15 \quad k''_4 = \frac{+0.2}{47.65} = +0.0042$$

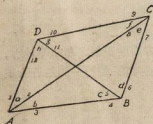
$$2B^2 = 10.40 \quad \frac{1}{8} \Sigma = 7.50 \quad k''_1 = -\frac{A}{8} k''_4 = 0$$

$$2C^2 = 49.60 \quad 47.65 \quad k''_2 = -\frac{B}{4} k''_4 = +0.0024$$

$$\Sigma = 60.00 \quad k''_3 = -\frac{C}{4} k''_4 = -0.0052$$

角度	$ak''_1$	$bk''_2$	$ck''_3$	$dk''_4$	$v''$	$v'$	$v$
(1)	0	+0".002		+0".010	+0".012	+0".144	+0".16
(2)	0	+0".002		-0".010	-0".008	+0".144	+0".14
(3)	0		-0".005	+0".011	+0".006	+0".544	+0".55
(4)	0		-0".005	-0".006	-0".011	+0".544	+0".53
(5)	0	-0".002		+0".016	+0".014	+0".068	+0".08
(6)	0	-0".002		-0".006	-0".008	+0".068	+0".06
(7)	0		+0".005	+0".003	+0".008	-0".332	-0".32
(8)	0		+0".005	-0".018	-0".013	-0".332	-0".35

以上計算之步驟，表中均已詳列，無庸解釋。比較所得結果，與前法毫無差異。



第八章 第十三圖

## 第五節 四邊形之平差——方向觀測

方向觀測時之四邊形平差與前節所述之角度觀測無大差別。今就下圖為例而論之。一四邊形內每測站觀測三方向，共為十二個方向，其角度條件方程式如下（參閱第十三圖）：

$$\left. \begin{aligned} -v_1 &+ v_3 - v_4 &+ v_6 - v_7 &+ v_9 - v_{10} &+ v_{12} + w_1 &= 0 \\ -v_2 + v_3 - v_4 + v_5 &&+ v_8 - v_9 + v_{10} - v_{11} &&+ w_2 &= 0 \\ +v_1 - v_2 &&-v_5 + v_6 - v_7 + v_8 &&+ v_{11} - v_{12} + w_3 &= 0 \end{aligned} \right\} (39)$$

今以  $abcde fgh$  表示此十二方向間所組成之角度，如

$$a = (2) - (1) \quad b = (3) - (2) \dots\dots$$

餘類推。 $\delta_a \delta_b \delta_c \dots\dots$  爲  $abc \dots\dots$  等角每差  $1''$  時其正弦對數之變化，於是得邊長條件方程式：

$$\frac{\sin(3-2)\sin(6-5)\sin(9-8)\sin(12-11)}{\sin(2-1)\sin(5-4)\sin(8-7)\sin(11-10)} = 1 \quad (40)$$

若化爲改正數之邊長條件，則得下式：

$$\begin{aligned} \delta_a v_1 - (\delta_a + \delta_b) v_2 + \delta_b v_3 + \delta_c v_4 - (\delta_c + \delta_d) v_5 + \delta_d v_6 + \delta_e v_7 \\ - (\delta_e + \delta_f) v_8 + \delta_f v_9 + \delta_g v_{10} - (\delta_g + \delta_h) v_{11} + \delta_h v_{12} + w_4 = 0 \end{aligned} \quad (41)$$

將(39)與(41)聯合解算，即可求得  $k_1, k_2, k_3$ ，然後求得改正數  $v_1, v_2 \dots\dots v_n$  等。

關於方向條件公式之係數有一定律，即所有係數之和應爲零。無論在角度條件及邊長條件均能適用。蓋所有角度及邊長條件均以角度爲單位而列出者，故實際如以  $\alpha$  代表角度，而以  $v$  代表方向，則所有方向觀測之條件均可化爲

$$a_1 \alpha' + a_2 \alpha'' + \dots\dots = 0 \quad (41)'$$

之形式，如換以  $v$ ，則得

$$a_1 (v'_r - v'_l) + a_2 (v''_r - v''_l) + \dots\dots = 0 \quad (42)$$

蓋每個角度均可以其左右兩方向之差表示，即  $\alpha' = v'_r - v'_l, \alpha'' = v''_r - v''_l, \dots\dots$  是也。由(42)取其係數之和，得

$$[a] = +a_1 - a_1 + a_2 - v_2 \dots\dots = 0$$

此外尙可由此證明另一定律，即每測站各方向改正數之和亦等於零。蓋任意一角度化爲方向後，其改正數之係數和必爲零。倘將一測站各改正數相加，因

$$v_1 = a_1 k_1 + b_1 k_2 + c_1 k_3 \div \dots\dots$$

故

$$[v] = [a] k_1 + [b] k_2 + [c] k_3 + \dots\dots$$

根據上述之理論， $[a] = [b] = [c] = \dots\dots = 0$ ，故  $[v] = 0$ 。

此定律可作檢核計算結果之用。

茲舉列如下(參閱第十三圖)：

## 觀測結果

A 雷家山		B 小亞口		球面角超	
1. $0^{\circ} 00'00'' .00$		4. $0^{\circ} 00'00'' .00$		$\triangle ABC: \varepsilon_a = 0'' .51$	
2. $43^{\circ} 07'58'' .04$		5. $26^{\circ} 58'37'' .73$			
3. $116^{\circ} 29'40'' .89$		6. $56^{\circ} 57'26'' .14$		$\triangle BCD: \varepsilon_b = 0'' .46$	
C 歌樂山		D 寶華山			
7. $0^{\circ} 00'00'' .00$		10. $0^{\circ} 00'00'' .00$		$\triangle CDA: \varepsilon_c = 0'' .28$	
8. $49^{\circ} 40'52'' .76$		11. $56^{\circ} 31'58'' .40$			
9. $93^{\circ} 29'15'' .45$		12. $93^{\circ} 03'41'' .37$		$\triangle DAB: \varepsilon_d = 0'' .33$	

## 三角形閉合差之計算

$\triangle ABC$	$\triangle BCD$	$\triangle CDA$
$\angle ABC: 56^{\circ} 57'26'' .14$	$\angle BCD: 93^{\circ} 29'15'' .45$	$\angle CDA: 93^{\circ} 03'41'' .37$
$\angle BCA: 49^{\circ} 40'52'' .76$	$\angle CDB: 56^{\circ} 31'58'' .40$	$\angle DAC: 43^{\circ} 07'58'' .04$
$\angle CAB: 73^{\circ} 21'42'' .85$	$\angle DBC: 29^{\circ} 58'48'' .41$	$\angle ACD: 43^{\circ} 48'22'' .69$
$180^{\circ} 00'01'' .75$	$180^{\circ} 00'02'' .26$	$180^{\circ} 00'02'' .10$
$\varepsilon_a = 0.51$	$\varepsilon_b = 0.46$	$\varepsilon_c = 0.28$
$w_a = +1.24$	$w_b = +1.80$	$w_c = +1.82$

 $\triangle DAB$ 

$\angle DAB: 116^{\circ} 29' 40'' .89$
$\angle ABD: 26 58 37'' .73$
$\angle BDA: 36 31 42'' .97$
$180 00 01'' .59$
$\varepsilon_d = 0'' .33$
$w_d = +1'' .26$

檢核:  $w_a + w_c = w_b + w_d = +3'' .06$ 

角度條件不符值:

$$w_1 = w_a + w_c = +3'' .06$$

$$w_2 = w_a - w_b = -0'' .56$$

$$w_3 = w_b - w_c = -0'' .02$$

邊長條件之計算如下:

角度	觀測值	正弦對數	$\delta$	角度	觀測值	正弦對數	$\delta$
(a)	$43^{\circ} 07'58'' .04$	9.8348602	2.25	(b)	$73^{\circ} 21'42'' .85$	9.9814255	0.63
(c)	$26^{\circ} 56'37'' .73$	9.6567066	4.13	(d)	$29^{\circ} 58'48'' .41$	9.6987088	3.65
(e)	$49^{\circ} 40'52'' .76$	9.8822156	1.79	(f)	$43^{\circ} 48'22'' .69$	9.8402457	2.19
(g)	$56^{\circ} 31'58'' .40$	9.9212715	1.39	(h)	$36^{\circ} 31'42'' .97$	9.7746804	2.84
	和	9.2950539	9.56		和	9.2950604	9.31

$$w_4 = + 6.5$$

比較(39)(41)兩式,可得法方程式係數如下:



$$[ad] = -(\delta_a + \delta_c + \delta_e + \delta_g) + (\delta_b + \delta_d + \delta_f + \delta_h) = -0.25$$

$$[bd] = \{(\delta_a - \delta_c) - (\delta_d - \delta_h)\} - 2\{(\delta_e - \delta_g) - (\delta_b - \delta_f)\} = -8.95$$

$$[cd] = 2\{(\delta_a - \delta_c) + (\delta_d - \delta_h)\} + (\delta_e - \delta_g) + (\delta_b - \delta_f) = +3.72$$

$$[dd] = [ss] + (\delta_a + \delta_b)^2 + (\delta_c + \delta_d)^2 + (\delta_e + \delta_f)^2 + (\delta_g + \delta_h)^2 = +156.39$$

故法方程式爲：

$$\begin{array}{rcl} 8k_1 & - & 0.25k_4 + 3.06 = 0 \\ +8k_2 & - & 8.95k_4 - 0.56 = 0 \\ +8k_3 + & 3.72k_4 & - 0.02 = 0 \\ & +156.39k_4 & + 6.50 = 0 \end{array}$$

法方程式之約化至爲簡單，僅須約化最後一式：

$$\begin{array}{rcl} +156.39k_4 + 6.50 & = & 0 \\ - & 0.008 & + 0.096 \\ - & 10.000 & - 0.626 \\ - & 1.730 & + 0.009 \\ \hline +144.65k_4 + 5.98 & = & 0 \\ & k_4 = & -0.0413 \end{array}$$

代入法方程式之前三式內，得：

$$k_1 = -0.382, \quad k_2 = +0.024, \quad k_3 = +0.022$$

改正數之計算可列表如下：

方向	$ak_1$	$bk_2$	$ck_3$	$dk_4$	$v$	$vv$	改正後之方向值
(1)	+0.382		+0.022	-0.093	+0 <sup>o</sup> .31	0.0961	0 00 00.31
(2)		-0.024	-0.022	+0.119	+0 .67	49	43 07 58.11
(3)	-0.382	+0.024		-0.026	-0 .38	1444	116 2) 40.51
(4)	+0.382	-0.024		-0.170	+0 .19	361	0 00 00.19
(5)		+0.024	-0.022	+0.311	+0 .31	1024	26 58 38.05
(6)	-0.382		+0.022	-0.151	-0 .51	261	56 57 25.63
(7)	+0.382		-0.022	-0.074	+0 .29	841	0 00 00.29
(8)		+0.024	+0.022	+0.164	+0 .21	441	49 40 52.97
(9)	-0.382	-0.024		-0.090	-0 .50	2500	98 29 14.95

(10)	+0.382	+0.024		-0.057	+0.35	1225	0 00 00.35
(11)		-0.024	+0.022	+0.174	+0.17	289	56 31 58.57
(12)	-0.382		-0.022	-0.117	-0.52	2704	93 03 40.85

$$[vv] = 1.4440$$

$$-[wk] = 1.451$$

關於結果之檢核，可用前述之定律：每測站各方向改正數之和應為零，如  $v_1 + v_2 + v_3 = 0$ ， $v_4 + v_5 + v_6 = 0$ ，……又  $[vv]$  之值與  $-[wk]$  亦符合於計算精度之內。每方向之觀測中誤差為：

$$w = \sqrt{\frac{1.444}{4}} = \pm 0'' .60$$

最後之檢核為將改正後之方向值代入條件方程式內，視其是否完全滿足，此處略去不列。

方向觀測之四邊形，亦可應用分組平差法。由三個角度條件〔式(39)〕，所組成之法方程式為：

$$\begin{aligned} 8k'_1 + w'_1 &= 0 \\ 8k'_2 + w'_2 &= 0 \\ 8k'_3 + w'_3 &= 0 \end{aligned} \quad (43)$$

解出得：

$$k'_1 = -\frac{w'_1}{8}, \quad k'_2 = -\frac{w'_2}{8}, \quad k'_3 = -\frac{w'_3}{8} \quad (44)$$

故改正數為：

$$\left. \begin{aligned} v'_4 = -v'_3 &= +\frac{1}{8}(w'_1 + w'_2), & v'_{10} = -v'_9 &= +\frac{1}{8}(w'_1 - w'_2) \\ v'_2 = -v'_8 &= +\frac{1}{8}(w'_2 + w'_3), & v'_{11} = -v'_5 &= +\frac{1}{8}(w'_2 - w'_3) \\ v'_7 = -v'_6 &= +\frac{1}{8}(w'_3 + w'_1), & v'_{12} = -v'_1 &= +\frac{1}{8}(w'_3 - w'_1) \end{aligned} \right\} (45)$$

據此將各方向值改正後，然後計算邊長條件，得不符值  $w''_4$ ，由此組

成之第二次法方程式為：

$$\left. \begin{aligned} 8k''_1 & & + Ak''_4 & = 0 \\ & + 8k''_2 & + Bk''_4 & = 0 \\ & & + 8k''_3 + Ck''_4 & = 0 \\ Ak''_1 + Bk''_2 + Ck''_3 + Dk''_4 + w''_4 & = 0 \end{aligned} \right\} \quad (46)$$

其中  $A, B, C, D$  各值，即為

$$\left. \begin{aligned} A &= -(\delta_a + \delta_c + \delta_e + \delta_g) + (\delta_b + \delta_d + \delta_f + \delta_h) = -A_1 + A_2 \\ B &= \{(\delta_a - \delta_e) - (\delta_d - \delta_h)\} - 2\{(\delta_c - \delta_g) - (\delta_b - \delta_f)\} = B_1 - 2B_2 \\ C &= 2\{(\delta_a - \delta_e) + (\delta_d - \delta_h)\} + \{(\delta_c - \delta_g) + (\delta_b - \delta_f)\} = 2C_1 + C_2 \\ D &= 2\{[\delta\delta] + \delta_a\delta_b + \delta_c\delta_d + \delta_e\delta_f + \delta_g\delta_h\} = 2(D_1 + D_2) \end{aligned} \right\} \quad (47)$$

或  $D = [\delta\delta] + (\delta_a + \delta_b)^2 + (\delta_c + \delta_d)^2 + (\delta_e + \delta_f)^2 + (\delta_g + \delta_h)^2$

$A, B, C, D$  之計算亦可列表行之，但不如角度觀測時之簡單。法方程式(46)經約化三次後，得

$$\left\{ D - \frac{1}{8}(A^2 + B^2 + C^2) \right\} k''_4 + w''_4 = 0$$

是以

$$k''_4 = - \frac{w''_4}{D - \frac{1}{8}(A^2 + B^2 + C^2)} \quad (48)$$

然後代入其他三個法方程式內，即得

$$k''_1 = -\frac{A}{8}k''_4, \quad k''_2 = -\frac{B}{8}k''_4, \quad k''_3 = -\frac{C}{8}k''_4 \quad (49)$$

茲再應用此法將前例解算如下：

$$\begin{aligned} w'_1 &= +3''.06 & w'_2 &= -0''.56 & w'_1 + w'_2 &= +2''.50 & w'_1 - w'_2 &= +3''.62 \\ w'_2 &= -0''.56 & w'_3 &= -0''.02 & w'_2 + w'_3 &= -0''.58 & w'_2 - w'_3 &= -0''.54 \\ w'_3 &= -0''.02 & w'_1 &= +3''.06 & w'_3 + w'_1 &= +3''.04 & w'_3 - w'_1 &= -3''.08 \end{aligned}$$

按照(45)求各方向之改正數，並以初步改正後之方向值計算各夾角( $a$ ), ( $b$ ), ( $c$ ), ( $d$ ), ……等如下：

方向	觀 測 值	改 正 數	改正後秒數	夾 角	角度
(1)	0° 00' 00".00	+0".38	00".38	43° 07' 57".59	(a)
(2)	43° 07' 58".04	-0".07	57".97		
(3)	116° 29' 40".89	-0".31	40".58	73° 21' 42".61	(b)
(4)	0° 00' 00".00	+0".31	00".31	26° 58' 37".49	(c)
(5)	26° 58' 37".73	+0".07	37".80		
(6)	56° 57' 26".14	-0".38	25".76	29° 58' 47".96	(d)
(7)	0° 00' 00".00	+0".38	00".38	49° 40' 52".45	(e)
(8)	49° 40' 52".76	+0".07	52".83		
(9)	93° 29' 15".45	-0".45	15".00	43° 48' 22".17	(f)
(10)	0° 00' 00".00	+0".45	00".45	56° 31' 57".88	(g)
(11)	56° 31' 58".40	-0".07	58".33		
(12)	93° 03' 41".37	-0".38	40".90	36° 31' 42".66	(h)

由初步改正後之夾角值計算邊長方程式，並以各角度正弦對數變化  
按式(47)推算  $ABCD$  之值。凡此計算均可列於下表中：

角 度	正 弦 對 數	正 弦 對 數	$\delta$	$\delta_a - \delta_c$	$\delta_d - \delta_b$	$B_1$	$C_1$	$\delta\delta$	$\delta_2 \delta_0$
				$\delta_c - \delta_g$	$\delta_b - \delta_f$	$B_2$	$C_2$		---
(a)	9.8348592		2.25					5.06	
(b)		9.9814253	0.63					0.40	1.42
(c)	9.6567057		4.13	+0.47	+0.81	-0.34	+1.25	17.06	
(d)		9.6987072	3.65					13.32	15.07
(e)	9.8822151		1.78	+2.74	-1.57	+4.31	+1.17	3.17	
(f)		9.8402446	2.20					4.84	3.92
(g)	9.9212707		1.39				$C$	1.98	
(h)		9.7746796	2.84					8.07	3.95
和	9.2950507	9.2950567	9.55	9.32		$B =$	$C =$	53.85	24.38
	$w''_4 = +6.0$		$A = -0.23$			-8.16	+3.73	$D = 156.42$	

$$A^2 = 0.05 \quad B^2 = 80.28 \quad C^2 = 13.91$$

$$D - \frac{1}{8}(A^2 + B^2 + C^2) = 156.42 - \frac{1}{8}94.24 = 144.64$$

按式(48)得  $k''_4 = -0.0414$

代入(49)得  $k''_1 = -0.001$

$$k''_2 = -0.046$$

$$k''_3 = +0.019$$

二次改正數之計算以及改正數總和列於下表：

方向	$ak''_1$	$bk''_2$	$ck''_3$	$dk''_4$	$v''$	$v'$	$v$
(1)	+0.001		+0.019	-0.093	-0.07	+0.38	+0.31
(2)		+0.046	-0.019	+0.119	+0.15	-0.07	+0.08
(3)	-0.001	-0.046		-0.026	-0.07	-0.31	-0.38
(4)	+0.001	+0.046		-0.171	-0.12	-0.31	+0.19
(5)		-0.046	-0.019	+0.322	+0.26	+0.07	+0.33
(6)	-0.001		+0.019	-0.151	-0.13	-0.38	-0.51
(7)	+0.001		-0.019	-0.074	-0.09	+0.38	+0.29
(8)		-0.046	+0.019	+0.165	+0.14	+0.07	+0.11
(9)	-0.001	+0.046		-0.091	-0.05	-0.45	-0.50
(10)	+0.001	-0.046		-0.058	-0.10	+0.45	+0.35
(11)		+0.046	+0.019	+0.175	+0.24	-0.07	+0.17
(12)	-0.001		-0.019	-0.118	-0.14	-0.38	-0.52
檢核	0	0	0	-0.001	+0.02	0	+0.02

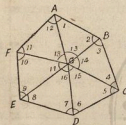
將此結果與前所求出者相比，所差最多  $0''.01$ ，係因計算時四捨五入所致。比較兩法之計算工作，則分組平差於此處並無若何簡捷可言。吾人所以列出者，乃為與下文第八節簡略平差法比較之故。

#### 第六節 多邊中點形之平差

多邊中點形乃一多邊形而具一中點之圖形也。最簡單者如本章之第一圖為三邊中點形。在三角網中較為普通者為五邊中點形、六邊中點形、及七邊中點形。如第六圖之  $ABCKGHI$  為一六邊中點形，第七圖之

$CDEFHI$  爲一五邊中點形。

倘一多邊形所有各邊之兩端均經觀測，其內角條件之數目即等於外邊之數目。如用角度觀測，則尚須增一中點水平角閉合條件。無論何種情形，均有一邊長條件。今以第十四圖所示之六邊中點形爲例解釋之。設此圖形用角度觀測，則共有六個內角條件，一個中點水平角閉合條件，及一個邊長條件。六個內角條件可以六個三角形內角和之條件列出，邊長條件則以中點爲極計算之。



第八章 第十四圖

內角條件：

$$\triangle GAB \quad (1) + (2) + (13) - (180^\circ + \varepsilon_{ab}) = 0$$

$$\triangle GBC \quad (3) + (4) + (14) - (180^\circ + \varepsilon_{bc}) = 0$$

$$\triangle GCD \quad (5) + (6) + (15) - (180^\circ + \varepsilon_{cd}) = 0$$

$$\triangle GDE \quad (7) + (8) + (16) - (180^\circ + \varepsilon_{de}) = 0$$

$$\triangle GEF \quad (9) + (10) + (17) - (180^\circ + \varepsilon_{ef}) = 0$$

$$\triangle GFA \quad (11) + (12) + (18) - (180^\circ + \varepsilon_{fa}) = 0$$

中點水平角閉合條件：

$$(13) + (14) + (15) + (16) + (17) + (18) - 360^\circ = 0$$

邊長條件：

$$\frac{GA}{GB} \cdot \frac{GB}{GC} \cdot \frac{GC}{GD} \cdot \frac{GD}{GE} \cdot \frac{GE}{GF} \cdot \frac{GF}{GA} = 1$$

或以各角表示之：

$$\frac{\sin(2)\sin(4)\sin(6)\sin(8)\sin(10)\sin(12)}{\sin(1)\sin(3)\sin(5)\sin(7)\sin(9)\sin(11)} = 1$$

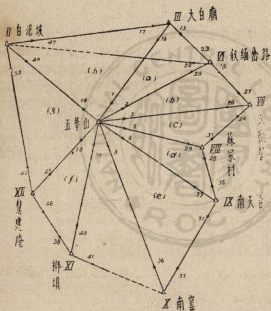
此後計算步驟與前兩節所舉四邊形平差之例類似，茲不贅述。

### 第七節 三角網平差舉例

無論三角網或三角鎖，其基本圖形不外三角形四邊形或多邊中點形。是以任意三角網或三角鎖均可視作由此數種圖形組合而成，不過其連接之處或有較複雜之疊合。由上列數節所述，吾人已可明悉各種條件方程式

之列法；無論在若何複雜之情形，其理並無二致。茲再舉兩實例於下，以解釋較為複雜三角網之平差方法。

例一：雲南省昆明市舉辦土地測量所作之三角測量，其圖形大體為一九邊中點形，如第十五圖所示。在此中點形內，缺一由 X 至 XI 之方向，但多測由 VI 至 II 之方向，致使 II III IV 五(B) 成爲一四邊形。其觀測結果如下：



五華山測站(B)

- III ..... (1) = 00°00' 00"
- VI ..... (2) = 37 51 27.2
- VII ..... (3) = 70 58 21.7
- VIII ..... (5) = 92 54 57.4
- IX ..... (6) = 108 35 12.2
- X ..... (8) = 142 44 3.4
- XI ..... (10) = 175 18 16.9
- XII ..... (12) = 198 18 46.8
- II ..... (14) = 278 32 18.2

第八章 第十五圖

- VI 緞橋岔路測站
- VII ... (18) = 00°00' 00"
  - 五(B) ... (20) = 97 48 32.2,
  - II ..... (22) = 132 57 22.5,
  - III ..... (23) = 183 74 41.8,

- VII 大樹營測站
- VII ... (24) = 00°00' 00"
  - 五(B) ... (20) = 57 37 35.9,
  - VI ..... (27) = 106 42 0.0,

- VIII 蘇家村測站
- IX ..... (28) = 00°00' 00"
  - 五(B) ... (29) = 131 2 38.1
  - VII ... (31) = 231 28 38.7

- IX 南天台測站
- X ..... (32) = 00°00' 00"
  - 五(B) ... (33) = 70 1 32.7,
  - VIII ... (35) = 103 18 19.1,

- X 南天台測站
- X(B) ... (36) = 00°00' 00"
  - IX ..... (37) = 75 49 57.6,

- VI 柳壩測站
- XII ... (32) = 00°00' 00"
  - 五(B) ... (40) = 47 23 13.8
  - X ..... (41) = 129 55 5.4

XII 慧遠庵測站.

II 白泥坡測站

III 大白廟

II .....(42) =  $60^{\circ}00'06''$ ,

III .....(47) =  $00^{\circ}00'00''$ ,

VI .....(15) =  $00^{\circ}00'00''$

五(B) .....(45) =  $57^{\circ}20'31.4$ ,

五(B) .....(49) =  $45^{\circ}30'47.0$ ,

五(B) .....(16) =  $56^{\circ}43'47$

XI .....(46) =  $168^{\circ}56'31.5$ ,

XII .....(52) =  $87^{\circ}56'44.3$ ,

II .....(17) =  $109^{\circ}43'50.1$

圖形條件數目:

$$R=36, \quad p=10, \quad l=19, \quad l'=2.$$

內角條件數目:  $19 - 2 - 10 + 1 = 8$ 邊長條件數目:  $19 - 20 + 3 = 2$ 圖形條件總數:  $38 - 2 - 30 + 4 = 10$ 

角度方程式:

$$\left. \begin{aligned} (a) \quad -V_1 + V_2 - V_{15} + V_{16} - V_{20} + V_{23} - 18.5 &= 0 \\ (b) \quad -V_2 + V_3 - V_{19} + V_{20} - V_{26} + V_{27} - 9.2 &= 0 \\ (c) \quad -V_4 + V_5 - V_{21} + V_{26} - V_{29} + V_{31} + 12.2 &= 0 \\ (d) \quad -V_5 + V_6 - V_{28} + V_{29} - V_{33} + V_{35} - 20.7 &= 0 \\ (e) \quad -V_6 + V_8 - V_{32} + V_{33} - V_{36} + V_{37} + 21.5 &= 0 \\ (f) \quad -V_{10} + V_{12} - V_{38} + V_{40} - V_{45} + V_{46} - 16.2 &= 0 \\ (g) \quad -V_{12} + V_{14} - V_{42} + V_{45} - V_{49} + V_{52} + 0.1 &= 0 \\ (h) \quad +V_1 - V_{14} - V_{16} + V_{17} - V_{47} + V_{49} + 14.2 &= 0 \end{aligned} \right\} (a)$$

邊長方程式:

以五(B)為極點,得第一邊長方程式(1),第二邊方程式係屬於四邊形 III VI 五(B) II 者,若以 VI 為極點則得(2)。

$$(1) \quad \frac{\sin(23-20)\sin(27-26)\sin(31-29)\sin(35-33)\sin(37-36)\sin(41-40)\sin(46-45)}{\sin(16-15)\sin(20-18)\sin(26-24)\sin(29-28)\sin(33-32)\sin \angle XI X 五(B)\sin(40-38)}$$

$$= \frac{\sin(52-49)\sin(17-16)}{\sin(45-42)\sin(49-47)} = 1$$

$$(2) \quad \frac{\sin \angle III II VI \sin(2-13)\sin(15-14)}{\sin \angle VI II 五(B)\sin(17-14)\sin(2-1)}$$

$$\angle XI X 五(B) = 180^{\circ} - (10 - 8) - (41 - 40) = 64^{\circ}53'54''.9$$

$$\angle III II VI = 180^{\circ} - (17 - 15) - (23 - 22) = 19^{\circ}58'50''.6$$

$$\angle VI II 五(B) = -108^{\circ} + (49 - 47) + (17 - 15) + (23 - 22) = 25^{\circ}31'56''.4$$



角 度	logsin	1"之對數差	角 度	logsin	1"之對數差
(23-20)	9.9986207	+ 1.7 ( $V_{23} - V_{20}$ )	(16-15)	9.9221127	+13.8 ( $V_{16} - V_{15}$ )
(27-26)	9.8782626	+18.3 ( $V_{27} - V_{26}$ )	(20-18)	9.9051537	- 2.6 ( $V_{20} - V_{18}$ )
(31-29)	9.9927593	- 3.9 ( $V_{31} - V_{29}$ )	(26-24)	9.9266392	+13.3 ( $V_{26} - V_{24}$ )
35-33	9.7393544	+32.0 ( $V_{35} - V_{33}$ )	(29-28)	9.8774903	-18.3 ( $V_{29} - V_{28}$ )
(37-36)	9.9865850	+ 5.0 ( $V_{37} - V_{36}$ )	(33-32)	9.9730568	+ 7.7 ( $V_{33} - V_{32}$ )
(41-40)	9.9962905	+ 2.8 ( $V_{41} - V_{40}$ )	ΣXIX 五(B)	9.9569165	+ 9.9 ( $V_8 - V_{10} + V_{40} \bar{V} - 1$ )
(46-45)	9.9740773	- 7.5 ( $V_{46} - V_{45}$ )	(40-38)	9.8668456	+19.3 ( $V_{40} - V_{38}$ )
(52-49)	9.8291250	+23.0 ( $V_{52} - V_{49}$ )	(45-42)	9.9252640	+13.5 ( $V_{45} - V_{42}$ )
(17-16)	9.9025157	+15.8 ( $V_{17} - V_{16}$ )	(49-47)	9.8533393	+20.7 ( $V_{49} - V_{47}$ )
A = 9.2976004		N = 9.2476183			
N = 9.2976183					
w = 179					

將改正數依次列成一次函數之邊長方程式：

$$\begin{aligned}
 & -0.99V_8 + 0.99V_{10} + 1.38V_{15} - 2.96V_{16} + 1.58V_{17} - 0.29V_{13} + 0.12V_{20} + 0.17V_{23} \\
 & + 1.33V_{24} - 3.16V_{26} + 1.83V_{27} - 1.83V_{23} + 2.32V_{29} - 0.39V_{31} + 0.77V_{32} - 3.97V_{33} \\
 & + 3.20V_{35} - 0.53V_{35} + 0.53V_3 + 1.93V_{33} - 3.20V_{70} + 1.27V_{41} + 1.35V_{42} - 0.60V_{45} \\
 & - 0.75V_{46} + 2.07V_{47} - 4.37V_{49} + 2.80V_{52} - 17.9 = 0 \quad (b)
 \end{aligned}$$

角 度	log sin	1" 之 對 數 差
Σ III II VI	9.5336500	+57.9 ( $V_{15} - V_{17} + V_{22} - V_{23}$ )
(2-14)	9.9404694	-11.9 ( $V_2 - V_{14}$ )
(16-15)	9.9221127	+13.8 ( $V_{16} - V_{15}$ )
A = 9.3962321		
N = 9.3961778		
w = 543		
角 度	log sin	1" 之 對 數 差
(17-15)	9.9737333	- 7.5 ( $V_{17} - V_{15}$ )
Σ VI II 五(B)	9.6344978	+44.1 ( $V_{49} - V_{47} + V_{17} - V_{15} + V_{52} - V_{42}$ )
(2-1)	9.7879564	+27.0 ( $V_2 - V_1$ )
N = 9.3961778		

將改正數依次排列，得一次函數之邊長方程式如下：

$$\begin{aligned}
 & + 2.70V_1 - 3.88V_2 + 1.18V_{14} + 8.07V_{15} + 1.38V_{16} - 9.45V_{17} \\
 & + 10.20V_{22} - 10.20V_{23} + 4.41V_{47} - 4.41V_{49} + 54.3 = 0 \quad (c)
 \end{aligned}$$

合 (a) (b) 及 (c) 共得 10 條件方程式，其係數列成一表，名為條件方程式之係數表：

條件方程式之係數表

	$V_1$	$V_2$	$V_3$	$V_4$	$V_5$	$V_6$	$V_7$	$V_8$	$V_{10}$	$V_{12}$	$V_{14}$	$V_{15}$	$V_{16}$	$V_{17}$
$k_1$	$a$	$+1$										$-1$	$+1$	
$k_2$	$b$	$-1$	$+1$											
$k_3$	$c$		$-1$	$+1$										
$k_4$	$d$			$-1$	$+1$									
$k_5$	$e$				$-1$	$+1$								
$d_6$	$f$								$-1$	$+1$				
$k_7$	$g$									$-1$	$+1$			
$k_8$	$h$	$+1$									$-1$		$-1$	$+1$
$k_9$	$i$							$-0.99$	$+0.99$			$+1.38$	$-2.96$	$+1.58$
$k_{10}$	$j$	$+2.70$	$-3.88$								$+1.18$	$+8.07$	$+1.38$	$-9.45$





法方程式:

$$\begin{aligned}
 +6.000 k_1 - 2.000 k_2 & \dots\dots\dots - 2.000 k_3 - 4.290 k_3 - 23.470 k_{10} - 18.500 = 0 \\
 6.000 k_2 - 2.000 k_3 & \dots\dots\dots + 5.400 k_3 + 3.880 k_{10} - 9.200 = 0 \\
 6.000 k_3 - 2.000 k_4 & \dots\dots\dots - 7.100 k_3 \dots\dots\dots + 12.200 = 0 \\
 6.000 k_4 - 2.000 k_5 & \dots\dots\dots + 11.220 k_3 \dots\dots\dots - 20.700 = 0 \\
 +6.000 k_5 & \dots\dots\dots - 4.670 k_3 \dots\dots\dots + 21.500 = 0 \\
 +6.000 k_6 - 2.000 k_7 & \dots\dots\dots - 6.270 k_3 \dots\dots\dots - 16.200 = 0 \\
 6.000 k_7 - 2.000 k_8 + & \dots\dots\dots 6.000 k_7 - 2.000 k_8 + 4.720 k_3 + 5.580 k_{10} + 0.1000 = 0 \\
 6.000 k_8 - & \dots\dots\dots 6.000 k_8 - 1.900 k_3 - 18.130 k_{10} + 14.200 = 0 \\
 +112.934 k_3 + & \dots\dots\dots + 112.934 k_3 + 18.783 k_{10} - 17.900 = 0 \\
 +427.044 k_{10} & \dots\dots\dots + 427.044 k_{10} + 54.300 = 0
 \end{aligned}$$

解出:

$$\begin{aligned}
 k_1 &= +3.5407, & k_2 &= +3.6612, & k_3 &= -0.4158, & k_4 &= +3.6124, & k_5 &= -2.8115 \\
 k_6 &= +3.7942, & k_7 &= +0.6816, & k_8 &= -1.0063, & k_9 &= -0.1275, & k_{10} &= -0.0032
 \end{aligned}$$

$$[VV] = + [w_0] = 267.2802$$





各觀測值上加以改正數而得平差值，以之代入原有角度及邊長方程式內均能符合檢核計算，此處從略。

例二：中國地理研究所於四川北碚設一測量實驗區，其二等三角鎖示如第十六圖，大體上為一四邊形單鎖，北端加一三角形，其觀測結果如下：

測站：鷓鴣山 II 5		測站：雷家山 II 10	
1. II 7	0° 00' 00".00	21. II 8	0° 00' 00".00
2. II 6	89° 11' 37".35	22. II 9	41° 39' 17".78
測站：張家壩口 II 6		23. II 11	65° 33' 58".09
3. II 5	0° 00' 00".00	24. II 13	108° 41' 51".13
4. II 7	36° 03' 57".98	25. II 12	182° 03' 33".98
5. II 9	61° 05' 33".78	測站：寶華寺 II 11	
6. II 8	103° 44' 24".29	26. II 13	0° 00' 00".00
測站：沙兒崗 II 7		27. II 12	56° 31' 58".40
7. II 9	0° 00' 00".00	28. II 10	93° 03' 41".37
8. II 8	54° 34' 15".64	29. II 8	153° 51' 22".68
9. II 6	125° 26' 41".08	30. II 9	200° 17' 18".17
10. II 5	180° 06' 06".35	測站：小壩口 II 12	
測站：天台寺 II 8		31. II 10	0° 00' 00".00
11. II 6	0° 00' 00".00	32. II 11	26° 58' 37".78
12. II 7	47° 33' 08".83	33. II 13	56° 57' 26".14
13. II 9	79° 21' 46".42	測站：歌樂山 II 13	
14. II 11	106° 32' 00".13	34. II 12	0° 00' 00".00
15. II 10	160° 10' 27".18	35. II 10	49° 40' 52".76
測站：大寶頂 II 9		36. II 11	93° 29' 15".45
16. II 11	0° 00' 00".00		
17. II 10	48° 51' 49".95		
18. II 8	106° 23' 48".69		
19. II 6	164° 23' 10".65		
20. II 7	194° 00' 54".40		

三角形及球面角超值計算舉例。茲以 II5-II6-II7 一個三角形為例；其中 II5-II6 一邊之邊長由基線網中求出為：

$$\log(\text{II5-II6}) = 3.811276$$

按洛讓定理求此三角形三角度之化成角如下：



角 度	球面角觀測值	化 成 角	正 弦 對 數
$\alpha$ II 6-II 7-II 5	$54^{\circ}45'25''.27$	$25''.07$	9.912069
$\beta$ II 5-II 6-II 7	$36^{\circ}03'57''.98$	$57''.78$	9.769907
$\gamma$ II 7-II 5-II 6	$89^{\circ}10'37''.35$	$57''.15$	9.999955
	和 = $180^{\circ}00'00''.60$	$00''.00$	
	$\frac{1}{3} - 0''.20$		

各邊長  $a b c$  ( $a$  邊對  $\alpha$  角,  $b$  邊對  $\beta$  角,  $c$  邊對  $\gamma$  角) 之對數可用正弦定律求之, 即

$$m = \frac{a}{\sin \alpha} = \frac{b}{\sin \beta} = \frac{c}{\sin \gamma}$$

$a$  為已知邊, 故

$$\log a = 3.811276$$

$$\log \sin \alpha = 9.912069$$

$$\log m = 3.899207$$

以  $\log m$  之值加上表  $\log \beta$  及  $\log \gamma$  之值即得  $b, c$  兩邊之對數:

$$\log b = 3.669114$$

$$\log c = 3.899162$$

計算球面角超之公式如下:

$$\varepsilon'' = \frac{\rho}{2\gamma^2} ab \sin \gamma$$

$$\log \frac{\rho}{2\gamma^2} = 1.40546$$

$$\log a = 3.81128$$

$$\log b = 3.66911$$

$$\log \sin \gamma = 9.99996$$

$$\log \varepsilon'' = 8.88581 \quad \text{故 } \varepsilon'' = 0''.0769$$

其餘各三角形之球面角超計算方法相同，茲不備列。

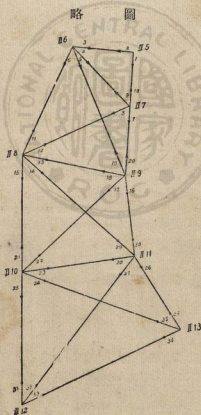
球面角超既知之後，即可列條件方程。按第二節條件方程數目之公式：因  $p=9$ ， $l=18$ ，故角度條件共有

$$l-p+1=10 \text{ 個}$$

$$\text{邊長條件共有 } l-2p+3=3 \text{ 個}$$

$$\text{條件總數爲 } 2l-3p+4=13 \text{ 個}$$

角度條件及邊長條件之列法已於第三節之例中詳為說明，故此處僅將其列表如下：



條件方程表

	$v_1$	$v_2$	$v_3$	$v_4$	$v_5$	$v_6$	$v_7$	$v_8$	$v_9$	$v_{10}$	$v_{11}$	$v_{12}$	$v_{13}$
a				+2.1419	-3.2275	+1.0856	+0.7114	-1.0602	+0.3488		+1.1282	-2.4170	+1.2888
b													+1.9383
c													
d	-1	+1	-1	+1					-1	+1			
e					+1	-1	-1	+1			+1	-1	
f				-1	+1			-1	+1			+1	-1
g				-1		+1	-1		+1		-1		+1
h													
i													-1
j													-1
k													
l													
m													
n	-1	+1	-1	+1.1419	-1.2275	+1.0856	-1.2888	-1.0602	+1.3488	+1	+1.1282	-2.4170	+1.2371

條件方程表 (續一)

	$v_{14}$	$v_{15}$	$v_{16}$	$v_{17}$	$v_{18}$	$v_{19}$	$v_{20}$	$v_{21}$	$v_{22}$	$v_{23}$	$v_{24}$	$v_{25}$
a					+0.6251	-2.3834	+1.7583					
b	-2.6845	+0.7362	+0.8735	-1.5098	-0.6363			-1.1242	-3.3798	+2.2556		
c								+1.0674		-1.3662		+0.2088
d												
e						-1	+1					
f					+1	-1						
g					-1		-1					
h	-1	+1	+1	-1					+1			
i	+1			-1	+1				+1	-1		
j		+1	-1		+1					+1		
k										+1	+1	
l											-1	+1
m											-1	+1
n	-2.6845	+2.7362	+0.8735	-3.5098	+3.2614	-4.3834	+3.7583	-0.8735	-1.3798	+1.3230	-1.3662	+2.2088

條件方程式表 (續二)

	$v_6$	$v_7$	$v_8$	$v_9$	$v_{10}$	$v_{11}$	$v_{12}$	$v_{13}$	$v_{14}$	$v_{15}$	$v_{16}$	$w$
a												-1.6924
b			+0.5690	-1.5102	+0.9512							+3.1346
c	+0.0011	-2.6111	+1.9550			-1.9645	-3.6979	+1.7384	+0.8486	-1.8912	+1.0426	+3.6871
d												+0.52
e												+0.15
f												+1.73
g												-0.84
h				+1	-1							-0.74
i			+1	-1								-4.15
j			-1		+1							-1.67
k		-1	+1			+1	-1	+1		-1		+0.02
l	+1	-1			-1	+1				+1	-1	-0.56
m	-1		+1		-1	+1	-1				+1	+3.66
n	+0.0011	-4.6111	+3.9090	-1.5102	+0.9512	-0.6355	-1.6679	+1.7384	+0.8486	-1.8912	+1.0426	+3.2493

上表所列之條件方程， $a, b, c$ ，三個為三個四邊形之邊長條件，其改正數係數係為角度餘切。 $d$  為 II5-II6-II7 三角形之條件，以下九個條件為三個四邊形內之角度條件。由此所得之法方程式可列表如下：

法方程式表

	$a]k_1$	$b]k_2$	$c]k_3$	$d]k_4$	$e]k_5$	$f]k_6$	$g]k_7$	$h]k_8$
$[a]$	+35.8735	+2.9088	0	+1.7931	+1.6022	-4.6577	-0.1251	0
$[b]$		+36.2643	+3.1623	0	0	-1.3128	+1.3120	-1.1614
$[c]$			+35.3214	0	0	0	0	0
$[d]$				+6.0000	0	-2.0000	-2.0000	0
$[e]$					+8.0000	0	0	0
$[f]$						+8.0000	0	0
$[g]$							+8.0000	0
$[h]$								+8.0000
$[i]$								
$[j]$								
$[k]$								
$[l]$								
$[m]$								
$[s]$								

↑ 接上	$i]k_9$	$j]k_{10}$	$k]k_{11}$	$l]k_{12}$	$m]k_{13}$	$s]$	$w$	$S$
	-0.6637	-0.6637	0	0	0	+36.6673	-1.0924	+34.9747
	-6.0529	+0.0745	-1.6566	0	-1.6566	+31.8622	+3.1346	+34.9398
	+0.2526	-0.2820	-1.7641	-4.2590	-0.1168	+32.3438	+3.0871	+35.4310
	0	0	0	0	0	+3.7931	+0.5206	+4.3131
	0	0	0	0	0	+9.6623	+0.1500	+9.7522
	+2.0000	+2.0000	0	0	0	+4.0303	+1.7300	+5.7603
	-2.0000	-2.0000	0	0	0	+3.1869	-0.8400	+2.3469
	0	0	0	0	0	+6.8886	-0.7400	+6.0986
	+8.0000	0	+2.0000	0	+2.0000	+5.5661	-4.1500	+1.4161
		+8.0000	-2.0000	0	-2.0000	+3.1280	+1.0700	+2.0580
			+8.0000	0	0	+4.5394	+0.0200	+4.5594
				+8.0000	0	+3.7410	-0.5600	+3.1810
					-8.0000	+6.1860	+3.0600	+9.2460
						+150.8255	+3.2493	+154.6748



爲解算大規模三角網法方程式應取之步驟。惟以十三個繫數之法方程式系統，採用小數點後三位原可足用，此處乃爲與第十一章所述擴展法結果比較，故用四位計算。

程 式 表

$k_8$	$k_9$	$k_{10}$	$k_{11}$	$k_{12}$	$k_{13}$	$w$
0	-0.6637	-0.6637	0	0	0	-1.0924
-1.1314	-5.9991	+0.1267	-1.6966	0	-1.6566	+3.2232
+0.1019	+0.8091	-0.2938	-1.6151	-4.2590	+0.0321	+2.8042
-0.0047	+0.0087	+0.0338	-0.0003	+0.0016	-0.0069	+0.5866
-0.0043	+0.0077	+0.0307	-0.0055	+0.0014	-0.0062	+0.2175
-0.0316	+1.7587	+1.9272	-0.6420	+0.0105	-0.0461	+1.8360
+0.0386	-1.6290	-1.8338	+0.0514	-0.0127	+0.0562	-0.5999
+7.9620	-6.1790	+0.0237	-0.0505	+0.0125	-0.0553	-0.6320
[ii·8]	+6.1472	-0.8923	+1.7761	+0.0930	+1.7401	-4.3208
	[jj·9]	+6.8466	-1.7247	-0.0234	-1.7137	-2.3774
		[kk·10]	+6.8970	-0.2361	-1.0140	+0.9629
			[ll·11]	+7.4732	-0.0630	-0.1347
				[mm·12]	+6.8479	+3.9913
						-7.5289



由此得出之  $k$  值爲：

$$\begin{array}{lll} k_1 = +0.0100 & k_6 = +0.5309 & k_{10} = -0.1447 \\ k_2 = -0.0162 & k_7 = -0.3400 & k_{11} = +0.2249 \\ k_3 = +0.1072 & k_8 = -0.0949 & k_{12} = -0.0131 \\ k_4 = +0.1475 & k_9 = -0.9537 & k_{13} = +0.5829 \\ k_5 = +0.0168 & & \end{array}$$

將  $k$  值代入條件方程式內，即得各方向改正數之值。因此例將於第十一章第七節再用擴展法計算，故計算改正數及核算之步驟，均留待該節完成之。

### 第八節 方向觀測之簡略平差法

在一三角網之平差中，設方向  $P_i P_k$  之改正數爲  $v_{ik}$ ，則其公式可作下列書法：

$$v_{ik} = ak_1 + bk_2 + \dots + \alpha_i k' + \beta_k k'' + \dots \quad (50)$$

$k_1, k_2, \dots$  爲角度條件之繫數， $k', k'', \dots$  爲邊長條件之繫數； $a, b, \dots$  爲該方向在第一第二……角度條件方程式內之係數（普通均爲 +1 或 -1）； $\alpha_i, \beta_k, \dots$  爲該方向在第一第二……邊長條件方程式內之係數。 $P_i, P_k$  之相對方向  $P_k P_i$  之改正數公式爲：

$$v_{ki} = -ak_1 - bk_2 - \dots + \alpha_k k' + \beta_i k'' + \dots \quad (51)$$

蓋在角度條件中，兩相對方向必同時出現，而其係數均爲 1，但符號相反。

是以吾人如應用分組平差法，以所有角度條件爲一組作初步平差，則初步之方向改正數：

$$\begin{aligned} v'_{ik} &= +\delta_{ik} & v'_{ki} &= -\delta_{ik} \\ v'_{ik} - v'_{ki} &= +2\delta_{ik} \end{aligned} \quad (52)$$

在第二組邊長條件平差時，如令各方向之改正數爲  $\epsilon$ ，並令兩相對方向之改正數互等，即  $\epsilon_{ik} = \epsilon_{ki}$ ，則兩次平差後之總改正數爲：

$$\begin{aligned} v_{ik} &= +\delta_{ik} + \epsilon_{ik} \\ v_{ki} &= -\delta_{ik} + \epsilon_{ik} \end{aligned}$$

而  $v_{ik} - v_{ki} = +2\delta_{ik} \quad (53)$

如此則第一組之角度條件自動滿足。蓋在角度條件中，如將兩相對方向併爲一處，則影響於此條件者，僅爲兩相對方向改正數之差，即  $v_{ik} - v_{ki}$ ，根

據式(52)及(53),經過第二組平差後,其值並未變也。是以應用  $\varepsilon_{ik} = \varepsilon_{ki}$  之假定,於第二組邊方程式之平差時,可完全不顧及第一組之角度條件,因此計算工作可以簡省。但此假定並非根據最小二乘法之原理,其結果自不嚴格。茲以第五節之例應用此法平差。

按第五節第 241 頁專以角度條件初步平差之結果為:

$$v'_4 = -v'_3 = +0''.31 \quad v'_{10} = -v'_9 = +0''.45$$

$$v'_2 = -v'_8 = -0''.07 \quad v'_{11} = -v'_5 = -0''.07$$

$$v'_7 = -v'_6 = +0''.38 \quad v'_{12} = -v'_1 = -0''.38$$

經過此初步改正後而列出之邊長條件方程式為(按第 245 頁):

$$+2.25 \varepsilon_1 - 2.88 \varepsilon_2 + 0.63 \varepsilon_3 + 4.13 \varepsilon_4 - 7.78 \varepsilon_5 + 3.65 \varepsilon_6 + 1.78 \varepsilon_7 \\ - 3.98 \varepsilon_8 + 2.20 \varepsilon_9 + 1.39 \varepsilon_{10} - 4.23 \varepsilon_{11} + 2.84 \varepsilon_{12} + 6.0 = 0 \quad (54)$$

由此命兩相對方向之第二次改正數互等,即

$$\varepsilon_4 = \varepsilon_3, \quad \varepsilon_2 = \varepsilon_8, \quad \varepsilon_7 = \varepsilon_6, \quad \varepsilon_{10} = \varepsilon_9, \quad \varepsilon_{11} = \varepsilon_5, \quad \varepsilon_{12} = \varepsilon_1$$

而代入式(54),即得

$$+5.09 \varepsilon_1 - 6.86 \varepsilon_2 + 4.76 \varepsilon_3 - 12.01 \varepsilon_5 + 5.44 \varepsilon_6 + 3.58 \varepsilon_9 + 6.0 = 0 \quad (55)$$

由此不顧角度條件而組成之法方程式為:

$$282.2 k''_4 + 6.0 = 0$$

故

$$k''_4 = -0.0212$$

由此按照式(55)即可計算二次改正數  $\varepsilon$ , 茲將其結果列表於下:

方 向	$v'$	$\varepsilon$	$(v = v' + \varepsilon)$	$v$	數格之 $v$	差 異
(1)	+0''.38	-0''.11	+0''.27	+0''.29	+0''.31	+0''.02
(2)	-0''.07	+0''.15	+0''.08	+0''.10	+0''.08	-0''.02
(3)	-0''.31	-0''.10	-0''.41	-0''.39	-0''.38	+0''.01
(4)	+0''.31	-0''.10	+0''.21	+0''.19	+0''.19	0
(5)	+0''.07	+0''.26	+0''.33	+0''.32	+0''.33	+0''.01
(6)	-0''.38	-0''.12	-0''.50	-0''.51	-0''.51	0
(7)	+0''.38	-0''.12	+0''.26	+0''.28	+0''.29	+0''.01
(8)	+0''.07	+0''.15	+0''.22	+0''.23	+0''.21	-0''.02

(9)	$-0''.45$	$-0''.08$	$-0''.53$	$-0''.51$	$-0''.50$	$+0''.01$
(10)	$+0''.45$	$-0''.08$	$+0''.37$	$+0''.35$	$+0''.35$	0
(11)	$-0''.67$	$+0''.26$	$+0''.19$	$+0''.17$	$+0''.17$	0
(12)	$-0''.38$	$-0''.11$	$-0''.49$	$-0''.52$	$-0''.52$	0

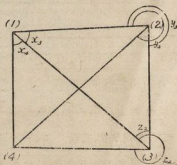
表中  $v'$  為第一次專以角度條件平差之結果， $\varepsilon$  為邊長條件之改正數， $(v)$  為二者之和，亦即最後之改正數。為與用嚴格方法求得之改正數比較，必須將此處每測站之改正數和化為零，即  $[v]=0$  上表第五列之  $v$  即為移動後之改正數，第二列為嚴格之  $v$  值，比較五六兩列之值，得其差異列於第七列。最大之差異不過  $\pm 0.02$ ，足見此簡略平差方法之精度頗佳。在三四等三角網中，如採用此法可使計算工作減少甚多。

### 第九節 應用不完全方向組觀測時之圖形平差法

在大三角測量時，晚近一般之習慣多用完全方向組觀測，或如德國測量總局採用史賴伯全組合角度觀測法，亦可化為完全方向組之結果。在史賴伯以前，德國白塞耳作東普魯士弧度測量時，因每測站四週之各點，常不能同時獲得良好之通視，而彼時又不知利用探照燈於夜間工作，是以僅得不完全方向組之結果。由第七章第六節中，已知不完全方向組之平差結果，僅能以角度代表之，若化為方向，則每個方向應得之權值無法嚴格求出。是以白塞耳平差時，將測站平差與圖形平差合於一處，而利用第六章

第九節中所論附有條件方程之間接觀測平差法以解算之，蓋測站平差為間接觀測，而圖形平差則有條件方程也。茲以下列虛擬之例解釋此法之步驟。

今有一近於正四方形之四邊形（第十七圖），其各站方向觀測之成果



第八章 第十七圖

為：

表 一

測站(1)

測 點	( 2 )	( 3 )	( 4 )	權
第一組	$0^{\circ} 0' 00''$	$45^{\circ} 0' 00''.8$	$90^{\circ} 0' 00''.9$	1
第二組	0	1.0		1
第三組		0.0	$89^{\circ} 59' 59''.8$	1

測站(2)

測 點	( 1 )	( 2 )	( 3 )	權
第一組	$0^{\circ} 0' 00''$	$270^{\circ} 0' 00''.6$	$315^{\circ} 0' 00''.3$	1
第二組	0		$0''.6$	1
第三組		$0''.0$	$1''.0$	1

測站(3)

測 點	( 1 )	( 2 )	( 3 )	權
第一組	$0^{\circ} 0' 0''$	$45^{\circ} 0' 1''.0$	$315^{\circ} 0' 0''.5$	1
第二組	0	$0''.3$	$314^{\circ} 59' 59''.7$	1

測站(4)

測 點	( 1 )	( 2 )	( 3 )	權
第一組	$0^{\circ} 0' 0''$	$45^{\circ} 0' 0''.2$	$90^{\circ} 0' 1''.3$	0.5
第二組	0	$1''.0$	$6''.5$	0.5

整理上表所列結果，首作各站之測站平差，其中測站(1)(2)之觀測為不完全方向組之觀測，測站(3)(4)之觀測則為完全方向組。測站(1)之測站平差已在第七章第六節之例內演算，茲更用相同步驟，演化測站(2)及(3)之成果並列於第二表。測站(3)因為完全方向組觀測，本可與測站(4)同樣應用簡單之平均得其測站之平差，但為普遍之解設計，亦列於不完全方向組內，以資參考。

表 二

	(甲)
測 站	(1)
近 似 角	$\angle 213 = 45^{\circ} 0' 00''$ $\angle 214 = 90^{\circ} 00' 00''$
改 正 數	$x_3$ $x_4$
法方程式及其約化式	$\frac{5}{3} x_3 - \frac{5}{6} x_4 = +0.5$ $\frac{3}{4} x_4 = +0.65$
測 站 平 差 結 果	$x_3 = +0.7333$ $x_4 = +0.8667$
中 誤 差	$[vv] = 0.2267$ $m = \pm 0''.837$
	(乙)
測 站	(2)
近 似 角	$\angle 123 = 270^{\circ} 00' 00''$ $\angle 124 = 315^{\circ} 00' 00''$
改 正 數	$y_3$ $y_4$
法方程式及其約化式	$\frac{7}{6} y_3 - \frac{5}{6} y_4 = -0.2$ $\frac{15}{14} y_4 = + \frac{4.6}{7}$
測 站 平 差 結 果	$y_3 = 0.2666$ $y_4 = +0.6133$
中 誤 差	$[vv] = 0.4223$ $m = \pm 0''.460$
	(丙)
測 站	(3)
近 似 角	$\angle 132 = 45^{\circ} 00' 0''.65$ $\angle 134 = 315^{\circ} 00' 0''.00$
改 正 數	$z$ $z_4$
法方程式及其約化式	$\frac{4}{3} z_2 - \frac{2}{3} z_4 = 0$ $z_4 = 0$
測 站 平 差 結 果	$z_2 = 0$ $z_4 = 0$
中 誤 差	$[vv] = 0.1900$ $m = \pm 0''.508$

測站(4)之測站平差依完全組法簡單之平均得之。成果見表三，其測站平差所得之權單位中誤差則為：

$$[vv] = 0.8200 \quad m = \pm 0''.400$$

此等測站平差之結果，尚須經四邊形圖形之平差，故仍須加其他改正數，總列其值如下：

表 三

測站平差之結果	圖形平差之改正數
(1) $\left\{ \begin{array}{l} \angle(2.3) = 45^\circ 00'' .7333 \\ \angle(2.4) = 90^\circ 00'' .8667 \end{array} \right.$	$\left. \begin{array}{l} +\xi_3 \\ +\xi_4 \end{array} \right\}$
(2) $\left\{ \begin{array}{l} \angle(1.3) = 270^\circ 00'' .2666 \\ \angle(1.4) = 315^\circ 00'' .6133 \end{array} \right.$	$\left. \begin{array}{l} +\eta_3 \\ +\eta_4 \end{array} \right\}$
(3) $\left\{ \begin{array}{l} \angle(1.2) = 45^\circ 00'' .6500 \\ \angle(1.4) = 315^\circ 00'' .1000 \end{array} \right.$	$\left. \begin{array}{l} +\delta_2 \\ +\delta_4 \end{array} \right\}$
(4) $\left\{ \begin{array}{l} 1. = 0^\circ 06'' .0000 \\ 2. = 45^\circ 00'' .6000 \\ 3. = 90^\circ 00'' .9000 \end{array} \right.$	$\left. \begin{array}{l} +\gamma_1 \text{ 權 } 1 \\ +\gamma_2 \quad 1 \\ +\gamma_3 \quad 1 \end{array} \right\}$

圖形平差條件方程式計有角度條件三個邊長條件一個，得：

三角形 1.2.3.

$$\xi_3 - \eta_3 + \delta_2 + 1''11.67 = 0$$

三角形 1.2.4.

$$\xi_1 - \eta_4 - \gamma_1 + \gamma_2 + 0''.8534 = 0$$

三角形 1.3.4.

$$-\xi_3 + \xi_4 - \delta_4 - \gamma_1 + \gamma_3 + 0''.9334 = 0$$

邊長條件方程式按由邊長(1)(2)算至(1)(4)經由不同三角所得結果必等，其式如下：

$$\frac{\sin(4)(2)(1)}{\sin(1)(4)(2)} = \frac{\sin(3)(2)(1)\sin(4)(3)(1)}{\sin(1)(3)(2)\sin(1)(4)(3)}$$

取其對數，並以對數之第七位為單位，於是得

$$\begin{aligned} & \log \sin 45^\circ - 21.06(0.6133 + \eta_4) - \log \sin 45^\circ - 21.06(0.600 - \gamma_1 + \gamma_2) \\ & = \log \sin 45^\circ - 21.06(0.1000 + \delta_4) - \log \sin 45^\circ - 21.06(0.6500 + \delta_2) \end{aligned}$$

$$\text{或} \quad -\eta_4 + \delta_2 + \delta_4 + \gamma_1 - \gamma_2 - 0'' .4633 = 0$$

上述四條件方程式彙列於表四：

表 四

$\xi_3$	$\xi_4$	$\eta_3$	$\eta_4$	$\delta_2$	$\delta_4$	$\gamma_1$	$\gamma_2$	$\gamma_3$	常 數
+1		-1		+1					+1.1167
	+1		-1			-1	+1		+0.8534
-1	+1				-1	-1		+1	+0.9334
			-1	+1	+1	+1	-1		-0.4630
	+2	-1	-2	+2		-1		+1	+2.4402

但表四中之  $\xi_3$ ,  $\xi_4$ ,  $\eta_3$ ,  $\eta_4$  及  $\delta_2$ ,  $\delta_4$  等六值並非獨立之觀測值，故不能直接應用之於平差計算。今可視表二內所列法方程式及其約化式為等值之虛擬觀測公式（見第六章第九節）因得自表二甲：

$$(x_3 + \xi_3) - 0.5(x_4 + \xi_4) = +0.5 + \lambda_1 \text{ 權 } \frac{5}{3}$$

$$(x_4 + \xi_4) = +0.087 + \lambda_2 \text{ 權 } \frac{3}{4}$$

或代入  $x_3$ ,  $x_4$  值後得

$$\xi_3 - 0.5\xi_4 = \lambda_1 \text{ 權 } \frac{5}{3}$$

$$\xi_4 = \lambda_2 \text{ 權 } \frac{3}{4}$$

同理自表二乙得

$$\eta_3 - \frac{5}{7}\eta_4 = \lambda_3 \text{ 權 } \frac{7}{6}$$

$$\eta_4 = \lambda_4 \text{ 權 } \frac{15}{14}$$

自表二丙得

$$\delta_2 - 0.5\delta_4 = \lambda_5 \text{ 權 } \frac{4}{3}$$

$$\delta_4 = \lambda_6 \text{ 權 } 1$$

將此等關係代入表四之條件方程式中，消除  $\xi_3, \xi_4, \dots$  等未知數而代之以  $\lambda_1, \lambda_2, \dots$ ，則得以  $\lambda$  及  $\gamma$  所組成之條件方程式：

表 五

$\lambda_1$	$\lambda_2$	$\lambda_3$	$\lambda_4$	$\lambda_5$	$\lambda_6$	$\gamma_1$	$\gamma_2$	$\gamma_3$	常 數
+1	+0.5	-1	$-\frac{5}{7}$	+1	+0.5				+1.1167
	+1		-1			-1	+1		+0.8534
-1	+0.5				-1	-1		+1	+0.9334
			-1	+1	+1.5	+1	-1		-0.4633
	+2	-1	$-\frac{19}{7}$	+2	+1	-1		+1	+2.4402
$\frac{5}{3}$	$\frac{3}{4}$	$\frac{7}{6}$	$\frac{15}{14}$	$\frac{4}{3}$	1	1	1	1	權

由此組成之法方程式為：

表 六

$$\begin{aligned} &+3.2666 k_1 + 1.333 k_2 - 0.7667 k_3 + 2.1667 k_4 + 1.1167 = 0 \\ &+1.3333 k_1 + 4.2667 k_2 + 1.6667 k_3 - 1.0667 k_4 + 0.8534 = 0 \\ &-0.7667 k_1 + 1.6667 k_2 + 3.9333 k_3 - 2.5000 k_4 + 0.9334 = 0 \\ &+2.1667 k_1 - 1.0667 k_2 - 2.5000 k_3 + 5.9333 k_4 - 0.4633 = 0 \end{aligned}$$

所有約化法方程式之第一行為：

表 七

$$\begin{aligned} &+3.2666 k_1 + 1.333 k_2 - 0.7667 k_3 + 2.1667 k_4 + 1.1167 = 0 \\ &\quad +3.7225 k_2 + 1.9796 k_3 - 1.9511 k_4 + 0.3976 = 0 \\ &\quad +2.7006 k_3 - 0.9539 k_4 + 0.9841 = 0 \\ &\quad +3.1366 k_4 - 0.6481 = 0 \end{aligned}$$

或將第一項化為 1 時，得：

表 八



$$k_1 + 0.40816 k_2 - 0.23471 k_3 + 0.66329 k_4 + 0.34188 = 0$$

$$k_2 + 0.53179 k_3 - 0.52413 k_4 + 0.10681 = 0$$

$$k_3 - 0.35322 k_4 + 0.36440 = 0$$

$$k_4 - 0.20663 = 0$$

由之解得各繫數及改正數如下：

$$k_1 = -0.61120 \quad k_2 = +0.15646 \quad k_3 = -0.29141 \quad k_4 = +0.20663$$

$$\lambda_1 = -0.1919 \quad \lambda_6 = +0.2958$$

$$\lambda_2 = -0.3932 \quad \gamma_1 = +0.3416$$

$$\lambda_3 = +0.5239 \quad \gamma_2 = -0.0502$$

$$\lambda_4 = +0.0686 \quad \gamma_3 = -0.2914$$

$$\lambda_5 = -0.3035 \quad [P\lambda\lambda] = 0.9168$$

此時權單位之中誤差為：

$$m = \pm \sqrt{\frac{[P\lambda\lambda] + [P\gamma\gamma]}{4}} = \pm \sqrt{\frac{0.9168}{4}} = \pm 0''.479$$

更由  $\lambda_1 \lambda_2 \dots$  與  $\xi_3 \xi_4 \eta_3 \eta_4 \delta_2 \delta_4$  等關係得：

$$\xi_3 = -0''.3885 \quad \eta_4 = +0''.0683$$

$$\xi_4 = -0''.3932 \quad \delta_2 = -0''.1556$$

$$\eta_3 = +0''.5729 \quad \delta_4 = +0''.2958$$

平差後最後之結果為：

表 九

測站(1)	$\left\{ \begin{array}{l} (1) = 0^\circ 0' 0'' .000 \\ (2) = 45^\circ 0' 0'' .3448 \\ (3) = 90^\circ 0' 0'' .4785 \end{array} \right.$	測站(3)	$\left\{ \begin{array}{l} (1) = 0^\circ 0' 0'' .0000 \\ (2) = 45^\circ 0' 0'' .4944 \\ (3) = 315^\circ 0' 0'' .3958 \end{array} \right.$
測站(2)	$\left\{ \begin{array}{l} (1) = 0^\circ 0' 0'' .0000 \\ (3) = 270^\circ 0' 0'' .8395 \\ (4) = 315^\circ 0' 0'' .6819 \end{array} \right.$	測站(4)	$\left\{ \begin{array}{l} (1) = 0^\circ 0' 0'' .0000 \\ (2) = 45^\circ 0' 0'' .2082 \\ (3) = 90^\circ 0' 0'' .2670 \end{array} \right.$

每權單位方向觀測之中誤差按式(114)(第六章)應為：

$$m = \sqrt{\frac{[Pvv] + [P\lambda\lambda] + [P\gamma\gamma]}{n - u + \gamma}}$$

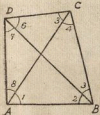
其中  $[P\gamma\gamma] + [P\lambda\lambda] = (0.2267 + 0.4227 + 0.1900 + 0.3210) + 0.9168 = 2.0762$

$$\therefore m = \sqrt{\frac{2.0762}{26 - (12+6) + 4}} = \sqrt{\frac{2.0762}{12}} = \pm 0''.416$$

## 第十節 間接觀測平差法

三角網之圖形平差，率多採用條件平差法，但有時亦可採用間接觀測法平差。今以角度觀測之四邊形為例以解釋之。

第十八圖為一四邊形，所觀測之角度為(1)，(2)，……(8)各角。欲確定此四邊形實際僅須觀測四個角度即足。故吾人假定其中之四個角度(1)



(2)，(3)，(8)之改正數  $v_1, v_2, v_3, v_8$  為未知數，而將其他各角應用角度及邊長方程式化為此四個角度之函數。由角度條件可得：

$$v_4 = -v_1 - v_2 - v_3 - w_a \quad (56)$$

$$v_7 = -v_1 - v_2 - v_8 - w_b$$

$v_1$  及  $w_2$  為以觀測之角度值代入三角形  $ABC$  及  $ABD$  所得之不符值。以  $C$  為極之邊長條件可書作：

$$\delta_1 v_1 - \delta_{(2+3)} v_2 + (\delta_3 - \delta_{(2+3)}) v_3 + (\delta_{(6+7)} - \delta_6) v_6 + \delta_{(6+7)} v_7 - \delta_8 v_8 + w_c = 0$$

更利用(56)之關係可得：

$$\begin{aligned} (\delta_{(6+7)} - \delta_6) v_6 &= (\delta_{(6+7)} - \delta_1) v_1 + (\delta_{(6+7)} + \delta_{(2+3)}) v_2 + (\delta_{(2+3)} - \delta_3) v_3 \\ &\quad + (\delta_{(6+7)} + \delta_8) v_8 + \delta_{(6+7)} w_b - w_c \end{aligned} \quad (57)$$

式(57)為角度(6)之改正數  $v_6$  與未知數  $v_1, v_2, v_3, v_8$  之關係。同理以  $D$  為極之邊長條件為：

$$\delta_{(1+8)} v_1 - \delta_2 v_2 + \delta_3 v_3 - \delta_{(4+5)} v_4 + (\delta_5 - \delta_{(4+5)}) v_5 + (\delta_{(8+1)} - \delta_8) v_8 + w_d = 0$$

利用(56)之關係可化為：

$$\begin{aligned} (\delta_5 - \delta_{(4+5)}) v_5 &= -(\delta_{(1+8)} + \delta_{(4+5)}) v_1 + (\delta_2 - \delta_{(4+5)}) v_2 - (\delta_3 + \delta_{(4+5)}) v_3 \\ &\quad + (\delta_8 - \delta_{(8+1)}) v_8 - \delta_{(4+5)} w_a - w_d \end{aligned} \quad (58)$$

式(57)及式(58)可簡單以下式代表之：

$$v_6 = a_6 v_1 + b_6 v_2 + c_6 v_3 + d_6 v_8 - l_6 \quad (59)$$

$$v_5 = a_5 v_1 + b_5 v_2 + c_5 v_3 + d_5 v_8 - l_5$$

$a_6, a_5, b_6, b_5, \dots$  等值，由式(57)，(58)中可以看出。

如是吾人可列改正數方程式如下：

$$\left. \begin{aligned}
 v_1 &= +v_1 \\
 v_2 &= \quad +v_2 \\
 v_3 &= \quad \quad +v_3 \\
 v_4 &= -v_1 - v_2 - v_3 \quad -w_a \\
 v_5 &= a_5v_1 + b_5v_2 + c_5v_3 + d_5v_8 - l_5 \\
 v_6 &= a_6v_1 + b_6v_2 + c_6v_3 + d_6v_8 - l_6 \\
 v_7 &= -v_1 - v_2 \quad -v_8 - w_b \\
 v_8 &= \quad \quad \quad +v_8
 \end{aligned} \right\} (60)$$

由式(60)可組成法方程式而計算  $v_1, v_2, v_3, v_8$  之值，並由(56), (59)兩式求其他改正數  $v_4, v_5, v_6, v_7$  之值。茲將第四節之例依此法平差如下：

角度觀測值：(參考第九圖)

- |                            |                            |
|----------------------------|----------------------------|
| (1) $42^\circ 38' 50''.51$ | (2) $41^\circ 33' 08''.83$ |
| (3) $37^\circ 48' 37''.59$ | (4) $57^\circ 59' 21''.96$ |
| (5) $29^\circ 37' 43''.75$ | (6) $54^\circ 34' 15''.64$ |
| (7) $70^\circ 46' 25''.44$ | (8) $25^\circ 01' 35''.80$ |

按第 234 頁之結果， $\triangle ABC$  及  $\triangle DAB$  之閉合差為  $-1''.37$  及  $+0.37$ ，如命  $v_1, v_2, v_3, v_8$  為獨立未知數，則按照式(56)得

$$v_4 = -v_1 - v_2 - v_3 + 1.37$$

$$v_7 = -v_1 - v_2 - v_8 - 0.37$$

其次以  $C$  點及  $D$  點為極，得邊長條件不符值如下：

以  $C$  為極之邊長條件計算：

角 度	觀 測 值	正 弦 對 數	$\delta$	角 度	觀 測 值	正 弦 對 數	$\delta$
(1)	$42^\circ 38' 50''.51$	9.8306992	+2.28	(2+3)	$70^\circ 21' 46''.42$	9.9924722	+0.39
(3)	$37^\circ 48' 37''.59$	9.7874986	+2.71	(6)	$54^\circ 34' 15''.64$	9.9116695	+1.50
(6+7)	$125^\circ 20' 41''.08$	9.9115231	-1.50	(8)	$25^\circ 01' 35''.80$	9.6263806	+4.32
		9.5299189				9.5299223	

故

$$w_c = -3.4$$

以  $D$  為極之邊長條件計算：

角度	觀測值	正弦對數	$\delta$	角度	觀測值	正弦對數	$\delta$
(3)	87°48'37".59	9.7874966	+2.71	(4+5)	87°37'05".71	9.9996247	+0.09
(5)	29°37'43".75	9.6940602	+3.70	(8)	25°01'35".80	9.6263806	+4.32
(1+8)	67°40'26".31	9.9661592	+0.86	(2)	41°33'08".83	9.8217135	+2.37
		9.4477160				9.4477188	

故  $w_d = -2.8$

按照(57)(58)兩式，得

$$\begin{aligned}
 -3.00 v_6 &= -3.78 v_1 - 1.11 v_2 - 2.32 v_3 + 2.82 v_8 + 2.84 \\
 + 3.61 v_5 &= -0.95 v_1 + 2.28 v_2 - 2.80 v_3 + 3.46 v_8 + 2.92
 \end{aligned}$$

由此可化爲(59)之形式：

$$\begin{aligned}
 v_6 &= +1.26 v_1 + 0.37 v_2 + 0.77 v_3 - 0.94 v_8 - 0.95 \\
 v_5 &= -0.26 v_1 + 0.63 v_2 - 0.78 v_3 + 0.96 v_8 + 0.81
 \end{aligned}$$

是以全體改正數方程式爲：

$$\begin{aligned}
 v_1 &= +v_1 \\
 v_2 &= \quad +v_2 \\
 v_3 &= \quad \quad +v_3 \\
 v_4 &= -v_1 \quad -v_2 \quad -v_3 \quad +1.37 \\
 v_5 &= -0.26v_1 + 0.63v_2 - 0.78v_3 + 0.96v_8 + 0.81 \\
 v_6 &= +1.26v_1 + 0.37v_2 + 0.77v_3 - 0.94v_8 - 0.95 \\
 v_7 &= -v_1 \quad -v_2 \quad -v_3 \quad -v_8 \quad -0.37 \\
 v_8 &= \quad \quad \quad +v_8
 \end{aligned}$$

由此列出法方程式：

$$\begin{aligned}
 4.655 v_1 + 2.302 v_2 + 2.173 v_3 - 0.433 v_8 - 2.407 &= 0 \\
 + 3.534 v_2 + 0.794 v_3 + 1.257 v_8 - 0.842 &= 0 \\
 + 3.201 v_3 - 1.473 v_8 - 2.734 &= 0 \\
 + 3.805 v_8 + 2.040 &= 0
 \end{aligned}$$

解出後，得

$$v_1 = +0''.162 \quad v_2 = +0''.134 \quad v_3 = +0''.551 \quad v_8 = -0''.348$$

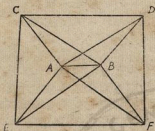
代入改正數方程式內，得其他角度之改正數爲：

$$v_4 = +0''.523 \quad v_5 = +0''.088 \quad v_6 = +0''.055 \quad v_7 = -0''.318$$

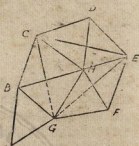
試與第四節用繫數法所作結果比較，可知二者完全符合，其最後一位所差之數，係由於湊整之所致。

## 習題

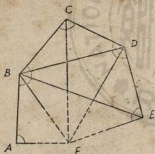
1. 試求下列各圖形之條件方程數目，並指出各條件之列法



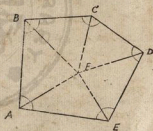
第八章 第十九圖  
(a) 方向觀測



第八章 第二十圖  
(b) 方向觀測



第八章 第二十一圖  
(c) 角度觀測

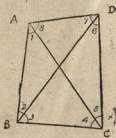


第八章 第二十二圖  
(d) 角度觀測

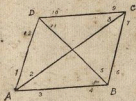
2. 下列四邊形試用分組平差法將其平差：

- (1)  $43^{\circ} 44' 02''.0$  (5)  $28^{\circ} 17' 12''.9$   
 (2)  $26^{\circ} 42' 51''.8$  (6)  $42^{\circ} 09' 40''.3$   
 (3)  $61^{\circ} 29' 53''.9$  (7)  $44^{\circ} 49' 27''.4$   
 (4)  $48^{\circ} 03' 10''.3$  (8)  $64^{\circ} 43' 42''.3$

3. 試將下列方向觀測之四邊形用嚴格法平差：



第八章 第二十三圖



第八章 第二十四圖

測站 A:

1.  $0^{\circ} 00' 00''$
2.  $37^{\circ} 26' 41''$
3.  $72^{\circ} 02' 06''$

測站 C:

7.  $0^{\circ} 00' 00''$
8.  $48^{\circ} 09' 02''$
9.  $78^{\circ} 00' 28''$

測站 B:

4.  $0^{\circ} 06' 00''$
5.  $41^{\circ} 17' 34''$
6.  $97^{\circ} 15' 36''$

測站 D:

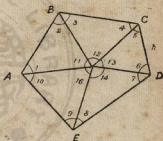
10.  $0^{\circ} 00' 00''$
11.  $46^{\circ} 01' 27''$
12.  $112^{\circ} 41' 51''$

四邊形之面積甚小，其球面角超可略而不計。

4. 上題試用簡略方法平差並比較其結果。

5. 下列五邊中點形之觀測結果為：

- (1)  $38^{\circ} 52' 12''.7$  (9)
- (2)  $52^{\circ} 12' 31''.5$  (10)
- (3)  $48^{\circ} 51' 13''.7$  (11)
- (4) (12)
- (5) (13)
- (6) (14)
- (7) (15)
- (8)



第八章 第二十五圖

試平差之並求每角觀測之中誤差。

6. 北碚基線網之第一次擴大圖形如下，其觀測結果為：

測站：基北

1.  $0^{\circ} 0' 0''.00$
2.  $87^{\circ} 06' 06''.64$
3.  $148^{\circ} 13' 38''.64$

測站：基南

7.  $0^{\circ} 0' 0''.00$
8.  $81^{\circ} 29' 40''.02$
9.  $147^{\circ} 20' 47''.49$

測站：團田

4.  $342^{\circ} 25' 12''.95$
5.  $0^{\circ} 0' 0''.00$
6.  $19^{\circ} 47' 59''.97$

測站：燈山

10.  $0^{\circ} 0' 0''.00$
11.  $12^{\circ} 51' 12''.28$
12.  $27^{\circ} 02' 46''.87$



第八章 第二十六圖

各三角形之球面角超為：

- 南北燈：  $0''.01$   
 南北團：  $0''.00$

南燈圍： 0'.00

北燈圍： 0'.00

試將其平差並求第一次擴大邊(燈山)——(圍田)之中誤差(基線量測之誤差不計)。



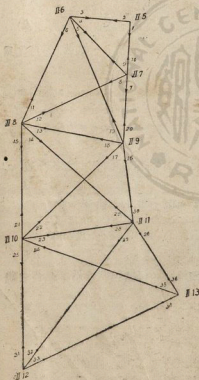
## 第九章 三角網之其他條件

## 第一節 基線條件

當三角網或三角鎖內不僅含有一條基線時，即發生基線條件，亦名爲長度條件，蓋自任意一基線（或其擴大邊）出發，經過三角網之任意一部計算各邊長度，以推至另外一基線（或擴大邊）時，其所得之結果必須與該邊直接量得（或擴大）之結果完全相符。今設想在一網內共有  $g$  條基線，則欲達到上述目的必須有  $g-1$  個基線條件。此處所言之基線爲廣義的，亦包括強制附合平差時之固定邊長。所謂強制附合平差者，即所欲平差之三角網與一已經平差之三角網相接，而平差後必須使原平差之結果不變之謂。就長度言，兩網之公共邊必須保留原來平差之長度。

基線條件中通常假定基線或固定邊之值不受改正，蓋基線之量測至爲精密，其誤差與三角網遞算之誤差相比，可以不加計較也。

基線條件與邊長條件之形式無異，茲以第八章第七節中國地理研究所之三角網爲例，而將其圖形再度繪之於下（第一圖），以解釋基線條件之列法。圖中之 II 5——II 6 一邊爲北碚基線之擴大邊；II 12——II 13 一邊爲由重慶基線（測量總局



第九章 第一圖

所測)推算而得。今爲欲使此兩基線之結果相合，而加於此網內平差，則必



須列一基線條件。設

$L_1 = \text{II } 5 - \text{II } 6$  量得之長度

$L_2 = \text{III } 12 - \text{III } 13$  量得之長度

則用平差後之方向值計算，必須能符合下列公式：

$$\frac{L_1}{L_2} = \frac{\text{II } 5 - \text{II } 6}{\text{II } 6 - \text{II } 7} \cdot \frac{\text{II } 6 - \text{II } 7}{\text{II } 7 - \text{II } 8} \cdot \frac{\text{II } 7 - \text{II } 8}{\text{II } 8 - \text{II } 9} \cdot \frac{\text{II } 8 - \text{II } 9}{\text{II } 9 - \text{II } 10} \cdot \frac{\text{II } 9 - \text{II } 10}{\text{II } 10 - \text{II } 11} \cdot \frac{\text{II } 10 - \text{II } 11}{\text{II } 11 - \text{II } 12} \cdot \frac{\text{II } 11 - \text{II } 12}{\text{II } 12 - \text{II } 13} \quad (1)$$

應用正弦定律，代入式(1)內，即得

$$\frac{L_1}{L_2} = \frac{\sin(10-9)}{\sin(2-1)} \cdot \frac{\sin(12-11)}{\sin(6-4)} \cdot \frac{\sin(20-18)}{\sin(8-7)} \cdot \frac{\sin(22-21)}{\sin(15-13)} \cdot \frac{\sin(30-28)}{\sin(17-16)} \cdot \frac{\sin(32-31)}{\sin(25-23)} \cdot \frac{\sin(36-34)}{\sin(27-26)} \quad (2)$$

將式(2)化爲對數式，命各角度正弦對數每秒之差爲  $\delta$ ，則式(2)可化爲下列條件方程式：

$$\begin{aligned} & \delta_{2-1}^{\circ}1' - \delta_{2-1}^{\circ}2' + \delta_{6-4}^{\circ}4' - \delta_{6-4}^{\circ}6' + \delta_{8-7}^{\circ}7' - \delta_{8-7}^{\circ}8' - \delta_{10-9}^{\circ}9' + \delta_{10-9}^{\circ}10' - \delta_{12-11}^{\circ}11' + \delta_{12-11}^{\circ}12' \\ & + \delta_{15-13}^{\circ}13' - \delta_{15-13}^{\circ}15' + \delta_{17-16}^{\circ}16' - \delta_{17-16}^{\circ}17' - \delta_{20-18}^{\circ}18' + \delta_{20-18}^{\circ}18' - \delta_{22-21}^{\circ}21' + \delta_{22-21}^{\circ}22' \\ & + \delta_{25-23}^{\circ}23' - \delta_{25-23}^{\circ}25' + \delta_{27-26}^{\circ}26' - \delta_{27-26}^{\circ}27' - \delta_{31-29}^{\circ}29' + \delta_{31-29}^{\circ}31' - \delta_{32-31}^{\circ}31' + \delta_{32-31}^{\circ}32' \\ & - \delta_{30-28}^{\circ}28' + \delta_{30-28}^{\circ}30' + w_9 = 0 \end{aligned} \quad (3)$$

式(3)之列出不再解釋，蓋與邊長條件之化算完全相同，其中之不符值  $w_9$  可以下式表示之：

$$\begin{aligned} & \log \sin(10-9)' + \log \sin(12-11)' + \log \sin(20-18)' + \log \sin(22-21)' \\ & + \log \sin(30-28)' + \log \sin(32-31)' + \log \sin(36-34)' - \log \sin(2-1)' \\ & - \log \sin(6-4)' - \log \sin(8-7)' - \log \sin(15-13)' - \log \sin(17-16)' \\ & - \log \sin(25-23)' - \log \sin(27-26)' - (\log l_1 - \log l_2)' = w_9 \end{aligned} \quad (4)$$

式(4)中各角度均加一撇，蓋表示係觀測值也。根據第八章第 259 頁之觀測值，可將(3)(4)兩式計算如下：

	$\delta$		$\delta$		
$\log \sin(10-9)'$	9.912 0688	+1.49	$\log \sin(2-1)'$	9.969 9552	+0.03
$\log \sin(12-11)'$	9.821 7131	+2.37	$\log \sin(6-4)'$	9.966 1591	+0.86
$\log \sin(20-18)'$	9.999 6247	+0.68	$\log \sin(8-7)'$	9.911 0700	+1.50
$\log \sin(22-21)'$	9.822 5906	+2.37	$\log \sin(15-13)'$	9.994 3913	+0.34
$\log \sin(30-28)'$	9.980 0672	-0.65	$\log \sin(17-16)'$	9.876 8795	+1.84
$\log \sin(32-31)'$	9.856 7044	-4.13	$\log \sin(25-23)'$	9.931 8118	-1.05

$\log \sin(36-34)'$	9.999 1950	-0.13	$\log \sin(27-23)'$	9.921 2704	+1.39
	9.191 9638			9.621 5873	
	差異 = 9.570 4265				
	$\log l_1 = 3.811 2756$				
	$\log l_2 = 4.280 8526$				
	$\log l_1 - \log l_2 = 9.570 450$				

不符值  $w_p = +3.5$  (因 8 亦以對數第六位為單位也)

基線條件方程式為：

$$\begin{aligned}
 &+0.03v_1 - 0.03v_2 + 0.86v_4 - 0.86v_8 + 1.50v_7 - 1.50v_9 - 1.49v_{10} + 1.49v_{10} \\
 &- 2.37v_{11} + 2.37v_{12} + 0.34v_{13} - 0.34v_{13} + 1.84v_{16} - 1.84v_{17} - 0.08v_{13} + 0.08v_{20} \\
 &- 2.37v_{21} + 2.37v_{22} - 1.05v_{23} + 1.05v_{23} + 1.39v_{26} - 1.39v_{27} + 0.65v_{29} - 0.65v_{30} \\
 &- 4.13v_{31} + 4.13v_{32} + 0.14v_{31} - 0.13v_{33} + 3.5 = 0
 \end{aligned}$$

## 第二節 方位角及拉伯拉斯條件

方位角條件與基線條件之意義類似。基線條件為長度之聯合控制，方位角條件則為方位角之聯合控制。在一較大之三角網中，自一固定方位角出發（例如由天文觀測所得）以求其他各邊之方位角，當傳遞次數過多時，常因觀測誤差之漸次積疊而使距原點方位角過遠各邊之方位角誤差增大，因而影響遠處三角點位置之精度。欲免此弊，必須於網中多處作天文方位角之觀測，以資控制，因而發生方位角條件。所謂方位角條件者，即自一固定方位角出發，經三角網之各邊，推算至第二固定方位角，其所推算之結果必須與固定之值完全符合。此處所言之固定方位角，實際不僅指天文觀測之方位角，亦包括因強制附合而生之固定方位角。蓋強制附合時，不僅公共邊之邊長須保留，其方位角亦須保留也。一般而論，如有  $a$  個固定方位角，即有  $a-1$  個方位角條件。

茲仍以前節之圖形為例，II 5—II 6 一邊之方位角係由北碚基線網中天文觀測推算而得，II 12—II 13 之方位角亦可由測量總局在重慶基線端點之天文觀測推算。因測量總局之三角網早經平差，其點位並已作為地形測量控制之用，是以中國地理研究所測量實驗區之三角網必須與之強制附合，以便地形圖之併合。茲設

$\alpha_1$  代表由實驗區三角網推算 II 6 至 II 5 之方位角，

$\alpha_2$  代表由測量局三角網推算 II 12 至 II 13 之方位角，

則根據第一圖，三角網內各方向必須滿足下列之方位角條件：

$$\alpha_1 + (6-3) - (180^\circ + \Delta\alpha_{6-3}) + (15-11) - (180^\circ + \Delta\alpha_{3-10}) + (25-21) - (180^\circ + \Delta\alpha_{10-12}) + (33-31) = \alpha_2 \quad (5)$$

式中之  $\Delta\alpha_{6-3}$ ,  $\Delta\alpha_{3-10}$  …… 爲大地線 II6-II8, II8-II10, II10-II12 往返方位角之差，例如  $\Delta\alpha_{6-3} = \alpha_{4-8} - \alpha_{8-6} - 180^\circ$  (6)

其值可由平差前之三角形概算得出。今將觀測值代入式(5)，即得方位角條件：

$$-v_3 + v_6 - v_{11} + v_{15} - v_{21} + v_{25} - v_{31} + v_{33} + w_a = 0 \quad (7)$$

式中  $w_a$  一項爲：

$$w_a = (6-3)' + (15-11)' + (25-21)' + (33-31)' - (3 \cdot 180^\circ + \Sigma\Delta\alpha) + (\alpha_1 - \alpha_2) \quad (8)$$

茲以實際觀測之結果<sup>①</sup>，將(7)(8)兩式計算如下：

(6-3)' = 103 44 24.29	$\Delta\alpha_{6-3} = 1' 55'' .38$
(15-11)' = 160 10 27.18	$\Delta\alpha_{3-10} = 0' 49'' .98$
(25-21)' = 182 03 33.98	$\Delta\alpha_{10-12} = 1' 09'' .00$
(33-31)' = 56 57 26.14	$\Sigma\Delta\alpha = 3' 54'' .36$
502 55 51.59	
- (8 · 180° + $\Sigma\Delta\alpha$ ) = -540 03 54.36	$\alpha_1 = 109^\circ 49' 54'' .59$
- 37 08 2.77	$\alpha_2 = 72^\circ 41' 52'' .04$
$\alpha_1 - \alpha_2 = 37 08 2.55$	$\alpha_1 - \alpha_2 = 37 08 2.55$
$w_a = +0.22$	

由此得方位角條件爲：

$$-v_3 + v_6 - v_{11} + v_{15} - v_{21} + v_{25} - v_{31} + v_{33} + 0.22 = 0$$

上述之固定方位角除在強制附合之情形外，率由天文觀測得來。願天文觀測之結果，尙含有垂線偏差之影響，不能與橢圓體面上所推算者盡相符合，故以之控制三角網之方位角實有不足。欲免此種誤差，必須利用拉伯拉斯方程式。凡一三角點，其經度與方位角均用天文觀測測定者即名爲拉伯拉斯點；在兩拉伯拉斯點之間，可按垂線偏差之關係，列一條件，是即

<sup>①</sup>由測量總局三角網推算，II 12-II 13之方位角，係用觀測成果所計算，因其平差改正過大（有超過 3"者），如用平差值計算  $w_a$  將爲 +6" .30，顯係觀測或平差有誤之故。是以此處舉例未用之。

爲拉伯拉斯條件。

設  $P_1$  爲三角網之原點，所有網內其他各點之經緯度及方位角均由此點出發推算。茲有一拉伯拉斯點  $P_2$ ，其緯度爲  $\varphi_2$ ， $P_1 P_2$  間之經度差由三角網計算而得者爲  $\lambda_2$ ，由天文觀測求得者爲  $\lambda_2^*$ ，又自  $P_2$  至其鄰近一任意三角點  $P_2'$  之方位角由三角網計算而得者爲  $\alpha_2$ ，由天文觀測求得者爲  $\alpha_2^*$ 。按垂線偏差之公式， $P_2$  點之拉伯拉斯方程式爲：

$$\alpha_2 - \alpha_2^* = (\lambda_2 - \lambda_2^*) \sin \varphi_2$$

或可書爲條件方程之形式：

$$(\alpha_2 - \lambda_2 \sin \varphi_2) - (\alpha_2^* - \lambda_2^* \sin \varphi_2) = 0 \quad (9)$$

今設  $\alpha_2'$ ， $\lambda_2'$  爲由方向觀測值所計算之方位角及經度差值，其改正數爲  $\delta\alpha_2$  及  $\delta\lambda_2$ 。又以  $(\alpha_2^* - \lambda_2^* \sin \varphi_2)'$  代表由天文觀測結果所得之值，其總共改正數以  $u$  表示之。將此等觀測值代入式(9)內，即得

$$\delta\alpha_2 - \delta\lambda_2 \sin \varphi_2 - u + w_1 = 0 \quad (10)$$

其中不符值項爲：

$$w_1 = (\alpha_2' - \lambda_2' \sin \varphi_2) - (\alpha_2^* - \lambda_2^* \sin \varphi_2)' \quad (11)$$

$\alpha_2'$  實即式(5)內之  $\alpha_2$ ，用一般符號表示之可書作：

$$\alpha_2' = \alpha_1 + \sum \beta' - \sum (180^\circ + \Delta\alpha')$$

$\alpha_1$  爲固定方位角， $\beta'$  爲各計算所用線之夾角，即式(8)中之  $(6-3)'$ ， $(15-11)'$ ，……等。又  $\alpha_2'$  之改正數  $\delta\alpha_2$  可書爲

$$\delta\alpha_2 = \sum \delta\beta' - \sum \delta\Delta\alpha'$$

$\delta\beta'$  及  $\delta\Delta\alpha'$  爲  $\beta'$  及  $\Delta\alpha'$  之改正數。故式(10)及(11)可化爲下式：

$$\sum \delta\beta' - u - (\delta\lambda_2 \sin \varphi_2 + \sum \delta\Delta\alpha') + w_1 = 0 \quad (10)^*$$

$$w_1 = \sum \beta' - \sum (180^\circ + \Delta\alpha') + (\alpha_1 - \alpha_2^*) - (\lambda_2 - \lambda_2^*) \sin \varphi_2 \quad (11)^*$$

式(10)\*中括弧內之兩項，係顧及平差後方向改正對於用觀測值所計算之初步經度差及方位角之影響。惟此種影響極小，據倍希林 (Bäschlin) 之研究<sup>①</sup>，在普通情形內可以完全不必顧及。又式(11)\*右方之前半部實即式(8)中之  $w_1$ ，故可將此兩式再度簡化，而得應用之公式如下：

$$\sum v_n - u + w_1 = 0 \quad (12)$$

$$w_1 = w_0 - (\lambda_2' - \lambda_2^*) \sin \varphi_2 \quad (13)$$

① Bäschlin: Rapport sur la Répartition et L'utilisation poatique des Points de Laplace, Bulletin Géodisque, 1936. pp. 425-458.

在式(12)中，將  $\Sigma\delta\beta'$  易為  $\Sigma v_2$ ，即用以計算方位角各有關方向之改正數也。將式(13)與式(8)比較，可知應用拉伯拉斯條件後之方位角條件不符值，較無拉伯拉斯條件者多一改正項  $(\lambda'_2 - \lambda_2^*) \sin\varphi_2$ 。又式(12)較式(7)多一天文改正數  $u$ 。在平差時  $u$  之權應較方向改正之權為小，蓋天文觀測結果不如一方向精度之高，其比例約在 1:20 至 1:30 之間。天文改正數實際應書作：

$$u = \delta\alpha_2^* - \delta\lambda_2^* \sin\varphi_2 \quad (14)$$

包括天文方位角及天文經度差兩項改正，但此二者不能再分開，故以上均以  $u$  表示之。

茲為解釋拉伯拉斯條件之列法起見，假定前述三角網之 II12 為拉伯拉斯點，在此點之天文觀測結果(假定)為：

$$\begin{aligned} \text{II 6 - II 12 之經度差 } \lambda_2^* &= 106^\circ 14' 57''.912 \\ \text{II 12 - II 13 之方位角 } \alpha_2^* &= 72^\circ 41' 52''.04 \end{aligned} \quad \text{II 12 之緯度 } \varphi_2 = 29^\circ 31' 29''$$

計算之步驟為按方向觀測值求  $\lambda'_2$  及  $\Sigma\beta' - \Sigma(180^\circ + \Delta\alpha')$ ， $\lambda'_2$  由經緯度概算中得出， $\Sigma\beta'(180^\circ + \Delta\alpha')$  之計算已見於上面例中，將此值代入式(11)\*內求  $w_1$  如下：

$$\begin{array}{rcl} \lambda'_2 & = & 106 \ 14 \ 57.289 \\ \lambda_2^* & = & \underline{106 \ 14 \ 57.912} \\ \lambda' - \lambda_2^* & = & -0.723 \\ \sin\varphi_2 & = & 0.4928 \\ (\lambda_2 - \lambda_2^*)\sin\varphi_2 & = & -0.36 \end{array} \quad \begin{array}{rcl} \alpha_1 & = & 109 \ 49 \ 54.59 \\ \alpha_2^* & = & \underline{72 \ 41 \ 52.04} \\ \alpha_1 - \alpha_2^* & = & +37 \ 08 \ 2.55 \\ \Sigma\beta' - \Sigma(180^\circ + \Delta\alpha') & = & -37 \ 08 \ 2.77 \\ -(\lambda_2 - \lambda_2^*)\sin\varphi_2 & = & \underline{+ \quad \quad 0.36} \\ w_1 & = & +0.15 \end{array}$$

然後由式(12)得拉伯拉斯條件為：

$$-v_8 + v_9 - v_{11} + v_{15} - v_{21} + v_{25} - v_{31} + v_{33} - u + 0''.15 = 0$$

### 第三節 經緯度條件

在強制附合三角網及環形網中，除有前述之基線及方位角條件外，尚有經緯度閉合之條件存在。例如第一圖之四邊形鎖，II12 - II13 一邊為測量總局蓉渝系三角鎖之一邊，如欲將中國地理研究所測量實驗區之三角網與蓉渝系三角鎖附合，須滿足四個條件：

(1) 由基線擴大邊 II5 - II6 推算至附合邊 II12 - II13 之長度，必須

與蓉淪三角網平差後所得該邊之長度相等，是為基線條件。

(2) 由 II6—II5 之原點方位角推算至附合邊 II12—II13 之方位角，必須與蓉淪三角網平差後所得該邊之方位角相等，是為方位角條件。

(3) 由原點 II 6 之經緯度推算至 II12 之經緯度，必須與蓉淪三角網平差後所得 II12 一點之經緯度相合，此為兩個條件，因經緯度條件必須分列，是為經緯度條件。

關於基線及方位角條件之列法已於前兩節中述明，茲再進而解釋經緯度條件之列法，仍以中國地理研究所之三角網為例。II 6 為三角網中之經緯度原點，其值為  $\varphi_6$  及  $L_6$ ，II6—II5 為基線擴大邊，其長度以  $s_{6-5}$  表示之，其方位角為出發方位角，以  $\alpha_{6-5}$  表示之。又網中之 II12 為與測量總局三角網之一共同點，設在該網內之坐標為  $\varphi_{12}^\circ$  及  $L_{12}^\circ$ 。今如自 II 6 循圖一之三角網計算 II12 之經緯度差，其值為  $\sum_6^{12} \Delta\varphi$  及  $\sum_6^{12} \lambda$ ，則經緯度條件應為：

$$\begin{aligned}\varphi_6 + \sum_6^{12} \Delta\varphi &= \varphi_{12}^\circ \\ L_6 + \sum_6^{12} \lambda &= L_{12}^\circ\end{aligned}$$

倘用觀測值循 II6—II8—II10—II12 計算之  $\Delta\varphi$  及  $\lambda$  值以其上加一撇表示之，則經緯度條件之不符值為：

$$\begin{aligned}w_\varphi &= \sum_6^{12} \Delta\varphi' - (\varphi_{12}^\circ - \varphi_6) = \Delta\varphi'_{6-8} + \Delta\varphi'_{8-10} + \Delta\varphi'_{10-12} - (\varphi_{12}^\circ - \varphi_6) \\ w_\lambda &= \sum_6^{12} \lambda' - (L_{12}^\circ - L_6) = \lambda'_{6-8} + \lambda'_{8-10} + \lambda'_{10-12} - (L_{12}^\circ - L_6)\end{aligned}\quad (15)$$

以  $\Delta\varphi'$  及  $\lambda'$  改正數所列之經緯度條件為：

$$\begin{aligned}d\Delta\varphi_{6-8} + d\Delta\varphi_{8-10} + d\Delta\varphi_{10-12} + w_\varphi &= 0 \\ d\lambda_{6-8} + d\lambda_{8-10} + d\lambda_{10-12} + w_\lambda &= 0\end{aligned}\quad (16)$$

式(16)中之  $d\Delta\varphi_{6-8}$  及  $d\lambda_{6-8}$  等並非觀測值之改正數，故必先將其化為方向改正數  $v$  之函數。此工作需分兩步進行之。第一步將  $d\Delta\varphi$  及  $d\lambda$  等化為各邊長  $s$  及方位角  $\alpha$  之函數，第二步再將  $s$  與  $\alpha$  之改正數  $d\log s$  與  $da$  列為各方向改正數  $v$  之公式。第一步可取大地測量中經緯度計算公式之

第一項，而略去其他各項。對於此處應用，其公式如下：

$$\left. \begin{aligned} \Delta\varphi_{1.2} &= (\varphi_2 - \varphi_1)'' = \frac{s_{12} \cos \alpha_{12}}{M_1} \rho'' + \dots + (\text{可略去之各項}) \\ \lambda_{1.2} &= L_2 - L_1 = \frac{s_{12} \sin \alpha_{12}}{N_1 \cos \varphi_1} \rho'' + \dots + (\text{可略去之各項}) \end{aligned} \right\} (17)$$

式(17)中之 $\varphi_1, L_1, \varphi_2, L_2$ 為兩三角點 $P_1, P_2$ 之經緯度， $\Delta\varphi_{1.2}$ 及 $\lambda_{1.2}$ 為兩點間之經緯度差以秒表示之。 $s_{12}$ 為 $P_1P_2$ 之距離， $\alpha_{12}$ 為自 $P_1$ 至 $P_2$ 之方位角（自北方計算）， $M_1, N_1$ 為 $P_1$ 點之子午圈及卯酉圈曲度半徑， $\rho''$ 為以弧度值化為秒值之常數，在圓周 $360^\circ$ 之分割中， $\rho'' = 206265$ 。

今將式(14)依 $s_{12}$ 及 $\alpha_{12}$ 微分，得

$$\left. \begin{aligned} d\Delta\varphi_{1.2} &= \frac{\cos \alpha_{1.2}}{M_1} \rho'' ds_{1.2} - \frac{s_{1.2} \sin \alpha_{1.2}}{M_1} d\alpha_{1.2} \\ d\lambda_{1.2} &= \frac{\sin \alpha_{1.2}}{N_1 \cos \varphi_1} \rho'' ds_{1.2} + \frac{s_{1.2} \cos \alpha_{1.2}}{N_1 \cos \varphi_1} d\alpha_{1.2} \end{aligned} \right\} (18)$$

此處之 $da_{1.2}$ 亦以秒為單位，故該項之 $\rho''$ 取消。將式(17)之關係代入式

(18)，並將 $ds$ 化為 $d \log s$ ，又命 $\frac{N_1 \cos \varphi_1}{M_1} = V_1^2 \cos \varphi_1 = A_1$ ，即得

$$\left. \begin{aligned} d\Delta\varphi_{1.2} &= + \frac{\Delta\varphi_{1.2}}{\mu \cdot 10^6} d \log s_{1.2} - \frac{A_1}{\rho''} \lambda_{1.2} da_{1.2} \\ d\lambda_{1.2} &= + \frac{\lambda_{1.2}}{\mu \cdot 10^6} d \log s_{1.2} + \frac{1}{A_1 \rho''} \Delta\varphi_{1.2} da_{1.2} \end{aligned} \right\} (19)$$

此兩方程式代表 $\Delta\varphi_{1.2}$ 及 $\lambda_{1.2}$ 與 $d \log s_{1.2}$ 及 $da_{1.2}$ 之關係。 $\mu$ 為對數常數，等於0.43429，又此處之 $d \log s_{1.2}$ 以對數第六位為單位，故須除以 $10^6$ 。

第二部將 $d \log s_{1.2}$ 及 $da_{1.2}$ 列為各方向改正數之一次函數，茲以II6—II8之例說明之。由第一圖中可以看出：

$$\bullet \quad s_{6-8} = s_{6-5} \frac{\sin(2-1)\sin(9-8)}{\sin(10-9)\sin(12-11)} \quad (20)$$

此式可按以前邊長條件之法，用對數化算，得

$$\begin{aligned} d \log s_{6-8} &= -\delta_{2-1} v_1 + \delta_{2-1} v_2 - \delta_{9-8} v_8 + (\delta_{9-8} + \delta_{10-9}) v_9 - \delta_{10-9} v_{10} \\ &\quad + \delta_{12-11} v_{11} - \delta_{12-11} v_{12} \end{aligned} \quad (21)$$

$\delta_{2-1}$  為角度(2-1)每變1秒,其正弦對數第六位之變化,  $v$  之單位為秒。  
又由圖中得方位角之關係:

$$\alpha_{6-8} = \alpha_{6-5} + (6-3) \quad (22)$$

化為改正數公式,得

$$d\alpha_{6-8} = v_6 - v_3 \quad (23)$$

此處須注意者,即(20)(22)兩式之列出,必須自基線擴大邊及原點方位角出發。同樣亦可列出 II8—II10 II10—II12 之相當公式,今將其統列如下:

II6—II8

$$d \log s_{6-8} = -\delta_{2-1}v_1 + \delta_{2-1}v_2 - \delta_{9-8}v_8 + (\delta_{9-8} + \delta_{10-9})v_9 \\ - \delta_{10-9}v_{10} + \delta_{12-11}v_{11} - \delta_{12-11}v_{12}$$

$$d \alpha_{6-8} = -v_3 + v_6$$

II8—II10

$$d \log s_{8-10} = -\delta_{2-1}v_1 + \delta_{2-1}v_2 - \delta_{6-4}v_4 + \delta_{6-4}v_6 - \delta_{9-7}v_7 \\ + \delta_{9-7}v_8 + \delta_{10-9}v_9 - \delta_{10-9}v_{10} + \delta_{12-11}v_{11} \\ - \delta_{12-11}v_{12} - \delta_{18-17}v_{17} + (\delta_{18-17} + \delta_{20-18})v_{18} \\ - \delta_{20-18}v_{20} + \delta_{22-21}v_{21} - \delta_{22-21}v_{22}$$

$$d \alpha_{8-10} = -v_3 + v_6 - v_{11} + v_{18}$$

II10—II12

$$d \log s_{10-12} = -\delta_{2-1}v_1 + \delta_{2-1}v_2 - \delta_{6-4}v_4 + \delta_{6-4}v_6 - \delta_{9-7}v_7 \\ + \delta_{9-7}v_8 + \delta_{10-9}v_9 - \delta_{10-9}v_{10} + \delta_{12-11}v_{11} \\ - \delta_{12-11}v_{12} - \delta_{15-13}v_{13} + \delta_{15-13}v_{15} - \delta_{17-16}v_{16} \\ + \delta_{17-16}v_{17} + \delta_{20-18}v_{18} - \delta_{20-18}v_{20} + \delta_{22-21}v_{21} \\ - \delta_{22-21}v_{22} - \delta_{28-27}v_{27} + (\delta_{28-27} + \delta_{30-28})v_{28} \\ - \delta_{30-28}v_{30} + \delta_{32-31}v_{31} - \delta_{32-31}v_{32}$$

$$d \alpha_{10-12} = -v_3 + v_6 - v_{11} + v_{15} - v_{21} + v_{25}$$

列出(24)各式後,即可按(19)列出  $d\Delta\varphi_{6-8}$ ,  $d\Delta\varphi_{8-10}$ ,  $d\Delta\varphi_{10-12}$  及  $d\lambda_{6-8}$ ,  $d\lambda_{8-10}$ ,  $d\lambda_{10-12}$  各式,然後將其代入式(16)中,即為由 II6—II12 之經緯度條件矣。茲為說明起見,將  $d\Delta\varphi_{6-8}$  及  $d\lambda_{6-8}$  兩式列下:



$$\begin{aligned}
 d\Delta\varphi_{6-8} &= \frac{\Delta\varphi_{6-8}}{\mu \cdot 10^9} \left\{ -\delta_{2-1}v_1 + \delta_{2-1}v_2 - \delta_{9-8}v_8 + (\delta_{9-8} + \delta_{10-9})v_9 \right. \\
 &\quad \left. - \delta_{10-9}v_{10} + \delta_{12-11}v_{11} - \delta_{12-11}v_{12} \right\} - \frac{A_6}{\rho''} \lambda_{6-8} (v_3 + v_6) \\
 d\lambda_{6-8} &= \frac{\lambda_{6-8}}{\mu \cdot 10^9} \left\{ -\delta_{2-1}v_1 + \delta_{2-1}v_2 - \delta_{9-8}v_8 + (\delta_{9-8} + \delta_{10-9})v_9 \right. \\
 &\quad \left. - \delta_{10-9}v_{10} + \delta_{12-11}v_{11} - \delta_{12-11}v_{12} \right\} + \frac{1}{A_6 \rho''} \Delta\varphi_{6-8} (-v_3 + v_6)
 \end{aligned} \quad (25)$$

在實際計算時， $\Delta\varphi_{6-8}$  及  $\lambda_{6-8}$  可取由觀測值所得之概算值， $A_6$  之值可由地球橢圓函數之表中以  $\varphi_6$  為引數，查出  $V_6^2$  之對數而按  $A_6 = V_6^2 \cos\varphi_6$  計算之。

今以數目計算之結果綜列如下①：

$$\varphi_6 = 29^\circ 49' 48''.426, \quad \varphi_{12}^\circ = 29^\circ 31' 28''.828 \quad \varphi_{12}^\circ - \varphi_6 = -18' 19''.598$$

$$L_6 = 106^\circ 22' 50''.169, \quad L_{12}^\circ = 106^\circ 14' 57.260 \quad L_{12}^\circ - L_6 = -7' 52''.909$$

由大地坐標之初步計算，得

$$\Delta\varphi'_{6-8} = -5' 05''.424 = -305''.424 \quad \lambda'_{6-8} = -3' 52''.248 = -232''.248$$

$$\Delta\varphi'_{8-10} = -6' 01''.137 = -361''.137 \quad \lambda'_{8-10} = -1' 40''.884 = -100''.884$$

$$\Delta\varphi'_{10-12} = -7' 13''.108 = -433''.108 \quad \lambda'_{10-12} = -2' 19''.747 = -132''.747$$

$$\Sigma\Delta\varphi' = -18 \quad 19.669 \qquad \Sigma\lambda' = -7 \quad 52.879$$

$$-(\varphi_{12}^\circ - \varphi_6) = +18 \quad 19.598 \qquad -(L_{12}^\circ - L_6) = +7 \quad 52.909$$

$$w_\varphi = -0''.071 \qquad w_\lambda = +0''.030$$

其次再以  $\varphi_6, \varphi_8, \varphi_{10}$  為引數，自地球橢圓表中查出  $V_6, V_8, V_{10}$  之對數而計算式(25)中之係數：

$$\log V_6^2 = 0.00221$$

$$\log V_8^2 = 0.00221$$

$$\log V_{10}^2 = 0.00221$$

$$\log \cos\varphi_6 = 9.93827$$

$$\log \cos\varphi_8 = 9.93864$$

$$\log \cos\varphi_{10} = 9.93906$$

$$\log A_6 = 9.94048$$

$$\log A_8 = 9.94085$$

$$\log A_{10} = 9.94128$$

$$\log \rho'' = 5.31443$$

$$\log \rho'' = 5.31443$$

$$\log \rho'' = 5.31443$$

$$\log \frac{A_6}{\rho''} = 4.62605$$

$$\log \frac{A_8}{\rho''} = 4.62642$$

$$\log \frac{A_{10}}{\rho''} = 4.62685$$

$$\log \lambda_{6-8} = 2.36595 \quad n$$

$$\log \lambda_{8-10} = 2.00382 \quad n$$

$$\log \lambda_{10-12} = 2.14534 \quad n$$

$$6.99200 \quad n$$

$$6.63024 \quad n$$

$$6.77219 \quad n$$

$$\frac{A_6 \lambda_{6-8}}{\rho''} = -0.000682$$

$$\frac{A_8 \lambda_{8-10}}{\rho''} = -0.000427$$

$$\frac{A_{10} \lambda_{10-12}}{\rho''} = -0.000592$$

①此處  $\varphi_{12}^\circ$  及  $L_{12}^\circ$  之值係假定者，並非實際之值。

$\log \Delta \varphi_{6-8} = 2.48490$	$\log \Delta \varphi_{8-10} = 2.55767$	$\log \Delta \varphi_{10-12} = 2.63660$
$\log A_{0\varphi}'' = 5.25491$	$\log A_{8\varphi}'' = 5.25528$	$\log A_{10\varphi}'' = 5.25571$
$7.22999$	$7.30239$	$7.38089$
$\frac{\Delta \varphi_{6-8}}{A_{0\varphi}''} = -0.001698$	$\frac{\Delta \varphi_{8-10}}{A_{8\varphi}''} = -0.002006$	$\frac{\Delta \varphi_{10-12}}{A_{10\varphi}''} = -0.002404$
$\log \Delta \varphi_{6-8} = 2.48490$	$\log \Delta \varphi_{8-10} = 2.55767$	$\log \Delta \varphi_{10-12} = 2.63660$
$\log 1:\mu \cdot 10^6 = 4.36222$	$\log 1:\mu \cdot 10^6 = 4.36222$	$\log 1:\mu \cdot 10^6 = 4.36222$
$6.84712$	$6.91989$	$6.99882$
$\frac{\Delta \varphi_{6-8}}{\mu \cdot 10^6} = -0.009703$	$\frac{\Delta \varphi_{8-10}}{\mu \cdot 10^6} = -0.006882$	$\frac{\Delta \varphi_{10-12}}{\mu \cdot 10^6} = -0.009907$
$\log \lambda_{6-8} = 2.36595$	$\log \lambda_{8-10} = 2.00382$	$\log \lambda_{10-12} = 2.14534$
$\log 1:\mu \cdot 10^6 = 4.36222$	$\log 1:\mu \cdot 10^6 = 4.36222$	$\log 1:\mu \cdot 10^6 = 4.36222$
$6.72817$	$6.36604$	$6.50756$
$\frac{\lambda_{6-8}}{\mu \cdot 10^6} = -0.000535$	$\frac{\lambda_{8-10}}{\mu \cdot 10^6} = -0.000232$	$\frac{\lambda_{10-12}}{\mu \cdot 10^6} = -0.000322$

又按觀測成果，將式(24)之數值填入，得下列各式：

## II6—II8

$$d \log s_{6-8} = -0.03v_1 + 0.03v_2 - 0.74v_3 + 2.23v_9 - 1.49v_{10} + 2.37v_{11} - 2.37v_{12}$$

$$da_{6-8} = -v_3 + v_9$$

## II8—III0

$$d \log s_{8-10} = -0.03v_1 + 0.03v_2 - 0.86v_3 + 0.84v_9 - 1.50v_7 + 1.50v_8 + 1.49v_9 \\ - 1.49v_{10} + 2.37v_{11} - 2.37v_{12} - 1.34v_{17} + 1.42v_{18} - 0.08v_{20} + 2.37v_{22} \\ - 2.37v_{22}$$

$$da_{8-10} = -v_3 + v_8 - v_{11} + v_{18}$$

## III0—III2

$$d \log s_{10-12} = -0.03v_1 + 0.03v_2 - 0.86v_3 + 0.86v_9 - 1.50v_7 + 1.50v_8 + 1.49v_9 - 1.49v_{10} \\ + 2.37v_{11} - 2.37v_{12} - 0.34v_{13} + 0.34v_{15} - 1.84v_{16} + 1.84v_{17} + 0.08v_{18} \\ - 0.08v_{20} + 2.37v_{21} - 2.37v_{22} - 2.84v_{21} + 2.15v_{23} + 0.65v_{20} + 4.13v_{21} \\ - 4.13v_{21}$$

$$da_{10-12} = -v_3 + v_8 - v_{11} + v_{15} - v_{21} + v_{23}$$

將以上各式按式(25)乘以相當之係數，即可列出  $d\Delta\varphi$ ,  $d\lambda$  各改正數方程式。茲為使小數位數適宜起見，將各式均乘以 1000，於是得

$$1000d\Delta\varphi_{6-8} = +0.02v_1 - 0.02v_2 + 0.98v_3 - 0.98v_9 + 0.52v_7 - 1.57v_8 + 1.05v_{10} \\ - 1.67v_{11} + 1.67v_{12}$$

$$1000d\Delta\varphi_{8-10} = +0.02v_1 - 0.02v_2 + 0.43v_3 + 0.72v_4 - 1.15v_6 + 1.25v_7 - 1.25v_8 \\ - 1.24v_9 + 1.24v_{10} - 1.54v_{11} + 1.97v_{12} - 0.43v_{15} - 1.12v_{17} \\ - 1.18v_{18} + 0.67v_{20} - 1.97v_{21} + 1.97v_{22}$$

$$\begin{aligned}
 1000d\Delta_{10-12} = & +0.03v_1 - 0.03v_2 + 0.59v_3 + 0.86v_4 - 1.45v_5 + 1.50v_7 - 1.50v_8 \\
 & - 1.49v_9 + 1.49v_{10} - 1.77v_{11} + 2.36v_{12} + 0.34v_{13} - 0.93v_{15} + 1.84v_{15} \\
 & - 1.84v_{17} - 0.08v_{18} + 0.08v_{20} - 1.77v_{21} + 2.36v_{22} - 0.59v_{23} + 2.83v_{27} \\
 & - 2.18v_{28} - 0.65v_{30} - 4.12v_{31} + 4.12v_{32}
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 1000d\lambda_{6-8} = & +0.02v_1 - 0.02v_2 + 1.70v_3 - 1.70v_4 + 0.40v_5 - 1.19v_9 + 0.80v_{10} \\
 & - 1.27v_{11} + 1.27v_{12}
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 1000d\lambda_{2-10} = & +0.01v_1 - 0.01v_2 + 2.01v_3 + 0.19v_4 - 2.20v_5 + 0.35v_7 - 0.35v_8 \\
 & - 0.35v_9 + 0.35v_{10} + 1.46v_{11} + 0.55v_{12} - 2.01v_{15} + 0.31v_{17} - 0.33v_{18} \\
 & + 0.02v_{20} - 0.55v_{21} + 0.55v_{22}
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 1000d\lambda_{10-12} = & +0.01v_1 - 0.01v_2 + 2.40v_3 + 0.28v_4 - 2.68v_5 + 0.48v_7 - 0.48v_8 \\
 & - 0.48v_9 + 0.48v_{10} + 1.64v_{11} + 0.76v_{12} + 0.11v_{13} - 2.51v_{15} + 0.33v_{16} \\
 & - 0.33v_{17} - 0.03v_{18} + 0.03v_{20} + 1.64v_{21} + 0.76v_{22} - 2.40v_{23} + 0.91v_{27} \\
 & - 0.71v_{28} - 0.21v_{30} - 1.33v_{31} + 1.33v_{32}
 \end{aligned}$$

將各  $d\Delta\varphi$  之式及各  $d\lambda$  之式分別相加，即可按式(16)書出經緯度條件方程式。式中之  $w_i$  及  $w_\lambda$  乃以  $1/1000''$  為單位，蓋上列之  $d\Delta\varphi$  及  $d\lambda$  各式均以 1000 乘過也。

緯度條件方程式：

$$\begin{aligned}
 & +0.07v_1 - 0.07v_2 + 2.00v_3 + 1.58v_4 - 3.58v_5 + 2.75v_7 - 2.23v_8 - 4.30v_9 \\
 & + 3.78v_{10} - 4.98v_{11} + 6.00v_{12} + 0.34v_{13} - 1.36v_{15} + 1.84v_{16} - 0.72v_{17} - 1.26v_{18} \\
 & + 0.15v_{20} - 3.74v_{21} + 4.33v_{22} - 0.59v_{23} + 2.83v_{27} - 2.18v_{28} - 0.65v_{30} - 4.12v_{31} \\
 & + 4.12v_{32} - 71 = 0
 \end{aligned}$$

經度條件方程式：

$$\begin{aligned}
 & +0.04v_1 - 0.04v_2 + 6.11v_3 + 0.47v_4 - 6.58v_5 + 0.83v_7 - 0.43v_8 - 2.02v_9 \\
 & + 1.63v_{10} + 1.83v_{11} + 2.58v_{12} + 0.11v_{13} - 4.52v_{15} + 0.33v_{16} - 0.02v_{17} - 0.36v_{18} \\
 & + 0.05v_{20} + 1.09v_{21} + 1.31v_{22} - 2.40v_{23} + 0.91v_{27} - 0.71v_{28} - 0.21v_{30} - 1.33v_{31} \\
 & + 1.33v_{32} + 30 = 0
 \end{aligned}$$

除上述之方法外，經緯度條件亦可化至平面上列出，使其平面坐標相等。此法之優點在平面坐標計算之公式較為簡單，但應用於較大規模之三角網時，因投影所生之誤差漸大，勢必顧及其改正數，是其缺點。關於此法之公式，其演化步驟與前述方法類似。至於方位角與坐標變化之關係，下章論交會定點法時，均將詳論，故此處從略。

## 第四節 環形網之平差

環形網之特徵，在其本身必須閉合。今如有一環形網如第二圖所示，則除普通之圖形條件外，尚有所謂環形條件者。蓋圖形條件中之角度條件滿足後，僅能使各三角形內之角度閉合；在此簡單之單鎖環形網中尚有一邊長條件，即自任意一邊  $AB$  起循一方向，計算各邊之長度，及仍回算至  $AB$  邊本身時，其長度必須與出發之長度相符，即第二圖中之  $A'B'$  須與  $AB$  相等。

在普通三角網中，如上述之角度及邊長條件滿足後，三角網即能符合無間矣。但在環形網中未必如是，蓋由第一圖中即可看出，角度與邊長條件滿足後， $A'B'$  兩點未必即與  $AB$  相合於一處。欲使此兩點相合，尚有三個條件。

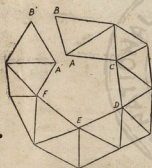
(1)  $A'B'$  與  $AB$  之方位角必須相等，是為方位角條件。

(2)  $A$  與  $A'$  (或  $B$  與  $B'$ ) 必須重疊，易言之，即其經緯度必須相等，是為兩個坐標條件。

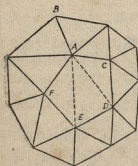
此三個條件，統名之曰環形網條件，或曰多邊形條件，其性質固與閉合導線中之三個條件完全相同也。此三個條件中之第一條件，亦可化為多邊形內角總和條件，蓋  $ACDEF$  為一多邊形，由其各邊方向所構成之內角總和如與幾何條件相合，則  $AB$  必與  $A'B'$  平行，關於此種條件之列法，前數節中均已論及，茲不重述。

環形網之條件，除上述一種列法外，尚可有他種選擇。例如方位角條件，亦可易以  $B$  點任意之一坐標(經度或緯度)條件。此外邊長條件亦可易以  $B$  點其他一坐標之條件。如此則除各三角形閉合之條件外，尚加  $AB$  兩點之四個坐標條件。條件方程式之數目仍舊不變。一般因方位角條件較為簡單，故常用前述之組合。

坐標條件不一定為經緯度條件，亦可為平面坐標條件。環形網之平差除用上法外，尚可利用虛擬觀測法平差。例如第一圖之網形，其環形中間之多邊形甚小，故可假設由  $A$  點至  $DE$  兩點曾作觀測，



第九章 第二圖



第九章 第三圖

於是其圖形變為第二圖之形狀。 $AD$  與  $AE$  兩方向，可給與一近似值，由此列出以  $A, C, D, E, F$  五點為中心之五個邊長條件。在此五個邊長條件中，共含有兩個未知數，即虛擬觀測之兩個方向是也。此兩個方向既未經實測，自不能列於條件方程之內，故必須由五個條件中將其消去，於是僅餘三個邊長條件。以此三個條件並加  $ACDEF$  五邊形之內角總和條件，即相當於前述之  $AB$  邊長及三個環形條件，其數目亦共為四

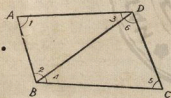
個。兩種方法中條件方程之列出工作俱甚繁雜，如環形中間之多邊形不過四五邊，則後法或較簡單；但在較大環形網內，中間多邊形點數甚多時，後法中消除虛擬未知數之工作太繁，反不若前法之簡單矣。

一般而論，環形網之條件過於複雜，在較大規模之平差時，多不採用上述之方法，而採用特殊方法，如分段以大地線代替，或用坐標法等，此種特殊方法，將於第十一章論述之。

## 第十章 交會定點法

## 第一節 概論

通常無強制附合之三角網，無論其精度屬於何等，均用條件法平差，其法已於前章詳論之。但就理論言，固亦可以各三角點之平面坐標為未知數，而用間接觀測法平差，此時除由出發二點之坐標可認為已知外，其餘各點均各含有兩未知數（即點之縱橫二坐標）。今設有一簡單之三角鎖，共有  $n$  個三角形，其總共點數應為  $n+2$  個，除去兩個已知點外，尚有  $n$  個未知點，即含有  $2n$  個未知數。按間接觀測法平差時，應得  $2n$  個法方程式。如用條件法平差，在此最簡單之三角鎖內，僅含有角度條件方程式  $n$  個，即僅解  $n$  個法方程式即足。故後法較前法簡便，且用平面坐標



第十章 第一圖

平差時，必須先求出每點之近似坐標值，計算工作更較繁雜，但若三角網之點數較少，而強制附合之處甚多，譬如由一二等三角點定三四等三角點之位置，而以一二等三角點之位置為不變時，則用平面坐標平差，即較用條件法平差適宜，最簡單之例，設由三個已知三角點  $ABC$

（第一圖）測定一新點  $D$  之位置時，其強制附合之條件，除兩個三角形各有一角度條件外，尚有自  $AB$  點出發閉合於已知點  $C$  之強制條件兩個，共需列四個條件方程式，因得四個法方程式。同一問題若用平面坐標方法平差，則無論觀測之角度為數幾何，其未知數僅有兩個，即新點  $D$  之縱橫二坐標值也。故在此種情形之時，宜用平面坐標方法平差。此法亦名為交會定點法。

所謂交會定點法，即利用交會線之相交而定點位之謂。交會線可由已知點出發測視未知點，稱之為前方交會線，或外方向線；其由未知點出發而測視已知點者，稱之為後方交會線，或內方向線；凡連接一已知點與一未知點之視線在兩端俱行觀測者，即同時包括內外方向線者，稱之為前後

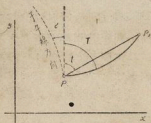
方交會線。在用交會法同時定多點之位置時，亦有自未知點間互測者。

交會定點法最普遍之應用為單點定位法，由數已知點測定一未知點位如第一圖所示之情形；或雙點定位法，由數已知點同時測定二新點之點位。多點定位法則鮮有應用，蓋新點數目加多時，通常多用條件平差法也。凡小三角之三角網中，待定之新點甚多時，有時逐點分開測求；亦有先求交會位置良好之點，得其點位之後，更利用之作爲已知點，以測求其他之新點者，如此則繁複之三角網亦可分析爲若干單點或雙點交會定位矣。

此類平差問題計算之步驟：第一，根據已知點之平面坐標及任意數個觀測之角度或方向，計算未知點之近似坐標；第二，根據未知點之近似坐標計算各方向或角度之近似值；第三，比較由第二步所算出之方向或角度近似值與觀測所得之值而列出改正數方程式。第一第二兩步驟至爲明顯，關於改正數方程式之排列，將於以下數節詳論之。

## 第二節 方位角及距離之平面改正

用交會法定點時，以坐標值爲未知數之間接平差，率行之於平面上；而觀測所得之角度或距離，則位於地球橢圓體上，故在應用此種方法平差之先，必須求其方位角及距離之改正。此種改正隨投影方法之不同而異，在測量實際所應用者多爲正形投影，且地域較大時往往分爲若干帶分投，以減少各種投影誤差。茲以最常用之橫向梅卡托投影及蘭字圓錐正形投影爲例，列舉其應用之公式。後者即爲我國陸地測量總局所規定之統一投影法。



第十章 第二圖

平面方向角係以其標準子午線圈方向爲縱坐標軸（ $y$  軸），而大地方位角則以該點本身之子午線圈方向爲標準，故二者之間相差子午線收斂角值  $\sigma$ （第二圖）。此外球面與平面尚有一差別，即平面二點之連接直線並不相當於其他球表面之大地線是也。故除子午線收斂角外，尚須加此項較小之改正  $T-t$ （第二圖）。此種改正無須用

極嚴格之公式，僅取其展開後之首項即足。

（一）橫向梅卡托投影：橫向梅氏投影係以一子午圈爲標準縱坐標軸，

以代普通正向梅卡托投影之以赤道為標準橫坐標軸，故其投影原則兩者相同，惟將投影圓柱面轉過  $90^\circ$  之角也。

其方位角改正公式為：

$$\text{大地方位角} - \text{平面方位角} = T - t = \gamma + \frac{(y_2 - y_1)(2x_1 + x_2)}{6 r^2 \rho''} \quad (1)$$

其中  $\gamma$  為子午線收斂角， $x_1 y_1$  為端點  $P_1$  之平面坐標， $x_2 y_2$  為端點  $P_2$  之平面坐標。 $r$  為該投影區域內中心緯度之地球平均半徑，其與二主半徑  $M, N$  之關係為：

$$r = \sqrt{MN} \quad (2)$$

至於長度改正則為：

$$m = \frac{ds}{dS} = 1 + \frac{x^2}{2r^2} \quad \text{或} \quad \log m = \frac{\mu}{2r^2} x^2 \quad (3)$$

$$\log s - \log S = \frac{\mu}{12r^2} (x_1^2 + 4x_0^2 + x_2^2) \quad (4)$$

$$x_0 = \frac{x_1 + x_2}{2} \quad \mu = 0.4343 \quad \log \mu = 9.63778$$

其中  $s$  為平面之直線距離， $S$  為地面距離， $m$  為其點之投影比例尺。由公式 (3) 可知距離改正隨其橫坐標  $x$  變化，故如  $m$  與  $x$  之關係列有表格時，則可在表內求其比例尺之中值以改正距離，不必再應用式 (4) 矣（參考下例）。

(二) 蘭李圓錐正形投影：以地軸為中軸之圓錐作為投影面，展開之即得圓錐投影。此圓錐往往割交於地球之二緯圈  $\varphi_1, \varphi_2$ 。在二緯圈時其比例尺差為零。設使此圓錐切交於地球時，其切交之緯圈  $\varphi_0$  約位於略大於  $\varphi_1$  與  $\varphi_2$  中數之處，如以圓球代表此部分之地球橢圓體面時，則圓球之半徑  $r = \sqrt{MN}$ ，均指  $\varphi_0$  處數值而言。圓錐投影之特徵為等緯圈之投影為圓弧，子午圈之投影為直線，任意一子午線投影與中間子午線間之角度間隔  $\theta$  即為子午線收斂角，為其經度差之倍數。今更以  $y_0$  代表  $\varphi_0$  之縱坐標時，則其方位角之改正公式為：

$$\text{大地方位角} - \text{平面方位角} = T - t = +\theta - \frac{x_2 - x_1}{2r^2 \rho''} \left( y_1 - y_0 + \frac{y_2 - y_1}{3} \right) \quad (5)$$



長度改正則可由比例尺之微分公式得之。

$$m = \frac{ds}{dS} = 1 + \frac{y^2}{2r^2} - \frac{y^3 \tan \varphi_0}{6r^3} \quad (6)$$

如只保留此式之第二項時，則與式(3)之結果完全相同，惟  $y$  與  $x$  對調，是即長度誤差之改正隨縱坐標  $y$  而變異也。今設有表列  $m$  與  $\varphi$  角每分之變化(或與  $y$  值每公里之變化)，則可直接應用式(6)求其中數。

例：試求某二點(北緯  $41^\circ 48'$  及  $41^\circ 52.3'$ ) 間之距離改正。(應用陸地測量總局分帶蘭亭圓錐投影系統。)

下表之第一及第二兩項，取自蘭亭圓錐投影某帶之投影表。比例尺項乃以對數第七位為單位之值。

表 一

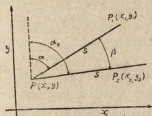
緯 度	比 例 尺 改 正	權	權 × 比 例 尺 改 正
0			
4148.0	-26.3	0.5	-13.15
49	-20.3	1	-20.3
50	-13.9	1	-13.9
51	- 7.1	1	- 7.1
02.0	0.0	0.8	0.0
	和	4.3	-54.45

$$\frac{-54.45}{4.3} = +12.7$$

表列  $41^\circ 48'$  處之改正值  $-26.3$  應用於  $41^\circ 47'.5$  至  $41^\circ 48'.5$ ，但第一站之緯度為  $41^\circ 48.0$ ，故只計  $-26.3$  之半值。同理  $52' 3$  大於  $51'.5$  之值為  $0.8$ ，故以之為  $0.0$  值之權，如此所得之平均值  $-12.7$  加之於地面上長度之對數值，即得平面上長度之對數值矣。

### 第三節 方向與平面坐標之關係

交會定點之改正數方程式係由方向變遷與平面坐標值變遷間之關係得來。今設有一方向線  $PP_1$  (第三圖)，其兩端點之平面坐標各為  $xy$  與  $x_1 y_1$ ，而其在  $P$  點之方向角設為  $\alpha_1$ ，則其方向角與二點平面坐標值之關係為：



第十章 第三圖

$$\tan \alpha_1 = \frac{x_1 - x}{y_1 - y} \quad (7)$$

$$\alpha_1 = \tan^{-1} \left( \frac{x_1 - x}{y_1 - y} \right)$$

今所欲求者，即方向角度變遷  $da_1$  與二端點平面坐標變遷  $dx_1, dy_1, dx, dy$  之關係，此關係可以微分式(7)得之：

$$\begin{aligned} da_1 &= \frac{d \left( \frac{x_1 - x}{y_1 - y} \right)}{1 + \left( \frac{x_1 - x}{y_1 - y} \right)^2} = \frac{(y_1 - y)(dx_1 - dx) - (x_1 - x)(dy_1 - dy)}{(y_1 - y)^2} \\ &= \frac{(y_1 - y)(dx_1 - dx) - (x_1 - x)(dy_1 - dy)}{(y_1 - y)^2 + (x_1 - x)^2} \quad (8) \end{aligned}$$

更以  $S_1$  代表  $PP_1$  之長，則

$$\left. \begin{aligned} S_1^2 &= (x_1 - x)^2 + (y_1 - y)^2 \dots\dots\dots \\ x_1 - x &= S_1 \sin \alpha_1 \dots\dots\dots \\ y_1 - y &= S_1 \cos \alpha_1 \dots\dots\dots \end{aligned} \right\} \quad (9)$$

式(9)代入式(8)，得

$$da_1 = \frac{\cos \alpha_1}{S_1} (dx_1 - dx) - \frac{\sin \alpha_1}{S_1} (dy_1 - dy) \quad (10)$$

在  $PP_1$  二點之中，設  $P$  為已知點時，則其坐標值無變遷，而  $dx, dy$  為零，此時  $\alpha_1$  自已知點出發，為前方交會定點時之情形。反之，設  $P_1$  為已知點時，則同理  $dx_1, dy_1$  為零，方向角  $\alpha_1$  得自未知點  $P$  觀測已知點  $P_1$ ，為後方交會定點時之情形。

在角度觀測時，角度為二方向之差，其角度與平面坐標之微分關係，仍可利用式(10)求之。今設自第三圖之  $P$  點更有第二方向至  $P_2$ ，其方向角為  $\alpha_2$ ，其距離  $PP_2 = S_2$ ，則其方向角度變遷與平面坐標變遷之微分方程式應為：

$$da_2 = \frac{\cos \alpha_2}{S_2} (dx_2 - dx) - \frac{\sin \alpha_2}{S_2} (dy_2 - dy) \quad (11)$$

而  $PP_1$  與  $PP_2$  間夾角  $\beta$  之變遷  $d\beta$  應為：

$$\begin{aligned} d\beta &= da_2 - da_1 \\ &= \frac{\cos a_2}{S_2} (dx_2 - dx) - \frac{\sin a_2}{S_2} (dy_2 - dy) - \frac{\cos a_1}{S_1} (dx_1 - dx) \\ &\quad + \frac{\sin a_1}{S_1} (dy_1 - dy) \end{aligned} \quad (12)$$

式(10)及(12)為此章中之二基礎方程式，所有交會定點之平差問題，均由此關係出發。其坐標變化之係數  $\frac{\cos a_i}{S_i}$ ， $-\frac{\sin a_i}{S_i}$  等簡稱之為方向係數，以  $a_i$  及  $b_i$  代表之。當實際應用之時， $da$  及  $d\beta$  恆用秒為單位，距離  $S$  以公里為單位，而坐標變遷  $dx$ ， $dy$  等取公寸單位；依此標準改動時，則方向係數內須各乘以  $\rho'' \frac{1}{1000 \times 10}$  一項。

#### 第四節 方向係數之計算方法

由公式(9)之關係，方向係數可以下列三種之方法表示之：

$$\left. \begin{aligned} a_i &= + \frac{\cos a_i}{S_i} \frac{\rho''}{10000} = \frac{y_i - y}{S_i^2} \frac{\rho''}{10000} = \frac{\cos a_i \sin a_i}{x_i - x} \frac{\rho''}{10000} \\ b_i &= - \frac{\sin a_i}{S_i} \frac{\rho''}{10000} = - \frac{x_i - x}{S_i^2} \frac{\rho''}{10000} = - \frac{\cos a_i \sin a_i}{y_i - y} \frac{\rho''}{10000} \end{aligned} \right\} (13)$$

此三種形式均可視應用之便利而斟酌採用。如已知某視線之長度及方位角，可逕應用第一種形式用計算尺或對數計算；如有  $\cos a \sin a \cdot \frac{\rho}{10000}$  之表格時，則以第三種形式為便利；本書附錄列  $u = \frac{\cos a \cdot \rho}{10000}$  及  $v = -\frac{\sin a \cdot \rho}{10000}$  表，依  $a$  每十分之間隔排列，所以供第一種形式計算時之應用；此外尚有對數差法及其他圖解方法甚多，均以使式(13)中係數計算之能簡化為主。茲將數種算法舉例如下，但無論應用何種計算方法，其  $a$  與  $b$  之符號可自由式(13)之第二種形式中判斷，即  $a$  值之符號恆與縱坐標值差  $y_2 - y_1$  相同， $b$  值之符號恆與橫坐標值差  $x_2 - x_1$  相反也。

例：今設有二點  $P$ ， $P_1$ ，其坐標值為已知，試求其方向係數  $a$  與  $b$ 。

$$P_1: \quad x_1 = 2658004.85 \quad y_1 = 921220.79$$

$$P: \quad x = 2695423.55 \quad y = 890348.48$$

$$x_1 - x = -37418.55 \quad y_1 - y = +30872.31$$

$$\log x_1 - x = 4.5730870(n) \quad \log x_1 - x = 4.57309$$

$$\log y_1 - y = 4.4895691 \quad \log \sin \alpha = 9.88725 - 10$$

$$\log \tan \alpha = 0.0835179(n) \quad \log s = 4.68584$$

$$\alpha = 309^\circ 31' 28'' .0 \quad S = 4.8511 \text{ 公尺}$$

$$= 48.51 \text{ 公里}$$

(1) 對數計算法:

$$\log \frac{\rho''}{10000} = 1.3144 \quad \log - \frac{\rho''}{10000} = 1.3144(n)$$

$$\log(1: S) = 8.3142 \quad \log(1: S) = 8.3142$$

$$\log \cos \alpha = 9.8037 \quad \log \sin \alpha = 9.8873(n)$$

$$\log a = 9.4323 \quad \log b = 9.5159$$

$$a = +0.271 \quad b = +0.328$$

(2) 利用  $u, v$  表法:

當  $\alpha = 309^\circ 31'.5$  時自附錄之表內得:

$$u = +20.6265 \cos \alpha = +13.12 \quad v = -20.6265 \sin \alpha = +15.92$$

$$\text{故: } a = + \frac{13.12}{48.51} = +0.271 \quad b = + \frac{15.92}{48.51} = +0.328$$

(3) 對數差計算法:

對數差

$$\log x_1 - x = 4.5730870(n) \quad \text{每一公寸 } 11.6$$

$$\log y_1 - y = 4.4895691 \quad \text{每一公寸 } 14.0$$

$$\log \tan \alpha = 0.0835179(n) \quad \text{每 秒 } 42.9$$

故知  $x$  坐標每 1 公寸之變遷相當於方向  $\frac{11.6}{42.9} = 0''.271$  之變遷。此值即為

係數  $a$ ; 而  $y$  坐標每一公寸之變遷相當於方向  $\frac{14.0}{42.9} = 0''.327$  之變遷, 此

值即為係數  $b$ 。

$a$  與  $b$  係數求得之後, 可利用其二者平方之和以驗核之。按:

$$a^2 + b^2 = \frac{\rho^2}{100 S^2}$$

關係，此平方和值與視線之方向無關，如以  $S$  之公里值列  $\frac{\rho^2}{100 S^2}$  之表，則查表即可知其平方和應得之值矣。

### 第五節 前方交會定點法

前方交會定點法者由已知點觀測新點（未知點）而定新點之坐標之謂。觀測可分為角度與方向二種，茲分別論述之。

#### （一）角度觀測：

應用角度觀測時，其改正數方程式為式(12)，此時觀測之站  $P$ （第三圖）為已知點，故其點之坐標變遷恆為零。在  $P_1$  與  $P_2$  之中一點為已知點，一點為未知點。若已知點之方向角小於未知點之方向角時（如第四圖雷家山之  $\beta_1$  角），則式(12)之  $dx_1$  與  $dy_1$  以及  $dx$  與  $dy$  均應為零，而其應用之公式為：

$$d\beta = \frac{\cos \alpha}{S} dx - \frac{\sin \alpha}{S} dy \dots\dots (14)$$

此時之  $\alpha$ ， $S$  及  $dx$   $dy$  均指與新點（第四圖大坡點）有關之各值而言。設至已知點之方向角大於未知點之方向角時（如第四圖寶華寺站之  $\beta_2$  角大寶鼎站之  $\beta_3$ ， $\beta_4$  角等），則式(12)之  $dx_2$  與  $dy_2$  以及  $dx$  與  $dy$  均為零，而其應用之公式為：

$$d\beta = -\frac{\cos \alpha}{S} dx + \frac{\sin \alpha}{S} dy \dots\dots (15)$$

今命  $\beta'$  為觀測之角值， $\beta$  為平差後應得之角值， $\beta_0$  為根據新點近似坐標值所得之近似角值，則  $\beta = \beta' + v = \beta_0 + d\beta$ ，故：

$$v = d\beta - (\beta' - \beta_0) = \pm \frac{\cos \alpha}{S} dx \mp \frac{\sin \alpha}{S} dy - (\beta' - \beta_0)$$

$(\beta' - \beta_0)$  為常數項，以  $l$  表示之，並代入  $a$ ， $b$  之值，即得

$$v = \pm a dx \pm b dy - l \quad (16)$$

$a$ ， $b$  之前置符號如下：

+ : 已知點方向在未知點之左方

- : 已知點方向在未知點之右方

式(16)爲前方交會角度觀測之改正數方程式。

本章所舉實例均係採自中國地理研究所北碚測量實驗區之三角點觀測成果，爲應用之方便計，茲將其一部觀測成果列於下表：

三角點觀測成果一覽表

觀 測 點	最 後 方 位			觀 測 方 向			定 向 角			計 算 用 方 向		
	$\nu$			$\alpha$			$z = \frac{\nu - \alpha}{m}$			$\alpha + z$		
	°	'	"	°	'	"	°	'	"	°	'	"
(a) 已知點 合 8 天台寺 $x = 3627282.28$ $y = 231472.1$												
合 4 巴 山				0	00	00.0						
合 3 獅子岩	83	01	45.8	45	57	31.2	37	4	14.6			
合 2 五雲山				77	18	20.3				114	22	34.9
合 9 大寶鼎 $x = 3635625.49$ $y = 227658.43$												
合 7 沙兒崗	19	52	30.3	36	07	16.0	343	45	14.3	19	52	32.6
合 1 大 坡				262	13	0.71				24.5	67	23.7
合 2 五雲山				365	28	23.3				28.9	13	39.9
合 8 天台寺	252	15	244	368	30	05.4			19.0	29.2	15	22.0
							343	45	16.6			
合 10 雷家山 $x = 3624694.89$ $y = 219025.86$												
合 1 大 坡				27	22	30.3				44	14	11.7
合 7 豐文山				88	50	21.9				106	42	03.3
合 8 中雲寺				120	59	44.6				137	51	26.0
合 8 天台寺	13	04	04.0	356	12	22.6	16	51	41.4	13	0.4	04.0

## 合 11 寶華寺

$x = 3635045.46$

$y = 222006.75$

合 9 大寶鼎	5	51	35.2	0	00	00.0	5	51	35.2	5	51	35.2
合 1 大 坡				292	49	58.2				298	41	33.4

## 合 12 小埤口

$x = 3621079.88$

$y = 206553.06$

合 8 中雲寺				12	58	17.7				52	45	51.1
合 13 歌樂山	72	05	02.9	32	17	29.5	39	47	33.4	72	05	02.9

## 合 13 歌樂山

$x = 3637643.67$

$y = 211908.08$

合 8 中雲寺				0	00	00.0				283	21	29.5
合 12 小埤口	252	05	02.9	328	41	33.4	283	21	29.5	252	05	02.9

## 合 1 大 坡

$x = 3629615.25$

$y = 224979.63$

合 9 大寶鼎	65	58	19.0	0	00	00.0	65	58	19.5	65	58	21.3
合 11 寶華寺	118	41	40.3	52	43	18.4			21.9	118	41	39.7
合 7 豐文山				123	23	18.9				189	21	40.2
合 10 雷家山	224	14	13.5	158	15	54.7			18.8	224	14	16.0
合 8 天台寺	339	03	0.45	273	04	33.4			25.1	339	03	0.7
合 2 五雲山				326	41	05.4				82	39	26.7
							65	58	21.3			

## 合 3 獅子岩

$x = 363437.74$

$y = 231940.45$

合 9 大寶鼎	163	45	14.5	0	00	00.0	163	45	14.5			
合 2 五雲山				52	43	10.8	163					
合 8 天台寺	263	01	45.8	99	16	33.5	163	45	12.3	216	28	23.3
合 7 沙兒崗	59	27	40.5	255	42	29.7			10.8			
							163	45	12.5			

## 合 4 巴 山

$x = 3629983.88$

$y = 234648.76$

舍8 天台寺	217	04	17.5	0	00	00.0	217	04	17.5			
舍6 張家埡口	30	09	0.2	173	04	42.6			17.6			
舍3 獅子岩	121	38	57.3	264	34	35.5			21.8			
舍2 五雲山				302	37	40.1				159	41	59.0
							217	04	18.9			
(b)新 點												
舍2 五雲山												
舍8 天台寺				0	00	00.0						
舍4 巴 山				45	19	29.3						
舍3 獅子岩				102	05	48.4						
舍9 大寶鼎				174	51	03.2						
舍1 大 坡				278	16	54.0						
舍7 豐文山												
舍10 雷家山				0	00	00.0						
舍1 大 坡				83	30	30.0						
舍11 寶華寺				138	02	22.4						
舍8 中雲寺				235	17	16.4						
舍8 中雲山												
舍12 小埡口				25	02	2.7						
舍10 雷家山				110	07	42.4						
舍7 豐文山				133	15	33.1						
舍13 歡樂山				255	37	39.9						

表內舍代表二等三角點，舍代表三等三角點，此後亦有間用 II, III 符號以表示之者。所有觀測均為方向觀測，並已按蘭字圓錐正形投影之方向改正公式改算至平面之上。今試以舍9大寶鼎站點之觀測為例，其觀測值之歸化計算列如下表：



測 站	視準點	觀 測 值	踏 心 值		球面改正	歸化後之觀測值
			測 站	視 標		
合9	合3	6° 06' 6".0	-	-2.1	+0.11	0".0
	合7	36° 07' 14".4	-	-	-0.21	16.2
大寶鼎	合1	262° 18' 05".9	-	-	+0.54	07.3
	合2	305° 28' 21".2	-	-1.1	+0.28	23.5
	合8	368° 30' 02".9	-	-	+0.73	05.6

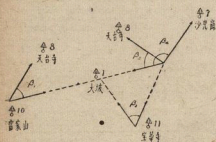
其中球面改正爲式(5)之  $T-t-\theta$  項, 因  $\theta$  爲某測站觀測共同之改正值, 求其平面方向相對之關係時無須加入演算也。今更取 合9-合8 之改正值 +0.73 爲例, 其計算之程序列下:

$$\begin{array}{r}
 x \qquad \qquad y \\
 \text{合8} \quad 27 \ 282.29 \qquad 31 \ 072.91 \\
 \text{合9} \quad 35 \ 625.49 \qquad 27 \ 658.47 \\
 \hline
 \qquad -8 \ 343.20 \qquad +3 \ 414.44
 \end{array}$$

在此投影帶內  $y_0 = 194227.46$  而  $\frac{1}{2r^2\rho^2} = 25.4 \times 10^{-10}$

按式(5)

$$\begin{aligned}
 T-t-\theta &= -\frac{x_2-x_1}{2\rho^2r^2} \left( y_1-y_0 + \frac{y_2-y_1}{3} \right) \\
 &= -(-8343.20 \times 25.4 \times 10^{-10}) \left( 33431 + \frac{3414}{3} \right) = +0.73
 \end{aligned}$$



第十章

第四圖

其值各爲:

例:

爲舉例以示角度觀測平差計算之過程計, 今假想合1大坡爲新點, 由合9大寶鼎, 合10雷家山及合11寶華寺三已知點前方交會觀測以得其點位。觀測角度值得自上表各相當二方向之差, 逕假想其爲直接觀測之值, 共得  $\beta_1 \beta_2 \beta_3$  及  $\beta_4$  (第四圖) 等四角,

$$\beta_1 = 31^\circ 10' 07'' .7 \quad \beta_2 = 67^\circ 10' 01'' .8$$

$$\beta_3 = 46^\circ 16' 58'' .3 \quad \beta_4 = 133^\circ 54' 08'' .9$$

$\beta_1, \beta_2$  兩角之權設各為  $1/2$ ，而  $\beta_3, \beta_4$  兩角之權設各為  $1$ 。

平差計算共分六步：(1)新點近似坐標之計算；(2)已知點與新點間近似方向角及距離之計算（由新點之近似坐標值計算）；(3)改正數方程式之列出；(4)法方程式之解算；(5)改正數及中誤差之計算；(6)平差後方向角之計算。凡以上各步計算工作，均行之於固定格式上，此處所示者即中國地理研究所大地測量組所採用者，其第(1)(2)步計算可參閱普通測量學中之公式，更加用公式

$$\tan\left(\frac{1}{4}\pi + \nu_a^b\right) = \frac{\Delta y + \Delta x}{\Delta y - \Delta x}$$

關係，加算  $\frac{1}{4}\pi + \nu_a^b$  以資檢核  $\nu_a^b$  值之計算。第(3)表係依照式(16)所列，無庸詳釋，第(4)步列法方程式及其解算之結果，求出  $dx$  及  $dy$  後，並加於近似值 ( $x$ ) ( $y$ ) 上而得新點之坐標，第(5)步由改正數方程式求改正數並求其平方和，然後計算平差後坐標之中誤差，第(6)步為平差後各方向值之計算。依上述步驟分列數表如下：

1. 由已知點  $P_n$ ：台 11 寶華寺及  $P_m$ ：台 9 大寶鼎計算新點

$P_a$ ：台 1 大坡之近似坐標

應用公式：(第五圖)

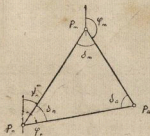
$$m_a = \frac{x_m - x_n}{\sin \delta_a \sin \nu_n^m} = \frac{y_m - y_n}{\sin \delta_a \cos \nu_n^m}$$

$$\Delta x_n = m_a \sin \delta_m \sin \varphi_n$$

$$\Delta y_n = m_a \sin \delta_m \cos \varphi_n$$

$$\Delta x_m = m_a \sin \delta_n \sin \varphi_m$$

$$\Delta y_m = m_a \sin \delta_n \cos \varphi_m$$



第十章 第五圖

$P_n$ :	台 11		$x_n$	3635045.46	$y_n$	222006.75	
$P_m$ :	台 9		$x_m$	3635625.49	$y_m$	227658.47	
		+	$x_m - x_n$	580.03	$y_m - y_n$	+	5651.72

	°	'	"		°	'	"
$\varphi_n$	298	41	34	$\delta_n = \varphi_n - \nu_n^m$	292	49	59
$\varphi_m$	245	58	17	$\delta_m = \nu_n^m - \varphi_m \pm \pi$	-60	06	42
$\nu_n^m$	5	51	35	$\delta_s = \varphi_m - \varphi_n$	-52	43	17
				$\delta_n + \delta_m + \delta_s = \pi$	185	00	00

$\log(x_m - x_n)$	2.763457	$\log(y_m - y_n)$	3.752180
$\text{colog} \sin \delta_s$	0.099251 <i>n</i>	$\text{colog} \sin \delta_n$	0.099251 <i>n</i>
$\text{colog} \sin \nu_n^m$	0.991061	$\text{colog} \cos \nu_n^m$	0.002275
$\log m_n$	3.853709 <i>n</i>	$\log m_s$	3.853706 <i>n</i>
$\log \sin \varphi_n$	9.943102 <i>n</i>	$\log \sin \varphi_m$	9.060633 <i>n</i>
$\log m_n$	3.853706 <i>n</i>	$\log m_n$	3.853706 <i>n</i>
$\log \sin \delta_m$	9.988018 <i>n</i>	$\log \sin \delta_n$	9.904526 <i>n</i>
$\log \cos \varphi_n$	9.681342	$\log \cos \varphi_m$	9.609800 <i>n</i>
$\log \Delta x_n$	3.734826 <i>n</i>	$\log \Delta x_m$	3.778901 <i>n</i>
$\log \Delta y_n$	3.473066	$\log \Delta y_m$	3.428068 <i>n</i>

	$x_n$		3635045.46	$y_n$		222006.75
	$\Delta x_n$	-	5430.33	$\Delta y_n$	+	2572.12
	$x_m$		3635625.49	$y_m$		227658.47
	$\Delta x_m$	-	6610.37	$\Delta y_m$	-	2679.59
合 1	$x_s$		3629615.12	$y_s$		224978.88

## 2. 近似距離及方位角之計算

$\begin{matrix} \uparrow P_b \\ P_a \end{matrix}$	$x_b$	$y_b$	$\log(\Delta y + \Delta x)$	$\log \Delta x$	$\log \sin \epsilon_1^b$
	$x_a$	$y_a$	$\log(\Delta y - \Delta x)$	$\log \Delta y$	$\log \cos \nu_2^b$
	$\Delta x = x_b - x_a$	$\Delta y = y_b - y_a$	$\log \tan\left(\frac{1}{4}\pi + \nu_1^b\right)$	$\log \tan \nu_s$	$\log S$
	$\Delta y + \Delta x$	$\Delta y - \Delta x$	$\frac{1}{4}\pi + \nu_2^b$	$\nu_1^b$	$S$
合 1 大 坡	3629615.12	224978.88	3.9088367	3.6919855	
合 10 雷 家 山	3624694.89	219925.86	2.1231654	3.7035510	9.85519
	+ 4920.23	+ 5053.02	1.8756713	9.9884345	3.84836
	+ 9978.25	+ 132.79	89° 14' 13".9	44° 14' 13".8	7.05

舍 1 大 坡	3629615.12		224978.88	3.3906190 n	3.7348270 n	9.94310
舍 11 寶華寺	3635645.46		222006.75	2.9244070	3.4730678	
	- 5430.34	+	2972.13	9.4662120 n	0.2617592 n	3.79173
	- 2458.21	+	8402.47	343° 41' 33" .9	298° 41' 33" .9	6.19
舍 1 大 坡	3629615.12		224978.88	3.938178 n	3.7789612 n	9.96063
舍 9 大寶鼎	3635625.49		227658.47	3.5225400	3.428684 n	
	- 6010.37	-	2679.59	0.4164718 n	9.3508323	3.81827
	- 8689.96	+	3330.78	290° 58' 16" .9	245° 58' 16" .9	6.58

## 3. 方向係數及改正數方程式之常數值

號 數	測 站	u	v	S (公里)	$\beta'$	( $\beta$ )	( $\beta$ ) - $\beta'$ = -l
1	雷家山	+14.78	-14.39	7.65	31° 10' 07" .7	31° 1' 09.8	+2.10
2	寶華寺	+9.90	+18.09	6.19	67 10 01 .8	67 10 01.3	-0.50
3	大寶鼎	-8.40	+18.84	6.58	46 16 58 .3	46 17 07.5	+9.20
4	大寶鼎	-8.40	+18.84	6.58	133 54 08 .9	133 54 13.4	+4.50

## 4. 改正數方程式, 法方程式及其解算

號數	P	$a = \frac{\pm u}{S}$	$b = \frac{\pm v}{S}$	-l	aa	ab	-al	bb	-bl
1	$\frac{1}{2}$	+2.10	-2.14	+2.10	2.20	-2.14	+2.20	2.68	-2.14
2	$\frac{1}{2}$	-1.60	-2.92	-0.50	1.28	+2.34	+0.40	4.26	+0.73
3	1	+1.28	-2.86	+9.20	1.64	-3.66	+11.77	8.16	-26.32
4	1	+1.28	-2.86	+4.50	1.64	-3.66	+5.75	8.16	-12.87
和					6.76	-7.12	+20.12	22.06	-40.60

## 法方程式

$$6.76 dx - 7.12 dy + 20.12 = 0 \quad dx = -1.59 \text{ 公尺} \quad Q_{11} = 1/4.46$$

$$-7.12 dx + 22.06 dy - 40.60 = 0 \quad dy = +1.33 \text{ 公尺} \quad Q_{22} = 1/14.58$$

$$(x) = 3629615.12 \quad (y) = 224978.88$$

$$\frac{dx}{x} = \frac{0.16}{3629615.12} \quad \frac{dy}{y} = \frac{+0.13}{224978.88}$$

$$x = 3629614.96 \quad y = 224979.01$$

## 5. 中誤差計算

號數	$adx$	$bdy$	$-l$	$v$	$p$	$pvv$	$pll$	$\beta'$	$\beta'+v$
1	-3.34	-2.71	+2.10	-3.95	$\frac{1}{2}$	7.79	2 21	31 10 07.7	31 10 03.7
2	+2.54	-3.88	-0.50	-1.84	$\frac{1}{2}$	1.70	0.12	67 10 01.8	67 10 00.0
3	-2.03	-3.80	+9.20	+3.17	1	10.01	84.64	46 16 58.3	46 17 01.5
4	-2.03	-3.80	+4.50	-1.33	1	1.76	50.25	133 54 08.9	133 54 07.6
和						21.26	167.22		

核算  $[pvv] = [pll] - [p.l]dx - [p.b]dy = 167.22 - 31.9 - 54.0 = 21.3$

$$m = \sqrt{\frac{[pvv]}{n-2}} = \pm 3'' .25$$

$$m_x = \pm 3.25 \sqrt{Q_{11}} = \pm 1.54 \text{ 公尺} \quad m_y = \pm 3.25 \sqrt{Q_{22}} = \pm 0.85 \text{ 公尺}$$

6. 最後方位角  $\nu$  之計算

$P_c$	$x_b$	$y_b$	$\log(x_b - x_a)$	$\nu$	$\beta$
$P_a$	$x_a$	$y_a$	$\log(y_b - y_a)$		
	$x_b - x_a$	$y_b - y_a$	$\log \tan \nu_a^b$		
大坡 III <sub>1</sub>	3629614.96	224979.01	3.6919713	44 14 7.8	31 10 03.8
雷家山 II <sub>10</sub>	3624694.89	219925.86	3.7135652		
	+ 4920.67	+ 5053.15	9.9884091	13 04 (4.0)	
大坡 III <sub>1</sub>	3629614.96	224979.01	3.7348398 <i>n</i>	365 51 35.2	67 10 0.1
寶華寺 II <sub>11</sub>	3635045.46	222066.75	3.4731888		
	- 5430.50	+ 2972.26	0.2617530 <i>n</i>	298 41 35.1	
大坡 III <sub>1</sub>	3629614.96	224979.01	3.7789128 <i>n</i>	292 15 24.4	46 17 01.6
大寶鼎 II <sub>9</sub>	3635625.49	227658.47	3.4280473 <i>n</i>		
	- 6010.54	- 2679.46	0.35(8655	245 58 22.8	
				379 52 30.3	
				245 58 22.8	133 54 07.5

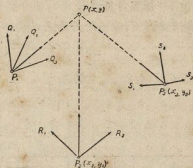
圖 1 大坡

$$x = 3629614.96 \pm 0.15 \text{ 公尺}$$

$$y = 224979.01 \pm 0.09 \text{ 公尺}$$

## (二) 方向觀測:

用方向觀測作前方交會定點時，在一已知點上必須觀測其他已知點之方向，以便求得其至未知點之方向。如第六圖之  $P$  點為未知點，在已知點  $P_1$  所作之方向觀測須包括至已知點  $Q_1, Q_2, \dots$  之已知方向，始可推算  $P_1 P$  之方向。今設以  $\alpha$  為自已知點  $P_1$  至新點  $P$  經平差後應得之方向角值，



第十章 第六圖

$\alpha'$  為自固定方向  $P_1 Q_1, P_2 Q_2, \dots$  等觀測成果所推得之新點  $P$  之方向觀測值， $\alpha_0$  為根據  $P$  點近似坐標所算得之近似方向角，則其誤差方程式為：

$$v = \alpha - \alpha' = \alpha_0 + d\alpha - \alpha'$$

更自式(10)取其前方交會定點時之情形，得：

$$v = + \frac{\cos \alpha}{S} dx - \frac{\sin \alpha}{S} dy = (\alpha' - \alpha_0) \quad (17)$$

以  $P_1$  點之觀測為例，則  $v$  代表  $P_1 P$  方向觀測值之改正數。但此方向觀測值乃由多數固定方向計算而得，是以在一測站上所觀測固定方向之多寡，足以決定其新點方向值  $P_1 P$  之精粗，當新點  $P$  由各已知點  $P_1, P_2, P_3, \dots$  等出發之方向線前交時，倘在各站所觀測固定方向數目不同，則其改正數  $v$  之權亦必各異，此權之計算方法可依其計算之公式推演之：

設在  $P_1$  點作一組之方向觀測，得方向角值為  $\alpha'_1, \alpha'_2, \alpha'_3, \alpha'_4, \dots$ ，而其至各固定點  $Q_1, Q_2, Q_3, \dots$  已知之方向角設為  $\alpha_1, \alpha_2, \alpha_3, \dots$ ，則其全組之定向值  $z$  應為：

$$z = \frac{(\alpha_1 - \alpha'_1) + (\alpha_2 - \alpha'_2) + (\alpha_3 - \alpha'_3) + \dots}{n}$$

或當固定方向之數目為  $n$  時，得：

$$z = \frac{[(\alpha_Q - \alpha'_Q)]}{n} \quad (18)$$

是以自測站至新點之方向觀測值應為：

$$\alpha' = \alpha'_p + z = \alpha'_p + \frac{[(\alpha_Q - \alpha'_Q)]}{n} = \frac{[\alpha_Q]}{n} + \alpha'_p - \frac{[\alpha'_Q]}{n} \quad (19)$$

今命每一觀測方向之權為 1，其中誤差為  $m$ ，因式(19)中之  $a'_p$  及各  $a'_q$  均為獨立觀測值，故由此計算之  $a'$  值，其中誤差可按誤差傳播定律求之。

$$m_{a'}^2 = m^2 + \frac{nm^2}{n^2} = \frac{n+1}{n}m^2$$

是以  $P_1 P$  方向  $a'$  之權為：

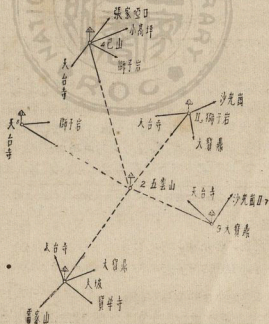
$$P_{a'} = \frac{n}{n+1} \quad (20)$$

$n$  為在該測站所觀測固定方向之數目：

式(20)代表某外方向在理論上應得之權值，實際上因交會定點法各點輻轉互求，本非基於嚴格之理論，故權之關係亦往往不作嚴格之假定，而時常假定其為相等：

例：

應用方向觀測按前方交會定點法測定新點 2 五雲山之點位。其各已知站點及在其各站點所觀測之方向線示於第七圖，各觀測值均取自前



錄之成果表。各方向之權不因其固定方向之數目而加以區分，計算之步驟則與前例相做。今假定新點之近似坐標為：

$$(x = 3632116.72$$

$$(y) = 228882.10$$

由而求得之近似方位角刊於下表之  $a_0$  項。其餘諸步驟表列如下：

方向係數及改正數方程式之常數值

號數	測 站	視 準 點	$u$	$v$	$S$ (公里)	$a'$	$a_0$	$-(a' - a_0)$
1	II 8 天台寺	III 2 五雲山	- 8.51	- 18.78	5.21	114°22' 34".9	114°22' 42".7	+ 7.8
2	III 1 大 坡	..	+17.37	-11.13	4.64	32°39' 26".7	32°39' 26".6	- 6.1
3	II 9 大寶鼎	..	+ 6.79	+19.47	3.72	289°13' 39".9	289°13' 31".6	- 8.3
4	III 3 獅子岩	..	-16.58	+12.26	3.30	216°28' 23".3	216°28' 31".7	+ 8.4
5	III 4 巴 山	..	-19.34	- 7.16	6.15	159°41' 59".0	159°42' 09".8	+10.8

改正數方程式法方程式及其解算

號數	$\rho'$	$a = \frac{+u}{S}$	$b = \frac{+v}{S}$	$-l$	$aa$	$ab$	$-al$	$bb$	$-bl$
1	1	-1.60	-3.54	+ 7.80	2.56	+5.66	-12.48	12.53	-27.60
2	1	+3.75	-2.40	- 6.10	14.06	-9.00	-22.86	5.76	+14.64
3	1	+1.83	+5.24	- 8.30	3.35	+9.59	-15.19	27.50	-43.50
4	$\frac{1}{3}$ *	-4.37	+3.23	+ 8.40	6.35	-4.70	-12.22	3.48	+ 9.03
5	1	-3.15	-1.16	+10.80	9.92	+3.65	-34.02	1.35	-12.53
和					36.24	-5.20	-96.77	50.62	-59.96

\* 方向號數 4 觀測所用儀器之權較其餘方向觀測所用儀器之權小三倍。

### 法方程式

$$36.24 dx + 5.20 dy - 96.77 = 0 \quad dx = +2.54 \text{公寸} \quad Q_{11} = 1/35.7$$

$$5.20 dx + 50.62 dy - 59.96 = 0 \quad dy = +0.92 \text{公寸} \quad Q_{22} = 1/49.8$$

$$(x) = 3632116.72 \quad (y) = 228882.10$$

$$\frac{dx}{\rho} = + 0.25 \quad \frac{dy}{\rho} = + 0.09$$

$$x = 3632116.97 \quad y = 228882.19$$



## 中誤差計算

號數	$adx$	$bdy$	-1	$v$	$P$	$Pvv$	$Pll$	$a'$		$a'+v$			
1	- 4.66	-3.27	+ 7.80	+0.47	1	0.22	60.8	114	22	34.9	114	22	35.4
2	+ 9.52	-2.22	- 6.10	+1.20	1	1.44	37.2	32	39	26.7	32	39	27.9
3	+ 4.64	+4.89	- 8.30	+1.23	1	1.52	68.9	289	13	39.9	289	13	41.1
4	-11.08	+2.98	+ 8.40	+0.30	$\frac{1}{3}$	0.03	23.5	216	28	23.3	216	28	23.6
5	- 7.99	-1.07	+10.80	+1.74	1	3.03	116.6	159	41	59.0	159	42	60.7
						6.24	307.0						

核算  $[pvv] = [pll] - [pcl]dx - [pbl]dy = 307.0 - 245.4 - 55.4 = 6.2$

$$m = \sqrt{\frac{[pvv]}{n-2}} = \pm 1'' .44$$

$$m_x = \pm 1.44 \sqrt{Q_{11}} = \pm 0.24 \text{ 公寸} \quad m_y = \pm 1.44 \sqrt{Q_{22}} = \pm 0.21 \text{ 公寸}$$

最後方位角  $\nu$  之計算

$F_b$	$x_b$	$y_b$	$\log(x_b - x_a)$	$\nu$
$P_a$	$x_a$	$y_a$	$\log(y_b - y_a)$	
	$x_b - x_a$	$y_b - y_a$	$\log + a_n \nu_a^b$	
舍 2	3632116.97	228882.19	3.6843686	114 22 35.4
舍 8 天 台 寺	3627282.28	231072.91	3.3405869 n	
	+ 4834.63	- 2190.72	0.3437817 n	
舍 2	3632116.97	228882.19	3.3982357	32 39 27.9
舍 1 大 坡	3629615.25	224979.03	3.5914164	
	+ 2501.72	+ 3903.16	9.8068223	
舍 2	3632116.97	228882.19	3.5451240 n	280 13 40.9
舍 9 大 賣 鼎	3635625.49	227658.47	3.0876821	
	- 3508.52	+ 1223.72	0.4574419 n	
舍 2	3632116.97	228882.19	3.3542563 n	216 58 23.7
舍 3 獅 子 岩	3634377.74	231940.43	3.4854716 n	
	2260.77	- 3058.24	9.8687847	
舍 2	2632116.97	228882.19	3.3200092	159 42 0.9
舍 4 巴 山	3629083.88	234648.76	3.7609.75 n	
	+ 2193.09	- 5766.57	9.5680917 n	

$$x = 3632116.97 \pm 0.02 \text{ 公尺}$$

$$y = 228882.19 \pm 0.02 \text{ 公尺}$$

### 第六節 後方交會定點法

後方交會定點法，係以未知點為測站向已知點觀測方向或角度以定該點之位置。其觀測之已知點至少須有三個，始能解算，倘觀測三點以上時，即生平差問題。茲亦按角度與方向觀測兩情形分別論之：

#### (一) 角度觀測：

用後方交會定點時，應用角度觀測之實例甚少，其基本關係亦可由式(12)導出，蓋此時既以未知點為觀站測視二已知點，故式(12)內之  $dx_1$ ,  $dy_1$ ,  $dx_2$  及  $dy_2$  均應為零，因得

$$d\beta = \frac{-\cos \alpha_2}{S_2} dx + \frac{\sin \alpha_2}{S_2} dy + \frac{\cos \alpha_1}{S_1} dx - \frac{\sin \alpha_1}{S_1} dy \quad (21)$$

仍以式(13)之意義代表  $a_i$   $b_i$  時，則式(21)可寫為：

$$d\beta = -(a_2 - a_1)dx - (b_2 - b_1)dy \quad (22)$$

若以  $\beta'$  代表觀測之角值， $v$  為其改正數， $\beta_0$  代表由近似坐標所算得之角值，則其改正數方程式應為：

$$\begin{aligned} v = \beta - \beta' &= (\beta_0 - d\beta) - \beta' \\ &= -(a_2 - a_1)dx - (b_2 - b_1)dy - (\beta' - \beta_0) \end{aligned} \quad (23)$$

#### (二) 方向觀測：

應用方向觀測後方交會定點為交會定點法中主要之一部。其改正數方程式可由式(10)導出，此時之觀測自未知點達已知點，故式(10)中之  $dx_1$   $dy_1$  應為零，因得：

$$da = -\frac{\cos \alpha}{S} dx + \frac{\sin \alpha}{S} dy \quad (24)$$

而其改正數方程式為：

$$v = a - a' = (a_0 + da) - a' \quad (25)$$

此時  $a_0$  為根據未知點近似坐標值所算得之方向值， $a'$  為觀測之方向值， $v$  為其改正數。但在後方交會定點時，觀測出發自未知點，無固定方向可資以定整個方向組之方向，故在平差計算時，須加定向值  $z$  為未知數。今以  $z_0$  為定向值之近似值，以  $dz$  為其改正數，而以  $v$  代表觀測成果中之方

向值，則得：

$$a' = r + z = r + (z_0 + dz) \quad (26)$$

以式(24)及(26)代入式(25)得：

$$\left. \begin{aligned} v &= -dz - \frac{\cos \alpha}{S} dx + \frac{\sin \alpha}{S} dy - (r + z_0 - a_0) \\ \text{或} \quad v &= -dz + adx + bdy - l \end{aligned} \right\} \quad (27)$$

此時之  $a, b$  係指普通改正數方程式之係數而言，與式(18)之所指者符號相反。

定向值  $z_0$  可由式(27)常數項內之關係求之。今設觀測之方向數為  $n$ ，則：

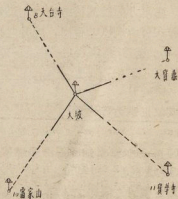
$$z_0 = \frac{[a_0 - r]}{n} \quad (28)$$

相當於改正數之方程式(27)法方程式為：

$$\left. \begin{aligned} ndz - [a]dx - [b]dy + [l] &= 0 \dots\dots \\ -[a]dz + [aa]dx + [ab]dy - [al] &= 0 \dots\dots \\ -[b]dz + [ab]dx + [bb]dy - [bl] &= 0 \dots\dots \end{aligned} \right\} \quad (29)$$

關於此項法方程式之解算已於第五章第十七節及第七章第五節論及，不再贅述。

例：用方向觀測作後方交會定點，假定新點為舍1大坡。觀測方向值  $r$  取自前列之成果表內觀測方向一欄，其新點舍1大坡之近似坐標及由而算得至舍9大寶鼎，舍10雷家山舍11寶華寺諸點之近似方位角  $\alpha$ ，仍可利用第五節角度觀測平差內所算得之諸值。以後諸計算步驟表列於下：



方向係數及改正數方程式之常數值

號數	測站	視準點	$u$	$v$	$S$ (公厘)	$r$	$a_0$	$a_0 - r$	$-(r + z_0 - a_0)$
1	III1	II 9	+ 8.40	-18.84	6.58	0° 0' 0".0	65°58' 16".9	65°58' 16".9	- 3.6
2		II 11	- 9.50	-18.00	6.19	52°43' 18".4	118°41' 33".9	15".5	- 5.0
3		II 10	-14.78	+14.30	14.78	158°15' 54".7	224°14' 13".8	19".1	- 1.4
4		II 8	+19.27	+ 7.30	19.27	273°04' 39".4	339°03' 10".0	30".6	+10.1
$z_0 = 65\ 58\ 20.5$									

改正數方程式法方程式及其解算

號數	$p$	$\frac{-u}{S} = a$	$\frac{-v}{S} = b$	$a - a_0 = A$	$b - b_0 = B$	$-L$	$AA$	$AB$	$-AL$	$BB$	$-BL$
1	1	-1.28	+2.87	-1.15	+2.21	- 3.6	1.35	-2.54	+ 4.14	4.88	- 7.95
2	1	+1.60	+2.92	+1.73	+2.26	- 5.0	2.96	+3.91	- 8.65	5.11	-11.30
3	1	+2.10	-2.04	+2.23	-2.70	- 1.4	4.97	-6.02	- 3.12	7.28	+ 3.78
4	1	-2.05	-1.13	-2.82	-1.79	+10.1	7.95	+5.05	-28.48	3.21	-18.08
和		-0.53	+0.66				17.20	+0.40	-36.11	20.48	-33.55

$$a_0 = -0.13 \quad b_0 = +0.66$$

法方程式

$$17.20 dx + 0.40 dy - 36.11 = 0 \quad dx = +2.05 \quad Q_{11} = 1/17.2$$

$$0.40 dx + 20.48 dy - 33.55 = 0 \quad dy = +1.60 \quad Q_{22} = 1/20.4$$

$$(x) = 3629615.12 \quad (y) = 224978.88$$

$$\frac{dx}{\tau} = + 0.20 \quad \frac{dy}{\tau} = + 0.16$$

$$\tau = 3629615.32 \quad y = 224979.04$$

中誤差算計

$$d = a_0 dx + b_0 dy = +1.33 \quad z = z_0 + dz = 65^\circ 58' 21".8$$

號數	$-dz$	$adx$	$bdy$	$-l$	$v$	$p$	$p v$	$p l$	$r$	$r + r + v$
1	-1.33	-2.62	+4.51	- 3.6	-2.96	1	8.76	12.90	65 58 18.8	65 58 18.8
2	-1.33	+3.28	+4.67	- 5.0	+1.60	1	2.62	25.00	52 43 18.4	52 43 18.4
3	-1.33	+4.30	-3.20	- 1.4	-1.69	1	2.86	1.86	158 15 54.7	158 15 54.7
4	-1.33	-6.05	-1.81	+10.1	+0.91	1	0.83	102.01	273 04 39.4	273 04 39.4
							15.17	141.93	65 58 21.8	65 58 21.8

$$\begin{aligned} \text{核算: } [pvv] &= [fU] - [pAL]dx - [pBL]dy = 141.9 - 74.0 - 53.6 \\ &= 14.3 \end{aligned}$$

$$m = \sqrt{\frac{[pvv]}{n-3}} = \pm 3'' .88$$

$$m_x = \pm 3.88 \sqrt{Q_{11}} = \pm 0.94 \text{ 公尺} \quad m_y = \pm 3.88 \sqrt{Q_{22}} = \pm 0.86 \text{ 公尺}$$

最後方位角  $\nu$  之計算

$p_b$	$x_b$	$y_b$	$\log(x_b - x_a)$	$\nu$
$p_a$	$x_a$	$y_a$	$\log(y_b - y_a)$	
	$x_b - x_a$	$y_b - y_a$	$\log + \tan \nu_a^b$	
合 II <sub>9</sub> 大 寶 鼎	3632625.49	227658.47	3.7788867	65 58 189
合 III <sub>1</sub> 大 坡	3629615.32	224979.04	3.4280425	
	+ 6010.17	+ 2679.43	0.3508442	
合 II <sub>11</sub> 寶 華 寺	3635045.46	222006.75	3.7348110	118 41 417
合 III <sub>1</sub> 大 坡	3629615.32	224979.04	3.4730911 n	
	+ 5430.14	- 2972.29	0.2617199 n	
合 II <sub>10</sub> 雷 家 山	3624694.89	219925.86	3.6920030 n	224 14 14.7
合 III <sub>1</sub> 大 坡	3629615.32	224979.04	3.7035648 a	
	- 4920.43	- 5053.18	0.9884382 n	
合 II <sub>3</sub> 天 台 寺	3627282.28	231072.91	3.3679222 n	(02.0)
合 III <sub>1</sub> 大 坡	3629615.32	224579.04	3.7848932	
	- 2333.04	+ 6093.87	9.5830290 n	

合 1 大坡

$$x = 3629615.32 \pm 0.09 \text{ 公尺}$$

$$y = 224979.04 \pm 0.09 \text{ 公尺}$$

### 第七節 前後方交會定點法

前二節所論，自數已知點觀測一未知點之方向，稱之為前方交會定點法；自未知點觀測數已知點之方向稱之為後方交會定點法。如欲增進點位決定之精度，往往兩者混用，是為前後方交會定點法。平差時即採前二節所演化之改正數方程式混合於一處，所有外方向線之改正數方程式按式(17)為：

$$v = + \frac{\cos \alpha}{S} dx - \frac{\sin \alpha}{S} dy - (a' - a_0) \quad (30)$$

其權為：

$$P = \frac{n}{n+1} \quad (31)$$

所有內方向線之改正數方程式，按式(27)為：

$$v = -dz - \frac{\cos \alpha}{S} dx + \frac{\sin \alpha}{S} dy - (r + z_0 - a_0) \quad (32)$$

其權為 1。但當同一方向線自兩端均曾觀測時，則外方向之方向值  $\alpha$  與內方向之方向值  $\alpha_1$  有下列之關係：

$$\alpha = \alpha_1 + 180$$

故：

$$\begin{aligned} -\cos \alpha_1 &= +\cos \alpha \\ +\sin \alpha_1 &= -\sin \alpha \end{aligned} \quad (33)$$

因此則相當於兩端觀測之改正數方程式，其  $dx$  與  $dy$  之係數相等，即：

$$\left. \begin{aligned} v &= \quad \quad \quad adx + bdy - l \\ v_1 &= -dz + adx + bdy - l_1 \end{aligned} \right\} \quad (34)$$

例：

應用前後方交會法測定假設為新點 9 大坡之點位（參考第八圖）。此時內方位線之觀測值採用第六節例之所用者，外方位線則包括 9 大寶鼎 11 寶華寺及 10 雷家山三已知點之觀測，其觀測值取自第五節所列之成果表。參考式(34)之關係及第六節例內之改正數方程式，則由外方向線所成之法方程式表列於下。又因此次觀測之法規每已知點測站之觀測概以觀測固定方向二個為原則，故當內外方向觀測併列時，內方向觀測之權如訂為 1，則外方向觀測之權概訂為 2/3。

外方向之改正數方程式：

號數	測 站	觀 準 點	$a$	$b$	$a'$	$a_0$	$-\frac{l}{3}$ $= -(a' - a_0)$
1	II 9 大寶鼎	III 1 大坡	-1.28	+2.87	245°58' 23" .7	245°58' 16" .9	-6.8
2	II 11 寶華寺		+1.60	+2.92	298 41 33 .4	298 41 33 .9	+0.5
3	II 10 雷家山		+2.10	-2.04	44 14 11 .7	44 14 13 .8	+2.1

外方向之法方程式：

號數	aa	ab	-al	bb	-bl	
1	1.64	-2.67	+ 8.70	8.24	-19.52	$5.73 dx - 2.19 dy + 9.27 = 0$
2	2.56	+4.67	+ 0.80	8.52	+ 1.46	
3	4.41	-4.28	+ 4.41	4.16	- 4.28	$-2.19 dx + 13.94 dy - 14.88 = 0$
和	8.61	-3.28	+13.91	20.92	-22.34	
∑和	5.73	-2.19	+ 9.27	13.94	-14.88	

自第六節例中所得內方向觀測之法方程式爲：

$$17.20 dx + 0.40 dy - 36.11 = 0$$

$$0.40 dx + 20.48 dy - 33.55 = 0$$

內外之法方程式合併得前後方交會法之法方程式爲：

$$22.93 dx - 1.79 dy - 26.84 = 0$$

$$-1.79 dx + 34.42 dy - 48.43 = 0$$

解化之得：

$$dx = +1.29 \text{ 公寸} \quad dy = +1.47 \text{ 公寸}$$

$$Q_{11} = 1/22.84 \quad Q_{22} = 1/34.26$$

下表列中誤差之計算：

號數	-dz	adx	bdy	-l	v	p	pvv	pll	$\frac{a'}{r}$	$\frac{a'+v}{r+z+v}$
外方向										
1		-1.65	+4.22	- 6.8	-4.23	∑	11.94	30.82	245°58' 23" .7	245°58' 19" .5
2		+2.06	+4.23	+ 0.5	+6.85	∑	30.80	0.17	298 41 33 .4	298 41 40 .2
3		+2.71	-3.00	+ 2.1	+1.81	∑	2.19	2.93	44 14 11 .7	44 14 13 .5
內方向 $dz = a_3 dx + b_3 dy = +0'' .80 \quad z = z_0 + dz = 65^\circ 58' 21'' .3$										
4	-0.80	-1.65	+4.2	- 3.0	-1.83	1	3.35	12.96	0° 0' 0" .0	65°58' 19" .5
5	-0.80	+2.06	+4.2	- 5.0	+0.55	1	0.30	25.00	52 43 18 .4	118 41 40 .3
6	-0.80	+2.71	-3.00	- 1.4	-2.49	1	6.20	1.98	158 15 54 .7	224 14 13 .4
7	-0.80	-3.81	-1.65	+10.1	+3.83	1	14.68	102.01	273 04 39 .4	339 03 04 .5
和							63.46	175.85		

核算： $[p_{vv}] = [p_{ll}] - [p_{AL}] - [p_{BL}] = 175.8 - 34.6 - 71.2 = 70.0$

$$m = \sqrt{\frac{[p_{vv}]}{n-3}} = \pm 4'' .17$$

$$m_x = \pm 4.17 \sqrt{Q_{11}} = \pm 0.87 \text{ 公尺} \quad m_y = \pm 4.17 \sqrt{Q_{22}} = \pm 0.71 \text{ 公尺}$$

最後方位  $\nu$  之計算：

$F_b$	$x_b$	$y_b$	$\log(x_b - x_a)$	$\nu$
$P_a$	$x_a$	$y_a$	$\log(y_b - y_a)$	
	$x_b - x_a$	$y_b - y_a$	$\log + a_n \nu_a^b$	
II 9	3635625.49	227658.47	3.7788918	65 58 19.5
III 1	3629615.25	224979.03	3.4280441	
+	6010.24	+ 2679.44	0.3508477	
II 11	3635045.46	222006.75	3.7348166	118 41 40.3
III 1	3629615.25	224979.03	3.4730897 n	
+	5430.21	- 2972.28	0.2617269 n	
II 10	3624694.89	219925.86	3.6919969 n	224 14 13.5
III 1	3629615.25	224979.03	3.7035639 n	
-	4920.36	- 5653.17	9.9884330	
II 8	3627282.28	231072.91	3.3679091 n	339 03 04.5
III 1	3629615.25	224979.03	3.7848939	
-	2332.97	+ 6093.88	9.5830152 n	

### 例 1. 大坡

$$x = 3629615.25 \pm 0.09 \text{ 公尺}$$

$$y = 224979.03 \pm 0.07 \text{ 公尺}$$

### 第八節 雙點交會定點法

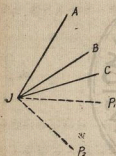
交會法不僅可以決定一點之位置，亦可同時決定多點之位置。但點數愈多，則其所解之法方程式亦愈多，計算工作亦愈繁，而漸成爲網狀交會。在小三角點之交會中，最常應用者厥爲雙點定點法。當逐點交會定點之時，先求得之點，即視爲固定點，以求其次之新點。因此先定之各點其交會圖形必須較強，俾使其點之誤差減小而不致傳播至以後所求之點位。今設



有二新點相隣，其各別與諸已知點之交會圖形均不甚佳而須仰賴相互間之方向時，則宜用雙點定位法，使其點位之決定加強。

在雙點交會定點時，自已知點上所測外方向線之改正數方程式不似單點定位時之簡單〔比較第五節之(17)與(20)兩式〕。第九圖示此種情形， $J$ 為一已知點，以 $J$ 為測站觀測 $A, B, C$ 三個已知方向得 $r_A, r_B, r_C$ ，觀測 $P_1, P_2$ 兩未知點之方向得 $r_1, r_2$ ，如以 $JA, JB, JC$ 三固定方向之方向角 $a_A, a_B, a_C$ 求全組方向之初步定向值 $z_0$ ，可得：

$$z_0 = \frac{1}{3} \left\{ (a_A - r_A) + (a_B - r_B) + (a_C - r_C) \right\} \quad (35)$$



此時各觀測方向之改正數方程式應作下列形式：

$$\left. \begin{aligned} v_A &= -dz & -l_A \\ v_B &= -dz & -l_B \\ v_C &= -dz & -l_C \\ v_1 &= -dz + a_1 dx_1 + b_1 dy_1 & -l_1 \\ v_2 &= -dz + a_2 dx_2 + b_2 dy_2 - l_2 \end{aligned} \right\} (36)$$

第十章 第九圖 式中之 $dz$ 為 $z_0$ 應得之改正數，各 $l$ 項為：

$$\left. \begin{aligned} l_A &= r_A + z_0 - a_A & l_B &= r_B + z_0 - a_B \\ l_C &= r_C + z_0 - a_C & l_1 &= r_1 + z_0 - a_1 \\ l_2 &= r_2 + z_0 - a_2 \end{aligned} \right\} (37)$$

此種改正數方程式可用第五章第十九節所論之士賴伯約化法將未知數 $dz$ 消去，而以其和方程式為一虛擬改正數方程式，於是得：

$$\left. \begin{aligned} v_1 &= a_1 dx_1 + b_1 dy_1 & -l_1 & \text{權} & 1 \\ v_2 &= a_2 dx_2 + b_2 dy_2 & -l_2 & \text{權} & 1 \\ v' &= a_1 dx_1 + b_1 dy_1 + a_2 dx_2 + b_2 dy_2 - [l] & \text{權} & -\frac{1}{8} \end{aligned} \right\} (36)^*$$

虛擬改正數方程式中之 $[l]$ ，因由(35)及(37)之關係知 $l_A + l_B + l_C = 0$ ，故：

$$[l] = l_1 + l_2$$

又權  $-\frac{1}{s}$  中之  $s$  為在該測站觀測方向之總數，在此處如以  $n$  代表固定方向之數目，亦可書以  $n+2$ ，因新點方向共有兩個也。

若新點方向僅有一個，則相當於(36)\*之改正數方程式為：

$$\begin{aligned} v_1 &= a_1 dx_1 + b_1 dy_1 - l_1 & \text{權: } & 1 \\ v' &= a_1 dx_1 + b_1 dy_1 - l_1 & \text{權: } & -\frac{1}{n+1} \end{aligned}$$

此兩方程式之右端完全相同，故可合而為一：

$$v_1 = a_1 dx_1 + b_1 dy_1 - l_1 \quad \text{權: } 1 - \frac{1}{n+1} = \frac{n}{n+1} \quad (38)$$

與第五節之(17)，(20)兩式固相同也。

式(36)為理論上嚴格之方法，但對於普通之應用，有時不必需，亦可逕將  $v_1 v_2$  均用式(38)之方法列出：

$$\left. \begin{aligned} v_1 &= a_1 dx_1 + b_1 dy_1 - l_1 & \text{權: } & \frac{n}{n+1} \\ v_2 &= a_2 dx_2 + b_2 dy_2 - l_2 & \text{權: } & \frac{n}{n+1} \end{aligned} \right\} \quad (39)$$

甚或有時其權值  $\frac{n}{n+1}$  亦不用嚴格值，而一概命之為  $\frac{1}{2}$ ，蓋假定固定方向數為  $r$  之情形也。此種簡略方法對於平差之結果影響固極小，而計算工作則因此減少甚多。

在雙點定位時，內方向之改正數方程式與後方交會定點法無異，惟除自己知點至已知點之方向外，此時尚有兩未知點間之方向，其改正數方程式亦可由第三節之普遍公式(10)中推得，當第三圖  $P$  及  $P_1$  均為未知點時，自  $P_1$  觀測  $P$  之方向改正與坐標變遷之關係為：

$$da_1 = \frac{\cos \alpha_1}{S_1} dx_1 - \frac{\sin \alpha_1}{S_1} dy_1 - \frac{\cos \alpha}{S} dx + \frac{\sin \alpha}{S} dy \quad (40)$$

反向觀測自  $P$  測視  $P_1$  時，以同理得：

$$da = \frac{\cos \alpha}{S} dx - \frac{\sin \alpha}{S} dy - \frac{\cos \alpha_1}{S_1} dx_1 + \frac{\sin \alpha_1}{S_1} dy_1 \quad (41)$$

但上二式之方向角  $\alpha$  與  $\alpha_1$  之間相差適為  $180^\circ$ ，自上節式(32)之關係，設自  $P_1$  點觀測之改正數方程式為：

$$v_1 = -dx_1 + adx_1 + bdy_1 + cdx + ddy - l_1 \quad (42)$$

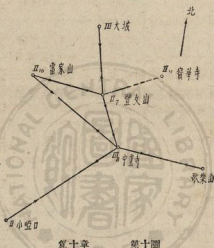
時，則自  $P$  點觀測之改正數方程式應為：

$$v = -dz + adx_1 + bdy_1 + cdz + ddy - l \quad (43)$$

即二誤差方程式除其定向值及常數項外完全相同也。

例：

應用雙點定位法由寶華山，歌樂山，小啞口，雷家山及大坡等五已知點測求豐文山及中雲寺二未知點之點位。各方向觀測值取自第五節之成



果表。二新點之近似坐標設求得為：

	$x$	$y$
III 7 豐文山	8628301.43	218827.71
III 8 中雲寺	3630391.90	213630.30

由而求得各方向線之近似方位角及距離表列如下：

$P_a \rightarrow P_b$	$\rho_a^b$	$S$
II 10 $\rightarrow$ III 7	105° 42' 03" .5	4.06
II 11 $\rightarrow$ III 7	243° 44' 29" .2	7.18
III 1 $\rightarrow$ III 7	189° 21' 32" .3	6.23
III 8 $\rightarrow$ III 7	340° 55' 29" .5	5.50
II 10 $\rightarrow$ III 8	137° 51' 26" .1	8.49
II 12 $\rightarrow$ III 8	52° 45' 53" .1	11.70
II 13 $\rightarrow$ III 8	283° 21' 34" .8	7.45

下表列其方向係數及改正數方程式之常數值：

號數	測站	視準點	$u$	$v$	$S$ (公里)	$\alpha'$ $r$	$\alpha_0$ $\alpha_0$	$\alpha_0 - r$	$-(\alpha' - \alpha)$ $-(r + z_0 - \alpha_0)$
外方向									
1	II 10	III 7	- 5.58	- 19.86	4.06	105° 42' 03" .3	105° 42' 03" .5		+
2	III 1	III 7	- 20.35	+ 3.36	6.23	189 21 40.2	189 21 32.3		- 7.9
3	II 12	III 8	+ 12.48	- 16.43	11.70	52 45 51.1	52 45 53.1		
4	II 13	III 8	+ 4.77	+ 20.07	7.45	283 21 29.5	283 21 34.8		
5	II 10	III 8	- 15.28	- 13.85	8.49	137 51 26.0	137 51 26.1		
內方向									
6	III 7	II 10	+ 5.58	+ 19.86	4.06	00 00 00.0	285 42 03.5	285 42 03.5	- 2.9
7	III 7	III 1	+ 20.35	- 3.36	6.23	83 39 30.0	9 21 32.3		(2.3) - 4.1
8	III 7	II 11	+ 9.13	- 18.50	7.18	138 02 22.4	63 44 29.2		(6.8) + 0.4
9	III 7	III 8	- 19.50	- 6.72	5.00	235 17 16.4	160 59 29.5		13.1 + 6.7
(27) 285 42 06.4									
10	III 8	II 12	- 12.48	+ 16.43	11.70	25 02 02.7	232 45 58.1	207 43 50.4	- 1.0
11	II* 10	+ 15.28	+ 13.85	8.49	110 07 42.4	317 51 26.1		43.7	- 7.7
12	III 7	+ 19.50	+ 6.72	5.50	133 15 33.1	340 59 29.5		56.4	+ 5.0
13	II 13	- 4.77	- 20.07	7.45	255 37 39.0	103 21 34.8		54.9	+ 3.5
(28) 207 43 51.4									

外方向之權取  $2/3$ ，內方向之權取  $1$ ，蓋按此次觀測將法規已知點固定方向概以取二個方向為準則也。又以觀測時所用儀器不同，在 IIII 大坡點之觀測係用威特 T 2 號經緯儀，其餘係用威特 T 2 號經緯儀，故由二種儀器精度之不同，復給與  $1:1/2$  權之比例。下表列其改正數方程式之各項係數，各新點觀測之定向角係用士賴伯負權法以銷除之。

點數	$a = \frac{\pm u}{S}$	$b = \frac{\pm v}{S}$	$c = \frac{\pm u}{S}$	$d = \frac{\pm v}{S}$	$-l$	$S$	$p$
1	-1.37	-4.89			+0.2	-6.06	$\frac{1}{3}$
2	-3.26	+0.54			-7.9	-10.62	$\frac{2}{3}$
3			+1.07	-1.40	+2.0	+1.67	$\frac{1}{3}$
4			+0.65	+2.77	+5.3	+8.72	$\frac{1}{3}$
5			-1.81	-1.63	-0.1	-2.34	$\frac{1}{3}$
6	-1.37	-4.89			-2.9	-9.16	$\frac{1}{3}$
7	-3.26	+0.54			-4.1	-6.82	$\frac{1}{3}$
8	-1.27	+2.58			+0.4	+1.71	$\frac{1}{3}$
9	+3.55	+1.22	-3.55	-1.22	+6.7	+6.70	$\frac{1}{3}$
1'	-1.18	-0.28	-1.78	-0.61	+0.15	-3.80	$-\frac{1}{3}$
10			+1.07	-1.40	-1.0	-1.33	$\frac{1}{3}$
11			-1.81	-1.63	-7.7	-11.14	$\frac{1}{3}$
12	+3.55	+1.22	-3.55	-1.22	+5.0	+5.60	$\frac{1}{3}$
13			+0.65	+2.77	+3.5	+6.92	$\frac{1}{3}$
2'	+1.78	+0.61	-1.82	-0.74	-0.1	-0.27	$-\frac{1}{3}$

\* 外方向用「+」號，內方向用「-」號，但對第二新點之係數則反是。

因得法方程式為：

$$\begin{aligned}
 +25.15 dx_a + 5.55 dy_a - 12.06 dx_b - 4.03 dy_b + 46.38 &= 0 \\
 +24.85 dy_a - 4.01 dx_b - 1.34 dy_b + 10.49 &= 0 \\
 +13.40 dx_b + 5.80 dy_b - 11.46 &= 0 \\
 +11.23 dy_b + 8.59 &= 0 \\
 +136.22 &= 0
 \end{aligned}$$

解算之得：

$$\begin{aligned}
 dx_a &= -2.41 \text{ 公寸} & dy_a &= -0.08 \text{ 公寸} & dx_b &= -0.809 \text{ 公寸} & dy_b &= -1.222 \text{ 公寸} \\
 Q_{11} &= 0.206 & Q_{22} &= 0.268 & Q_{33} &= 0.341 & Q_{44} &= 0.404 \\
 dz_a &= +2.54 & dz_b &= -1.02
 \end{aligned}$$

更表列其中誤差之計算：

號數	$\frac{-dz_a}{-dz_b}$	$adx_a$	$bdy_a$	$cdx_b$	$ddy_b$	-1	$v$	$pvv$	$\frac{a'}{r}$	$\frac{a+v}{r+ax, b+v}$
1		+3.30	+0.39			+0.20	+3.89	5.04	105° 42' 33"	07.2
2		+7.80	-0.04			-7.90	-0.03	0.00	189 21 40.2	40.1
								5.04		
3				-0.87	+1.71	+2.0	+2.84	2.69	52 45 51.1	53.9
4				-0.53	-3.36	+5.3	+1.39	0.64	283 21 29.5	30.9
5				+1.46	+1.99	+0.1	+3.55	4.20	137 51 26.0	29.6
								7.53		
$z_{ab} = z_0 + dz = 285^\circ 42' 06.4 + 2.5 = 285^\circ 42' 8''.9$										
6	-2.54	+3.30	+0.39			-2.9	-1.75	1.53	00 00 00.0	285 42 07.1
7	-2.54	+7.80	-0.04			+4.1	+1.18	0.69	83 39 30.0	9 21 40.1
8	-2.54	+3.00	-0.21			+0.4	+0.71	0.25	138 02 22.4	63 44 32.0
9	-2.54	-8.50	-0.10	+0.85	+1.49	+6.7	-0.14	0.01	235 17 16.4	160 69 25.2
								2.48		
$z_{ab} = z_0 = 207^\circ 43' 51''.4 - 1.0 = 207^\circ 43' 50''.4$										
10	+1.00			-0.87	+1.71	-1.0	+0.86	0.37	25 02 2.7	232 45 54.0
11	+1.00			+1.46	+1.99	-7.7	-3.23	5.21	110 07 42.4	317 51 29.0
12	+1.00	-8.50	-0.10	+2.87	+1.49	+5.0	+1.72	1.48	133 15 33.1	340 69 25.2
13	+1.00			-0.53	-3.36	+3.5	+0.61	0.19	255 37 37.9	103 21 30.9
								7.25		

$$[pvv] = 5.04 + 2.48 + 7.53 + 7.25 = 22.30$$

$$m = \sqrt{\frac{[pvv]}{n-6}} = \pm 1''.79$$

下表列最後距離及方位角之計算

	$\begin{array}{c} \uparrow \\ P_1 \\ P_2 \end{array}$	$x_0$	$y_0$	$\log \Delta x$
		$x_1$	$y_1$	$\log \Delta y$
		$\Delta x = x_0 - x_1$	$\Delta y = y_0 - y_1$	$\log \tan P_{ab}$
				$\nu_{ab}$
合 II	10	3024694.89	219925.86	3.5917650 n
合 III	7	3028601.19	218827.70	3.0406656
		- 3003.30	+ 1098.16	0.5511000 n
				285° 42' 07''.2

合 II	1		3629615.25		224979.03	3.0060637
合 III	7		3628601.19		218827.70	3.7889690
		+	1014.06	+	6151.33	9.2170947
						9°21'46".1
合 II	11		3635045.46		222006.75	3.8091736
合 III	7		3628601.19		218827.70	3.5022973
		+	6444.27	+	3179.05	0.3068763
						63°44'32".0
合 III	8		3630391.82		213630.18	3.2530059
合 III	7		3628601.19		218827.70	3.7157962 n
		+	1790.63	-	5197.52	9.5372097 n
						160°59'25".2
合 II	12		3621079.88		206553.06	3.9690402 n
合 III	8		3630391.82		213630.18	3.8498565 n
		-	9311.94	-	7077.12	0.1191837
						237°45'54".0
合 II	13		3637643.67		211908.08	3.8604488
合 III	8		3630391.82		213630.18	3.2390584 n
		+	7251.85	-	1722.10	0.6243904
						103°21'31".0
合 II	10		3624644.89		219925.86	3.7556409 n
合 III	8		3630391.82		213630.18	3.7990426
		-	5696.93	+	6295.68	9.9565983 n
						317°51'29".5

雙點交會定點法之結果為：

合 7 豐文山

$$x = 3628601.19 \pm 0.05$$

$$y = 218827.70 \pm 0.04$$

合 8 中雲寺

$$x = 3630391.82 \pm 0.07$$

$$y = 213630.18 \pm 0.06$$

### 第九節 網狀交會定位法

同時用交會方法決定之點數增多時即為多點交會定位，或稱為網狀交會，其改正數方程式之排列，與雙點交會定點情形完全相同，計包括自己知點至未知點，自未知點至已知點，及自未知點至未知點之三種情形。其未知數之數目除各測站之定向值：可於列出方程式之前消去外，尚有





II 5	0° 0' 00".0	III13	0° 00' 00".0	II 7	0° 00' 00".0
III12	51° 12' 07".1	III12	52° 14' 13".9	III13	41° 38' 47".7
III14	148° 02' 45".2	III15	290° 47' 19".2	III14	73° 54' 55".2
III15	226° 34' 18".7				
II 7	254° 33' 05".1				

其已知點之坐標及諸新點之近似坐標值各為：

已知點：

點 名	坐 標 值	
	x	y
II 3 燈 山	3639568.94	243964.16
II 5 鷄 公 山	3639525.70	238422.90
II 7 沙 兒 崗	3637931.31	234036.88

新點：

點 名	近 似 坐 標 值		改 正 值
	(x)	(y)	
III 11 杉 樹 林	36 42 945.44	2 43 301.96	$dx_1 dy_1$
III 12 坡 頂	36 42 390.34	2 40 187.13	$dx_2 dy_2$
III 13 老 鴉 山	33 40 539.40	2 36 313.39	$dx_3 dy_3$
III 14 觀 音 堂	36 42 859.59	2 24 819.97	$dx_4 dy_4$
III 15 龍 濟 寺	36 38 796.82	2 31 750.88	$dx_5 dy_5$

今取新點 III12 坡頂之觀測為例，演化其計算過程為：

誤差方程式之常數項：

號 測 站	視 準 點	v	u	s	r	$a_0$	$a_0 - r$	$-(r_0 + z_0 - a_0)$
1	III12 II 3	+16.40	+12.51	4.751	312° 33' 19".	3.322° 33' 39".8	16° 06' 20".0	+ 2".20
2	II 5	-10.82	+17.57	3.364	228° 16' 01".	0.238° 22' 21".2	20".2	+ 2".40
3	III11	+20.30	- 3.62	3.164	00° 10' 10".0	10° 16' 19".0	18".0	+ 1".20
4	III13	- 18.61	+ 8.89	4.293	195° 25' 52".	4.265° 32' 21".4	25".0	+11".20
5	III14	- 20.54	- 1.94	5.32	164° 31' 18".	1.74° 37' 19".8	10".1	-16".90

$$z_0 = 10° 06' 17".8$$

誤差方程式：

號數	$dx_1$	$dy_1$	$dx_2$	$dy_2$	$dx_3$	$dy_3$	$dx_4$	$dy_4$	$-l$	$S$	$p$
1			-3.46	-2.63					+ 2.20	+ 3.89	1
2			+3.22	-5.22					+ 2.40	- 0.40	1
3	+6.42	-1.14	-6.42	+1.14					+ 1.20	- 1.20	1
4			+4.33	-2.67	-4.33	+2.67			+11.20	-11.20	1
5			+3.81	+0.36			-3.81	-0.36	-16.90	+16.90	1
1'	+6.42	-1.14	+1.48	-8.42	-4.33	+2.67	-3.81	-0.36	+ 6.10	+ 7.99	-1

所組成之法方程式為：

$dx_1$	$dy_1$	$dx_2$	$dy_2$	$dx_3$	$dy_3$	$dx_4$	$dy_4$	$-l$	$S$
+32.18	- 5.86	-43.12	+18.13	+ 5.56	- 2.66	+ 4.89	+ 0.46	+ 7.57	-17.96
+ 1.04	+ 7.66	- 3.22	- 0.99	+ 0.47	- 0.87	- 0.87	- 0.08	- 1.35	+ 3.19
		+96.39	-20.09	-17.46	+ 8.35	-13.40	- 1.27	-23.50	+ 6.47
			+25.70	+ 1.64	- 0.83	- 7.77	- 0.73	-43.04	+33.20
				+15.00	- 7.16	- 3.29	- 0.50	-48.41	+55.42
					+ 3.43	+ 1.57	+ 0.14	+33.14	-26.48
						+11.62	+ 1.10	+64.47	-58.30
							+ 0.10	+ 6.69	- 5.50

總列所有各測站觀測所得之法方程式，總和之即為所求之法方程式。

茲僅列其居首之四項如下：

測 站	$dx_1$	$dy_1$	$dx_2$	$dy_2$
II 3 燈山	+ 0.83	+ 4.32	.....	.....
		+22.35	.....	.....
			+ 7.96	+ 6.07
II 5 鷓公山	+ 5.38	- 3.77	.....	.....
		+ 2.64	.....	.....
			+ 6.91	-11.21
II 7 沙兒崗	.....	.....	.....	.....
III 11 杉樹林	+28.43	+17.52	-24.21	+ 4.30
		+10.81	-14.92	+ 2.65
			+20.61	- 3.66
			+ 0.65	

	<u>+32.98</u>	- 5.86 <u>+ 1.04</u>	- 43.12 <u>+ 7.66</u> <u>+96.39</u>	+18.13 <u>- 3.22</u> <u>-20.09</u> <u>+25.70</u>
III 12 坡 頂			<u>+15.00</u>	- 7.17 <u>+ 3.42</u>
III 13 老 鴉 山			<u>+ 9.68</u>	+ 0.91 <u>+ 0.09</u>
III 14 觀 音 堂	.....	.....	.....	.....
III 15 龍 車 寺	<u>+67.62</u>	+12.21 <u>+36.84</u>	-67.33 <u>- 7.16</u> <u>+156.57</u>	+22.43 <u>- 0.57</u> <u>-35.15</u> <u>+52.64</u>
總 和				

解算之得：

$$\begin{array}{llllll}
 dx_1 = -0.33 & dx_2 = -0.44 & dx_3 = +0.57 & dx_4 = +4.74 & dx_5 = +0.27 \\
 dy_1 = +0.56 & dy_2 = +0.27 & dy_3 = -2.06 & dy_4 = -1.56 & dy_5 = +4.20
 \end{array}$$

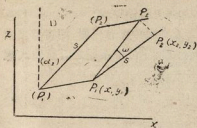
由而求得之點位坐標值及其中誤差各為：

點	$x$	$y$
III 11 杉樹林	36 42 945.44 ± 0.07	2 43 302.02 ± 0.06
III 12 坡 頂	36 42 350.50 ± 0.05	2 40 187.16 ± 0.06
III 13 老 鴉 山	36 40 539.44 ± 0.03	2 36 313.18 ± 0.05
III 14 觀 音 堂	36 42 895.12 ± 0.09	2 34 819.81 ± 0.08
III 15 龍 車 寺	36 88 796.85 ± 0.06	2 31 751.30 ± 0.11

### 第十節 有距離條件之交會定位法

在雙點定位或多點定位之時，有時二新點間之距離為已知，或其點間之距離甚近，極易直接量測而得，則此時交會定點法之計算內須附有此固定距離之條件。此條件可即在計算新點之近似坐標時顧及之。其法：先求一未知點坐標之近似值，然後依二點間量得之距離及二點間近似之方向角計算第二點之坐標近似值。

設第十二圖  $P_1 P_2$  為二未知點，其間之固定距離為  $S$ ，而其坐標設各為  $x_1 y_1$  與  $x_2 y_2$ ， $(P_1)$  與  $(P_2)$  為其近似坐標所決定之點位，其坐標設各為



第十章 第十二圖

$(x_1)(y_1)$  與  $(x_2)(y_2)$ 。今命  $dx, dy, dx_2, dy_2$  爲其近似以坐標之改正數，則得：

$$\left. \begin{aligned} (y_1) + dy_1 &= y_1 \\ (y_2) + dy_2 &= y_2 \\ (x_1) + dx_1 &= x_1 \\ (x_2) + dx_2 &= x_2 \end{aligned} \right\} (44)$$

按第十二圖依  $(P_1)(P_2) P_1'$  點構成

平行四邊形得  $P_2'$  點，由式(44)得：

$$\left. \begin{aligned} dx_2 - dx_1 &= (x_2 - x_1) - [(x_2) - (x_1)] = (x_2 - x_1) - (x_{P_2'} - x_1) \\ &= x_2 - x_{P_2'} = +S \frac{w}{\rho} \cos(\alpha_{12}) \\ dy_2 - dy_1 &= (y_2 - y_1) - [(y_2) - (y_1)] = (y_2 - y_1) - (y_{P_2'} - y_1) \\ &= y_2 - y_{P_2'} = -S \frac{w}{\rho} \sin(\alpha_{12}) \end{aligned} \right\} (45)$$

$w$  爲近似方向角  $(\alpha_{12})$  在平差後所求得之改正數。由第十二圖又知

$$S \sin(\alpha_{12}) = (x_2) - (x_1) \quad S \cos(\alpha_{12}) = (y_1) - (y_1)$$

故式(45)可化爲：

$$\left. \begin{aligned} dx_2 &= dx_1 + \frac{w}{\rho} (y_2) - (y_1) \\ dy_2 &= dy_1 - \frac{w}{\rho} (x_2) - (x_1) \end{aligned} \right\} (46)$$

式(46)代表保持  $P_1 P_2$  點距離之條件，由此二方程式可以使二坐標未知數  $dx_2, dy_2$  在改正數方程式中消除，但同時增加未知數  $w$  一項。

平差時先將各內外方向線之改正數方程式按前數節所述之方法列出，然後用式(46)之關係，消去一未知點之兩坐標未知數，兩未知點  $P_1 P_2$  間之方向改正數方程式將更爲簡單。茲仍用以前習用之符號以有括弧者代表其近似值，演化如下：

$$\left. \begin{aligned} r_1 &= a_1 - a' = [(a_1) + w] - (r_1 + (z_1) + dz_1) \\ &= -dz_1 + w - (r_1 + (z_1) - (a_1)) = -dz_1 + w - l_1 \\ \text{同理} \quad r_2 &= a_2 - a' = -dz_2 + w - (r_2 + (z_2) - (a_2)) \\ &= -dz_2 + w - l_2 \end{aligned} \right\} (45)^*$$

故在此二式中，坐標未知數已全不存在，關係更較簡單矣。

計算中誤差時，須注意法方程式中之未知數雖僅有三個，而實際之未知數則有五個，包括  $dx_1, dy_1, dx_2, dy_2$  及  $w$ ，故權單位中誤差之計算公式應為：

$$m = \sqrt{\frac{[vw]}{n-5}} \quad (46)^*$$

坐標  $x_1, y_1$  及  $w$  之中誤差，仍可由法方程式解算所得之權係數求出；惟  $x_2$  與  $y_2$  因為直接解算諸未知數之函數：

$$dx_2 = dx_1 + pw, \quad dy_2 = dy_1 + qw \quad (47)$$

故須依未知數函數之中誤差公式求其中誤差。其公式為：

$$F = f_1 dx_1 + f_2 dy_1 + f_3 dw \quad (48)$$

求  $x_2$  之權時，按式(46)  $f_1$  為 1,  $f_2$  為零，而  $f_3$  為  $+\frac{(y_2) - (y_1)}{\rho}$ ；求  $y_2$  之

權時，則  $f_1$  為零， $f_2$  為 1，而  $f_3$  為  $-\frac{(x_2) - (x_1)}{\rho}$  也。

### 第十一節 誤差橢圓

由平差計算直接求得之坐標中誤差  $m_x, m_y$ ，僅能代表該點在縱橫兩坐標軸方向之精度。其值隨所選坐標軸之方向而異，故不足以作普遍點位誤差之代表。今泛言點位之中誤差為：

$$M = \sqrt{m_x^2 + m_y^2} \quad (49)$$

則此  $M$  值與坐標軸之方向無關，但仍缺乏實際之意義，因其不能代表任何方向之點位中誤差，且亦非各方向中誤差之平均值也。欲定一點在不同方向之中誤差，宜利用誤差橢圓以求之。茲將其理論及計算方法分為單點定位，雙點定位及普遍情形三種論述之。

#### (一) 單點定位

單點定位時之改正數方程式為：

$$\left. \begin{aligned} v_1 &= -l_1 + a_1x + b_1y \\ v_2 &= -l_2 + a_2x + b_2y \\ v_3 &= -l_3 + a_3x + b_3y \end{aligned} \right\} \quad (50)$$

相當之法方程式爲：

$$\left. \begin{aligned} [aa]x + [ab]y - [al] &= 0 \\ [ab]x + [bb]y - [bl] &= 0 \end{aligned} \right\} \quad (51)$$

由此求得該點在縱橫坐標軸方向之中誤差爲：

$$\left. \begin{aligned} m_x^2 &= \frac{\begin{vmatrix} 1 & [ab] \\ 0 & [bb] \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} [aa] & [ab] \\ [ab] & [bb] \end{vmatrix}} m^2 = \frac{[bb]}{[aa][bb] - [ab]^2} m^2 = \frac{[bb]}{D} m^2 \\ m_y^2 &= \frac{\begin{vmatrix} [aa] & 0 \\ [ab] & 1 \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} [aa] & [ab] \\ [ab] & [bb] \end{vmatrix}} m^2 = \frac{[aa]}{[aa][bb] - [ab]^2} m^2 = \frac{[aa]}{D} m^2 \end{aligned} \right\} \quad (52)$$

其中  $m$  爲權單位之中誤差，而

$$a = +\frac{\rho}{S} \cos \alpha \quad b = -\frac{\rho}{S} \sin \alpha \quad (53)$$

$$D = [aa][bb] - [ab]^2$$

欲證明  $M$  與坐標軸無關，可自

$$M = m_x^2 + m_y^2 = \frac{[aa] + [bb]}{D} m^2 \quad (54)$$

出發，其中

$$[aa] + [bb] = \left[ \frac{\rho^2}{S^2} \cos^2 \alpha \right] + \left[ \frac{\rho^2}{S^2} \sin^2 \alpha \right] = \frac{\rho^2}{S^2} \quad (55)$$

與  $\alpha$  無關，又

$$\begin{aligned} D &= [aa][bb] - [ab]^2 = (a_1^2 + a_2^2 + a_3^2 + \dots)(b_1^2 + b_2^2 + \dots) \\ &\quad - (c_1 b_1 + a_2 b_2 + \dots) = (a_1 b_2 - a_2 b_1)^2 + (a_1 b_3 - a_3 b_1)^2 + (a_2 b_3 \\ &\quad - a_3 b_2)^2 + \dots \end{aligned}$$

若以式(53)之關係代入則得：

$$D = \rho^2 \left\{ \frac{\sin^2(\alpha_1 - \alpha_2)}{S_1^2 S_2^2} + \frac{\sin^2(\alpha_1 - \alpha_3)}{S_1^2 S_3^2} + \frac{\sin^2(\alpha_2 - \alpha_3)}{S_2^2 S_3^2} + \dots \right\} \quad (56)$$

由此式可知  $D$  值只隨各方向間之夾角而不隨方向值之本身變化，故亦與

坐標軸方向無關。(55)及(56)既均與坐標軸之方向無關，由(54)之關係可知無論坐標軸取何方向， $M$ 值永為不變。

今欲求點位在任意方向之中誤差值，可想像使原有坐標軸作任意 $\beta$ 角之旋轉，今假定坐標軸之轉向為時鐘方向，則式(53)所代表之方向係數為：

$$a' = + \frac{\rho}{S} \cos(\alpha - \beta) \quad b = - \frac{\rho}{S} \sin(\alpha - \beta) \quad (57)$$

$$\begin{aligned} \text{而 } [a'a'] &= \rho^2 \left\{ \frac{\cos^2(\alpha_1 - \beta)}{S_1^2} + \frac{\cos^2(\alpha_2 - \beta)}{S_2^2} + \dots \right\} \\ &= \rho^2 \left\{ \left[ \frac{\cos \alpha^2}{S^2} \right] \cos^2 \beta + \left[ \frac{\sin^2 \alpha}{S^2} \right] \sin^2 \beta + \left[ \frac{\sin \alpha \cos \alpha}{S^2} \right] \sin 2\beta \right\} \end{aligned}$$

按式(53)之關係，上式可化為：

$$[a'a'] = [aa] \cos^2 \beta + [bb] \sin^2 \beta - [ab] \sin 2\beta \quad (58)$$

$$\text{同理 } [b'b'] = [bb] \cos^2 \beta + [aa] \sin^2 \beta + [ab] \sin 2\beta$$

參考式(52)， $D$ 既與坐標軸之方向無關，則坐標軸轉動後，在此新軸方向之點位中誤差應為：

$$\left. \begin{aligned} m_1^2 &= m^2 \frac{[b'b']}{D} = m^2 \frac{[aa] \sin^2 \beta + [bb] \cos^2 \beta + [ab] \sin 2\beta}{D} \\ m_2^2 &= m^2 \frac{[a'a']}{D} = m^2 \frac{[aa] \cos^2 \beta + [bb] \sin^2 \beta - [ab] \sin 2\beta}{D} \end{aligned} \right\} (59)$$

命 $\beta$ 為任何一角度，即可求出與原來坐標軸成該角度之方向內之坐標中誤差：

欲知 $\beta$ 為何角 $\beta_0$ 時 $m_1$ 或 $m_2$ 為最大值或最小值，可將式(59)依 $\beta$ 微分，使等於零，因 $D$ 與 $\beta$ 無關，故可命

$$\left. \begin{aligned} \frac{d[a'a']}{d\beta} &= -([aa] - [bb]) \sin \alpha \beta_0 - 2[ab] \cos 2\beta_0 = 0 \\ \frac{d[b'b']}{d\beta} &= +([aa] - [bb]) \sin 2\beta_0 + 2[ab] \cos 2\beta_0 = 0 \end{aligned} \right\} (60)$$

由上式可得：

$$\tan 2\beta_0 = \frac{-2[ab]}{[aa] - [bb]} \quad (61)$$

解式(61)得  $2\beta_0$  及  $2\beta_0 \pm 180^\circ$  或  $\beta_0$  及  $\beta_0 \pm 90^\circ$  二值，二者為相互垂直之方向，其一為中誤差最大之方向，另一為中誤差最小之方向。按式(59)此兩中誤差值為：

$$\left. \begin{aligned} B^2 &= m^2 \frac{[aa] \sin^2 \beta_0 + [bb] \cos^2 \beta_0 + [ab] \sin 2\beta_0}{D} \\ A^2 &= m^2 \frac{[aa] \cos^2 \beta_0 + [bb] \sin^2 \beta_0 - [ab] \sin 2\beta_0}{D} \end{aligned} \right\} \quad (62)$$

式(62)尚可化簡，因由

$$\sin^2 \beta_0 = \frac{1 - \cos 2\beta_0}{2}, \quad \cos^2 \beta_0 = \frac{1 + \cos 2\beta_0}{2} \quad (63)$$

及

$$\begin{aligned} \cos 2\beta_0 &= \frac{1}{\sqrt{1 + \tan^2 2\beta_0}} = \frac{1}{\sqrt{1 + \frac{4[ab]^2}{([aa] - [bb])^2}}} \\ &= \frac{1}{\sqrt{\frac{([aa] - [bb])^2 + 4[ab]^2}{([aa] - [bb])^2}}} = \frac{[aa] - [bb]}{\sqrt{([aa] - [bb])^2 + 4[ab]^2}} \end{aligned} \quad (64)$$

若命

$$W = \sqrt{([aa] - [bb])^2 + 4[ab]^2} \quad (65)$$

式(64)可簡書為：

$$\cos 2\beta_0 = \frac{[aa] - [bb]}{W} \quad (66)$$

式(66)與式(61)相比，得：

$$\sin 2\beta_0 = \frac{-2[ab]}{W} \quad (67)$$

此時可假定  $W$  值恆為正數，以確定  $2\beta_0$  所居之象限。

將式(66)之結果代入式(63)，得：

$$\left. \begin{aligned} \sin^2 \beta_0 &= \frac{1 - \cos 2\beta_0}{2} = \frac{W - [aa] + [bb]}{2W} \\ \cos^2 \beta_0 &= \frac{1 + \cos 2\beta_0}{2} = \frac{W + [aa] - [bb]}{2W} \end{aligned} \right\} \quad (68)$$



更將(67)與(68)代於式(63)內而簡化之得：

$$B^2 = m^2 \frac{[aa] + [bb] - W}{2D} \quad A^2 = m^2 \frac{[aa] + [bb] + W}{2D} \quad (69)$$

前既假定  $W$  恆為正值，則  $A > B$ ，故  $A$  為坐標中誤差之最大值，而  $B$  為其最小值。此時之坐標中誤差最小值  $B$  相當於式(59)之  $m_1$ ，即式(52)之  $m_x$ 。今如仍用原來之坐標方向，則知此誤差最小值  $B$  之方向與原來  $x$  軸之夾角為  $\beta_0$ ，或言誤差最大值  $A$  方向與原來之  $y$  軸之夾角亦為  $\beta_0$ ，今稱此後者之夾角為  $\theta_0$ ，則：

$$\theta_0 = \beta_0 \quad (70)$$

參考式(61)，則 
$$\tan \angle \theta_0 = \frac{-2[ab]}{+([aa] - [bb])} \quad (71)$$

$\theta_0$  實即相當於坐標中誤差最大值之方向角。

既求得  $A$ ， $B$ ，與  $\theta_0$  之值後，可以  $A$  為長軸， $\theta_0$  為其方向角， $B$  為短軸，作一橢圓，此橢圓即名為誤差橢圓，其公式為：

$$\frac{u^2}{A^2} + \frac{v^2}{B^2} = 1 \quad (72)$$

$u$ ， $v$  為以其長短軸所決定之坐標系。今將以上所得結果再總列於下：

$$\tan 2\beta_0 = \frac{-2[ab]}{+([aa] - [bb])}, \quad \theta_0 = \beta_0 \pm 90^\circ \quad (73)$$

$$W = +\sqrt{([aa] - [bb])^2 + 4[ab]^2} = \frac{-2[ab]}{\sin \angle \beta_0} = \frac{[aa] - [bb]}{\cos \angle \beta_0} \quad (74)$$

$$\left. \begin{aligned} m^2_{\text{最大值}} &= m^2 \frac{[aa] + [bb] + W}{2D} = A^2 \text{ 方向角 } \theta_0 \\ m^2_{\text{最小值}} &= m^2 \frac{[aa] + [bb] - W}{2D} = B^2 \text{ 方向角 } \theta_0 \pm 90^\circ \end{aligned} \right\} \quad (75)$$

其次所須求者為各方向之坐標中誤差與誤差橢圓之關係。欲得此關係，應將式(52)之  $m_x$ ， $m_y$  兩式亦化為  $A$ ， $B$  及  $\theta_0$  之函數：

$$\begin{aligned} m_x^2 &= \frac{[bb]}{D} \quad m_y^2 = \frac{4W[bb]}{4WD} \quad m_z^2 = \frac{(W + [bb])^2 - (W - [bb])^2}{4WD} m^2 \\ &= \left\{ \frac{W + [bb]^2 - [aa]^2}{4WD} - \frac{(W - [bb])^2 - [aa]^2}{4WD} \right\} m^2 \end{aligned}$$

$$= \left\{ \left( \frac{[aa] + [bb] + W}{2D} \right) \left( \frac{W - [aa] + [bb]}{2W} \right) \right. \\ \left. + \left( \frac{[aa] + [bb] - W}{2D} \right) \left( \frac{W + [aa] - [bb]}{2W} \right) \right\} m^2$$

應用(68)與(69)之關係,可化簡之爲:

$$m_x^2 = A^2 \sin^2 \beta_0 + B^2 \cos^2 \beta_0 \quad (76)$$

或以  $\theta_0$  代  $\beta_0$ , 並同理求得  $m_y^2$  之公式, 合併書之, 遂爲

$$\left. \begin{aligned} m_x^2 &= A^2 \sin^2 \theta_0 + B^2 \cos^2 \theta_0 \\ m_y^2 &= A^2 \cos^2 \theta_0 + B^2 \sin^2 \theta_0 \end{aligned} \right\} \quad (77)$$

今如想像  $\theta_0$  爲一變值, 以  $\theta$  代表之, 則式(77)中之  $m_x, m_y$  亦可易爲在相當於  $\theta$  方向時之坐標中誤差  $m_1, m_2$ , 式(77)遂變爲一普遍公式:

$$\left. \begin{aligned} m_1^2 &= A^2 \sin^2 \theta + B^2 \cos^2 \theta \\ m_2^2 &= A^2 \cos^2 \theta + B^2 \sin^2 \theta \end{aligned} \right\} \quad (78)$$

此時須注意者, 即  $\theta$  之零方向爲誤差橢圓之長半徑方向, 故式(78)係以誤差橢圓之  $u, v$  爲坐標系。如以  $\theta$  及  $m_1$  (或  $m_2$ ) 爲極坐標, 作曲線, 將曲線上之各點與誤差橢圓之中心相連, 即得該方向內之坐標中誤差。

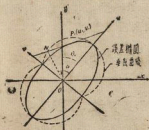
此處所欲證明者, 即此曲線應爲誤差橢圓之垂點曲線。自橢圓形上任意一點作一切線, 然後由橢圓中心作一垂線至此切線上。其相交之點名爲垂點, 連接所有此等垂點之曲線即爲垂點曲線。

按第十三圖設  $P_1(u_1, v_1)$  爲誤差橢圓上之一點, 則根據誤差橢圓公式(72), 在  $P_1$  點之切線公式應爲:

$$\frac{u_1}{A^2} u + \frac{v_1}{B^2} v = 1 \quad (79)$$

按解析幾何定理, 垂直於此切線通過橢圓中心之垂線與  $u$  軸所成角度  $\theta$  之公式爲:

$$\tan \theta = \frac{A^2 v_1}{B^2 u_1}$$



第十章 第十三圖

化成  $\sin \theta$  與  $\cos \theta$ , 即爲

$$\left. \begin{aligned} \cos \theta &= \frac{B^2 u_1}{\sqrt{(B^2 u_1)^2 + (A^2 v_1)^2}} \\ \sin \theta &= \frac{A^2 v_1}{\sqrt{(B^2 u_1)^2 + (A^2 v_1)^2}} \end{aligned} \right\} \quad (80)$$

又垂距  $ON$  爲：

$$\overline{ON} = \frac{1}{\sqrt{\left(\frac{u_1}{A^2}\right)^2 + \left(\frac{v_1}{B^2}\right)^2}} = \frac{A^2 B^2}{\sqrt{(B^2 u_1)^2 + (A^2 v_1)^2}} \quad (81)$$

因  $P_1$  係橢圓上之一點，故按式(79)

$$B^2 u_1^2 + A^2 v_1^2 = A^2 B^2 \quad (82)$$

聯合(81)與(82)，得：

$$\begin{aligned} \overline{ON}^2 &= \frac{A^2 B^2 (B^2 u_1^2 + A^2 v_1^2)}{(B^2 u_1)^2 + (A^2 v_1)^2} = \frac{A^2 B^4 u_1^2}{(B^2 u_1)^2 + (A^2 v_1)^2} \\ &\quad + \frac{B^2 A^4 v_1^2}{(B^2 u_1)^2 + (A^2 v_1)^2} \end{aligned}$$

根據式(80)，可將上式化爲：

$$\overline{ON}^2 = A^2 \cos^2 \theta + B^2 \sin^2 \theta \quad (83)$$

比較(78)與(83)即知  $ON$  與  $m_2$  相當，因此證明式(78)之曲線即爲誤差橢圓之垂點曲線。

實際欲求任意一方向之坐標中誤差時，先作該點之誤差橢圓，然後將該方向線  $ON$  繪出，作一線與  $ON$  垂直並切於誤差橢圓，此線與垂線相交於  $N$ ， $ON$  即代表該方向之坐標中誤差。

例：繼續第七節之例：

$$[aa] = 22.93 \quad [ab] = -1.79$$

$$[bb] = 34.42 \quad m = \pm 4'' . 17$$

$$\tan 2\theta_0 = \frac{-2[ab]}{+([aa] - [bb])} = \frac{+3.58}{-11.49} = -0.3115$$

$$\bullet \quad 2\theta = 162^\circ 41' 39''$$

$$\theta = 181^\circ 20' 50''$$

$$W^2 = ([aa] - [bb])^2 + 4[ab]^2 = (132.018 + 12.816) = 144.834$$

$$W = +12.004$$

$$D = [aa][bb] - [ab]^2 = +786.046, \quad 2D = +1572.092$$

$$A = \sqrt{\frac{m^2[aa] + [bb] + W}{2D}} = \sqrt{\frac{17.389 \frac{34.42 + 22.93 + 12.034}{1572.092}}{2D}}$$

$$= \pm 0.876 \text{ 公尺}$$

$$B = \sqrt{\frac{m^2[aa] + [bb] - W}{2D}} = \sqrt{\frac{17.389 \frac{34.42 + 22.93 + 12.034}{1572.092}}{2D}}$$

$$= \pm 0.708 \text{ 公尺}$$



第十章 第十四圖

## (二) 雙點定位

在雙點定點時其坐標之法方程式爲：

$$\begin{aligned} [aa]x_1 + [ab]y_1 + [ac]x_2 + [ad]y_2 - [al] &= 0 \\ + [bb]y_1 + [bc]x_2 + [bd]y_2 - [bl] &= 0 \\ + [cc]x_2 + [cd]y_2 - [cl] &= 0 \\ [dd] - [dl] &= 0 \end{aligned}$$

經二次約化後得：

$$\left. \begin{aligned} [cc \cdot 2]x_2 + [cd \cdot 2]y_2 - [cl \cdot 2] &= 0 \\ [cd \cdot 2]x_2 + [dd \cdot 2]y_2 - [dl \cdot 2] &= 0 \end{aligned} \right\} \quad (84)$$

式(84)與式(51)相似，故知求第二點之誤差橢圓時，可仍用單點定位時之諸公式(72-74)，惟此時以 $[cc \cdot 2]$ 代 $[aa]$ ； $[cd \cdot 2]$ 代 $[bb]$ 耳。

至於解求第一點之誤差橢圓時，則必須將法方程式之未知數次序顛倒，使 $x_2$ 與 $y_2$ 居於前二項，而使 $x_1$ 與 $y_1$ 爲末二項，則經二次約化之後得相當式(84)之公式爲：

$$\left. \begin{aligned} [aa \cdot 2]x_1 + [ab \cdot 2]y_1 - [al \cdot 2] &= 0 \\ [ab \cdot 2]x_1 + [bb \cdot 2]y_1 - [bl \cdot 2] &= 0 \end{aligned} \right\} \quad (85)$$

例：繼續第八節之例題

將第八節之例題中法方程式約化，經二次後得：

$$7.54 dx_0 + 3.84 dy_0 + 10.80 = 0$$

$$3.84 dx_0 + 10.58 dy_0 + 16.03 = 0$$

故  $[aa] = +7.54$ ,  $[bb] = +10.58$ ,  $[ab] = +3.84$   
 $m = \pm 1'' .79$

$$\tan 2\theta_0 = \frac{-2[ab]}{[aa] - [bb]} = \frac{-7.68}{-3.04} = +2.536$$

$$2\theta_0 = 248^\circ 29'$$

$$\theta_0 = 124^\circ 14'.5$$

$$W^2 = ([aa] - [bb])^2 + 4[ab]^2 = 9.18 + 58.98 = 68.16$$

$$W = +8.45$$

$$D = [aa][bb] - [ab]^2 = 64.81$$

$$2D = 129.62$$

$$A = m \sqrt{\frac{[aa] + [bb] + W}{2D}} = \pm 0.80 \text{ 公寸}$$

$$B = m \sqrt{\frac{[aa] + [bb] - W}{2D}} = \pm 0.49 \text{ 公寸}$$

以上之計算係屬於中雲寺者。復將此組法方程式次序倒換并約化二次，於是得：

$$14.16 dx_a + 1.89 dy_a + 34.19 = 0$$

$$1.89 dx_a + 23.63 dy_a + 6.43 = 0$$

故  $[aa] = 14.16$ ,  $[bb] = 23.63$ ,  $[ab] = +1.89$   
 $m = \pm 1'' .79$

$$\tan 2\theta_0 = \frac{-2[ab]}{[aa] - [bb]} = \frac{-3.78}{-9.47} = +0.899$$

$$2\theta_0 = 201^\circ 45'$$

$$\theta_0 = 100^\circ 52'.5$$

$$W = \sqrt{([aa] - [bb])^2 + 4[ab]^2} = \sqrt{103.86} = +10.18$$

$$D = [aa][bb] - [ab]^2 = 831.0$$

$$A = m \sqrt{\frac{[aa] + [bb] + W}{2D}} = \pm 0.48 \text{ 公寸}$$

$$B = m \sqrt{\frac{[aa] + [bb] - W}{2D}} = \pm 0.96 \text{ 公寸}$$

以上之計算係屬於豐文山。二新點之誤差橢圓以圖上一公分等於點位誤差為四公分之比例尺繪示於第十五圖。

### (三) 普通情形

以上所用之方法，係根據間接測觀平差法中法方程式之係數，是以欲求一點之誤差橢圓，必須將其未知數化為 (51) 或 (84) (85) 之形式。此種方法應用於單點定位時因極方便，但多點同時定位，或以條件觀測法平差時，前述之公式即不能適用。此困難可以改用權係數之方法克服之，蓋基本公式 (52) 亦可書作：

$$m_x^2 = [aa] m^2 \quad m_y^2 = [\beta\beta] m^2 \quad (86)$$

$\alpha, \beta$  為坐標值  $x, y$ ，之權係數，即：

$$\left. \begin{aligned} x &= \alpha_1 l_1 + \alpha_2 l_2 + \dots + \alpha_n l_n \\ y &= \beta_1 l_1 + \beta_2 l_2 + \dots + \beta_n l_n \end{aligned} \right\} \quad (87)$$

$l_1, l_2, \dots, l_n$  為觀測值。

權係數平方和  $[aa]$   $[\beta\beta]$  及乘積和  $[\alpha\beta]$  與前所應用之法方程式係數  $[aa]$   $[bb]$   $[ab]$  有下列之關係 (見第五章第十節)：

$$[aa]' = \frac{1}{[aa \cdot 1]}, \quad [\beta\beta]' = \frac{1}{[bb \cdot 1]}, \quad [\alpha\beta]' = \frac{1}{[ab \cdot 1]}$$

或將  $[aa \cdot 1]$   $[bb \cdot 1]$   $[ab \cdot 1]$  等展開，即得：

$$[aa] = \frac{[bb]}{D}, \quad [\beta\beta] = \frac{[aa]}{D}, \quad [\alpha\beta] = \frac{-[ab]}{D} \quad (88)$$

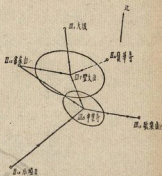
今如命

$$\Delta = [aa][\beta\beta] - [\alpha\beta][\alpha\beta] \quad (89)$$

則由式 (88) 可證明：

$$\Delta D = 1$$

而式 (88) 亦可化為：



第十章 第十五圖

$$[aa] = \frac{[\beta\beta]}{\Delta}, \quad [bb] = \frac{[aa]}{\Delta}, \quad [ab] = -\frac{[\alpha\beta]}{\Delta} \quad (90)$$

將式(90)之關係代入(73)(74)(75)及(69)諸式內，即得以權係數計算之公式：

$$\left. \begin{aligned} \tan 2\theta_0 &= \frac{+2[\alpha\beta]}{-([aa] - [\beta\beta])} \\ w^2 &= \frac{([aa] - [\beta\beta])^2 + 4[\alpha\beta]^2}{\Delta^2} = \frac{Q^2}{\Delta^2} \\ Q &= \sqrt{([aa] - [\beta\beta])^2 + 4[\alpha\beta]^2} = \frac{2[\alpha\beta]}{\sin^2\theta_0} = \frac{[aa] - [\beta\beta]}{\cos 2\theta_0} \\ A^2 &= m^2 \frac{[aa] + [\beta\beta] + Q}{2}; \quad B^2 = m^2 \frac{[aa] + [\beta\beta] - Q}{2} \end{aligned} \right\} (91)$$

以上諸式雖以單點定位之例導出，但在其他情形時，亦可適用，因權係數之值，決不因平差所取之形式而異，例如由(84)(85)兩式之形式亦可化為權係數之公式也。是以(91)為普遍之公式，無論採用何種方式平差，均可適用。

間接觀測：間接觀測之權係數總和 $[aa]$ ， $[\beta\beta]$ ， $[\alpha\beta]$ 可按權方程式附於法方程式後計算之，但在多點定位時，其中許多項如 $[\alpha\gamma]$ ， $[\alpha\delta]$ ， $[\beta\gamma]$ ， $[\beta\delta]$ 等均為不需要之值，故此時以單獨計算之方法為宜。關於 $[aa]$ ， $[\beta\beta]$ 之計算，已於第五章中論及，至於 $[\alpha\beta]$ 之計算公式可導出如下：

今如有某未知數之函數設為：

$$F = x + y = [a'] + [\beta'] = [(a + \beta)l]$$

則此函數之權倒數為：

$$\frac{1}{P_{x+y}} = [aa] + 2[\alpha\beta] + [\beta\beta] \quad (92)$$

易言之，亦可想像 $x + y$ 為未知數 $x$ ， $y$ 之函數，而應用第五章第十三節之公式算求之。此時

$$f_1 = 1, \quad f_2 = 0, \quad f_3 = 0, \quad f_4 = 0$$

$$f_1 = 0, \quad f_2 = 1, \quad f_3 = 0, \quad f_4 = 0$$

故 $x + y$ 之權倒數為：

$$\begin{aligned} \frac{1}{P_{x+y}} &= \frac{f_1^2}{[aa]} + \frac{[f_{2.1}]^2}{[bb \cdot 1]} + \frac{[f_{3.2}]^2}{[cc \cdot 2]} + \frac{[f_{4.3}]^2}{[dd \cdot 3]} \\ &+ \frac{f_1'^2}{[aa]} + \frac{[f'_{2.1}]^2}{[bb \cdot 1]} + \frac{[f'_{3.2}]^2}{[cc \cdot 2]} + \frac{[f'_{4.3}]^2}{[dd \cdot 3]} \\ &+ 2 \left( \frac{f_1 f_1'}{[aa]} + \frac{[f_{2.1}][f'_{2.1}]}{[bb \cdot 1]} + \frac{[f_{3.2}][f'_{3.2}]}{[cc \cdot 2]} + \frac{[f_{4.3}][f'_{4.3}]}{[dd \cdot 3]} \right) \end{aligned} \quad (93)$$

式(93)之前二項為 $[aa]$ 與 $[\beta\beta]$ ，故比較式(93)與式(90)時，可知：

$$[a\beta] = \frac{f_1 f_1'}{[aa]} + \frac{[f_{2.1}][f'_{2.1}]}{[bb \cdot 1]} + \frac{[f_{3.2}][f'_{3.2}]}{[cc \cdot 2]} + \frac{[f_{4.3}][f'_{4.3}]}{[dd \cdot 3]} \quad (94)$$

條件觀測：在條件觀測時， $[aa][\beta\beta]$ 之計算可按第六章第四節之公式(56)行之。

$$\left. \begin{aligned} \frac{1}{P_x} = [aa] &= [ff] - \frac{[af]^2}{[aa]} - \frac{[bf \cdot 1]^2}{[bb \cdot 1]} - \dots \\ \frac{1}{P_y} = [\beta\beta] &= [f'f'] - \frac{[af']^2}{[aa]} - \frac{[bf' \cdot 1]^2}{[bb \cdot 1]} - \dots \end{aligned} \right\} \quad (95)$$

今設求下列函數之權倒數：

$$F = x + y$$

應用權係數 $a, \beta$ ，可得：

$$\frac{1}{P_{x+y}} = [aa] + 2[a\beta] + [\beta\beta] \quad (96)$$

同理亦可按式(96)得：

$$\frac{1}{P_{x+y}} = [(f+f')^2] - \frac{[af+af']^2}{[aa]} - \frac{[(bf+bf') \cdot 1]^2}{[bb \cdot 1]} \quad (97)$$

其中

$$[(f+f')^2] = [ff] + 2[ff'] + [f'f']$$

$$[af+af']^2 = [af]^2 + 2[af][af'] + [af']^2$$

$$[(bf+bf') \cdot 1]^2 = [bf \cdot 1]^2 + 2[bf \cdot 1][bf' \cdot 1] + [bf' \cdot 1]^2$$

故式(97)可書為

$$\frac{1}{P_{x+y}} = [ff] - \frac{[af]^2}{[aa]} - \frac{[bf \cdot 1]^2}{[bb \cdot 1]} - \dots$$



$$\begin{aligned}
 & + [ff'] - \frac{[af']}{[aa]} - \frac{[bf'] \cdot 2}{[bb \cdot 1]} - \dots\dots \\
 & + 2 \left( [ff'] - \frac{[af'] [af']}{[aa]} - \frac{[bf' \cdot 1] [bf' \cdot 1]}{[bb \cdot 1]} - \dots\dots \right) \quad (98)
 \end{aligned}$$

將式(95)(96)與(98)相比較,可知:

$$[\alpha\beta] = [ff'] - \frac{[af'] [af']}{[aa]} - \frac{[bf' \cdot 1] [bf' \cdot 1]}{[bb \cdot 1]} \quad (99)$$

由此式可求得 $[\alpha\beta]$ 之值,然後應用式(91)定誤差橢圓。

例:求第八章第九節(第十七圖)點(4)之誤差橢圓。點(4)之位置係由基線(1)(2)計算而得,基線(1)(2)之長設為100000單位,此時之二未知數可認為自點(1)至點(4)距離 $\rho$ 之變遷 $\delta r$ 及與此方向垂直之變遷 $\rho \delta \psi$ ,設 $\psi$ 角為 $\angle(2)(1)(4)$ ,因得相當於式(86)之二未知數為:

$$dx = \delta \rho \quad dy = \rho \delta \psi$$

在後式內 $\rho$ 為常數,可隨後附入,命第一函數 $f = \rho$ 而第二函數 $f' = \psi$ 。其由第八章表九結果所得之 $\rho$ 與 $\varphi$ 之數值各為:

$$\log \rho = 4.99999813 \quad \psi = 90^\circ 0' 0'' .4755$$

今首求式(96)所代表之 $[aa]$ 與 $[\beta\beta]$ ,則

$$\text{函數 } f = \rho = 100000 \frac{\sin \angle(4)(2)(1)}{\sin \angle(1)(4)(2)}$$

$$\begin{aligned}
 \log \rho &= 5 + \log \sin(360 - 315^\circ 0' 0'' .6133 - \eta_4) \\
 &\quad - \log \sin(45^\circ 0' 0'' .6000 + \tau_2 - \tau_1)
 \end{aligned}$$

因得:

$$f_1 = \frac{\partial \rho}{\partial \lambda_1} = 0 \quad f_2 = \frac{\partial \rho}{\partial \lambda_2} = 0 \quad f_3 = \frac{\partial \rho}{\partial \lambda_3} = 0$$

$$f_4 = \frac{\partial \rho}{\partial \lambda_4} = -0.4849 \quad f_5 = \frac{d \rho}{d \lambda_5} = 0 \quad f_6 = \frac{d \rho}{d \lambda_6} = 0$$

$$f_7 = \frac{d \rho}{d \tau_2} = \frac{d \rho}{d \rho_4} = -0.4849 \quad f_8 = \frac{\partial \rho}{\partial r_1} = -f_7 = -0.4849$$

$$\text{函數 } f' = \psi + \xi_4 = \psi + \tau_2$$

因得:

$$f'_1=f'_3=f'_4=f'_5=f'_6=f'_7=f'_8=0 \quad f'_2=\frac{\partial f}{\partial \lambda_2}=1$$

故：

$$\left[\frac{ff}{\gamma}\right]=\frac{(-0.4849)^2}{\frac{15}{14}}+\frac{(+0.4849)^2}{1}+\frac{(-0.4849)^2}{1}=0.6897$$

$$\left[\frac{ff'}{\gamma}\right]=\frac{4}{3}=1.3333$$

將  $f_1 f_2 \dots f_8$ , 及  $f'_1 f'_2 \dots f'_8$  等值列於表五, 而求其各相當  $\frac{+af}{p}$  及  $\frac{af'}{p}$  之乘積則得:

$$\left[\frac{af}{p}\right]=+0.3233, \quad \left[\frac{bf}{p}\right]=-0.5172, \quad \left[\frac{cf}{p}\right]=-0.4849,$$

$$\left[\frac{df}{p}\right]=+1.4224,$$

$$\left[\frac{af'}{p}\right]=+0.6667, \quad \left[\frac{bf'}{p}\right]=+1.333, \quad \left[\frac{cf'}{p}\right]=+0.6667,$$

$$\left[\frac{df'}{p}\right]=0,$$

更參考第八章表八則得:

$$\left[\frac{bf \cdot 1}{p}\right]=-0.5172-0.40816 \times 0.3233=-0.6492$$

$$\left[\frac{cf \cdot 2}{p}\right]=-0.4849+0.23471 \times 0.3233+0.53179 \times 0.6492=-0.0638$$

$$\left[\frac{df \cdot 3}{p}\right]=+1.4224-0.66329 \times 0.3233-0.52413 \times 0.6492-0.35322 \times 0.0638=40.8452$$

同理得:

$$\left[\frac{bf' \cdot 1}{p}\right]=+1.0612, \quad \left[\frac{cf' \cdot 2}{p}\right]=+0.2589, \quad \left[\frac{df' \cdot 3}{p}\right]=+0.2054$$

故按式(95)參考表七(第八章)得:

$$\begin{aligned} [aa] &= 0.6897 - \frac{(0.3233)^2}{8.2666} - \frac{(-0.6492)^2}{8.7225} - \frac{(-0.0638)^2}{2.7006} + \frac{(+0.8452)^2}{8.1366} \\ &= 0.3152 \end{aligned}$$

$$[\beta\beta] = 1.3333 - \frac{(+0.6667)^2}{3.2666} - \frac{(+1.0612)^2}{3.7225} - \frac{(+0.2589)^2}{2.7006} - \frac{(+0.2054)^2}{3.1366}$$

$$= 0.8566$$

更按式(99)得:

$$[\alpha\beta] = 0 - \left\{ \frac{0.3233 \times 0.6667}{3.2666} - \frac{0.6492 \times 1.0612}{3.7225} - \frac{0.0638 \times 0.2589}{2.7006} + \frac{0.8452 \times 0.2054}{3.1366} \right\} = +0.06986$$

此種計算係根據  $f' = \psi$  算求，實則此時所檢討之誤差為  $\rho d\psi$ ，故所得各值應為：

$$[\alpha\alpha] = 0.3152 \quad [\beta\beta] = 0.8566 \left( \frac{100000}{206265} \right)^2 = 0.2013$$

$$[\alpha\beta] = +0.06986 \left( \frac{100000}{206265} \right) = +0.03387$$

此時式(89)各項均已算出，可以據之求誤差橢圓之各值，更由第八章之例，知權單位之中誤差為：

$$m = 0''.416, \text{ 按式(89):}$$

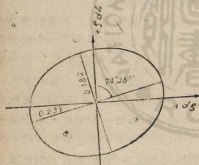
$$\tan 2\theta_0 = \frac{+2(0.03387)}{-(0.3152 - 0.2013)}$$

$$= -0.5947$$

$$2\theta_0 = 149^\circ 16'$$

$$\theta_0 = 74^\circ 38'$$

$$\theta_0 = 15^\circ 22'$$



第十章 第十六圖

$$Q = \frac{-( [\alpha\alpha] - [\beta\beta] )}{\cos 2\theta_0} = \frac{0.1139}{0.8596}$$

$$= 0.1325$$

$$A = 0.416 \sqrt{\frac{0.5165 + 0.1325}{2}}$$

$$= \pm 0.237$$

$$B = 0.416 \sqrt{\frac{0.5165 - 0.1325}{2}}$$

$$= \pm 0.182$$

## 第十一章 大規模三角網或三角鎖之平差

### 第一節 概論

昔歐美各邦所作之三角測量，其平差多採用強制附合之方法，使後作之三角測量附合於以前完成各部之上。此法實用上固極方便，且可不影響以前計算之成果，但輾轉附合，牽制漸多，以致各種系統誤差均集於後作之三角網中，其結果常使網形發生扭曲。故在大規模三角網進行至相當階段時，必須設法將所有觀測結果舉行調整之平差。此種大規模平差不僅可使一國內之三角網獲得合理之結果，其意義更可及於國際間三角網之連絡，使國際間測定地球形狀之工作亦能進入一新階段。

應用高斯約化法作大規模三角平差計算之困難有二：一為解算法方程式工作之繁巨，一為計算精度之不易維持。蓋三角網平差，一般均用條件法，即繫數法，網之規模愈大，則條件與法方程式之數目愈多，而法方程式解算之工作與法方程式數目之平方成比例，是以三角網之規模增大一倍，計算工作即增加三倍。至於計算精度，亦與法方程式數目有關，蓋約化次數愈多，約化後之係數值精度愈差；且約化至最後一法方程式求出最後一繫數值後，仍須代返各約化法方程式中，依次求出其他各繫數之值，直至求出第一繫數值為止。因此第一繫數值之精度最差，而最後一繫數值之精度最高。且一般法方程式內各項係數之值均甚小，經多次約化後，其值極易不可靠，是以大規模法方程式之解算中，為保持較好之精度，必須將各繫數計算之位數增加，因此亦增加計算之工作。

若專就理論而言，大規模三角網之平差原可同樣採用前數章所論及之方法，但因上述兩種實際困難，必須另設他法，以資補救，此即本章所欲討論之範圍。

應用高斯約化法解算法方程式之限度，約以五六十個未知數為限。逾此限度，則上述兩種困難即將顯着。倘法方程式之數目不過多，為補救上述困難之第二點，可採用顛倒法方程式次序之法。蓋根據上述之計算精度，最後一繫數之精度最高，而第一繫數值之精度最低。今若將法方程式

之次序完全顛倒，再算一次，則第一次計算精度較差之各繫數，此次均可得較好之精度。但應用此法時計算工作加倍而精度僅略事增高，故其應用，僅限於法方程式數目不甚多時。

此外高斯尚創用所謂分部漸近法。如有略大規模之法方程式，可將其分為數部。先解算第一部法方程式，將其中所有其他諸部之繫數項均先取消，如此求得第一部繫數之近似值，將其代入第二部法方程式中，並將第二部法方程式中仍含有之其他各部繫數項取消，而求第二部繫數之近似值。如此繼續，直至最後一部繫數求出為止，此為第一次近似值。今如將所有第二以下以至最後一部繫數之近似值代入第一部法方程式內，再從而求第一部繫數之值，則必與第一次近似值不符，但必比較更接近其應得之值。如此再順序解算一遍，求出所有繫數之第二次近似值。如第二次近似值仍不能滿足法方程式至滿意之程度，則必須再解算一遍，直至求出滿意之值為止。此種方法應用時計算工作自亦相當繁巨，但一般而論，可較全體解算大規模法方程式之工作為少。蓋吾人如將所有法方程式分為  $n$  部，則重複計算  $n$  次，始與全體解算之工作相當。但尚有一優點，即每次解算時，僅常數項不同，而各繫數係數之約化則不必重算。且在計算小規模之法方程式時，如偶有小誤，其影響僅限於一小部，不若全體解算時，一小誤差之存在，致使全局重算也。

上述之方法固可解決計算困難之一部，但仍嫌過繁，且其漸近之程度亦因不同之情形而異，故不能作為一般之應用方法。

關於解算大規模法方程式之嚴格方法，自克理格爾以後，始漸發展，博爾茲繼之創用擴展法及代替法，對於實用有極大之意義。此外愛格又用大地線法作嚴格解算之工具，對於三角鎖佈成網狀時之平差最為適宜，本章均將分別論之。

至於用簡略法解算大規模三角網，亦有若干發展，蓋簡略法之便利在能減少計算工作至極小之限度，如能慎加選擇，其結果不致與用嚴格法者相差過多，故本章亦將普通常用之簡略法作一介紹。

此外尚須提出者，即用坐標法作三角網平差之問題。一般情形之下，三角網平差全用繫數法，但在特殊情形下，坐標法亦自有其優點，故於章末特闢一節論之。

第二節 克里格爾分組平差法<sup>①</sup>

克里格爾分組平差法之原理，係將條件方程分為兩組，將第二組條件方程設法加以改化，使改化後之條件方程與第一組條件方程完全獨立，然後可分別求兩組繫數。今設兩組條件方程如下：

$$\left. \begin{aligned} a_1v_1 + a_2v_2 + a_3v_3 + a_4v_4 + w_1 &= 0 \\ b_1v_1 + b_2v_2 + b_3v_3 + b_4v_4 + w_2 &= 0 \\ c_1v_1 + c_2v_2 + c_3v_3 + c_4v_4 + w_3 &= 0 \end{aligned} \right\} \text{第一組} \quad (1)$$

$$\left. \begin{aligned} a_1v_1 + a_2v_2 + a_3v_3 + a_4v_4 + \varphi_1 &= 0 \\ \beta_1v_1 + \beta_2v_2 + \beta_3v_3 + \beta_4v_4 + \varphi_2 &= 0 \end{aligned} \right\} \text{第二組} \quad (2)$$

將第一組條件保持不變，但改化第二組，使之與第一組無關。分別乘第一組各式以  $\xi_1, \eta_1, \zeta_1$ ，而加於第二組之第一式內，再分別乘第一組各式以  $\xi_2, \eta_2, \zeta_2$ ，而加於第二組之第二式內，即得兩改化之條件方程如下：

$$\left. \begin{aligned} (a_1 + a_1\xi_1 + b_1\eta_1 + c_1\zeta_1)v_1 + (a_2 + a_2\xi_1 + b_2\eta_1 + c_2\zeta_1)v_2 + \dots \\ + (\varphi_1 + w_1\xi_1 + w_2\eta_1 + w_3\zeta_1) &= 0 \\ (\beta_1 + a_1\xi_2 + b_1\eta_2 + c_1\zeta_2)v_1 + (\beta_2 + a_2\xi_2 + b_2\eta_2 + c_2\zeta_2)v_2 + \dots \\ + (\varphi_2 + w_1\xi_2 + w_2\eta_2 + w_3\zeta_2) &= 0 \end{aligned} \right\} (3)$$

命

$$\left. \begin{aligned} A_1 &= a_1 + a_1\xi_1 + b_1\eta_1 + c_1\zeta_1 & B_1 &= \beta_1 + a_1\xi_2 + b_1\eta_2 + c_1\zeta_2 \\ A_2 &= a_2 + a_2\xi_1 + b_2\eta_1 + c_2\zeta_1 & B_2 &= \beta_2 + a_2\xi_2 + b_2\eta_2 + c_2\zeta_2 \\ \dots & & \dots & \\ W_1 &= \varphi_1 + w_1\xi_1 + w_2\eta_1 + w_3\zeta_1 & W_2 &= \varphi_2 + w_1\xi_2 + w_2\eta_2 + w_3\zeta_2 \end{aligned} \right\} (4)$$

則式(3)可簡書為：

$$\left. \begin{aligned} A_1v_1 + A_2v_2 + A_3v_3 + A_4v_4 + W_1 &= 0 \\ B_1v_1 + B_2v_2 + B_3v_3 + B_4v_4 + W_2 &= 0 \end{aligned} \right\} (5)$$

$\xi_1, \eta_1, \zeta_1, \xi_2, \eta_2, \zeta_2$ ，諸值當為不定係數，其決定之條件為須使改化後

<sup>①</sup>見 L. Krüger: Über die Ausgleichung von bedingten Beobachtungen in zwei Gruppen. Veröff. Kgl. Preuss. Geodätischen Instituts. Neue Folge Nr. 18, Potsdam, 1905.

之第二組條件(5)與原有之第一組(1)不發生關係。易言之，即須使

$$\begin{aligned} [aA] &= [bA] = [cA] = 0 \\ [aB] &= [bB] = [cB] = 0 \end{aligned} \quad (6)$$

(6)內之六個方程適足以決定六個不定係數，將其寫出，即為：

$$\begin{aligned} [aa]\xi_1 + [ab]\eta_1 + [ac]\zeta_1 + [ca] &= 0 \\ [ab]\xi_1 + [bb]\eta_1 + [bc]\zeta_1 + [ba] &= 0 \\ [ac]\xi_1 + [bc]\eta_1 + [cc]\zeta_1 + [ca] &= 0 \\ [aa]\xi_2 + [ab]\eta_2 + [ac]\zeta_2 + [a\beta] &= 0 \\ [ab]\xi_2 + [bb]\eta_2 + [bc]\zeta_2 + [b\beta] &= 0 \\ [ac]\xi_2 + [bc]\eta_2 + [cc]\zeta_2 + [c\beta] &= 0 \end{aligned} \quad (7)$$

式(7)與第一組之法方程式完全類似，故其解算可與第一組法方程式相併行之，由此求出  $\xi_1, \eta_1, \zeta_1, \xi_2, \eta_2, \zeta_2$  諸值後，代入式(4)內即可得  $A_1, A_2, \dots, W_1, B_1, B_2, \dots, W_2$  諸值，於是得第二組法方程式：

$$\begin{aligned} [AA]K_1 + [AB]K_2 + w_1 &= 0 \\ [AB]K_1 + [BB]K_2 + w_2 &= 0 \end{aligned} \quad (8)$$

而與第一組法方程式完全無關。各改正數之值為：

$$\begin{aligned} v_1 &= a_1k_1 + b_1k_2 + c_1k_3 + \alpha_1K_1 + \beta_1K_2 \\ v_2 &= a_2k_1 + b_2k_2 + c_2k_3 + \alpha_2K_1 + \beta_2K_2 \end{aligned} \quad (9)$$

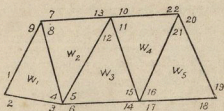
此種方法之適用與否，全視第一組法方程式解算之難易以及式(4)之複雜與否而定。倘第一組法方程式極簡單而有規律，則不定係數  $\xi, \eta, \dots$  等之算求甚易，式亦較簡單，克氏此法應用於三角網平差時，如以角度條件為一組，邊長條件為第二組，最為適用。

### 第三節 博爾茲擴展法<sup>①</sup>

博爾茲擴展法，係假定三角網為等權之方向觀測，其理論則由克里格爾之分組平差法所導出，但平差時不用高斯約化法解算法方程式，而將各繫數展為各條件不符值之一次函數，謂之繫數擴展式。當三角網或鎖之構

<sup>①</sup>見 H. Boltz: Entwicklungsverfahren zum Ausgleichen geodätischer Netze nach der M. d. Kl. Q. Veröff. des Preuss. Geod. Instituts N. F. Nr. 90.

造有相當規律時，此種繁數擴展式之係數極易求得。今設一含有五個三角形之三角形單鎖如第一圖，其角度條件為：



第十一章 第一圖

$$\begin{array}{r}
 -v_1 + v_2 - v_3 + v_4 \dots\dots\dots -v_8 + v_9 \dots\dots\dots +w_1 = 0 \\
 \dots\dots\dots -v_4 + v_5 \dots\dots\dots -v_7 + v_8 \dots\dots\dots -v_{12} + v_{13} \dots\dots\dots +w_2 = 0 \\
 \dots\dots\dots -v_8 + v_9 \dots\dots\dots -v_{11} + v_{12} \dots\dots\dots -v_{14} + v_{15} \dots\dots\dots +w_3 = 0 \\
 \dots\dots\dots \dots\dots\dots \dots\dots\dots \dots\dots\dots \dots\dots\dots +w_4 = 0 \\
 \dots\dots\dots \dots\dots\dots \dots\dots\dots \dots\dots\dots \dots\dots\dots +w_5 = 0
 \end{array} \quad (10)$$

由此組成法方程式：

$$\begin{array}{r}
 +6k_1 - 2k_2 \dots\dots\dots +w_1 = 0 \\
 -2k_1 + 6k_2 - 2k_3 \dots\dots\dots +w_2 = 0 \\
 \dots\dots\dots -2k_2 + 6k_3 - 2k_4 \dots\dots\dots +w_3 = 0 \\
 \dots\dots\dots -2k_3 + 6k_4 - 2k_5 + w_4 = 0 \\
 \dots\dots\dots +2k_4 + 6k_5 + w_5 = 0
 \end{array} \quad (11)$$

式(11)之形狀極有規則，故易將其化為擴展式

$$\begin{array}{l}
 k_1 = -0.191w_1 - 0.073w_2 + 0.028w_3 - 0.010w_4 - 0.003w_5 \\
 k_2 = -0.073w_1 - 0.218w_2 - 0.083w_3 - 0.031w_4 - 0.010w_5 \\
 k_3 = -0.028w_1 - 0.083w_2 - 0.222w_3 - 0.083w_4 - 0.028w_5 \\
 k_4 = -0.010w_1 - 0.031w_2 - 0.083w_3 - 0.219w_4 - 0.073w_5 \\
 k_5 = -0.003w_1 - 0.010w_2 - 0.028w_3 - 0.073w_4 - 0.191w_5
 \end{array} \quad (12)$$

由式(11)化至式(12)可用克里格爾之不定係數解法<sup>①</sup>，亦可用連續分數之解法<sup>②</sup>，在博爾茲及耶奈 (Jenne) 之兩專刊中，已將所有通常三角網

①見 L. Krüger: Zur Ausgleichung der Widersprüche in den Winkelbedingungsgleichungen trigonometrischer Netze, Veröff des Kgl. Preuss. Geod. Instituts N. F. Nr. 25.

②見 W. Jenne: Kettenbruchformen und Korrelatentabellen. Veröff des Preuss Geod Instituts N. F. Nr. 107.



可遇到之形狀及其繫數擴展式列成表狀。一般而論，擴展式之形狀如下：

$$\begin{aligned} k_1 &= f_{11}w_1 + f_{12}w_2 + f_{13}w_3 + \dots \\ k_2 &= f_{21}w_1 + f_{22}w_2 + f_{23}w_3 + \dots \\ k_3 &= f_{31}w_1 + f_{32}w_2 + f_{33}w_3 + \dots \\ &\dots \end{aligned} \quad (13)$$

所有  $f$  稱為擴展係數，在式(13)中擴展係數亦為對稱的相等，即

$$f_{12} = f_{21} \quad f_{13} = f_{31} \quad f_{23} = f_{32} \quad \dots \quad (14)$$

蓋式(13)實即相當於第五章第十一節之法方程式不定式解法，彼處已證明此種對稱之情形，故不贅述。今仍設兩組條件方程式如下：

$$\left. \begin{aligned} a_1v_1 + a_2v_2 + \dots + a_nv_n + w_1 &= 0 \\ b_1v_1 + b_2v_2 + \dots + b_nv_n + w_2 &= 0 \\ c_1v_1 + c_2v_2 + \dots + c_nv_n + w_3 &= 0 \end{aligned} \right\} \text{第一組} \quad (15)$$

$$\left. \begin{aligned} \alpha_1v_1 + \alpha_2v_2 + \dots + \alpha_nv_n + w_4 &= 0 \\ \beta_1v_1 + \beta_2v_2 + \dots + \beta_nv_n + w_5 &= 0 \end{aligned} \right\} \text{第二組} \quad (16)$$

今如不顧第二組條件而列出第一組法方程式，即得：

$$\begin{aligned} [aa]l_1^0 + [ab]k_2^0 + [ac]k_3^0 + w_1 &= 0 \\ [ab]l_1^0 + [bb]k_2^0 + [bc]k_3^0 + w_2 &= 0 \\ [ac]k_1^0 + [bc]k_2^0 + [cc]k_3^0 + w_3 &= 0 \end{aligned} \quad (17)$$

將其按擴展式展開，即得：

$$\begin{aligned} k_1^0 &= f_{11}w_1 + f_{12}w_2 + f_{13}w_3 \\ k_2^0 &= f_{21}w_1 + f_{22}w_2 + f_{23}w_3 \\ k_3^0 &= f_{31}w_1 + f_{32}w_2 + f_{33}w_3 \end{aligned} \quad (18)$$

但若將所有第一二兩組條件列於一處，其法方程式應為下式：

$$\left. \begin{aligned} [aa]k_1 + [ab]k_2 + [ac]k_3 &+ [aa]k_4 + [a\beta]k_5 + w_1 = 0 \\ [ab]k_1 + [bb]k_2 + [bc]k_3 &+ [ba]k_4 + [b\beta]k_5 + w_2 = 0 \\ [ac]k_1 + [bc]k_2 + [cc]k_3 &+ [ca]k_4 + [c\beta]k_5 + w_3 = 0 \end{aligned} \right\} (19)$$

$$\begin{aligned} [aa]l_1 + [ba]k_2 + [ca]k_3 &+ [aa]k_4 + [a\beta]k_5 + w_4 = 0 \\ [a\beta]l_1 + [b\beta]k_2 + [c\beta]k_3 &+ [a\beta]k_4 + [\beta\beta]k_5 + w_5 = 0 \end{aligned} \quad (20)$$

於第一組式(19)中，命

$$\begin{aligned}
 w'_1 &= [a\alpha]k_4 + [a\beta]k_5 + w_1 \\
 w'_2 &= [b\alpha]k_4 + [b\beta]k_5 + w_2 \\
 w'_3 &= [c\alpha]k_4 + [c\beta]k_5 + w_3
 \end{aligned} \tag{21}$$

於是可按式(13)將  $k_1 k_2 k_3$  等化為擴展式:

$$\begin{aligned}
 k_1 &= f_{11}w'_1 + f_{12}w'_2 + f_{13}w'_3 \\
 k_2 &= f_{21}w'_1 + f_{22}w'_2 + f_{23}w'_3 \\
 k_3 &= f_{31}w'_1 + f_{32}w'_2 + f_{33}w'_3
 \end{aligned} \tag{22}$$

$k_1 k_2 k_3$  為最後應得之繫數值。將式(22)與(18)相較，並顧及式(21)之關係，可知  $k$  與  $k^0$  之關係如次:

$$\begin{aligned}
 k_1 &= k_1^0 + (f_{11}[a\alpha] + f_{12}[b\alpha] + f_{13}[c\alpha])k_4 \\
 &\quad + (f_{11}[a\beta] + f_{12}[b\beta] + f_{13}[c\beta])k_5
 \end{aligned} \tag{23}$$

$k_2 k_3$  之式類似(23)。

今命

$$\begin{aligned}
 z_{41} &= f_{11}[a\alpha] + f_{12}[b\alpha] + f_{13}[c\alpha] \\
 z_{42} &= f_{21}[a\alpha] + f_{22}[b\alpha] + f_{23}[c\alpha] \\
 z_{43} &= f_{31}[a\alpha] + f_{32}[b\alpha] + f_{33}[c\alpha]
 \end{aligned} \tag{24}$$

$$\begin{aligned}
 z_{51} &= f_{11}[a\beta] + f_{12}[b\beta] + f_{13}[c\beta] \\
 z_{52} &= f_{21}[a\beta] + f_{22}[b\beta] + f_{23}[c\beta] \\
 z_{53} &= f_{31}[a\beta] + f_{32}[b\beta] + f_{33}[c\beta]
 \end{aligned} \tag{25}$$

則式(23)可簡書為:

$$\begin{aligned}
 k_1 &= k_1^0 + z_{41}k_4 + z_{51}k_5 \\
 k_2 &= k_2^0 + z_{42}k_4 + z_{52}k_5 \\
 k_3 &= k_3^0 + z_{43}k_4 + z_{53}k_5
 \end{aligned} \tag{26}$$

$z_{41} z_{42} z_{43} z_{51} z_{52} z_{53}$  等名為介繫數，實即相當於第二節中克里格爾法之不定係數，因由該節之式(7)亦可化為(24)(25)之擴展式也。將法方程式(17)之  $w_1$  代以  $[a\alpha]$ ， $w_2$  代以  $[b\alpha]$ ， $w_3$  代以  $[c\alpha]$ ，則解算之結果即得各介繫數  $z_{41} z_{42} z_{43}$ ，同理代之以  $[a\beta][b\beta][c\beta]$  等，則得介繫數  $z_{51} z_{52} z_{53}$ 。此關係可由式(24)(25)及(18)之比較得之。

將式(26)代入式(20)內，並按  $k_4, k_5$  集項，得

$$\left. \begin{aligned} & \{[aa] + [aa]z_{41} + [ba]z_{42} + [ca]z_{43}\}k_4 + \{[a\beta] + [aa]z_{51} + [ba]z_{52} \\ & \quad + [ca]z_{53}\}k_5 + \{w_4 + [aa]k_1^0 + [ba]k_2^0 + [ca]k_3^0\} = 0 \\ & \{[a\beta] + [a\beta]z_{41} + [b\beta]z_{42} + [c\beta]z_{43}\}k_4 + \{[\beta\beta] + [a\beta]z_{51} + [b\beta]z_{52} \\ & \quad + [c\beta]z_{53}\}k_5 + \{w_5 + [a\beta]k_1^0 + [b\beta]k_2^0 + [c\beta]k_3^0\} = 0 \end{aligned} \right\} \quad (27)$$

$$\text{命} \quad \left. \begin{aligned} [AA] &= [aa] + [aa]z_{41} + [ba]z_{42} + [ca]z_{43} \\ [AB] &= [a\beta] + [aa]z_{51} + [ba]z_{52} + [ca]z_{53} \\ W_4 &= w_4 + [aa]k_1^0 + [ba]k_2^0 + [ca]k_3^0 \\ [BA] &= [a\beta] + [b\beta]z_{41} + [b\beta]z_{42} + [c\beta]z_{43} \\ [BB] &= [\beta\beta] + [a\beta]z_{51} + [b\beta]z_{52} + [c\beta]z_{53} \\ W_5 &= w_5 + [a\beta]k_1^0 + [b\beta]k_2^0 + [c\beta]k_3^0 \end{aligned} \right\} \quad (28)$$

由此可將式(27)化簡為：

$$\left. \begin{aligned} [AA]k_4 + [AB]k_5 + W_4 &= 0 \\ [BA]k_4 + [BB]k_5 + W_5 &= 0 \end{aligned} \right\} \quad (29)$$

在此改化之法方程式中，其係數亦有對稱之關係存在。吾人若將式(24)(25)代入式(28)之 $[AB]$ 及 $[BA]$ 兩式內，並顯及

$$f_{ik} = f_{ki}$$

之關係，即可證明

$$[AB] = [BA]$$

解式(29)後可得 $k_4, k_5$ 之值，代入(26)內，即得 $k_1, k_2, k_3$ 之值。

以上為博爾茲擴展法原理之大概，此法並不限應用一次，倘吾人於計算 $k_4, k_5$ 時，仍用不定式解法，則可得 $k_1, k_2, k_3, k_4, k_5$ ，對於 $w_1, w_2, w_3, w_4, w_5$ 之擴展式，如再加入其他條件，即可再度施用此法繼續行之。故擴展法之優點在可以隨時將後加入之條件與已平差之條件合併，而得有如全體平差之結果。此點對於實用上具有甚大之意義，蓋三角測量擴展時，可陸續將新條件加入，而得全體平差之結果。

擴展法之另一優點，在其計算精度之均勻。蓋擴展係數既可自表中查得，其精度完全相等，不若採用高斯約化法時各繫數精度之不等。是以擴展法應用之範圍亦可因而增大。但應用擴展法時 所有各觀測值必須等權，如兩部三角網之精度不同，即不能應用矣。

擴展法中權單位中誤差之計算與在高斯約化法時無異，以公式表之即為：

$$m_i = \pm \sqrt{\frac{[vv]}{r}} = \pm \sqrt{\frac{-[w_i k_i]}{r}} \quad (30)$$

但在應用擴展法時，可在任何階段求至該部為止之權單位中誤差，從而判斷各條件對於中誤差之影響，此舉對於誤差之檢討有莫大之意義。至於平差未知數任意函數中誤差之計算，則可依擴展法特徵演化如下。今設所求之函數為：

$$F(l_1 l_2 \dots l_n) = f_0 + f_1(l_1 + v_1) + f_2(l_2 v_2) + \dots + f_n(l_n + v_n) = F_0 + F_1 l_1 + F_2 l_2 + \dots + F_n l_n \quad (31)$$

其權倒數為： $\frac{1}{P_F} = [FF]$

又由第六章之式(49)， $F_i$  與  $f_i$  之關係為：

$$F_i = f_i - a_i L_1 - b_i L_2 - c_i L_3 - \dots \quad (33)$$

$L$  為傳遞因數。比較第六章第四節之傳遞方程式及法方程式，即可知前者係以  $-[af]$ ， $-[bf]$ ， $\dots$  諸數代替後者之  $w_1$ ， $w_2$ ， $\dots$  諸不符值。在擴展法中，法方程式變為繫數之擴展式(22)，故若將此擴展式中之  $w'_1$ ， $w'_2$ ， $\dots$  等代以  $-[af]$ ， $-[bf]$ ， $\dots$  諸數，即得  $L$  之擴展式：

$$\begin{aligned} -L_1 &= f_{11}[af] + f_{12}[bf] + f_{13}[cf] \\ -L_2 &= f_{22}[af] + f_{23}[bf] + f_{23}[cf] \\ -L_3 &= f_{33}[af] + f_{33}[bf] + f_{33}[cf] \end{aligned} \quad (34)$$

是以用擴展法時，各  $L$  之計算可用已列出之擴展係數，以  $[af]$ ， $[bf]$ ， $\dots$  等代  $w_1$ ， $w_2$ ， $\dots$  直接計算之，與求係數  $k$  之法相同。至於  $[FF]$  之計算，則仍應用第六章第四節之公式(53)，即：

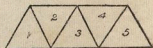
$$\frac{1}{P} = [FF] = [ff] - [af]L_1 - [bf]L_2 - \dots \quad (35)$$

#### 第四節 三角網法方程式之點線表示法

凡由簡單三角形構成之網而用方向觀測者，其角度條件所構成之法方程式，具有一種規律：即其平方和項(亦稱為主項)之係數必為 6，而所有其他各項係數必為 -2。例如一簡單三角鎖(第二圖)之法方程式為：

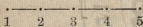
$$\begin{aligned}
 +6k_1 - 2k_2 & + w_1 = 0 \\
 -2k_1 + 6k_2 - 2k_3 & + w_2 = 0 \\
 -2k_2 + 6k_3 - 2k_4 & + w_3 = 0 \\
 -2k_3 + 6k_4 - 2k_5 + w_4 & = 0 \\
 -2k_4 + 6k_5 + w_5 & = 0
 \end{aligned}$$

於此又可以看出：因三角形 1 與三角形 2 有一公共邊，故在以  $k_1$  為主項之法方程式（即第一法方程式）內，有  $-2k_2$  一項，以  $k_2$  為主項之法方程式（即第二法方程式）內，亦有  $-2k_1$  之一項。餘可類推。



第十一章 第二圖

為將此等關係更加明顯表示起見，德人非德烈 (Friedrich) 創用點線表示法，以點表示每一法方程之主項，以線表示各繫數間之關係。例如第二圖之單鎖，如用點線法表示之即為第三圖。其中以 1, 2, 3, 4, 5 所

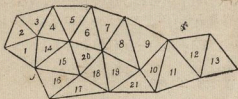


第十一章 第三圖

標之各點，代表法方程式中之  $6k_1, 6k_2, 6k_3, 6k_4, 6k_5$  各主項，相連之線則代表其他各項，如點 2 與點 1 及點 3 相連，故在  $6k_2$  之法方程式中有  $-2k_1$  及  $-2k_3$

兩項。餘類推。

此種表示法之優點，在不必列出法方程式，而由點線圖中即可讀出任意一法方程式之各項。因此在一複雜之三角網中，其各繫數之關係可以一



第十一章 第四圖

目了然，不似法方程式之形式，常與其排列之次序有關。例如第四圖為一較複雜之三角網，但其法方程式之關係可由其點線圖（第五圖）中立刻讀出。例中相當於第 18 三角形條件之繫數  $k_{18}$ ，其法方程式為：

$$6k_{18} - 2k_{17} - 2k_{19} - 2k_{20} + w_{18} = 0$$

蓋第五圖中之點 18，有三線相連於 17, 19, 20 各點。



第十一章 第五圖

在點線圖中不僅可看出角度條件繫數之關係，尚可看出邊長方程式之情形，因三角網圖中之每一多邊中點形均相當於點線圖中之一多邊形。例如由 1, 2, 3, 4, 14 所組成之多邊中點形，在第五圖中為一多邊形。因每個多邊中點形均有一個邊長條件，故在點線圖中每個閉合之多邊形即代表一個邊長條件。相當於此邊長條件之方法方程式，除其主項外，尚包括構成此多邊形各點之繫數項。但邊長法方程式中之各項係數與各角度值有關，不似角度法方程式之簡單。

點線圖對於擴展法之應用頗有幫助。蓋用擴展法時，每將一網分為若干部分，按次合併。應當如何分割，最好於點線圖中決定之，因點線圖較三角網原圖更為清晰，各繫數間之關係，可一目了然也。

點線法之應用僅限於由簡單三角形所構成之網，倘包括複雜之圖形，即不能用之表明所有法方程式之關係。例如一四邊形，包括三個角度條件及一個邊長條件，其間之關係，常因角度條件之取法而不同，此時點線表示法即不能適用矣。

### 第五節 三角形單鎖之擴展式

擴展法之優點已如前節所述，但欲使計算工作減少，必須利用三角鎖角度法方程式之簡單形式，使其擴展式易於列出。是以本節將三角形單鎖之擴展式求法加以說明，以備應用。

第一圖為一三角形單鎖，含有五個三角形，其法方程式已於前節列出：

$$\begin{array}{rcl}
 M_{1x} & +6k_1 - 2k_2 & +w_1 = 0 \\
 M_{2x} & -2k_1 + 6k_2 - 2k_3 & +w_2 = 0 \\
 M_{3x} & -2k_2 + 6k_3 - 2k_4 & +w_3 = 0 \\
 M_{4x} & -2k_3 + 6k_4 - 2k_5 + w_4 & = 0 \\
 M_{5x} & -2k_4 + 6k_5 + w_5 & = 0
 \end{array} \quad (36)$$

今以不定乘數  $M_1, M_2, \dots, M_5$  順次乘以上各式而相加之，即得下式：

$$Ak_1 + Bk_2 + Ck_3 + Dk_4 + Ek_5 + L = 0 \quad (37)$$

$A, B, C, D, E, L$  之意義如下：

$$\begin{array}{rcl}
 A = +6M_1 - 2M_2 & D = -2M_3 + 6M_4 - 2M_5 & \\
 B = -2M_1 + 6M_2 - 2M_3 & E = -2M_4 + 6M_5 & \\
 C = -2M_2 + 6M_3 - 2M_4 & L = M_1w_1 + M_2w_2 + M_3w_3 + M_4w_4 + M_5w_5 &
 \end{array} \quad (38)$$

如欲求  $k_1$  之擴展式，則應令式(37)中  $k_1$  之係數  $A$  為 1，而其他諸係數  $B, C, D, E$  均為零，或(38)應化為：

$$\begin{array}{rcl}
 (A) & +6M_1 - 2M_2 = 1 & \\
 (B) & -2M_1 + 6M_2 - 2M_3 = 0 & \\
 (C) & -2M_2 + 6M_3 - 2M_4 = 0 & \\
 (D) & -2M_3 + 6M_4 - 2M_5 = 0 & \\
 (E) & -2M_4 + 6M_5 = 0 &
 \end{array} \quad (39)$$

今命式(E)中之  $M_5 = 1$ ，則由(E)(D)(C)(B)各式可順次求出：

$$M_5 = +1, M_4 = +3, M_3 = +8, M_2 = +21, M_1 = 55 \quad (40)$$

如將(40)之  $M_1, M_2$  值代入(39)之(A)式中，即得

$$A' = +6M_1 - 2M_2 = 288 \quad (41)$$

是以吾人若以 288 除所有各  $M$  之值而代入式(39)內，必可同時滿足(39)之所有各式，即

$$M_1 = +\frac{55}{288}, M_2 = +\frac{21}{288}, M_3 = +\frac{8}{288}, M_4 = +\frac{3}{288}, M_5 = +\frac{1}{288}, \quad (42)$$

代入(38)之  $L$  式內，即可得相當於  $A=1, B=C=D=E=0$  時之  $L$  式，更因(37)之關係，求得  $k_1$  之擴展式：

$$288k_1 = -55w_1 - 21w_2 - 8w_3 - 3w_4 - w_5$$

應用同法亦可求得  $k_2, k_3, \dots, k_5$  之擴展式。茲將其列表如下：

$$\begin{aligned}
 288k_1 &= -55w_1 - 21w_2 - 8w_3 - 3w_4 - 1w_5 \\
 288k_2 &= -21w_1 - 63w_2 - 24w_3 - 9w_4 - 3w_5 \\
 288k_3 &= -8w_1 - 24w_2 - 64w_3 - 24w_4 - 8w_5 \\
 288k_4 &= -3w_1 - 9w_2 - 24w_3 - 63w_4 - 21w_5 \\
 288k_5 &= -1w_1 - 3w_2 - 8w_3 - 21w_4 - 55w_5
 \end{aligned} \tag{43}$$

公式(43)僅為五個三角形所構成單鎖之擴展式，但無論三角形數目增多或減少，法方程式之特性永遠保存，是以不難求得一普遍定律。博爾茲之專刊中曾得一結果：由式(43)之豎列係數中可列一普遍公式，能將此級數任意向前推算。其關係即每級數中之第  $i$  項應為其前一項之三倍減再前一項之值也。或以公式表示之為：

$$a_i = 3a_{i-1} - a_{i-2} \tag{44}$$

根據此公式，吾人可得下列各級數：

$$\begin{array}{cccccc}
 1, & 3, & 8, & 21, & 55, & 144, & 377, & 987, & \dots\dots \\
 3, & 9, & 24, & 63, & 165, & 432, & 1131, & \dots\dots \\
 8, & 24, & 64, & 168, & 440, & 1152, & \dots\dots \\
 21, & 63, & 168, & 439, & 1149, & \dots\dots \\
 55, & 165, & 438, & 1149, & \dots\dots \\
 144, & 432, & 1152, & & & & & & \\
 377, & 1131, & & & & & & & \\
 987, & & & & & & & & 
 \end{array} \tag{45}$$

此外尚有相當於  $A'$  之級數，亦遵守同一定律：

$$6, 16, 42, 110, 288, 754, 1974, 5168, \dots\dots \tag{46}$$

應用以上諸級數可以立即寫出包含任何數目三角形之三角形單鎖係數擴展式。例如今有六個三角形之單鎖，其繫數擴展式左方每個繫數之係數應為級數(46)之第六項，即 754，右方  $w_6$  之係數由上至下按(45)之第一級數， $w_5$  由上至下按(45)之第二級數，餘類推，但每列均至對角線上為止，其餘各項均可按對稱之方法求出：

$$\begin{aligned}
 754k_1 &= -144w_1 - 55w_2 - 21w_3 - 8w_4 - 3w_5 - 1w_6 \\
 754k_2 &= (-55w_1) - 165w_2 - 63w_3 - 24w_4 - 9w_5 - 3w_6 \\
 754k_3 &= (-21w_1)(-63w_2) - 168w_3 - 64w_4 - 24w_5 - 8w_6 \\
 754k_4 &= (-8w_1)(-24w_2)(-64w_3) - 168w_4 - 63w_5 - 21w_6 \\
 754k_5 &= (-3w_1)(-9w_2)(-24w_3)(-63w_4) - 165w_5 - 55w_6 \\
 754k_6 &= (-1w_1)(-3w_2)(-8w_3)(-21w_4)(-55w_5) - 144w_6
 \end{aligned} \tag{47}$$



上式中所有對稱之項均用括號表示之。

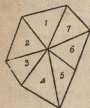
根據上述法則，每個三角形單鎖之擴展式均極易列出。但有時計算需用小數而不用分數，故博爾茲之專刊中仍列有變成小數之各表。

### 第六節 多邊中點形及單鎖環形網之擴展式

多邊中點形與單鎖環形網之法方程式形式相同，故一併論之。第六圖為一多邊中點形，第七圖為一單鎖環形網，其點線圖之形式完全相同，故普通言之，設有  $n$  個三角形其法方程式均得下列形式：

$$\begin{array}{rcl}
 +6k_1 - 2k_2 & & -2k_n + w_1 = 0 \\
 -2k_1 + 6k_2 - 2k_3 & & +w_2 = 0 \\
 \quad -2k_2 + 6k_3 - 2k_4 & & +w_3 = 0 \\
 \quad \quad -2k_3 + 6k_4 - 2k_5 & & +w_4 = 0 \\
 \dots & & \dots \\
 \quad \quad \quad -2k_{n-2} + 6k_{n-1} - 2k_n + w_{n-1} = 0 \\
 -2k_1 & & -2k_{n-1} + 6k_n + w_n = 0
 \end{array} \quad (48)$$

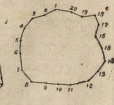
欲求各繫數之擴展式，可用上節同一方法，依次乘以  $M_1, M_2, \dots, M_n$  諸不定乘數而相加之。命其和數方程式之  $k_1$  係數為  $A$ ， $k_2$  係數為  $B$ ，順



第十一章 第六圖



第十一章 第七圖



次以降。今如欲求  $k_1$  之擴展式，即命  $A$  為 1， $B=C=\dots=0$ ，於是得下列各式：

$$\begin{array}{l}
 (A) \quad +6M_1 - 2M_2 - 2M_n = 1 \\
 (B) \quad -2M_1 + 6M_2 - 2M_3 = 0 \\
 (C) \quad -2M_2 + 6M_3 - 2M_4 = 0 \\
 \dots
 \end{array}$$

此等式與前節式(39)之異點為每式均含三項，故不能任意假定一  $M$  之值，順推其餘之  $M$  值。但此時可利用中點形及單鎖環形網之一特徵以

求之。由第六圖及第七圖可知，在三角形(1)兩邊最相隣之三角形對於 $k_1$ 之影響一定相同，即 $w_2$ 與 $w_n$ 對於 $k_1$ 之擴展係數必相等。同理 $w_1$ 與 $w_{n-1}$ 之擴展係數亦必相等。是以吾人可利用此特徵自與三角形(1)相對之三角形出發，例如在第三圖中，因 $n$ 為奇數此三角形有二個，即(4)與(5)，在第四圖中 $n$ 為偶數，此三角形為(11)。為求 $M_1, M_2, \dots$ 諸值，茲將其分為 $n$ 為奇數或偶數兩種情形，並以 $n=5$ 及 $n=6$ 兩種情形為例分述之。當 $n$ 為5時，

$$\begin{aligned} (A) \quad & +6M_1 - 2M_2 - 2M_5 = 1 & (D) \quad & -2M_3 + 6M_4 - 2M_5 = 0 \\ (B) \quad & -2M_1 + 6M_2 - 2M_3 = 0 & (E) \quad & -2M_1 - 2M_4 + 6M_5 = 0 & (49) \\ (C) \quad & -2M_2 + 6M_3 - 2M_4 = 0 \end{aligned}$$

因 $M_2 = M_5, M_3 = M_4$ 之關係，茲命式(C)中之 $M_3$ 及 $M_4$ 為1，依次求得

$$\begin{aligned} M_3 &= M_4 = 1 \\ M_2 &= M_5 = 2 \\ M_1 &= 5 \end{aligned} \tag{50}$$

代入(A)式內，得 $A' = 22$ 。(44)之級數及 $A'$ 亦有前節(44)之關係，故不難將其繼續推算。

當 $n=6$ 時，

$$\begin{aligned} (A) \quad & +6M_1 - 2M_2 - 2M_6 = 1 & (D) \quad & -2M_3 + 6M_4 - 2M_5 = 0 \\ (B) \quad & -2M_1 + 6M_2 - 2M_3 = 0 & (E) \quad & -2M_4 + 6M_5 - 2M_6 = 0 & (49)^* \\ (C) \quad & -2M_2 + 6M_3 - 2M_4 = 0 & (F) \quad & -2M_1 - 2M_5 + 6M_6 = 0 \end{aligned}$$

此時可命 $M_4 = 2$ ，以求得一繫數級數，計為

$$\begin{aligned} M_4 &= 2 \\ M_3 &= M_5 = 8 \\ M_2 &= M_6 = 7 \\ M_1 &= 18 \end{aligned} \tag{50}^*$$

又代入(A)式得 $A' = 80$ 。(50)\* 以及其相當之 $A'$ 亦遵守同一級數定則(44)。

以上雖專論 $k_1$ 之擴展式，但由多邊中點形及單鎖環形網之特徵，任

何三角形之繫數均應相同，蓋每個三角形均無處於中間或邊上之分別，是以上述之級數已足供寫出所有繫數之擴展式。茲將  $n$  為奇數及偶數時  $M'$  及  $A'$  之級數列下：

$n$ (奇數)	1	3	5	7	9	11	13	15	.....
$M'$ 之級數	1,	2,	5,	13,	34,	89,	283,	610	..... (51)
$A'$ 之級數		8	22	58	152	298	1042	2798	.....

$n$ (偶數)	2	4	6	8	10	12	14	16	.....
$M'$ 之級數	3	7	18	47	123	322	843	2207	..... (52)
$A'$ 之級數		30	80	210	550	1440	3770	6870	.....

今設欲求  $n=7$  時之擴展式，先以  $k_1$  為例，左方  $k_1$  之係數為 58， $w_1$  之係數為 13，餘類推，今書之於下：

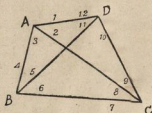
$$58k_1 = -13w_1 - 5w_2 - 2w_3 - w_4 - w_5 - 2w_6 - 5w_7$$

注意  $w_2$  與  $w_7$  之係數相等， $w_3$  與  $w_6$  之係數相等，餘類推。如欲寫  $k_i$  之擴展式，則左方為  $58k_i$ ，右方之係數不變；惟  $w_1$  改為  $w_i$ ， $w_2$  改為  $w_{i+1}$ ，然後循環寫去即得。今再舉  $k_6$  為例：

$$58k_6 = 13w_6 - 5w_7 - 2w_1 - w_2 - w_3 - 2w_4 - 5w_5$$

### 第七節 四邊形單鎖之擴展式

四邊形單鎖為我國大三角測量常用之圖形，其角度條件之繫數擴展式亦極易求得<sup>①</sup>。茲根據第八章第五節之公式，取四邊形  $DACB$ ， $ABDC$  及  $ABOD$  為角度條件，前二個均為折疊之四邊形，其條件方程式為(參考第八圖)：



第十一章 第八圖

$$\left. \begin{aligned} (a) \quad & -v_1 + v_2 + v_3 - v_6 + v_7 - v_8 - v_{11} + v_{12} + w_a = 0 \\ (b) \quad & -v_2 + v_3 - v_4 + v_5 + v_8 - v_9 + v_{10} - v_{11} + w_b = 0 \\ (c) \quad & -v_1 + v_3 - v_4 + v_6 - v_7 + v_9 - v_{10} + v_{12} + w_c = 0 \end{aligned} \right\} \quad (53)$$

<sup>①</sup>見陳永齡著「四邊形單鎖之擴展平差法」。

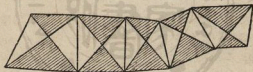
由此列出之法方程式為：

$$8k_a + w_a = 0, \quad 8k_b + w_b = 0, \quad 8k_c + w_c = 0$$

此簡易之法方程式固可極易化為擴展式：

$$k_a = -\frac{1}{8}w_a, \quad k_b = -\frac{1}{8}w_b, \quad k_c = -\frac{1}{8}w_c \quad (54)$$

今再進而觀測一四邊形單鎖如第九圖，共含有五個四邊形，自左至右，號以 1. 2. 3. 4. 5. 每個四邊形中又有三個角度條件，相當於 (53) 中之條件。茲命第 1 個四邊形之條件為 (1a) (1b) (1c)，第二個四邊形之條件 (2a) (2b) (2c)，餘類推，且每個條件之次序與正符號均遵照式 (53) 與第四圖之關係。即第九圖中用斜線所示之折疊四邊形相當於條件 (a)，空白之折疊四邊形相當於條件 (b)，全個四邊形之條件為 (c)。如此則可得下列方程式：



第十一章 第九圖

$$\begin{aligned}
 (1a) \quad & +8k_{1a} && +w_{1a} = 0 \\
 (1b) \quad & +8k_{1b} + 2k_{2b} + 2k_{2c} && +w_{1b} = 0 \\
 (1c) \quad & +8k_{1c} - 2k_{2b} - 2k_{2c} && +w_{1c} = 0 \\
 (2a) \quad & +8k_{2a} && +w_{2a} = 0 \\
 (2b) \quad & +8k_{2b} + 2k_{1b} - 2k_{1c} + 2k_{3b} + 2k_{3c} + w_{2b} = 0 \\
 (2c) \quad & +8k_{2c} + 2k_{1b} - 2k_{1c} - 2k_{3b} - 2k_{3c} + w_{2c} = 0 \\
 \dots\dots\dots & && \\
 (5a) \quad & +8k_{5a} && +w_{5a} = 0 \\
 (5b) \quad & +8k_{5b} + 2k_{4b} - 2k_{4c} && +w_{5b} = 0 \\
 (5c) \quad & +8k_{5c} + 2k_{4b} - 2k_{4c} && +w_{5c} = 0
 \end{aligned} \quad (55)$$

由(55)可知,所有  $k_{1a}, k_{2a}, \dots, k_{na}$  諸式均不與他式發生關係, 故其擴展式可直接書出:

$$8k_{ia} = -w_{ia}, \quad i=1 \dots n \quad (56)$$

$n$  為全鎖四邊形之總數目:

欲求 (b) (c) 各繫數之擴展式, 將相當之 (b) (c) 兩式相加減, 即得

$$\begin{aligned} 8k_{1b} + 8k_{1c} &= -w_{1b} - w_{1c} \\ 8k_{1b} - 8k_{1c} + 4k_{2b} + 4k_{2c} &= -w_{1b} + w_{1c} \\ 4k_{1b} - 4k_{1c} + 8k_{2b} + 8k_{2c} &= -w_{2b} - w_{2c} \\ 8k_{2b} - 8k_{2c} + 4k_{3b} + 4k_{3c} &= -w_{2b} + w_{2c} \\ 4k_{2b} - 4k_{2c} + 8k_{3b} + 8k_{3c} &= -w_{3b} - w_{3c} \\ 8k_{3b} - 8k_{3c} + 4k_{4b} + 4k_{4c} &= -w_{3b} + w_{3c} \\ 4k_{3b} - 4k_{3c} + 8k_{4b} + 8k_{4c} &= -w_{4b} - w_{4c} \\ 8k_{4b} - 8k_{4c} + 4k_{5b} + 4k_{5c} &= -w_{4b} + w_{4c} \\ 4k_{4b} - 4k_{4c} + 8k_{5b} + 8k_{5c} &= -w_{5b} - w_{5c} \\ 8k_{5b} - 8k_{5c} &= -w_{5b} + w_{5c} \end{aligned} \quad (57)$$

將(57)之首尾兩式乘 3, 其他每相鄰二式可以消去兩項, 即得

$$\begin{aligned} 24(k_{1b} + k_{1c}) &= -3(w_{1b} + w_{1c}) \\ 24(k_{1b} - k_{1c}) &= -4(w_{1b} - w_{1c}) + 2(w_{2b} + w_{2c}) \\ 24(k_{2b} + k_{2c}) &= -4(w_{2b} + w_{2c}) + 2(w_{1b} - w_{1c}) \\ 24(k_{2b} - k_{2c}) &= -4(w_{2b} - w_{2c}) + 2(w_{3b} + w_{3c}) \\ &\dots \\ 24(k_{5b} + k_{5c}) &= -4(w_{5b} + w_{5c}) + 2(w_{4b} - w_{4c}) \\ 24(k_{5b} - k_{5c}) &= -3(w_{5b} - w_{5c}) \end{aligned} \quad (58)$$

再將(58)之第一二兩式, 第三四兩式等式相加減, 即得

$$\begin{aligned}
 48k_{1b} &= -7w_{1b} + w_{1c} + 2w_{2b} + 2w_{2c} \\
 48k_{1c} &= + w_{1b} - 7w_{1c} - 2w_{2b} - 2w_{2c} \\
 48k_{2b} &= + 2w_{1b} - 2w_{1c} - 8w_{2b} + 2w_{3b} + 2w_{3c} \\
 48k_{2c} &= + 2w_{1b} - 2w_{1c} - 8w_{2c} - 2w_{3b} - 2w_{3c} \\
 &\dots\dots\dots \\
 48k_{5b} &= + 2w_{4b} - 2w_{4c} - 7w_{5b} - w_{5c} \\
 48k_{5c} &= + 2w_{4b} - 2w_{4c} - w_{5b} - 7w_{5c}
 \end{aligned} \tag{59}$$

(56) 與 (59) 即為四邊形單鎖之角度繫數擴展式。(56) 為一般之公式，(59) 之普遍公式可分為下列數條述之：

設有一四邊形單鎖共有  $n$  個四邊形，其 (b) (c) 兩類條件方程之繫數擴展式可按下式列出：

自左至右第 1 個四邊形：

$$\begin{aligned}
 48k_{1b} &= -7w_{1b} + w_{1c} + 2w_{2b} + 2w_{2c} \\
 48k_{1c} &= + w_{1b} - 7w_{1c} - 2w_{2b} - 2w_{2c}
 \end{aligned} \tag{60}$$

其他各中間四邊形，例如第  $i$  個四邊形， $i = 2, 3, \dots (n-1)$

$$\begin{aligned}
 48k_{ib} &= + 2w_{(i-1)b} - 2w_{(i-1)c} - 8w_{ib} + 2w_{(i+1)b} + 2w_{(i+1)c} \\
 48k_{ic} &= + 2w_{(i-1)b} - 2w_{(i-1)c} - 8w_{ic} - 2w_{(i-1)b} - 2w_{(i+1)c}
 \end{aligned} \tag{61}$$

第  $n$  個四邊形：

$$\begin{aligned}
 48k_{nb} &= + 2w_{(n-1)b} - 2w_{(n-1)c} - 7w_{nb} - w_{nc} \\
 48k_{nc} &= + 2w_{(n-1)b} - 2w_{(n-1)c} - w_{nb} - 7w_{nc}
 \end{aligned} \tag{62}$$

(56) (60) (61) (62) 聯合於一處即為四邊形單鎖之整個繫數擴展式。

例：中國地理研究所大地測量組在重慶歌樂山至北碚間所舉行之三角測量，係用等權之方向觀測，應用普通平差方法之結果，已於第八章第七節之例中作出，今試用擴展法將其平差。

由觀測結果列出條件方程及法方程之步驟，與普通方法無異。為應用擴展法起見，茲將法方程式之次序加以改變，便符合本節所論四邊形單鎖之次序。繫數用大寫之  $K$  表示之。

	$K_1$	$K_2$	$K_3$	$K_4$	$K_5$	$K_6$	$K_7$
$a$	+8						
$b$		+8					
$c$			+8				
$d$				+8		+2	+2
$e$					+8	-2	-2
$f$				+2	-2	+8	+8
$g$		I		+2	-2		+8
$h$						+2	-1
$i$						+2	-2
$j$		II		-2	-2		
$k$	+1.6022	III		-4.6577	-0.1251	-0.0637	-0.0637
$l$		-1.614	IV	-1.3120	+1.3120	-6.0529	+0.0743
$m$			-4.2560	V		+0.2826	-0.2826
$S$	+9.6022	+6.8386	+3.7410	+4.0303	+3.1869	+5.5600	+3.1280

$K_8$	$K_9$	$K_{10}$	$K_{11}$	$K_{12}$	$K_{13}$	$w$	
			+1.6022			+0.15	1
				-1.1614		-0.74	2
					-4.2590	-0.56	3
		-2	-4.6577	-1.3120		+1.73	4
		-2	-0.1251	+1.3120		-0.84	5
+2	+2		-0.6637	-6.0529	+0.2826	-4.15	6
-2	-2		-0.6637	+0.0743	-0.2826	-1.07	7
+8				-1.6966	-1.7640	+0.62	8
	+8			-1.6966	-0.1168	+0.06	9
		+6	+1.7931			+0.52	10
		+1.7931	+35.8735	+2.9088		-1.0924	11
-1.6966	-1.6966		+2.9088	+36.2643	+3.1623	+3.1346	12
-1.7640	-0.1168			+3.1623	+35.3214	+3.0871	13
+4.5394	+6.1866	+3.7931	+36.0673	+31.8020	+32.3440		



根據上表，將法方程式分爲五組，所有四邊形之角度條件由  $a$  至  $i$ ，列爲第 I 組， $j$  爲三角形 II5-II6-II7 之角度條件，爲第 II 組，III, IV, V 三組爲四邊形之邊長條件。

根據本節所得之結果，可將第 I 組單獨之擴展式列下：

第 I 組之擴展式

	$w_1$	$w_2$	$w_3$	$w_4$	$w_5$	$w_6$	$w_7$	$w_8$	$w_9$	$\Sigma$
$48 K_1^0$	-6									-6
$48 K_2^0$		-6								-6
$48 K_3^0$			-6							-6
$48 K_4^0$				-7	+1	+2	+2			-2
$48 K_5^0$				+1	-7	-2	-2			-10
$48 K_6^0$				+2	-2	-8		+2	+2	-4
$48 K_7^0$				+2	-2		-8	-2	-2	-12
$48 K_8^0$						+2	-2	-7	-1	-8
$48 K_9^0$						+2	-2	-1	-7	-8
$\Sigma$	-6	-6	-6	-2	-10	-4	-12	-8	-8	

欲合併第 I, II 兩組，可自法方程式表中出發，法方程式  $j$  中  $K_1$  至  $K_3$  及  $K_6$  至  $K_9$  之係數均爲零， $K_4$   $K_5$  之係數各爲  $-2$ 。故在計算介繫數時，應命第 I 組擴展式中之  $w_4, w_5$  爲  $-2$ ，其餘之  $w$  爲零。由是求得介繫數如下：

$$z_{10 \cdot 1} = z_{10 \cdot 2} = z_{10 \cdot 3} = 0$$

$$z_{10 \cdot 6} = z_{10 \cdot 7} = z_{10 \cdot 8} = z_{10 \cdot 9} = 0$$

$$z_{10 \cdot 4} = \frac{(-2) \times (-7) + (-2) \times (+1)}{48} = +\frac{1}{4}$$

$$z_{10 \cdot 5} = \frac{(-2)(+1) + (-2)(-7)}{48} = +\frac{1}{4}$$

合併後  $K_4, K_5$  之值與合併前  $K_4^0, K_5^0$  之關係如下：

$$K_4 = K_4^0 + z_{10 \cdot 4} K_{10} = K_4^0 + \frac{1}{4} K_{10}$$

$$K_5 = K_5^0 + z_{10 \cdot 5} K_{10} = K_5^0 + \frac{1}{4} K_{10}$$

代入法方程式  $j$  內，因

$$-2K_4 - 2K_5 = -K_{10} - 2K_4^0 - 2K_5^0$$

又由第一組擴展式中，可得

$$-2K_4^0 - 2K_5^0 = \frac{1}{4}w_4 + \frac{1}{4}w_5$$

故  $j$  式可化為：

$$(6-1)K_{10} = -\frac{1}{4}w_4 - \frac{1}{4}w_5 - w_{10}$$

解出得  $240K_{10} = -12w_4 - 12w_5 - 48w_{10}$

代入  $K_4, K_5$  之式內，即得合併後之擴展式：

$$240K_4 = -38w_4 + 2w_5 + 10w_6 + 10w_7 - 12w_{10}$$

$$240K_5 = +2w_4 - 38w_5 - 10w_6 - 10w_7 - 12w_{10}$$

因其他介繫數均為零，故其他繫數之擴展式不變。茲將 I, II 兩組合併後之擴展式再列表如下：

I, II 兩組合併之擴展式

	$w_1$	$w_2$	$w_3$	$w_4$	$w_5$	$w_6$	$w_7$	$w_8$	$w_9$	$w_{10}$	$\Sigma$
240 $K_1$	-30										-30
240 $K_2$		-30									-30
240 $K_3$			-30								-30
240 $K_4$				-38	+2	+10	+10			-12	-28
240 $K_5$				+2	-38	-10	-10			-12	-68
240 $K_6$				+10	-10	-40		+10	+10		-20
240 $K_7$				+10	-10		-40	-10	-10		-60
420 $K_8$						+10	-10	-35	-5		-40
240 $K_9$						+10	-10	-5	-35		-40
240 $K_{10}$				-12	-12					-48	-72
$\Sigma$	-30	-30	-30	-28	-68	-20	-60	-40	-40	-72	

其次再將第 III 組之法方程式  $k$  加入，其方法與上同，但此處改用分數計算將式  $k$  之  $K_1, K_2, \dots$  各係數代入上表之  $w_1, w_2, \dots$ ，即得介繫數  $z_{11 \dots 10}$  如下：

介係數  $z_{11.1} \rightarrow z_{11.10}$  之計算(表內  $i=1,2,3,4,5,6,7,8,9,10$   
 $x=a,b,c,d,e,f,g,h,i,j$ )

	$[ak]f_{11}$	$[bk]f_{12}$	$[ck]f_{13}$	$[dk]f_{14}$	$[ek]f_{15}$	$[fk]f_{16}$
$z_{11.1}$	-0.200274					
$z_{11.2}$						
$z_{11.3}$						
$z_{11.4}$				+0.737470	-0.001443	-0.027654
$z_{11.5}$				-0.038814	+0.013809	+0.027654
$z_{11.6}$				-0.194071	+0.005213	+0.110616
$z_{11.7}$				-0.194071	+0.005213	
$z_{11.8}$						-0.027654
$z_{11.9}$						-0.027654
$z_{11.10}$				+0.232885	+0.006256	
$\Sigma$	-0.200274			+0.543399	+0.035448	+0.055308

$[gk]f_{17}$	$[hk]f_{18}$	$[ik]f_{19}$	$[jk]f_{20}$	$\Sigma$	$z_{11.i}[xk]$
				-0.200274	-0.320879
-0.027654			-0.089656	+0.591463	-2.754857
+0.027654			-0.089656	-0.053353	+0.006674
				-0.078242	+0.651929
+0.110616				-0.078242	+0.051129
+0.027654					
+0.027654					
			-0.358622	-0.119481	-0.214241
+0.165924			-0.537934	+0.061871 +0.061871	+35.873500 = [ik]
$\Sigma = +32.694055 = [AA]$					

上表中豎列之  $\Sigma$  一列內即為各介繫數之值，乘以法方程式內各相當  $K$  之係數，即得最右方之一列。由

$$[AA]_{11} = [kk] + z_{11 \cdot 1}[ak] + z_{11 \cdot 2}[bk] + \dots$$

可得

$$[AA]_{11} = +32.694055$$

又由

$$W_{11} = w_{11} + z_{11 \cdot 1}w_1 + z_{11 \cdot 2}w_2 + \dots$$

可得

$$\begin{aligned} W_{11} = w_{11} - 0.200274w_1 + 0.591463w_2 - 0.053353w_3 \\ - 0.078242w_4 - 0.078242w_7 - 0.119481w_{10} \end{aligned}$$

因是知  $K_{11}$  之公式為：

$$+32.694055K_{11} = -W_{11}$$

將此化為擴展式，又可計算其他各  $K$  之擴展式，其步驟與前用分數之方法初無不同之處。茲為節省篇幅計，將此擴展式及 IV、V 兩組之合併計算均略去，而將最後之繫數擴展式列於下表：

最後繫數  $K_1 \rightarrow K_{13}$  之擴展式

在計算時須注意對稱之關係，可用以檢核計算誤差，但平方項，即對角線上之各項則不能用此法檢核，普通應於全部計算完畢後，將此諸項再算一次，以免誤差，但最可靠之檢核方法，可將至每一段落之繫數值算出，代入

	$w_1$	$w_2$	$w_3$	$w_4$	$w_5$	$w_6$	$w_7$
$K_1$	-0.126235	-0.000673	+0.000027	+0.003601	-0.000344	-0.000868	-0.000486
$K_2$	-0.000673	-0.125080	+0.000255	+0.000358	-0.000162	-0.003643	-0.000660
$K_3$	+0.000627	+0.000255	-0.133823	-0.000134	+0.000061	+0.003423	-0.000034
$K_4$	+0.000361	+0.000258	-0.000134	-0.169221	+0.000388	+0.044965	+0.043114
$K_5$	-0.000344	-0.000162	+0.000061	+0.000388	-0.158458	-0.042663	-0.041809
$K_6$	-0.000868	-0.003643	+0.003422	+0.044965	-0.042663	-0.186838	+0.000026
$K_7$	-0.000486	-0.000660	-0.002634	+0.043114	-0.041809	+0.000026	-0.167344
$K_8$	0	+0.000009	-0.004645	-0.000006	+0.000002	+0.042799	-0.042761
$K_9$	-0.000610	-0.000091	-0.001233	+0.000048	-0.000022	+0.041457	-0.041974
$K_{10}$	-0.000737	-0.000043	+0.000016	-0.047815	-0.050205	-0.000518	-0.000290
$K_{11}$	+0.000164	+0.000363	-0.000136	-0.018281	+0.001710	+0.004338	+0.002426
$K_{12}$	-0.000500	-0.004689	+0.001758	+0.002462	-0.001117	-0.025090	-0.000417
$K_{13}$	+0.000051	+0.000474	-0.016573	-0.000252	+0.000114	+0.006423	-0.003821
$\Sigma$	-0.119350	-0.132979	-0.153039	-0.131686	-0.283501	-0.116141	-0.255430

↑ 接上同	$w_8$	$w_9$	$w_{10}$	$w_{11}$	$w_{12}$	$w_{13}$	$\Sigma$
0	-0.000010	-0.000737	+0.000164	-0.000500	+0.000051	-0.119350	
+0.000007	-0.000091	-0.000043	+0.000363	-0.004689	+0.000479	-0.132979	
-0.004646	-0.001234	+0.000017	-0.000136	+0.001758	-0.016573	-0.153039	
-0.000004	+0.000048	-0.047815	-0.018281	+0.002462	-0.000251	-0.131685	
+0.000002	-0.000022	-0.050205	+0.001710	-0.001117	+0.000114	-0.283501	
+0.042797	+0.041473	-0.000518	+0.004338	-0.025097	+0.006429	-0.116149	
-0.042761	-0.041974	-0.000290	+0.002426	-0.000417	-0.003821	-0.255430	
-0.148903	-0.021507	+0.000001	+0.000004	+0.000049	-0.008727	-0.183093	
-0.021506	-0.146029	-0.000006	-0.000047	-0.000631	-0.002317	-0.172249	
+0.000001	-0.000006	-0.200440	+0.003678	-0.000299	+0.000031	-0.296627	
-0.000004	+0.000049	+0.003678	-0.036780	+0.002500	-0.000256	-0.028220	
+0.000049	-0.000632	-0.000299	+0.002500	-0.032300	+0.003302	-0.054979	
-0.008727	-0.002317	+0.000031	-0.000350	+0.003302	-0.031131	-0.052671	
-0.183095	-0.172252	-0.296626	-0.028224	-0.054979	-0.052670		

法方程式內，觀其是否可以滿足，此種檢核在大規模計算中必須常常行之，以免一次錯誤影響全盤。此種檢核之可能，僅於擴展法中有之，是以亦為擴展法之優點。將不符值  $w$  之值代入上列之最後擴展式中，即可求得各繫數之值如下表：

繫數  $K$  值之計算：

	$w_1$	$w_2$	$w_3$	$w_4$	$w_5$	$w_6$	$w_7$
	+0.15	-0.74	-0.56	+1.73	-0.84	-4.15	-1.07
$K_1$	-0.018935	+0.000054	-0.000015	+0.000334	+0.000289	+0.003602	+0.000520
$K_2$	-0.000011	+0.003003	-0.000143	+0.000619	+0.000136	-0.015118	+0.000064
$K_3$	+0.000004	-0.000189	+0.074941	-0.000232	-0.000151	-0.014205	+0.002176
$K_4$	+0.000549	-0.000265	+0.000075	-0.282752	-0.007882	-0.186729	-0.046132
$K_5$	-0.000052	+0.000120	-0.000034	+0.016238	+0.133105	+0.177051	+0.044736
$K_6$	-0.000130	+0.002606	-0.001916	+0.077841	+0.035837	+0.775376	-0.000028
$K_7$	-0.000973	+0.000044	+0.001139	+0.074587	+0.035120	-0.000108	+0.179058
$K_8$	0	-0.000005	+0.002601	-0.000007	-0.000002	-0.177616	+0.045754
$K_9$	-0.000000	+0.000067	+0.000690	+0.000083	+0.000018	-0.172121	+0.044912
$K_{10}$	-0.000111	+0.000032	-0.000009	-0.082720	+0.042172	+0.002150	+0.000310
$K_{11}$	+0.000921	-0.000295	+0.000076	-0.031626	-0.001444	-0.018003	-0.002596
$K_{12}$	-0.000075	+0.003470	-0.000984	+0.004259	+0.000038	+0.104148	+0.000446
$K_{13}$	+0.000008	-0.000354	+0.000281	-0.000436	-0.000006	-0.026680	+0.004088
$\Sigma$	-0.017503	+0.018404	+0.085702	-0.227817	+0.238141	+0.481985	+0.273310

↑ 接上 同	$w_8$	$w_9$	$w_{10}$	$w_{11}$	$w_{12}$	$w_{13}$	$\Sigma$	
	+0.02	+3.06	+0.52	-1.0924	+3.1346	+8.0871	$=K_4$	
	0	-0.000051	-0.000383	-0.000734	-0.001567	+0.000157	-0.016706	1
	0	-0.000278	-0.000022	-0.000397	-0.014698	+0.001479	+0.094870	2
	-0.000093	-0.003776	+0.000009	+0.000149	+0.005511	-0.051163	+0.013081	3
	0	+0.000147	-0.024864	+0.019970	+0.007714	-0.000775	-0.530941	4
	0	-0.000067	-0.026197	-0.001876	-0.003501	+0.000352	+0.339958	5
	+0.000856	+0.126907	-0.000269	-0.004737	-0.078666	+0.019847	+0.953613	6
	-0.000855	-0.128446	-0.000151	-0.002650	-0.001307	-0.011796	+0.144568	7
	-0.002966	-0.065811	+0.000001	+0.000004	+0.000154	-0.026941	-0.224834	8
	-0.000430	-0.440849	-0.000003	-0.000051	-0.001978	-0.007153	-0.582817	9
	0	-0.000018	-0.104229	-0.004018	-0.000937	+0.000096	-0.147282	10
	0	+0.000150	+0.001913	+0.033624	+0.007837	-0.000790	-0.010203	11
	+0.000001	-0.001934	-0.000155	-0.002731	-0.101248	+0.010199	+0.016325	12
	-0.000175	-0.007090	+0.000016	+0.000280	+0.016350	-0.096105	-0.106913	13
	-0.000662	-0.527691	-0.154246	+0.020832	-0.172337	-0.462598	-0.057280	-0.067280

欲將此值與第八章第七節所得之結果比較，必須注意各  $k$  與  $K$  之關

係。茲再按小  $k$  之次序列出，以資比較：

$$k_1 = K_{11} = -0.0102$$

$$k_2 = K_{12} = +0.0163$$

$$k_3 = K_{13} = -0.1069$$

$$k_4 = K_{10} = -0.1473$$

$$k_5 = K_1 = -0.0167$$

$$k_6 = K_4 = -0.5309$$

$$k_7 = K_5 = +0.3400$$

$$k_8 = K_2 = +0.0949$$

$$k_9 = K_6 = +0.9536$$

$$k_{10} = K_7 = +0.1446$$

$$k_{11} = K_8 = -0.2248$$

$$k_{12} = K_3 = +0.0131$$

$$k_{13} = K_9 = -0.5828$$

比較兩法所得之值其差均在小數點後第四位。將此代入繫數方程內，

即求得各改正數之值（比較第八章第七節之條件方程表）。

	$v_1$	$v_2$	$v_3$	$v_4$	$v_5$	$v_6$
$K_1 = -0.010\%$				-0.0218	+0.0329	-0.0111
$K_2 = +0.0163$						
$K_3 = -0.1069$						
$K_4 = -0.1473$	+0.1473	-0.1473	+0.1473	-0.1473		
$K_5 = -0.0167$					-0.0167	+0.0167
$K_6 = -0.5309$				+0.5309	-0.5309	
$K_7 = +0.3400$				-0.3400		+0.3400
$K_8 = +0.0249$						
$K_9 = +0.2526$						
$K_{10} = +0.1446$						
$K_{11} = +0.2248$						
$K_{12} = +0.0131$						
$K_{13} = -0.4828$						
$v$	+0.1473	-0.1473	+0.1473	+0.0218	-0.5143	+0.3456
測站檢核	0					
$w$	0.0217	0.0217	0.0217	0.0005	0.3249	0.1194





續 二

$v_{16}$	$v_{17}$	$v_{18}$	$v_{19}$	$v_{20}$	$v_{21}$	$v_{22}$	$v_{23}$	$v_{24}$	$v_{25}$
-0.0142	-0.0246	+0.0104		+0.0179	+0.0183	-0.0551	+0.0368	+0.1450	-0.0319
			+0.0167	-0.0167			-0.1141		
			+0.5307						
-0.0949	-0.0949	-0.5309		+0.3400	-0.0949	+0.0949			
		-0.3400				+0.9536	-0.9536		
-0.1446		+0.9536			-0.1446		+0.1446		
		+0.1446					+0.2248	-0.2248	
								-0.0131	+0.0131
							+0.5828		-0.5828
-0.0355	-1.0731	+0.2313	+0.5719	+0.3054	0.2212	+0.9934	-0.0757	-0.0919	-0.6016
0					0				
0.0013	1.1515	0.0535	0.3271	0.0933	0.0489	0.9668	0.0062	0.0084	0.3619

$v_{26}$	$v_{27}$	$v_{28}$	$v_{29}$	$v_{30}$	$v_{31}$	$v_{32}$	$v_{33}$	$v_{34}$	$v_{35}$	$v_{36}$	$w_k$
											+0.0111
		+0.0091	-0.0246	+0.0155							+0.0511
-0.0707	+0.2150	-0.1433			-0.2100	+0.3953	-0.1853	-0.0467	+0.2922	-0.1115	-0.3300
											-0.0798
											-0.0025
											-0.9185
											-0.2846
											-0.0702
											-3.9674
											-0.1547
											-0.0045
+0.0131	-0.0131				-0.0131	+0.0131			+0.0131	-0.0131	-0.0073
+0.5823		-0.5823			+0.5823		-0.5823	+0.5823		-0.5823	-1.7834
+0.5252	+0.4467	-0.1038	-0.8833	+0.0052	+0.3967	+0.1823	-0.6433	+0.2673	+0.4401	-0.7074	-7.5285 = [Kv]
0.2758	0.1821	0.0173	0.7802	0.0043	0.1294	0.0337	0.2952	0.0714	0.1937	0.5004	7.5278 = [vw]

此步計算之檢核共有兩種：一為各測站所有方向改正數之和必為零，最多差至萬分之一秒。另一檢核為 [vw] 與 [wk] 之計算，二者均附於上表內，其結果相差亦極微，可證明計算之無誤。但最後之檢核，應將各改正數代於原有之條件方程式內，以驗其是否能完全滿足。茲將其結果列於下表：

條件方程式核算

	$v_1$	$v_2$	$v_3$	$v_4$	$v_5$	$v_6$	$v_7$	$v_8$	$v_9$	$v_{10}$	$v_{11}$	$v_{12}$
$v_1 =$	+0.1473	-0.1473	+0.1473	+0.0218	-0.5147	+0.3456	-0.3306	+0.5250	-0.0472	-0.1473	-0.3682	-0.4895
$a$			+0.0467	-0.5752	-0.3352	-0.5503	-0.0165				-0.4154	+1.1831
$b$												
$c$												
$d$	-0.1473	-0.1473	-0.1473	+0.0218					+0.0472	-0.1473		
$e$					-0.5147	-0.3456	+0.3306	+0.5250			-0.3682	+0.4895
$f$				-0.0218	-0.5147			-0.5250	-0.0472			-0.4895
$g$				-0.0218		+0.3456	+0.3306		-0.0472		+0.3682	
$h$												
$i$												
$j$												
$k$												
$l$												
$m$												
$S$	-0.1473	-0.1473	-0.1473	+0.0249	+0.6318	+0.3752	+0.4260	-0.5568	-0.0637	-0.1473	-0.4154	+1.1831

條件方程式核算(續一)

$v_{13}$	$v_{14}$	$v_{15}$	$v_{16}$	$v_{17}$	$v_{18}$	$v_{19}$	$v_{20}$	$v_{21}$	$v_{22}$	$v_{23}$	$v_{24}$	$v_{25}$
-0.2086	+0.8149	+0.2515	-0.0355	-1.0731	+0.2313	+0.5719	+0.3054	-0.2212	+0.9634	-0.0787	-0.0919	-0.6016
-0.2688					+0.1446	-1.3631	+0.5370					
-0.4064	-2.1878	+0.1852	-0.0310	+1.6202	+0.1472			-0.2487	-3.3575	-0.1775		
										-0.0840	+0.1256	-0.1798
+0.2086						-0.5719	+0.3054					
-0.2086					+0.2313	-0.5719						
					-0.2313		+0.3054					
	+0.8149	+0.2515	-0.0355	+1.0731				+0.2212	+0.9634			
+0.2086	+0.8149			+1.0731	+0.2313				+0.9634	+0.0787		
+0.2086		+0.2515	+0.0355		+0.2313			+0.2212		-0.0787		
										+0.0787	-0.0919	
											+0.0919	-0.6016
										+0.0787		-0.6016
-0.2561	-2.1876	+0.0882	-0.0310	+3.7964	+0.7544	-2.5069	+1.1478	+0.1987	-1.3707	-0.1041	+0.1256	-1.3830

條件方程式核算(續二)

$v_{36}$	$v_{37}$	$v_{38}$	$v_{39}$	$v_{30}$	$v_{31}$	$v_{32}$	$v_{33}$	$v_{34}$	$v_{35}$	$v_{36}$	$\Sigma$	$w_i$
+0.5252	+0.4267	-0.1388	-0.8833	+0.0652	+0.3597	+0.1836	-0.5433	0.2673	+0.4401	-0.4074	+1.0922	-1.0924
		-0.0742	+1.3340	+0.0620							-3.1349	+3.1346
+0.3472	-0.8581	-0.1806			+0.7060	-0.6789	-0.9418	0.2268	-0.8323	-0.7375	-3.0868	+3.0871
											-0.5202	+0.52
											-0.1439	+0.15
											-1.7302	+1.73
											+0.8409	-0.84
			-0.8833	-0.0652							+0.7406	-0.74
		-0.1388	+0.8833								+4.1495	-4.15
		+0.1388		+0.0652							+1.0684	-1.07
	-0.4267	-0.1388			+0.1836	+0.5433	0.2673	-0.4401			-0.0196	+0.02
+0.5252	-0.4267				-0.3597	+0.1836			+0.4401	+0.7074	+0.5602	-0.56
-0.5252		-0.1388			-0.3597		+0.5433	0.2673		-0.7074	-3.0596	+3.06
+0.3472	-1.7115	-0.5230	+1.3340	+0.0620	-0.0128	-0.3117	-0.9418	0.2268	-0.8323	-0.7375	-3.2497	+3.2493
											-3.2498	+3.2496

由上表  $\Sigma$  及  $w_i$  兩列數值之比較，可知各條件經平差後完全滿足。

由  $[vw]$  之值，求得每觀測方向之中誤差為

$$m = \sqrt{\frac{7.5278}{1.3}} = \pm 0''.761$$

此三角鎖係按二等方法在日間觀測，且因天氣關係未能利用回照器，是以觀測中誤差較大，但仍在二等三角網規定限度之內。

### 第八節 博爾茲代替法<sup>①</sup>

第三節所述擴展法之弊在求出介繫數之後，仍須將第二組之約化法方程式列出並解算之，是以每次增加的條件不宜於過多。博氏之代替法仍承繼擴展法之原理，但不必計算第二組法方程式之全體。其理論如下：

今設有兩組條件方程式，各為四個：

$$\left. \begin{aligned} a_1v_1 + a_2v_2 + \cdots + a_nv_n + w_1 &= 0 \\ b_1v_1 + b_2v_2 + \cdots + b_nv_n + w_2 &= 0 \\ c_1v_1 + c_2v_2 + \cdots + c_nv_n + w_3 &= 0 \\ d_1v_1 + d_2v_2 + \cdots + d_nv_n + w_4 &= 0 \end{aligned} \right\} \text{第一組} \quad (63)$$

$$\left. \begin{aligned} \alpha_1v_1 + \alpha_2v_2 + \cdots + \alpha_nv_n + w_5 &= 0 \\ \beta_1v_1 + \beta_2v_2 + \cdots + \beta_nv_n + w_6 &= 0 \\ \gamma_1v_1 + \gamma_2v_2 + \cdots + \gamma_nv_n + w_7 &= 0 \\ \delta_1v_1 + \delta_2v_2 + \cdots + \delta_nv_n + w_8 &= 0 \end{aligned} \right\} \text{第二組} \quad (64)$$

若專以第一組條件獨自平差，得各繫數之擴展式為：

$$\left. \begin{aligned} l_1^0 &= f_{11}w_1 + f_{12}w_2 + f_{13}w_3 + f_{14}w_4 \\ l_2^0 &= f_{21}w_1 + f_{22}w_2 + f_{23}w_3 + f_{24}w_4 \\ l_3^0 &= f_{31}w_1 + f_{32}w_2 + f_{33}w_3 + f_{34}w_4 \\ l_4^0 &= f_{41}w_1 + f_{42}w_2 + f_{43}w_3 + f_{44}w_4 \end{aligned} \right\} (65)$$

同樣若專以第二組條件平差，即得

<sup>①</sup>見 H. Boltz: Substitutionsverfahren Zum Ausgleich grosser Dreiecksnetze in einem Guss nach der M. d. Kl. Q. Veröff. d. Preuss. Geod. Instituts N. F. Nr. 168, Potsdam 1839.

$$\begin{aligned}
 k_5^0 &= f_{55}w_5 + f_{56}w_6 + f_{57}w_7 + f_{58}w_8 \\
 k_6^0 &= f_{65}w_5 + f_{66}w_6 + f_{67}w_7 + f_{68}w_8 \\
 k_7^0 &= f_{75}w_5 + f_{76}w_6 + f_{77}w_7 + f_{78}w_8 \\
 k_8^0 &= f_{85}w_5 + f_{86}w_6 + f_{87}w_7 + f_{88}w_8
 \end{aligned} \tag{66}$$

根據擴展法原理，如將(63) (64)兩組條件方程合併平差，則  $k_1 \cdots k_4$  各繫數與單獨用第一組條件平差所得之繫數  $k_1^0, \cdots, k_4^0$  有下列之關係：

$$\begin{aligned}
 k_1 &= k_1^0 + z_{5.1}k_5 + z_{6.1}k_6 + z_{7.1}k_7 + z_{8.1}k_8 \\
 k_2 &= k_2^0 + z_{5.2}k_5 + z_{6.2}k_6 + z_{7.2}k_7 + z_{8.2}k_8 \\
 k_3 &= k_3^0 + z_{5.3}k_5 + z_{6.3}k_6 + z_{7.3}k_7 + z_{8.3}k_8 \\
 k_4 &= k_4^0 + z_{5.4}k_5 + z_{6.4}k_6 + z_{7.4}k_7 + z_{8.4}k_8
 \end{aligned} \tag{67}$$

式中  $z_{5.1} \cdots z_{8.1}, z_{5.2} \cdots z_{8.2}, \cdots$  為介繫數，其意義可由第三節 (24) (25) 兩式類推，茲不贅述。

同樣亦可將  $k_5, k_6, k_7, k_8$  之公式列出，蓋如以 (64) 為第一組條件，而以 (63) 為第二組條件，即得：

$$\begin{aligned}
 k_5 &= k_5^0 + z_{1.5}k_1 + z_{2.5}k_2 + z_{3.5}k_3 + z_{4.5}k_4 \\
 k_6 &= k_6^0 + z_{1.6}k_1 + z_{2.6}k_2 + z_{3.6}k_3 + z_{4.6}k_4 \\
 k_7 &= k_7^0 + z_{1.7}k_1 + z_{2.7}k_2 + z_{3.7}k_3 + z_{4.7}k_4 \\
 k_8 &= k_8^0 + z_{1.8}k_1 + z_{2.8}k_2 + z_{3.8}k_3 + z_{4.8}k_4
 \end{aligned} \tag{68}$$

式(67)與(68)完全相對。此處二者均為理論上之形式，實際上因三角網佈置之情形，其中之介繫數多為零，可由前節之例中看出。

為解釋代替法之理論起見，茲設第一組條件方程式內之第一二兩式與第二組之各條件完全無關，第二組內之第七八兩條件亦與第一組之條件完全無關，則下列介繫數必均為零：

$$\begin{aligned}
 z_{7.1} = z_{7.2} = z_{7.3} = z_{7.4} = z_{8.1} = z_{8.2} = z_{8.3} = z_{8.4} &= 0 \\
 z_{1.5} = z_{1.6} = z_{1.7} = z_{1.8} = z_{2.5} = z_{2.6} = z_{2.7} = z_{2.8} &= 0
 \end{aligned} \tag{69}$$

於是(67) (68)兩式將化為下列之形式：

$$\left. \begin{aligned}
 k_1 &= k_1^0 + z_{5.1}k_5 + z_{6.1}k_6 \\
 k_2 &= k_2^0 + z_{5.2}k_5 + z_{6.2}k_6 \\
 k_3 &= k_3^0 + z_{5.3}k_5 + z_{6.3}k_6 \\
 k_4 &= k_4^0 + z_{5.4}k_5 + z_{6.4}k_6
 \end{aligned} \right\} \tag{67}^*$$



$$\left. \begin{aligned} k_5 &= k_5^0 + z_{3.5}k_3 + z_{4.5}k_4 \\ k_6 &= k_6^0 + z_{3.6}k_3 + z_{4.6}k_4 \\ k_7 &= k_7^0 + z_{3.7}k_3 + z_{4.7}k_4 \\ k_8 &= k_8^0 + z_{3.8}k_3 + z_{4.8}k_4 \end{aligned} \right\} (68)^*$$

(67)\* (68)\* 兩組方程式名爲代替方程式。對於兩組方程均有關係之繫數，如此處之  $k_3, k_4, k_5, k_6$ ，名爲主繫數。因上列兩組方程內之  $k_1^0, k_2^0, \dots, k_8^0$  以及各介繫數  $z_{5.1}, z_{5.2}, \dots$  等均爲已知數，故吾人只須求得主繫數之值，代入代替方程式內，即可求得所有各繫數  $k_1, k_2, \dots, k_8$  之值。欲求主繫數  $k_3, k_4, k_5, k_6$ ，僅須 (67)\* (68)\* 兩組內之各主繫數代替方程式：

$$\left. \begin{aligned} k_3 &= k_3^0 + z_{5.3}k_5 + z_{6.3}k_6 \\ k_4 &= k_4^0 + z_{5.4}k_5 + z_{6.4}k_6 \end{aligned} \right\} \text{第一組} \\ \left. \begin{aligned} k_5 &= k_5^0 + z_{3.5}k_3 + z_{4.5}k_4 \\ k_6 &= k_6^0 + z_{3.6}k_3 + z_{4.6}k_4 \end{aligned} \right\} \text{第二組} \quad (70)$$

此處兩組各爲二個方程式，實際上兩組主繫數代替方程式之數目可以不等，故爲計算之簡便起見，最好將較多一組之主繫數代入較少一組內。今設將 (70) 之第二組代入第一組內，即得公式如次：

$$\begin{aligned} A_{3.3}k_3 + A_{3.4}k_4 + K_3 &= 0 \\ A_{4.3}k_3 + A_{4.4}k_4 + K_4 &= 0 \end{aligned} \quad (71)$$

式中之  $A_{33}, A_{34}, A_{4.3}, A_{4.4}, K_3, K_4$  等爲下列之縮寫：

$$\begin{aligned} A_{3.3} &= z_{5.3}z_{3.5} + z_{6.3}z_{3.6} - 1 \\ A_{3.4} &= z_{5.3}z_{4.5} + z_{6.3}z_{4.6} \\ A_{4.3} &= z_{5.4}z_{3.5} + z_{6.4}z_{3.6} \\ A_{4.4} &= z_{5.4}z_{4.5} + z_{6.4}z_{4.6} - 1 \\ K_3 &= k_3^0 + z_{5.3}k_5^0 + z_{6.3}k_6^0 \\ K_4 &= k_4^0 + z_{5.4}k_5^0 + z_{6.4}k_6^0 \end{aligned} \quad (72)$$

因普通  $z_{3.5} \neq z_{5.3}, z_{3.6} \neq z_{6.3}, \dots$  故式 (71) 並不對稱。是以其解算不能用普通之高斯約化法。若按不定式解開，即得：

$$\begin{aligned} k_3 &= j_{3.3}k_3^0 + j_{3.4}k_4^0 + j_{3.5}k_5^0 + j_{3.6}k_6^0 \\ k_4 &= j_{4.3}k_3^0 + j_{4.4}k_4^0 + j_{4.5}k_5^0 + j_{4.6}k_6^0 \end{aligned} \quad (73)$$

式中之  $j$  亦不對稱，即  $j_{4.3} \neq j_{3.4}$ 。

將(73)代入(70)之第二組內，即可得  $k_5, k_6$  之擴展式，再由(67)\* (68)\*兩組方程式中，即可求得所有之繫數值，與全體平差之結果無異。

以上係代替法之原理。茲再將代替法與擴展法之不同點說明之：在擴展法中，求出第一組代替方程式(67)\*後，即將其代入第二組法方程式中，而求約化後之法方程式，解此法方程式以得第二組之繫數值。在代替法中，則不僅求第一組代替方程式(67)\*，並求第二組代替方程式(68)\*。將此兩組中之主繫數代替方程式取出而解算之，以求得各主繫數值，再將各主繫數值代入代替方程式中，求出其他各繫數之值。當兩組較大三角網欲合併平差時，如暫時不顧及基線方位角等條件，兩組間互相有關之條件為數常甚少，亦即主繫數之數目常甚小，是以此時應用代替法，解算主繫數代替方程式之工作，較用擴展法須解算第二組全體法方程之工作為輕。此為代替法與擴展法相較之主要優點。但吾人如顧及邊長，基線，方位角等類條件，則仍不能離開擴展法。故最適當之步驟為先用代替法將全網各部之角度方程式及一部邊長方程式合併，然後再分別用擴展法將兩組相連之邊長條件以及基線條件等加於前已合併之結果中。

此外尚須注意者，即用一次代替法之後，各繫數已不能保留原有按條件不符值  $w$  所列之擴展形式，而成為按初步繫數值擴展之形式，如式(73)。是以如欲再度應用代替法將另一部三角網合併，其介繫數之計算不復能依第三節式(24)(25)之形式，因此時  $f$  值已不知矣。但此時吾人可循另外一法。

將(18)與(24)或(25)比較，可知介繫數  $z$  與繫數  $k$  完全相當。在第一第二兩組未合併之前，第五條件之繫數值為  $k_5^0$ ；既合併之後，其值為  $k_5$ ， $k_5$  與  $k_5^0$  之關係為：〔見式(68)\*〕

$$k_5 = k_5^0 + z_{3.5} k_3 + z_{4.5} k_4 \quad (74)$$

今設在(63)(64)所列八個條件之外，再加一第九個條件，並命專以第二組條件(64)而論時，第五個條件與第九個條件間之介繫數為  $z_{9.5}^0$ ，當第一二兩組條件合併後，第五個條件與第九個條件間之介繫數為  $z_{9.5}$ ，則  $z_{9.5}$  與  $z_{9.5}^0$  間之關係，亦必與式(74)中  $k_5$  與  $k_5^0$  間之關係完全相當。此理論可用與證明式(26)相同之方法證明之。實則由以上之比較，吾人已極易看出其必然性，故此處不再加以證明。依此可將  $z_{9.5}$  與  $z_{9.5}^0$  間之關係

照式(74)書出如下:

$$z_{9.5} = z_{9.5}^0 + z_{35}^0 z_3 + z_{4.5} z_{9.4} \quad (75)$$

其他介繫數如  $z_{9.6}$ ,  $z_{9.7}$ , …… 亦有同樣之公式。根據同一理論, 凡相當於式(73)者必有介繫數之關係方程式:

$$z_{9.3} = j_{3.3} z_{9.3}^0 + j_{3.4} z_{9.4}^0 + j_{3.5} z_{9.5}^0 + j_{3.6} z_{9.6}^0 \quad (76)$$

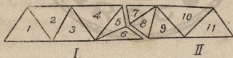
$$z_{9.4} = j_{4.3} z_{9.3}^0 + j_{4.4} z_{9.4}^0 + j_{4.5} z_{9.5}^0 + j_{4.6} z_{9.6}^0$$

由此可求出相當於主繫數  $k_3, k_4$  之介繫數  $z_{9.3}$ ,  $z_{9.4}$ , 代入(75), 即可求出  $z_{9.5}$ 。

採用以上方法, 吾人無需知  $k_1, k_2, \dots, k_8$  之擴展式, 亦可求出新的介繫數。是以代替法之另一優點為不必永久保持冗長之擴展式。蓋在大規模之三角網中, 擴展式之項數可延至數十項, 對於計算, 極不清楚, 易生錯誤, 代替法中能避免此種形式, 實為一重要之進步。

代替法之應用, 主要為大規模三角網之合併, 但本書之目的, 僅在解釋此法, 故舉一小例如下, 藉以示其計算之步驟, 但未能盡顯此法之優點也。

例: 茲有一三角鎖如第十圖之形式, 係於三角形單鎖之中夾一四邊中點形, 今試用代替法求其角度條件之繫數擴展式。



第十一章 第十圖



第十一章 第十一圖

此三角鎖如以點線法表示之, 即為第十一圖之形狀。由此吾人可讀出其法方程式之關係。今將此圖形分為兩部: I 部為 1, 2, 3, 4, 5, 6 六個三角形; II 部為 7, 8, 9, 10, 11 五個三角形。此兩部繫數單獨之擴展式, 可按第五節所述三角形單鎖之規則書出:

I 部:  $k_1^0 \rightarrow k_6^0$ 

$$754k_1^0 = -144w_1 - 55w_2 - 21w_3 - 8w_4 - 3w_5 - 1w_6$$

$$154k_2^0 = -55w_1 - 165w_2 - 63w_3 - 24w_4 - 9w_5 - 3w_6$$

$$754k_3^0 = -21w_1 - 63w_2 - 168w_3 - 64w_4 - 24w_5 - 8w_6$$

$$754k_4^0 = -8w_1 - 24w_2 - 64w_3 - 168w_4 - 63w_5 - 21w_6$$

$$754k_5^0 = -3w_1 - 9w_2 - 24w_3 - 63w_4 - 165w_5 - 55w_6$$

$$754k_6^0 = -1w_1 - 3w_2 - 8w_3 - 21w_4 - 55w_5 - 144w_6$$

II 部:  $k_7^0 \rightarrow k_{11}^0$ 

$$288k_7^0 = -55w_7 - 21w_8 - 8w_9 - 3w_{10} - 1w_{11}$$

$$288k_8^0 = -21w_7 - 63w_8 - 24w_9 - 9w_{10} - 3w_{11}$$

$$288k_9^0 = -8w_7 - 24w_8 - 64w_9 - 24w_{10} - 8w_{11}$$

$$288k_{10}^0 = -3w_7 - 9w_8 - 24w_9 - 63w_{10} - 21w_{11}$$

$$288k_{11}^0 = -1w_7 - 3w_8 - 8w_9 - 21w_{10} - 55w_{11}$$

由第十一圖之點線表示法,可知在以  $k_5$  為主項之法方程中尚有  $-2k_7$  一項,以  $k_6$  為主項之法方程式中有  $-2k_8$  一項;同理在以  $k_7$  及  $k_8$  為主項之法方程式內,分別有  $-2k_5$  及  $-2k_6$  之項。是以在 I 部諸繫數之擴展式中,如命  $w_5 = -2$ , 其餘之  $w$  為零,即得  $z_{7.1} \rightarrow z_{7.6}$  諸介繫數之值。命  $w_6 = -2$ , 其餘之  $w$  均零,即得  $z_{8.1} \rightarrow z_{8.6}$  之值,同理由 II 部之繫數擴展式中可分別求得  $z_{5.7} \rightarrow z_{5.11}$  及  $z_{6.7} \rightarrow z_{6.11}$  之值,此外之介繫數則均為零。茲將各介繫數之值列下:

$$377z_{7.1} = 3 \quad 377z_{8.1} = 1 \quad 144z_{5.7} = 55 \quad 144z_{6.7} = 21$$

$$377z_{7.2} = 9 \quad 377z_{8.2} = 4 \quad 144z_{5.8} = 21 \quad 144z_{6.8} = 62$$

$$377z_{7.3} = 24 \quad 377z_{8.3} = 8 \quad 144z_{5.9} = 8 \quad 144z_{6.9} = 24$$

$$377z_{7.4} = 63 \quad 377z_{8.4} = 21 \quad 144z_{5.10} = 3 \quad 144z_{6.10} = 9$$

$$377z_{7.5} = 165 \quad 377z_{8.5} = 55 \quad 144z_{6.11} = 1 \quad 144z_{5.11} = 3$$

$$377z_{7.6} = 55 \quad 377z_{8.6} = 144$$

由此列出代替方程式如下:

$$377l_1 = 377k_1^0 + 3k_7 + 1k_8$$

$$377l_2 = 377k_2^0 + 9k_7 + 3k_8$$

$$377l_3 = 377k_3^0 + 24k_7 + 8k_8$$

$$377l_4 = 377k_4^0 + 63k_7 + 21k_8$$

$$377k_5 = 377k_5^0 + 165k_7 + 55k_8$$

$$377k_6 = 377k_6^0 + 55k_7 + 144k_8$$

$$144k_7 = 144k_7^0 + 55k_5 + 21k_6$$

$$144k_8 = 144k_8^0 + 21k_5 + 63k_6$$

$$144k_9 = 144k_9^0 + 8k_5 + 24k_6$$

$$144k_{10} = 144k_{10}^0 + 3k_5 + 9k_6$$

$$144k_{11} = 144k_{11}^0 + 1k_5 + 3k_6$$

此中  $k_5, k_6, k_7, k_8$  為主繫數，茲將其代替方程式特別提出如下：

$$377k_5 = 377k_5^0 + 165k_7 + 55k_8$$

$$377k_6 = 377k_6^0 + 55k_7 + 144k_8$$

$$144k_7 = 144k_7^0 + 55k_5 + 21k_6$$

$$144k_8 = 144k_8^0 + 21k_5 + 63k_6$$

欲得主繫數之擴展式，可將  $k_7, k_8$  兩式代入  $k_5, k_6$  之式內，或反而行之，由此得

$$9048k_5 = 9048k_5^0 + 3960k_7^0 + 1320k_8^0 + 1705k_5 + 1155k_6$$

$$54288k_6 = 54288k_6^0 + 7920k_7^0 + 20736k_8^0 + 6049k_5 + 10227k_6$$

併項得

$$\begin{aligned} 7343k_5 - 1155k_6 &= 9048k_5^0 + 3960k_7^0 + 1320k_8^0 \\ &- 6049k_5 + 44061k_6 = 54288k_6^0 + 7920k_7^0 + 20736k_8^0 \end{aligned}$$

此處可注意者，即兩式并無對稱之關係。是以不能用高斯法方程式之約化法，而必須用普通代數方法解算之。茲將其結果化為分數式：

$$k_5 = +1.259389k_5^0 + 0.198079k_6^0 + 0.580089k_7^0 + 0.259389k_8^0$$

$$k_6 = +0.172898k_5^0 + 1.259304k_6^0 + 0.259389k_7^0 + 0.503231k_8^0$$

代至  $k_7, k_8$  之代替方程式內，即得：

$$k_7 = +0.506231k_5^0 + 0.259304k_6^0 + 1.259389k_7^0 + 0.172898k_8^0$$

$$k_8 = +0.259304k_5^0 + 0.579833k_6^0 + 0.198079k_7^0 + 1.259304k_8^0$$

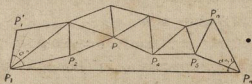
將此代入各代替方程式內，並將各  $k^0$  化為初步擴展式中之  $w_1, w_2, \dots$  等項，即得合併後之繫數擴展式如下：

(各係數均以小數點後第六位為單位)

	$w_1$	$w_2$	$w_3$	$w_4$	$w_5$	$w_6$	$w_7$	$w_8$	$w_9$	$w_{10}$	$w_{11}$
$k_1$	191005	73015	28040	11100	5274	2358	2358	1801	686	257	86
$k_2$	72015	219045	84119	33313	15821	7074	7074	5402	2058	772	257
$k_3$	28040	84119	224318	88836	42188	18865	18865	14406	5488	2058	686
$k_4$	11104	33313	88836	233198	110744	49520	49520	3785	14406	5402	1801
$k_5$	5274	15821	42188	110744	290044	129695	129695	99640	37729	14149	4716
$k_6$	2358	7074	18865	49520	129695	253116	86449	129652	49391	18522	6174
$k_7$	2358	7074	18865	49520	129695	86449	253116	129652	49391	18522	6174
$k_8$	1801	5402	14406	37815	99640	129652	129652	289016	110444	41417	13806
$k_9$	686	2058	5488	14406	37729	49391	49391	110444	23556	87200	29069
$k_{10}$	257	772	2058	5402	14149	18522	18522	41417	87200	220202	73401
$k_{11}$	86	257	686	1801	4716	6174	6174	13806	29066	73401	191134

## 第九節 以大地線代替三角鎖

當三角網之佈置，係由分段之三角鎖或四邊形鎖連接而成時，則可設想每段三角鎖由一大地線代替之。此大地線連接每鎖之兩端，其長度及兩端方位角，可以該段三角鎖獨自平差後所得之經緯度計算之。茲設第十二圖由  $P_1$  至  $P_n$  為一三角形單鎖，當此三角鎖已經平差之後，即可由各三角形推算各邊之邊長，然後求得每點之經緯度。由  $P_1$   $P_n$  兩端點之經緯度可反算大地線  $P_1 P_n$  之長度及其兩端方位角。此大地線即可代表由  $P_1$  至  $P_n$  之一段三角鎖。



以大地線代替三角鎖之應用，始於赫爾默特。當彼計算德國及歐洲各三角點之垂線偏差時，即由三角網中選出若干條三角鎖，連接於所有拉伯拉斯點之間，將每個三角鎖化算為一大地線，於是整個成為一大地線網。當時之目的雖非為大三角網之平差，且其所利用者亦非歐洲大三角網之全部，而係由此選出之三角鎖，但此種理想對於由三角鎖構成網狀時之平差問題頗有幫助。故 1931 年芬蘭南部之環形網即採用此法平差，蘇俄之三角網亦採用此法，其詳細步驟雖各有不同，而原理則均係以大地線代替三角鎖也。

以大地線代替三角鎖之利點在能將平差分爲兩步進行。第一步係每段鎖之獨自平差，第二步則爲聯合各鎖之平差。第一步平差有時稱爲初步平差。第二步則稱爲主要平差。蓋第二步平差後所得者爲最後之結果，各鎖尚須以此爲強制條件再行分別平差也。第一步平差所包括者爲鎖內之各圖形條件，基線條件與拉伯拉斯條件，故與普通之平差方法初無差異。第二步平差則不復以原來之觀測值——方向或角度——爲原子，而以其函數，即大地線之長度及兩端方位角爲虛擬觀測值舉行平差。此時之條件可分爲兩種：一爲各端點間之拉伯拉斯條件，一爲當大地線閉合時所成之多邊形條件。舉行主要平差時，如能附列各虛擬觀測值與原來觀測值之等值關係，則此種平差之結果，必與用原來觀測值全體平差之結果完全吻合，是爲嚴格方法，係愛格於 1936 年所首創。如假定虛擬觀測值猶如獨立觀測之結果，給以適當之權而直接用之以列出條件方程式，則結果必不嚴格，此爲簡略方法，赫爾默特即用之，南芬環形三角網之平差亦用是法。

無論採用嚴格或簡略方法，其初步平差之步驟均大致相同，故本節先將其方法略述於後。但此外尚有一先決問題，即大地線之分段問題。無論採用嚴格或簡略方法，均須以基線擴大邊爲分段之處，如第十二圖中之  $P_1 P'$  及  $P_n P_n'$  均應爲由基線直接擴大之邊，其長度應視爲固定者。此種邊爲兩相鄰三角鎖之公共邊，故亦稱爲接合邊。大地線之初步長度，實即由此兩基線出發，經過全鎖平差所求得者。大地線兩端與接合邊所成之角度名爲接合角\*（第十二圖中之  $\alpha_{1n}$  與  $\alpha_{n1}$ ）；大地線之兩端點名爲接合點（圖中之  $P_1$  與  $P_n$ ）。所有接合點最好均爲拉伯拉斯點。

初步平差之步驟，可分條述之於後：

(1) 列出鎖中之角度，邊長，基線，拉伯拉斯條件，及其相當之法方程

式。此數種條件之列法，已詳見第八章及第九章，茲不再述。

(2) 列出大地線長度及其兩端接合角成爲各觀測方向之函數，並求其微分式。此步工作之意義：一方面爲求得此三函數之權係數和，在嚴格與簡略平差中均將應用之；另一方面爲準備以求得之大地線長度及兩端接合角爲強制條件時之應用。故此時可將此條件列出，而無常數項，並計算其相當之法方程式，附於(1)項法方程式之後。

(3) 解算(1)項之法方程式，將(2)項之三個法方程式隨同約化，以求其權係數和。

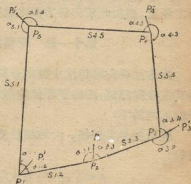
(4) 計算各方向之初步改正數，代入(1)項之法方程式中，驗其有無誤差。

(5) 以初步改正後之方向值計算大地線之長度及其兩端接合角。倘在第(2)步中已用方向之觀測值求出此三函數之初步值，此時可將各改正數代入其微分式中檢核之。

### 第十節 約蘭得之大地線平差法

約蘭得於舉行南芬環形三角鎖平差時，創用此法，後經波羅的海大地測量學會之採用，以平差聯接波羅的海周圍各國三角測量之東海環形鎖(Ostseering)。茲以南芬環形三角鎖爲例，概述此法之步驟。

由前節所述之初步平差求得各大地線之長度及兩端接合角後，即可由此計算各接合點之大地位置。第十三圖示南芬環形鎖化爲大地線多邊形之情形。此多邊形計共五邊， $P_1, P_2, \dots, P_5$ 爲接合點， $P_1P'_1, P_2P'_2, \dots, P_5P'_5$ 爲接合邊。圖中以 $S_{1.2}, S_{2.3}, \dots$ 等示各大地線之長度，以 $\alpha_{1.2}, \alpha_{2.1}, \dots$ 等示各接合角。計算 $P_1, P_2, \dots$ 各點之大地位置時，係以 $P_2$ 爲原點，取其經緯度及 $P_2P'_2$ 之方位角爲出發值，分兩路計算。第一路由 $P_2$ 經 $P_3, P_4$ 至 $P_5$ ；第二路由 $P_2$ 經 $P_1$ 至 $P_5$ 。其計算大地位置之公式係採用史賴伯法，如大地線之長度過長，則分段計算。



第十一章 第十三圖



由兩路計算  $P_5$  之經緯度設為  $B'_5 L'_5$  及  $B''_5 L''_5$ ，又大地線  $P_5 P_4$  之方位角為  $A'_{5.4}$  及  $A''_{5.4}$ ，則此大地線網之閉合條件應為：

$$\begin{aligned} B'_5 - B''_5 &= 0 \\ L'_5 - L''_5 &= 0 \\ A'_{5.4} - A''_{5.4} &= 0 \end{aligned} \quad (77)$$

今將  $B'_5 B''_5 L'_5 L''_5 A'_{5.4} A''_{5.4}$  對於  $S_{1.2}, S_{2.3}, \dots, a_{1.2}, a_{2.1}, \dots$  之微分式列出，設  $S_{1.2}, S_{2.3}, \dots$  之改正數以  $\varepsilon_{1.2}, \varepsilon_{2.3}, \dots$  表示之， $a_{1.2}, a_{2.1}, \dots$  之改正數以  $v_{1.2}, v_{2.1}, \dots$  表示之，則  $B'_5 B''_5 L'_5 L''_5 A'_{5.4} A''_{5.4}$  均可列為此種改正數之函數。將此諸函數代入條件方程式(77)內，即得以各改正數所列之條件方程。

在簡略方法中，假定  $S_{1.2}, S_{2.3}, \dots, a_{1.2}, a_{2.1}, \dots$  為獨立觀測值，故即以各改正數之平方和應為最小之條件，依(77)之條件方程舉行條件平差。最小條件為：

$$[s^2] + [v^2] = \text{最小值。}$$

在約蘭得之方法中，未顧及各接合點  $P_1, P_2, \dots$  間之拉伯拉斯條件。倘大地線網之情形並不如此簡單，其理論亦相同，每個大地線多邊形均有如(77)之條件三個。

當此主要平差完畢之後，所得者為改正後之大地線長度與接合角值，以之代入上節所述之初步平差最後三條件中，得其不符值，即可再將此三角法方程式繼續於初步平差中原有方程式之後而解算，從此可得各繫數之新值，更由此求出各方向之最後改正值。

### 第十一節 愛格之大地線嚴格平差法

愛格法與約蘭得法主要之分別，在前者不以大地線之長度及兩接合角為直接觀測值，而按照等值觀測之理論，將其化為獨立之函數。茲將其步驟述之於下：

經過初步平差後，大地線長度及其兩端接合角可列為觀測方向值之函數：

$$\begin{aligned} x &= S^0_{12} + f_1 v_1 + f_2 v_2 + \dots + f_n v_n \\ y &= a^0_{12} + f'_1 v_1 + f'_2 v_2 + \dots + f'_n v_n \\ z &= a^0_{21} + f''_1 v_1 + f''_2 v_2 + \dots + f''_n v_n \end{aligned} \quad (78)$$

式中  $S_{12}^0, a_{12}^0, a_{21}^0$  等為由觀測值計算所得之大地線長度及其兩接合角,  $v_1, v_2, \dots, v_n$  為觀測方向值之改正數,  $f_1, f_2, \dots, f_n$  為函數  $x$  依各改正數  $v_i$  之係數,  $f'_1, f'_2, \dots, f'_n$  為函數  $y$  之微分係數,  $f''_1, f''_2, \dots, f''_n$  為函數  $z$  之微分係數。  $x, y, z$  則為大地線長度及兩接合角之平差值, 其權倒數各為:

$$\begin{aligned} \frac{1}{P_x} [aa] &= [ff] - \frac{[cf]^2}{[aa]} - \frac{[bf \cdot 1]^2}{[bb \cdot 1]} - \dots \\ \frac{1}{P_y} [\beta\beta] &= [ff'] - \frac{[cf']^2}{[aa]} - \frac{[bf' \cdot 1]^2}{[bb \cdot 1]} - \dots \\ \frac{1}{P_z} [\gamma\gamma] &= [f'f''] - \frac{[cf'']^2}{[aa]} - \frac{[bf'' \cdot 1]^2}{[bb \cdot 1]} - \dots \end{aligned} \quad (79)$$

$\alpha, \beta, \gamma$  為  $x, y, z$ , 三函數之權係數。同樣亦可求得權係數之乘積和  $[\alpha\beta], [\beta\gamma], [\alpha\gamma]$  如下: [參閱第十章之式(99)]

$$\begin{aligned} [\alpha\beta] &= [ff'] - \frac{[cf][cf']}{[aa]} - \frac{[bf \cdot 1][bf' \cdot 1]}{[bb \cdot 1]} - \dots \\ [\beta\gamma] &= [f'f''] - \frac{[cf'] [cf'']}{[aa]} - \frac{[bf' \cdot 1][bf'' \cdot 1]}{[bb \cdot 1]} - \dots \\ [\gamma\alpha] &= [f'f''] - \frac{[cf][f'']}{[aa]} - \frac{[bf \cdot 1][bf'' \cdot 1]}{[bb \cdot 1]} - \dots \end{aligned} \quad (80)$$

此種權係數之平方和及乘積和又可按(79)(80)兩式簡書如下:

$$\begin{aligned} [aa] &= [ff \cdot r] & [\beta\beta] &= [ff' \cdot r] & [\gamma\gamma] &= [f'f'' \cdot r] \\ [\alpha\beta] &= [ff' \cdot r] & [\beta\gamma] &= [f'f'' \cdot r] & [\alpha\gamma] &= [ff'' \cdot r] \end{aligned} \quad (81)$$

$r$  為初步平差時該三角鎖條件方程之總數。  $[ff \cdot r]$  即為  $[ff]$  經過  $r$  次約化後所得之值。是以(81)內之各值均可於初步平差時順帶求出。

今再設  $x, y, z$  為三個虛擬觀測之函數, 此三個虛擬觀測之改正數命之為  $\lambda_1, \lambda_2, \lambda_3$ , 則此函數可書為:

$$\begin{aligned} x &= S_{1 \cdot 2}^0 + a'_1 \lambda_1 + a'_2 \lambda_2 + a'_3 \lambda_3 \\ y &= a_{1 \cdot 2} + \beta'_1 \lambda_1 + \beta'_2 \lambda_2 + \beta'_3 \lambda_3 \\ z &= a_{2 \cdot 1} + \gamma'_1 \lambda_1 + \gamma'_2 \lambda_2 + \gamma'_3 \lambda_3 \end{aligned} \quad (82)$$

$a'_1, a'_2, a'_3, \beta'_1, \dots, \gamma'_3$  爲九個不定係數，欲使虛擬之改正數  $\lambda_1 \lambda_2 \lambda_3$  與以前之真正觀測改正數  $v_1 v_2 \dots v_n$  完全等值，必須使此九個不定係數可以滿足下列條件：

$$\begin{aligned} [a'a'] &= [aa] & [\beta'\beta'] &= [\beta\beta] & [\gamma'\gamma'] &= [\gamma\gamma] \\ [a'\beta'] &= [a\beta] & [a'\gamma'] &= [a\gamma] & [\beta'\gamma'] &= [\beta\gamma] \end{aligned} \quad (83)$$

(83)各式之右方爲已知數。欲使九個係數滿足六個條件，吾人可使九個中之任意三個爲零，今命  $\beta'_1 \gamma'_1 \gamma'_2$  爲零，則自(83)可得下列關係，並由此求出其他各係數：

$$\begin{aligned} \gamma'_3 &= [\gamma\gamma] & \text{由此求出 } \gamma'_3 \\ \beta'_3 \gamma'_3 &= [\beta\gamma] & \text{,, } \beta'_3 \\ a'_3 \gamma'_3 &= [a\gamma] & \text{,, } a'_3 \\ \beta'_2 \gamma'_3 + \beta'_3 \gamma'_3 &= [\beta\beta] & \text{,, } \beta'_2 \\ a'_2 \beta'_2 + a'_3 \beta'_3 &= [a\beta] & \text{,, } a'_2 \\ a'_1 \gamma'_3 + a'_2 \gamma'_3 + a'_3 \gamma'_3 &= [aa] & \text{,, } a'_1 \end{aligned} \quad (84)$$

其次一步工作爲將式(82)代入大地線之條件方程內。設第一條之大地線函數以  $x_1 y_1 z_1$  表示之，第二條以  $x_2 y_2 z_2$  表示之，則條件方程式之普遍形式爲：

$$\begin{aligned} p_{1.1}x_1 + p_{1.2}y_1 + p_{1.3}z_1 + p_{2.1}x_2 + p_{2.2}y_2 + p_{2.3}z_2 + \dots &= 0 \\ q_{1.1}x_1 + q_{1.2}y_1 + q_{1.3}z_1 + q_{2.1}x_2 + q_{2.2}y_2 + q_{2.3}z_2 + \dots &= 0 \end{aligned} \quad (85)$$

將(82)代入(85)內，即可得以  $\lambda_1 \lambda_2 \lambda_3$  爲未知數之條件方程，其普遍式爲：

$$\begin{aligned} p'_{1.1}\lambda_{1.1} + p'_{1.2}\lambda_{1.2} + p'_{1.3}\lambda_{1.3} + p'_{2.1}\lambda_{2.1} + p'_{2.2}\lambda_{2.2} + p'_{2.3}\lambda_{2.3} + \dots + w_1 &= 0 \\ q'_{1.1}\lambda_{1.1} + q'_{1.2}\lambda_{1.2} + q'_{1.3}\lambda_{1.3} + q'_{2.1}\lambda_{2.1} + q'_{2.2}\lambda_{2.2} + q'_{2.3}\lambda_{2.3} + \dots + w_2 &= 0 \\ \dots & \dots \end{aligned} \quad (86)$$

由式(86)以  $[\lambda\lambda]$  = 最小值爲條件舉行條件平差，即可得各虛擬改正數  $\lambda_{1.1} \lambda_{1.2}, \dots$  等值，代入(82)內，得  $x y z$  諸函數之平差值，然後再以之爲強制附合條件將初步平差重新改作，與簡略法相同。

此法與簡略法計算工作之比較，最主要者爲：



第一步工作為各接合圖形之獨自平差。倘接合圖形中包括有基線擴大邊及拉伯拉斯方位角，則其比例尺及方位角可以完全確定；否則此兩種原素應由其相鄰最近之一個或多個基線及方位角遞算，而取其中數。其目的在使獨自平差後之接合圖形之比例尺與方位角為固定值，此後不再改變。

第二步工作為各接合圖形間四邊形鎖之單獨平差，求出兩接合點間之經緯度差。

第三步工作為各接合圖形初步經緯度之計算。接合圖形之比例尺及方位角既已確定，故可由每個接合圖形中取出一點代表此圖形之經緯度，此點可名為接合點。經緯度計算之出發點係以圖中之 Meades Rauch 為原點（圖中以  $O$  表示之），按各點所標之次序計算，由是得接合點之初步經緯度。

第四步工作為觀測方程式之列出。以第二步之結果為觀測值，以各接合點之經緯度改正數為未知數。此種方程式極為簡單， $l_1 l'_1$  表示四邊形鎖(1)兩端之經緯度差， $x_1 y_1$  及  $x_2 y_2$  為該鎖兩端接合點之經緯度（平差值），則觀測方程式為：

$$\text{經度 } l_1 + v_1 = x_1 - x_2$$

$$\text{緯度 } l'_1 + v'_1 = y_1 - y_2$$

將第二步之結果代入  $l_1, l'_1$ ，又將第三步各接合點之初步經緯度代入式之右方，即可化之為改正數方程式，改正數方程式之數目為 2 乘單鎖之數目。因經度之方程式與緯度之方程式互不相關，故可分別平差。

第五步為依第四步之改正數方程式而舉行間接觀測平差，用以求各接合點之最後經緯度。

此法在計算上極為簡單，蓋在主要平差時，較約爾得之簡略法尚少方位角之條件，因此與嚴格之結果亦相差愈多。

### 第十三節 坐標平差法

關於交會三角點應用坐標平差之原理，已於第十章中論及，但一般三角網之平差則頗少採用此法。蓋此法之主要困難，在須知所有三角點之近似坐標，然後始能列改正數方程式，而在大三角網中，種種近似坐標頗不易求得較精密之值。倘欲求相當精密之近似坐標值，勢必先舉行頗為繁巨之

預備計算工作，而此種工作和平差後並無多大用處也。

所謂觀測之坐標者，可為平面坐標，亦可為經緯度坐標。在小規模三角網中如交會定點法，均用平面坐標；但在大規模三角網之平差，則以應用經緯度坐標為宜。蓋應用平面坐標時，必須顧及方向及距離改正，在面積較大之平面投影中，此種改正值漸趨增大，勢必用較精密之公式計算，不如選用經緯度坐標之簡單。

坐標平差之改正數方程式與第十章第三節所論大致相同，惟此處之公式係以大地線出發，故不若平面坐標時之簡單。今設一大地線兩端點之經緯度為  $B_1 L_1$ ,  $B_2 L_2$ ，由此所得之大地線長度為  $S_{12}$ ，其兩端之方位角為  $A_{12}$  與  $A_{21}$ 。設由平差所得之經緯度改正為  $dB_1, dL_1, dB_2, dL_2$ ，其相當之長度與方位角變化為  $dS_{12}$  與  $dA_{12}, dA_{21}$ 。

此外設在測站  $P_1$  所測之方向以  $r_{12}, r_{13}, r_{14}, \dots$  表示之，其近似定向值為  $z_1$ ，經過平差後之方向改正數為  $v_{12}, v_{13}, v_{14}, \dots$  定向改正數為  $dz_1$ 。

凡直接由基線擴大之邊，其長度視為直接測定者，如  $P_1 P_2$  為此種之邊，其測得之長度以  $s_{12}$  表示之。

凡直接用天文測定之經度及方位角均於其上加一星表示之，如測站  $P_1$  之天文經度與方位角為  $L_1^*$  與  $A_{12}^*$ ，其改正數為  $\delta L_1^*$  與  $\delta A_{12}^*$ 。

今先求方向觀測之改正數方程式：例如方向  $a_{12}$  之改正數方程式為

$$v_{12} = (A_{12} - r_{12} + z_1) + dz_1 + dA_{12} \quad (87)$$

括號內之值為常數項，其餘各方向之改正數方程式做此，可以類推。

此外尚有天文觀測之改正數，以拉伯拉斯方程列出之。拉伯拉斯條件為

$$(A_{12} + dA_{12}) - (A_{12}^* + \delta A_{12}^*) - \{(L_1 + dL_1) - (L_1^* + \delta L_1^*)\} \sin B_1 = 0 \quad (88)$$

今如以  $u$  表示天文改正數，即

$$v_{12} = \delta A_{12}^* - \delta L_1^* \sin B_1 \quad (89)$$

則式(88)可化為改正數方程之形式：

$$u_{12} = \{(A_{12} - A_{12}^*) - (L_1 - L_1^*) \sin B_1\} + dA_{12} - dL_1 \sin B_1 \quad (90)$$

如  $P_1 P_2$  為基線擴大之邊，其長度  $s_{12}$  應為固定的，故可列一條件：

$$S_{12} + dS_{12} = s_{12}$$

或化為對數式：

$$\log S_{12} + d \log S_{12} = \log s_{12} \quad (91)^*$$

此條件可用以消去  $P_1 P_2$  兩點坐標中之一個。

改正數方程式(87)與(90)之右方向未化爲未知數之函數。(87)中之定向改正數  $dx_1$  可於改正數方程內消除之，亦可於法方程式內消除之。此外尚須將  $dA_{12}$  及  $dS_{12}$  與未知數  $dB_1 dL_1 dB_2 dL_2$  之關係列出。此處可參考大地測量之公式，即

$$\left. \begin{aligned} dA_{12} &= \frac{1}{m_{12}} \left\{ M_1 \sin A_{12} \left( \frac{dm}{dS} \right)_{21} dB_1 - N_1 \cos B_1 \frac{\sin A_{12} \cos A_{21} dL_1}{\sin A_{21}} \right. \\ &\quad \left. + M_2 \sin A_{21} dB_2 - N_2 \cos B_2 \cos A_{21} dL_2 \right\} \\ dS_{12} &= -\frac{1}{\rho''} \left\{ M_1 \cos A_{12} dB_1 + N_1 \cos B_1 \sin A_{12} dL_1 \right. \\ &\quad \left. + M_2 \sin A_{21} dB_2 - N_2 \cos B_2 \cos A_{21} dL_2 \right\} \end{aligned} \right\} (92)$$

此公式中之  $M_1, M_2, N_1, N_2$  各爲  $P_1, P_2$  兩點之子午圈與卯酉圈之曲度半徑。 $m_{12}$  爲大地線  $P_1 P_2$  之歸化長度， $\left( \frac{dm}{dS} \right)_{21}$  爲  $m_{12}$  依  $S_{12}$  之微分係數。 $m$  之公式爲：

$$\left. \begin{aligned} m &= a \sin \frac{S}{a} = S - \frac{S^3}{6a^2} \\ \frac{dm}{dS} &= \cos \frac{S}{a} = 1 - \frac{S^2}{2a^2} \end{aligned} \right\} (93)$$

$a$  爲地球橢圓體之長半徑。由以上兩式可知，當  $S \leq 50$  公里時，右方之第二項極爲微小，故爲平差之用，可棄之不顧，於是：

$$m_{12} = S_{12}, \quad \left( \frac{dm}{dS} \right)_{21} = 1 \quad (93)^*$$

又爲化簡式(92)計，以四個新未知數  $x_1, y_1, x_2, y_2$  代原有之  $dB_1 dL_1 dB_2 dL_2$ ，設

$$\left. \begin{aligned} x_1 &= \frac{1}{C} M_1 dB_1 & x_2 &= \frac{1}{C} M_2 dB_2 \\ y_1 &= \frac{1}{C} N_1 \cos B_1 dL_1 & y_2 &= \frac{1}{C} N_2 \cos B_2 dL_2 \end{aligned} \right\} (94)$$

$C$  爲一任意常數，其作用爲使  $xy$  之值大小適宜。倘命  $C = \rho''$ ，則  $xy$  之

單位即為公尺，約蘭得則命  $C=10^6$ 。

此外尚有一化簡之處，即由兩端方位角差  $\Delta A = A_{21} - A_{12}$  之公式：

$$\sin \Delta A = \frac{S_{12}}{N_1} \tan B_1 \sin A_{21}$$

$$\frac{\sin A_{12}}{\sin A_{21}} \cos A_{21} = \cos A_{12} - \frac{S_{12} \tan B_1}{N_1}$$
(95)

將(93)(94)(95)之關係代入(92)之兩式內，並願及

$$d \log S = \frac{v}{S} dS$$

則可得化簡之關係：

$$dA_{12} = \left\{ \frac{C}{S_{12}} \sin A_{12} \cdot x_1 - \frac{C}{S_{12}} \cos A_{12} \cdot y_1 + \frac{C}{S_{12}} \sin A_{21} x_2 - \frac{C}{S_{12}} \cos A_{21} y_2 \right\}$$

$$+ \frac{C}{N_1} \tan B_1 y_1$$
(92)\*

$$d \log S_{12} = - \frac{v}{\rho''} \left\{ \frac{C}{S_{12}} \cos A_{12} \cdot x_1 + \frac{C}{S_{12}} \sin A_{12} y_1 + \frac{C}{S_{12}} \cos A_{21} \cdot x_2 \right.$$

$$\left. + \frac{C}{S_{12}} \sin A_{21} \cdot y_2 \right\}$$

(92)\*之最後一項可與式(87)之  $dz_1$  歸併，因由式(94)之  $y_1$  式中可知

$$\frac{C}{N_1} \tan B_1 y_1 = \sin B_1 \cdot dL_1$$
(96)

$$\zeta_1 = dz_1 + \sin B_1 dL_1$$

即可將該項自  $dA_{12}$  中取出。今以  $-l_{12}$  代改正式(87)之常數項，以  $-l_{12}^*$  代改正式(90)之常數項，並將(92)\*內之各係數用下列簡單方法代表之：

$$a_{12} = \frac{C}{S_{12}} \sin A_{12} \qquad b_{12} = \frac{C}{S_{12}} \cos A_{12}$$

$$a_{21} = \frac{C}{S_{12}} \sin A_{21} \qquad b_{21} = \frac{C}{S_{12}} \cos A_{21}$$
(97)

則根據(92)與(96)可將改正式(87)與(90)化為

$$\left. \begin{aligned} v_{12} &= -l_{12} + \zeta_1 + a_{12}x_1 - b_{12}y_1 + a_{21}x_2 - b_{21}y_2 \\ v_{12} &= -l_{12}^* + a_{12}x_1 - b_{12}y_1 + a_{21}x_2 - b_{21}y_2 \end{aligned} \right\}$$
(98)

基線條件(91)\*為



$$O = \frac{\rho''}{u} (\log s_{12} - \log S_{12} + b_{12}x_1 + a_{12}y_1 + b_{21}x_2 + a_{21}y_2) \quad (99)$$

倘  $P_1P_2$  為基線擴大邊，即可列出(99)式，而利用之以消除一未知數。例如由(99)得：

$$a_{12}x_1 = -\frac{a_{12}^2}{b_{12}}y_1 - \frac{a_{12}b_{21}}{b_{12}}x_2 - \frac{a_{12}a_{21}}{b_{12}}y_2 - \frac{a_{12}\rho''}{b_{12}u} (\log s_{12} - \log S_{12}) \quad (99)^*$$

用(99)\* 可將  $x_1$  之項自改正數方程式(98)中約去，所有含  $x_1$  之其他改正數方程式亦可用此式約去。

改正數方程式(98)係以  $P_1P_2$  一方向為例所列者，如將所有方向之改正數方程式均列出，即可由之求出法方程式，其步驟與普通間接觀測之方法相同，茲不贅述。惟天文觀測之精度自不及方向觀測之精度，故在約蘭得之南芬環形網之平差中，命天文改正數  $u$  之權為  $1/22$ ，是以所有天文改正數方程式  $u$  均以  $\sqrt{\frac{1}{22}}$  乘之。

以上已將應用坐標法平差之基本公式與作法加以說明。至於坐標法與繫數法比較之利弊，可分述如下：

利益：

- (1) 在網形較為複雜之時，用坐標平差較為有利，因其法方程式之數目較少；
- (2) 應用坐標法，可直接求出各點坐標之中誤差及誤差橢圓；
- (3) 改正數方程式甚為簡單，不似複雜網形中之條件方程，不易列出；
- (4) 可以分段平差，每次約化至各段交界點之坐標改正為止，然後相加作最後之解算，其結果與全體平差相同。

弊點：

- (1) 必須先求出各點坐標之近似值，此近似值之精度與平差結果之良好與否至為有關，故於平差之前，須費許多工作以求近似坐標值；
  - (2) 法方程式不如繫數法中由角度條件所構成法方程式之簡單。
- 就上述之利弊比較，似以坐標法利益較多，但其最大之阻礙為必須有近似坐標值，此步工作，頗為繁巨，故一般極少採用之。

## 第十二章 觀測誤差之檢討

## 第一節 檢討之目的

應用最小二乘法以求觀測之最或是值係根據偶然誤差之分佈定律。倘觀測誤差中含有系統誤差，則以最小二乘法平差之結果，必非最或是值。在此種情形內，平差後所得之觀測值改正數與真誤差相差甚多，其分佈亦必不能與假定之分佈定律相吻合。是故欲確定觀測值中是否尚含有尚未發覺之系統誤差，必須於平差後對觀測值之改正數作一檢討。有時因觀測之性質，可求出真誤差，則直接檢討真誤差之分佈，更為可靠。在一般情形內真誤差均不能知，必須以改正數為根據。此時多餘觀測之數目應較多，始可得較確切之分佈定律。否則改正數之分佈定律  $\varphi(v)$  未必與真誤差之分佈定律  $\varphi(\epsilon)$  相同，檢討之結果恐不可靠也。

由觀測誤差之檢討，吾人可解答下列諸問題：

- (一) 觀測值中是否含有系統誤差，為平差前所未發覺者；
- (二) 平差結果是否為最或是值；
- (三) 是否某觀測值之真確性頗為可疑，必要時可捨棄不用，或重行觀測；
- (四) 平差前各觀測值所給予之權數是否適當，抑應改善。

當觀測甚少或平差問題極簡單時，觀測誤差之檢討無大意義；但在大規模之觀測，如面積甚廣之三角網或交叉甚密之水準網，平差後必須舉行檢討，庶可確定以上所列諸問題，並可因此而謀改善觀測方法，其意義固非僅限於研討平差方法之是否可靠也。

## 第二節 誤差前置符號數目之檢討

如誤差分佈定律為偶次，則正誤差之數目應與負誤差之數目相等。倘誤差之總數為奇數，則其差應為 1。今設以  $V$  表示誤差之前置符號，則  $V$  等於  $+1$  或  $-1$ 。 $n$  個觀測誤差前置符號之和為，

$$s = V_1 + V_2 + \cdots + V_n \quad (1)$$

其最或是值應為零( $n$  為奇數時  $s$  等於  $\pm 1$ )。欲求  $s$  之中誤差, 須設想有無數個公式(1), 將其兩端平方, 每個  $V^2$  均等於  $+1$ , 而  $[V_i V_k]$  之平均應為零, 故結果  $s$  之二次冪平均值等於  $n$ , 而其中誤差為  $\pm\sqrt{n}$ , 於是

$$\text{誤差正負符號之和應} = 0 \pm \sqrt{n}$$

由第九章表一中可查出介於正負兩中誤差間之或是率為 0.6827。即  $s$  之值介於  $\pm\sqrt{n}$  之間之或是率為 0.6827。倘一組觀測誤差( $n$  個)之正負符號數目相差之絕對值大於  $\sqrt{n}$ , 則該組誤差中含有系統誤差之可能性必極大。

倘據之以作上列檢討者並非真誤差  $\varepsilon$  而係改正數  $v$ , 則多餘觀測之數目愈大, 其檢討結果愈為可靠。倘多餘觀測甚少, 此檢討即無意義矣。

### 第三節 誤差前置符號順序之檢討

有時系統誤差并不影響誤差正負號之數目, 故前節所述之檢討方法, 仍不能求得真象。倘懷疑系統誤差與時間或觀測者有關, 則可將觀測值依時間或觀測者為變數而排列之。若在某一時期內或某一觀測者所作之觀測值較真值均大或均小, 則其誤差必均連續為同一符號或僅有極少數不同之符號; 而在另一時期內或另一觀測者所作之觀測中, 其誤差可能多相反之符號。由此亦可驗得是否有此類系統誤差存在。

在一組按上述順序排列之觀測誤差中, 設以  $f$  表示兩相鄰誤差符號相同處之總數,  $w$  表示兩相鄰誤差符號變換處之總數, 其相差為

$$f - w = V_1 V_2 + V_2 V_3 + V_3 V_4 + \cdots + V_{n-1} V_n \quad (2)$$

因如  $V_i V_{i+1}$  為  $+1$ , 則此兩誤差之符號必相同, 設  $V_i V_{i+1}$  為  $-1$ , 則兩誤差之符號必不同也。設  $n$  為奇數, 則  $f - w$  之最或是值應為零, 因  $V_i V_{i+1}$  為  $+1$  或  $-1$  之或是率相等也。設  $n$  為偶數, 則  $f - w$  之最或是值應為  $\pm 1$ 。 $(f - w)$  之中誤差可用本章第二節之方法求之, 將公式(2)右方平方, 即得

$$V_1^2 V_2^2 + V_2^2 V_3^2 + V_3^2 V_4^2 + \cdots + V_{n-1}^2 V_n^2 \quad (3)$$

此外尚有  $2 V_i V_{i+1}^2 V_{i+2}$  及  $V_i V_{i+1} V_k V_{k+1}$  等諸項, 但其平均值為零, (3) 之平均值為  $n - 1$ 。故  $f - w$  為零之中誤差為  $\pm\sqrt{n-1}$ 。於是:

相鄰兩誤差符號相同之總數減符號變換之總數應為  $0 \pm \sqrt{n-1}$ 。  
 $(f-w)$  介於  $\pm \sqrt{n-1}$  間之或是率為 0.68270。如  $f-w$  之絕對值大於  $\pm \sqrt{n-1}$ ，則與時間或觀測者有關之系統誤差，頗有存在之可能。

#### 第四節 正負誤差大小之檢討

如誤差定律  $\varphi(\varepsilon)$  為雙次者，則當誤差數目  $n$  為無窮多時，誤差  $\varepsilon$  之總和  $[\varepsilon]$  應為零。或正誤差之和應等於負誤差之和。若  $n$  為有限數值，則可以  $s$  表示  $\varepsilon$  之和：

$$s = \varepsilon_1 + \varepsilon_2 + \cdots + \varepsilon_n \quad (4)$$

$s$  之最或是值為零。設有無窮多個式(4)將其兩端平方而求其平均值，則左端為  $s = [\varepsilon]$  之中誤差平方，右端為  $[\varepsilon\varepsilon]$ ，因  $m^2 = \frac{[\varepsilon\varepsilon]}{n}$ ，故計算  $[\varepsilon]$  之中誤差為  $m\sqrt{n}$ 。此處之  $m$  乃觀測之中誤差，於是

$$\text{誤差之和 } [\varepsilon] \text{ 應} = 0 \pm m\sqrt{n}.$$

倘檢討一組觀測誤差之結果，發現  $[\varepsilon]$  大於  $m\sqrt{n}$ ，則頗可懷疑有系統誤差之存在。增加觀測次數，並不使  $[\varepsilon]$  之值愈趨於零，因其中誤差反加大，但  $\frac{[\varepsilon]}{n}$  之值則漸趨減少，以其中誤差為  $\frac{m}{\sqrt{n}}$  也。

此種檢討僅能用於真誤差  $\varepsilon$ ，倘應用於直接觀測平差後求得之改正數  $v$ ，則因最小二乘法之原則本為  $[v] = 0$ ，無須檢討矣。

當各觀測之權數不等時，施行此種檢討時應用  $\sqrt{P} \cdot \varepsilon$ ， $P$  為該誤差之權數。

除按上法檢討  $\varepsilon$  一次冪之和以外，吾人亦可檢討其二次冪之和，如觀測次數  $n$  為無窮多，正誤差二次和應等於負誤差二次和。或以公式表示之：

$$V_1\varepsilon_1^2 + V_2\varepsilon_2^2 + V_3\varepsilon_3^2 + \cdots + V_n\varepsilon_n^2 = 0 \quad (5)$$

$V$  為  $\varepsilon$  之前置符號。如有無窮多個公式(5)而求其二次冪之平均值，則得  $n\mu^4$ 。

$$\mu^4 = \frac{[\varepsilon^4]}{n}$$

如第九章所示，由此可得：

$$\text{正誤差平方和與負誤差平方和之較應} = 0 \pm \mu^2 \sqrt{n}$$

因此檢討之中誤差與  $\sqrt{n}$  成比例，故增加觀測次數，亦不能使正負誤差平方和之差更趨於零。

### 第五節 阿卑<sup>①</sup>檢討法

倘將  $\varepsilon_1 \varepsilon_2 \dots \varepsilon_n$  按一定次序排列，而欲檢討是否有與此次序相關之系統誤差存在，最佳之法乃求  $\varepsilon_i - \varepsilon_{i+1}$  之值，因此值中可消去系統誤差之全部或大部，阿卑之檢討法即以此為根據。令

$$\varepsilon_1^2 + \varepsilon_2^2 + \dots + \varepsilon_n^2 = A \quad (6)$$

$$(\varepsilon_1 - \varepsilon_2)^2 + (\varepsilon_2 - \varepsilon_3)^2 + \dots + (\varepsilon_{n-1} - \varepsilon_n)^2 + (\varepsilon_n - \varepsilon_1)^2 = B \quad (7)$$

$$\text{則 } C = A - \frac{B}{2} = \varepsilon_1 \varepsilon_2 + \varepsilon_2 \varepsilon_3 + \dots + \varepsilon_{n-1} \varepsilon_n + \varepsilon_n \varepsilon_1 \quad (8)$$

如  $\varepsilon$  全為偶然性質， $C$  之最或是值應為零，將式 (8) 兩端平方而求其平均值，則所有  $\varepsilon^2, \varepsilon_{i+1}^2$  各項之平均值均為  $m^2$ ，共有  $n$  項，其和為  $nm^2$ ，其他各項如  $\varepsilon_1 \varepsilon_2, \varepsilon_2 \varepsilon_3$  等之平均值為零，故  $C$  之中誤差為  $\sqrt{n} \cdot m_2$ 。依此，則阿卑檢討公式如下：

$$A - \frac{B}{2} = 0 \pm m^2 \sqrt{n},$$

亦可化為下式：

$$\frac{2A}{B} = 1 \pm \frac{1}{\sqrt{n}}.$$

### 第六節 修正之阿卑檢討法

在阿卑之檢討法中，公式 (7) 內含有  $(\varepsilon_n - \varepsilon_1)^2$  一項。倘有 1 至  $n$  次之觀測中，其系統誤差並不自 1 至  $n$  成循環之情形者，則  $\varepsilon_n - \varepsilon_1$  一項毫無意義。故可將此項減去而成：

$$B^* = (\varepsilon_1 - \varepsilon_2)^2 + (\varepsilon_2 - \varepsilon_3)^2 + \dots + (\varepsilon_{n-1} - \varepsilon_n)^2 \quad (9)$$

$$\text{更令：} \quad A^* = [\varepsilon^2] - \frac{\varepsilon_1^2 + \varepsilon_n^2}{2} \quad (10)$$

$$\text{則} \quad C^* = A^* - \frac{B^*}{2} = \varepsilon_1 \varepsilon_2 + \varepsilon_2 \varepsilon_3 + \dots + \varepsilon_{n-1} \varepsilon_n \quad (11)$$

① Abbe: 阿卑。

將 (11) 與 (8) 比較, (11) 較 (8) 少最後一項, 故  $C^*$  之中誤差亦成爲  $\pm m^2 \sqrt{n-1}$ , 於是修正之阿卑檢討公式爲:

$$A^* - \frac{B^*}{2} = 0 \pm m^2 \sqrt{n-1}$$

或

$$\frac{2A^*}{B^*} = 1 \pm \frac{1}{\sqrt{n-1}}$$

亦稱爲阿卑—赫爾默特之檢討公式。

### 第七節 全組誤差分佈之檢討

欲知誤差之分佈是否與所假定之誤差分佈定律相符合, 或與之相差若干, 可將誤差按其正負大小之次序排列, 選一適宜之間隔  $d \varepsilon$ , 計數每個間隔中誤差之個數, 以間隔之中間值 ( $\varepsilon$ ) 爲橫坐標, 以其在此間隔中誤差之個數爲縱坐標, 將各點分別標出, 而聯以一曲線, 就一般而論, 此曲線應與第一章所示之誤差分佈曲線相似, 但如誤差數目有限, 則亦可相差甚大。且所選間隔之大小, 亦有時影響於曲線之形狀; 如間隔過大, 則點數減少, 曲線不易勾繪; 間隔過小時, 其中數目較不可靠, 將使曲線過於曲折, 均不相宜, 故間隔之選擇, 甚應注意。

觀察此曲線是否與假定之分佈定律符合, 最要者爲 (1) 觀察大誤差之或是率是否較小誤差之或是率爲小。即視曲線是否自縱軸向橫軸正負兩方漸漸下降; (2) 觀察正負誤差出現之或是率是否大致相同, 即視曲線是否與縱軸成對稱形狀。

以上所述之圖解檢討法, 較爲明顯, 且能得整個之印象。但有時用數字比較, 可得較精密之結果。根據第二章之表六, 以表中之  $w_0^m$  乘以觀測次數  $N$ , 可計在理論上誤差介於 0 及  $n$  倍中誤差  $n \cdot m$  間之個數。使與實際所得之個數比較, 視其有無較大區別, 即可知其實際分佈與理論之假定是否相近。作此種比較時, 視誤差數之多寡, 可更易  $n$  之間隔, 使疏密適宜。誤差愈多, 則  $n$  之間隔可愈減小, 檢討亦可爲明顯 (參考第二章第五節之例)。

### 第八節 改正數之檢討

以上所論全係真誤差之檢討, 如所知者爲平差後之改正數時, 究竟此

種檢討有無意義殊堪置疑，因改正數之分佈受平差法之影響，固不能盡代表真誤差之分佈也。平差後所得之未知數值與其真值相差愈多，則改正數之分佈愈與真誤差之分佈不同，其影響有如系統誤差。設有一值經多次直接測定而得一平均值，以平均值為根據所求各觀測值之改正數與其真誤差相差均相等，是即平均值之真誤差。倘各項觀測值均有同一之常誤差，則於其改正數中並不能看出。此時檢討改正數之分佈固與真誤差相類似，但如欲藉此檢討是否有常誤差存在，則絕對不可能矣。

概言之，多餘觀測數目愈多，改正數之分佈愈與真誤差之分佈相似；未知數間之條件愈多時，改正數之值愈與其誤差之值易於接近。平常最好利用未知數間之條件以求真誤差，因所有條件方程式中之差異均為真誤差也，列如一三角形之和與  $180^\circ$  加球面角超相差之數，即為三角度之真誤差，又如水準網之平差，每個環形之閉合差亦均為真誤差，作檢討時應以此為根據，而不以每角度平差後之改正數為根據。

### 第九節 實例

求某水準儀之水準軸與視軸之夾角時，利用直接觀測法得下列之結果：

第 一 日	第 二 日	第 三 日	第 四 日
+1".27	+0".03	-0".90	-0".60
-0".78	+0".07	+0".20	-0".90
+0".11	+0".08	+0".96	-0".17
-0".71	+0".56	+0".86	-0".03

按上表則三日所得之總結果適為  $0''.00$ ，故上表所列各值即代表其每次觀測改正數，在此四組觀測之改正數中，第二組與第四組內似有系統之誤差存在。茲按本章所論之各種方法檢討之，則知在此整個之十六項觀測值中其誤差可認為均係偶然性質無疑也。

上表所列各值係改正數  $v$ ，其與真誤差  $\varepsilon$  之較平均約為： $\frac{m}{\sqrt{n}}$ 。蓋在直接觀測時，設以  $X$  為觀測值之真值， $x$  為其最或是值時，則得下列之關係：

$$\varepsilon_i = v_i + (X - x)。$$

故知  $\varepsilon$  與  $v$  之較其平均值約為  $X-x$  之中誤差，亦即最或是值  $x$  之中誤差  $\frac{m}{\sqrt{n}}$  也。由此節之例，求得：

$$m = \sqrt{\frac{[vV]}{n-1}} = \sqrt{\frac{6.77}{16-1}} = \pm 0''.06$$

而 
$$\pm \frac{0.67}{\sqrt{n}} = \pm 0''.17$$

此值不為過鉅，故由其改正數  $v$  之關係亦可間接推斷其真誤差  $\varepsilon$  之諸特徵。

在十六項觀測誤差中，9項為正數，7項為負數，故誤差前置符號數目之差為2，由理論應為： $0 \pm \sqrt{n} = 0 \pm 4$

兩相隔誤差符號相同處之總數  $f$  為8，兩相隣誤差符號變換處之總數為7，故  $f-w=1$ 。按理論則應為：

$$f-w = 0 \pm \sqrt{n-1} = 0 \pm 3.9$$

正負值誤差之和為零，此為直接觀測時  $[v]$  之特徵。

正誤差平方之和為3.65，負誤差平方之和為3.12。其較得0.53，按理論則應為： $0 \pm \mu^2 \sqrt{n} = 0 \pm 2.48$  其中  $\mu^2 = \frac{6.16}{16} = 0.385$ ，

故  $\mu^2 = \pm 0.620$ ， $\mu^2 \sqrt{16} = \pm 2.48$ 。

更驗之以阿卑檢討法，則：

$$A = [\varepsilon^3] = (1.27)^2 + (0.78)^2 + \dots + (0.77)^2 + (0.03)^2 = 6.77$$

$$B = (2.05)^2 + (0.89)^2 + \dots + (0.14)^2 + (1.30)^2 = 14.84$$

故： $A - \frac{B}{2} = 6.77 - 7.42 = -0.65$

$$\frac{2A}{B} = \frac{13.54}{14.84} = 0.91$$

按理論應各為：

$$A - \frac{B}{2} = 0 \pm m^2 \sqrt{n} = 0 \pm 1.8$$

$$\frac{2A}{B} = 1 \pm \frac{1}{\sqrt{n}} = 1 \pm 0.25$$

由各種之檢查，知其均符合於偶然誤差之諸特徵，因可斷言其不致有系統誤差存在於其間也。



## 附錄一 方向係數表(爲距離一公里之值)

$$u = +20.6265 \cos \varphi \quad v = -20.6265 \sin \varphi$$

$\varphi$	$u$	$v$	$\varphi$	$u$	$v$	$\varphi$	$u$	$v$			
*180°	0° 0'	+20.63	- 0.00	*188°	8° 0'	+20.45	- 2.87	*196°	16° 0'	+19.89	- 5.61
	10	20.63	0.06		10	20.42	2.03		10	19.81	5.74
	20	20.63	0.11		20	20.41	2.39		20	19.73	5.80
	30	20.63	0.18		30	20.41	3.05		30	19.78	5.80
	40	20.63	0.24		40	20.31	3.11		40	19.76	5.93
	50	20.63	0.30		50	20.38	3.17		50	19.74	5.97
*181°	1° 0'	+20.61	- 0.36	*189°	9° 0'	+20.37	- 3.23	*197°	17° 0'	+19.73	- 6.03
	10	20.61	0.42		10	20.39	3.28		10	19.71	6.06
	20	20.61	0.48		20	20.35	3.35		20	19.69	6.15
	30	20.61	0.54		30	20.34	3.41		30	19.67	6.20
	40	20.61	0.60		40	20.33	3.46		40	19.65	6.26
	50	20.61	0.66		50	20.31	3.51		50	19.64	6.32
*182°	2° 0'	+20.61	- 0.72	*190°	10° 0'	+20.31	- 3.58	*198°	18° 0'	+19.62	- 6.37
	10	20.61	0.78		10	20.30	3.64		10	19.60	6.43
	20	20.61	0.84		20	20.28	3.70		20	19.58	6.48
	30	20.61	0.90		30	20.28	3.75		30	19.56	6.54
	40	20.60	0.96		40	20.27	3.81		40	19.54	6.60
	50	20.60	1.02		50	20.26	3.88		50	19.52	6.66
*183°	3° 0'	+20.60	- 1.08	*191°	11° 0'	+20.25	- 3.94	*199°	19° 0'	+19.50	- 6.72
	10	20.59	1.14		10	20.24	3.99		10	19.48	6.77
	20	20.59	1.20		20	20.22	4.05		20	19.46	6.83
	30	20.59	1.26		30	20.21	4.11		30	19.44	6.89
	40	20.58	1.32		40	20.20	4.17		40	19.42	6.94
	50	20.58	1.38		50	20.19	4.23		50	19.40	7.00
*184°	4° 0'	+20.58	- 1.44	*192°	12° 0'	+20.18	- 4.29	*200°	20° 0'	+19.38	- 7.05
	10	20.57	1.50		10	20.16	4.35		10	19.36	7.11
	20	20.57	1.56		20	20.15	4.41		20	19.34	7.17
	30	20.56	1.62		30	20.14	4.46		30	19.32	7.23
	40	20.56	1.68		40	20.12	4.52		40	19.30	7.28
	50	20.55	1.74		50	20.11	4.58		50	19.28	7.34
*185°	5° 0'	+20.55	- 1.80	*193°	13° 0'	+20.10	- 4.64	*201°	21° 0'	+19.26	- 7.39
	10	20.54	1.86		10	20.08	4.70		10	19.23	7.45
	20	20.54	1.92		20	20.07	4.76		20	19.21	7.51
	30	20.53	1.98		30	20.06	4.82		30	19.19	7.56
	40	20.53	2.04		40	20.04	4.87		40	19.17	7.62
	50	20.52	2.10		50	20.03	4.92		50	19.15	7.67
*186°	6° 0'	+20.51	- 2.16	*194°	14° 0'	+20.01	- 4.98	*202°	22° 0'	+19.13	- 7.73
	10	20.51	2.22		10	20.00	5.05		10	19.11	7.78
	20	20.50	2.28		20	19.98	5.11		20	19.09	7.84
	30	20.49	2.33		30	19.97	5.16		30	19.07	7.89
	40	20.49	2.39		40	19.95	5.22		40	19.05	7.95
	50	20.48	2.45		50	19.94	5.28		50	19.03	8.01
*187°	7° 0'	+20.47	- 2.51	*195°	15° 0'	+19.92	- 5.34	*203°	23° 0'	+18.99	- 8.06
	10	20.47	2.57		10	19.91	5.40		10	18.96	8.11
	20	20.46	2.63		20	19.89	5.45		20	18.94	8.17
	30	20.45	2.69		30	19.88	5.51		30	18.92	8.23
	40	20.44	2.75		40	19.86	5.57		40	18.89	8.29
	50	20.43	2.81		50	19.84	5.63		50	18.87	8.35

$$u = +20.6265 \cos \varphi \quad v = -20.6265 \sin \varphi$$

$\varphi$	$u$	$v$	$\varphi$	$u$	$v$	$\varphi$	$u$	$v$			
*204°	24° 0'	+18.84	-8.31	*213°	33° 0'	+17.31	-11.23	*222°	42° 0'	+15.33	-13.80
	10'	18.82	8.40		10'	17.27	11.28		10'	15.29	13.82
	20'	18.77	8.50		20'	17.23	11.33		20'	15.25	13.84
	30'	18.71	8.58		30'	17.20	11.38		30'	15.21	13.90
	40'	18.74	8.63		40'	17.17	11.43		40'	15.17	13.98
	50'	18.72	8.66		50'	17.13	11.48		50'	15.13	14.01
*205°	25° 0'	+18.69	-8.77	*214°	34° 0'	+17.10	-11.53	*223°	43° 0'	+15.09	-14.07
	10'	18.67	8.77		10'	17.07	11.58		10'	15.04	14.11
	20'	18.64	8.81		20'	17.03	11.63		20'	15.00	14.15
	30'	18.62	8.83		30'	17.00	11.68		30'	14.96	14.20
	40'	18.60	8.92		40'	16.96	11.73		40'	14.92	14.24
	50'	18.57	8.91		50'	16.93	11.78		50'	14.88	14.28
*206°	26° 0'	+18.54	-9.04	*215°	35° 0'	+16.91	-11.83	*224°	44° 0'	+14.84	-14.33
	10'	18.51	9.10		10'	16.86	11.88		10'	14.80	14.37
	20'	18.49	9.16		20'	16.83	11.93		20'	14.75	14.41
	30'	18.40	9.21		30'	16.79	11.98		30'	14.71	14.46
	40'	18.43	9.26		40'	16.76	12.03		40'	14.67	14.50
	50'	18.41	9.30		50'	16.72	12.08		50'	14.63	14.54
*207°	27° 0'	+18.38	-9.34	*216°	36° 0'	+16.69	-12.12	*225°	45° 0'	+14.59	-14.53
	10'	18.35	9.4		10'	16.65	12.17		10'	14.54	14.63
	20'	18.33	9.47		20'	16.62	12.22		20'	14.50	14.67
	30'	18.30	9.5		30'	16.58	12.27		30'	14.46	14.71
	40'	18.27	9.51		40'	16.54	12.32		40'	14.41	14.75
	50'	18.24	9.61		50'	16.51	12.37		50'	14.37	14.80
*208°	28° 0'	+18.21	-9.68	*217°	37° 0'	+16.47	-12.41	*226°	46° 0'	+14.33	-14.84
	10'	18.18	9.74		10'	16.43	12.46		10'	14.28	14.88
	20'	18.16	9.77		20'	16.40	12.51		20'	14.24	14.92
	30'	18.13	9.84		30'	16.36	12.56		30'	14.20	14.96
	40'	18.10	9.88		40'	16.33	12.60		40'	14.15	15.00
	50'	18.07	9.98		50'	16.29	12.65		50'	14.11	15.04
*209°	29° 0'	+18.04	-10.00	*218°	38° 0'	+16.25	-12.70	*227°	47° 0'	+14.07	-15.03
	10'	18.01	10.05		10'	16.22	12.75		10'	14.02	15.13
	20'	17.98	10.10		20'	16.18	12.79		20'	13.98	15.17
	30'	17.95	10.14		30'	16.14	12.84		30'	13.94	15.21
	40'	17.92	10.21		40'	16.10	12.88		40'	13.89	15.25
	50'	17.89	10.26		50'	16.07	12.92		50'	13.85	15.29
*210°	30° 0'	+17.86	-10.31	*219°	39° 0'	+16.03	-12.98	*228°	48° 0'	+13.80	-15.33
	10'	17.83	10.37		10'	15.99	13.03		10'	13.76	15.37
	20'	17.80	10.43		20'	15.95	13.07		20'	13.71	15.41
	30'	17.77	10.47		30'	15.92	13.12		30'	13.67	15.45
	40'	17.74	10.53		40'	15.88	13.17		40'	13.62	15.49
	50'	17.71	10.57		50'	15.84	13.21		50'	13.58	15.53
*211°	31° 0'	+17.68	-10.62	*220°	40° 0'	+15.80	-13.26	*229°	49° 0'	+13.53	-15.57
	10'	17.65	10.67		10'	15.76	13.30		10'	13.49	15.61
	20'	17.62	10.73		20'	15.72	13.35		20'	13.44	15.65
	30'	17.59	10.78		30'	15.68	13.40		30'	13.40	15.69
	40'	17.56	10.83		40'	15.65	13.44		40'	13.35	15.73
	50'	17.52	10.88		50'	15.61	13.49		50'	13.30	15.77
*212°	32° 0'	+17.49	-10.93	*221°	41° 0'	+15.57	-13.53	*230°	50° 0'	+13.26	-15.80
	10'	17.46	10.98		10'	15.53	13.58		10'	13.21	15.84
	20'	17.43	11.03		20'	15.49	13.62		20'	13.17	15.88
	30'	17.40	11.08		30'	15.45	13.67		30'	13.12	15.92
	40'	17.37	11.13		40'	15.41	13.71		40'	13.07	15.95
	50'	17.33	11.18		50'	15.37	13.76		50'	13.03	15.99

$$u = +20.6265 \cos p \quad v = -20.6265 \sin p$$

$\varphi$	$u$	$v$	$\varphi$	$u$	$v$	$\varphi$	$u$	$v$			
*231°	51° 0'	+12.96	-16.63	*240°	60° 0'	+10.81	-17.86	*249°	69° 0'	+ 7.35	-19.20
	10	12.96	16.07		10	10.20	17.89		10	7.35	19.28
	20	12.8	16.10		20	10.21	17.92		20	7.28	19.31
	30	12.84	16.14		30	10.16	17.95		30	7.22	19.32
	40	12.79	16.18		40	10.10	17.98		40	7.17	19.34
	50	12.75	16.22		50	10.05	18.01		50	7.11	19.36
*232°	52° 0'	+12.70	-16.25	*241°	61° 0'	+10.00	-18.04	*250°	70° 0'	+ 7.05	-19.38
	10	12.65	16.29		10	9.95	18.07		10	7.00	19.40
	20	12.61	16.32		20	9.89	18.10		20	6.94	19.42
	30	12.56	16.36		30	9.84	18.13		30	6.88	19.44
	40	12.51	16.40		40	9.79	18.16		40	6.83	19.46
	50	12.46	16.44		50	9.74	18.18		50	6.77	19.48
*233°	53° 0'	+12.41	-16.47	*242°	62° 0'	+ 9.68	-18.21	*251°	71° 0'	+ 6.72	-19.50
	10	12.37	16.51		10	9.63	18.24		10	6.66	19.52
	20	12.3	16.54		20	9.58	18.27		20	6.60	19.54
	30	12.27	16.58		30	9.52	18.30		30	6.54	19.56
	40	12.22	16.62		40	9.47	18.33		40	6.48	19.58
	50	12.17	16.65		50	9.42	18.35		50	6.43	19.60
*234°	54° 0'	+12.12	-16.69	*243°	63° 0'	+ 9.36	-18.38	*252°	72° 0'	+ 6.37	-19.62
	10	12.08	16.72		10	9.31	18.41		10	6.31	19.64
	20	12.03	16.76		20	9.25	18.43		20	6.25	19.65
	30	11.98	16.79		30	9.20	18.46		30	6.20	19.67
	40	11.93	16.83		40	9.15	18.48		40	6.14	19.69
	50	11.88	16.86		50	9.10	18.51		50	6.08	19.71
*235°	55° 0'	+11.83	-16.90	*244°	64° 0'	+ 9.04	-18.54	*253°	73° 0'	+ 6.03	-19.73
	10	11.78	16.93		10	8.99	18.57		10	5.97	19.74
	20	11.72	16.96		20	8.93	18.59		20	5.92	19.76
	30	11.68	17.00		30	8.88	18.62		30	5.86	19.78
	40	11.63	17.03		40	8.83	18.64		40	5.81	19.79
	50	11.58	17.07		50	8.77	18.67		50	5.74	19.81
*236°	56° 0'	+11.53	-17.10	*245°	65° 0'	+ 8.72	-18.69	*254°	74° 0'	+ 5.69	-19.83
	10	11.48	17.12		10	8.66	18.72		10	5.63	19.84
	20	11.43	17.17		20	8.61	18.74		20	5.57	19.86
	30	11.38	17.20		30	8.55	18.77		30	5.51	19.88
	40	11.32	17.23		40	8.50	18.79		40	5.45	19.89
	50	11.28	17.27		50	8.44	18.82		50	5.40	19.91
*237°	57° 0'	+11.23	-17.30	*246°	66° 0'	+ 8.39	-18.84	*255°	75° 0'	+ 5.34	-19.92
	10	11.18	17.33		10	8.33	18.87		10	5.28	19.94
	20	11.13	17.37		20	8.28	18.89		20	5.22	19.95
	30	11.08	17.40		30	8.22	18.92		30	5.16	19.97
	40	11.03	17.43		40	8.17	18.94		40	5.11	19.98
	50	10.98	17.46		50	8.11	18.96		50	5.05	20.00
*238°	58° 0'	+10.93	-17.49	*247°	67° 0'	+ 8.06	-18.98	*256°	76° 0'	+ 4.99	-20.01
	10	10.88	17.52		10	8.00	19.01		10	4.93	20.02
	20	10.83	17.56		20	7.95	19.03		20	4.87	20.04
	30	10.78	17.59		30	7.89	19.06		30	4.82	20.05
	40	10.73	17.62		40	7.84	19.08		40	4.76	20.07
	50	10.67	17.65		50	7.78	19.10		50	4.70	20.08
*239°	59° 0'	+10.62	-17.68	*248°	68° 0'	+ 7.73	-19.12	*257°	77° 0'	+ 4.64	-20.10
	10	10.57	17.71		10	7.67	19.15		10	4.58	20.11
	20	10.52	17.74		20	7.62	19.17		20	4.52	20.12
	30	10.47	17.77		30	7.56	19.19		30	4.46	20.14
	40	10.42	17.80		40	7.50	19.21		40	4.41	20.15
	50	10.37	17.83		50	7.45	19.23		50	4.35	20.16

$$u = +20.6265 \cos \varphi \quad v = -20.6265 \sin \varphi$$

$\varphi$	$u$	$v$	$\varphi$	$u$	$v$	$\varphi$	$u$	$v$
*258° 78° 0'	+ 4.25	-20.18	*267° 87° 0'	+ 1.08	-20.60	*276° 96° 0'	- 2.16	-20.51
10	4.23	20.19	10	1.09	20.60	10	2.22	20.51
20	4.17	20.20	20	0.96	20.60	20	2.28	20.50
30	4.11	20.21	30	0.90	20.61	30	2.33	20.49
40	4.05	20.22	40	0.84	20.61	40	2.39	20.49
50	3.99	20.24	50	0.78	20.61	50	2.45	20.48
*259° 79° 0'	+ 3.94	-20.25	*268° 88° 0'	+ 0.72	-20.61	*277° 97° 0'	- 2.51	-20.47
10	3.88	20.26	10	0.66	20.62	10	2.57	20.47
20	3.82	20.27	20	0.60	20.62	20	2.63	20.46
30	3.75	20.28	30	0.54	20.62	30	2.69	20.45
40	3.70	20.29	40	0.48	20.62	40	2.75	20.44
50	3.64	20.30	50	0.42	20.62	50	2.81	20.43
*260° 80° 0'	+ 3.58	-20.31	*269° 89° 0'	+ 0.36	-20.62	*278° 98° 0'	- 2.87	-20.43
10	3.52	20.32	10	0.30	20.62	10	2.93	20.42
20	3.46	20.33	20	0.24	20.63	20	2.99	20.41
30	3.40	20.34	30	0.18	20.63	30	3.05	20.40
40	3.35	20.35	40	0.12	20.63	40	3.11	20.39
50	3.29	20.36	50	0.06	20.63	50	3.17	20.38
*261° 81° 0'	+ 3.23	-20.37	*270° 90° 0'	+ 0.00	-20.63	*279° 99° 0'	- 3.23	-20.37
10	3.17	20.38	10	0.06	20.63	10	3.29	20.37
20	3.11	20.39	20	0.12	20.63	20	3.35	20.36
30	3.05	20.40	30	0.18	20.63	30	3.40	20.34
40	2.99	20.41	40	0.24	20.63	40	3.46	20.33
50	2.93	20.42	50	0.30	20.63	50	3.52	20.32
*262° 82° 0'	+ 2.87	-20.43	*271° 91° 0'	+ 0.36	-20.62	*280° 100° 0'	- 3.58	-20.31
10	2.81	20.43	10	0.42	20.62	10	3.64	20.30
20	2.75	20.44	20	0.48	20.62	20	3.70	20.29
30	2.69	20.45	30	0.54	20.62	30	3.76	20.28
40	2.63	20.46	40	0.60	20.62	40	3.82	20.27
50	2.57	20.47	50	0.66	20.62	50	3.88	20.26
*263° 83° 0'	+ 2.51	-20.47	*272° 92° 0'	- 0.72	-20.61	*281° 101° 0'	- 3.94	-20.25
10	2.45	20.48	10	0.78	20.61	10	3.99	20.24
20	2.39	20.49	20	0.84	20.61	20	4.05	20.23
30	2.33	20.49	30	0.90	20.61	30	4.11	20.21
40	2.28	20.50	40	0.96	20.60	40	4.17	20.20
50	2.22	20.51	50	1.02	20.60	50	4.23	20.19
*264° 84° 0'	+ 2.16	-20.51	*273° 93° 0'	- 1.08	-20.60	*282° 102° 0'	- 4.29	-20.18
10	2.10	20.52	10	1.14	20.59	10	4.35	20.16
20	2.04	20.53	20	1.20	20.59	20	4.41	20.15
30	1.98	20.53	30	1.26	20.59	30	4.48	20.14
40	1.92	20.54	40	1.32	20.58	40	4.52	20.13
50	1.86	20.54	50	1.38	20.58	50	4.58	20.11
*265° 85° 0'	+ 1.80	-20.55	*274° 94° 0'	- 1.44	-20.58	*283° 103° 0'	- 4.64	-20.10
10	1.74	20.55	10	1.50	20.57	10	4.70	20.08
20	1.68	20.56	20	1.56	20.57	20	4.76	20.07
30	1.62	20.56	30	1.62	20.56	30	4.82	20.06
40	1.56	20.57	40	1.68	20.56	40	4.87	20.04
50	1.50	20.57	50	1.74	20.55	50	4.93	20.03
*266° 86° 0'	+ 1.44	-20.58	*275° 95° 0'	- 1.80	-20.55	*284° 104° 0'	- 4.99	-20.01
10	1.38	20.58	10	1.86	20.54	10	5.05	20.00
20	1.32	20.58	20	1.92	20.54	20	5.11	19.98
30	1.26	20.59	30	1.98	20.53	30	5.16	19.97
40	1.20	20.59	40	2.04	20.53	40	5.22	19.95
50	1.14	20.59	50	2.10	20.52	50	5.28	19.94

$$u = +20.6265 \cos \varphi \quad v = -20.6265 \sin \varphi$$

$\varphi$	$u$	$v$	$\varphi$	$u$	$v$	$\varphi$	$u$	$v$			
*285	105° 0'	- 5.34	-19.97	*294	114° 0'	- 8.39	-18.84	*303	123° 0'	-11.23	-17.30
	10	5.40	19.91		10	8.44	18.82		10	11.28	17.27
	20	5.45	19.86		20	8.50	18.77		20	11.33	17.23
	30	5.51	19.88		30	8.55	18.77		30	11.38	17.20
	40	5.57	19.86		40	8.61	18.77		40	11.43	17.17
	50	5.63	19.82		50	8.66	18.77		50	11.48	17.13
*286	106° 0'	- 5.69	-19.85	*295	115° 0'	- 8.72	-18.6	*304	124° 0'	-11.53	-17.16
	10	5.74	19.81		10	8.77	18.67		10	11.58	17.07
	20	5.80	19.79		20	8.83	18.67		20	11.62	17.03
	30	5.86	19.78		30	8.88	18.67		30	11.68	17.00
	40	5.92	19.77		40	8.93	18.57		40	11.73	16.96
	50	5.97	19.74		50	8.98	18.57		50	11.78	16.93
*287	107° 0'	- 6.03	-19.73	*296	116° 0'	- 9.04	-18.53	*305	125° 0'	-11.83	-16.90
	10	6.09	19.71		10	9.10	18.51		10	11.88	16.86
	20	6.15	19.67		20	9.15	18.47		20	11.93	16.83
	30	6.21	19.67		30	9.21	18.47		30	11.98	16.79
	40	6.26	19.65		40	9.26	18.43		40	12.03	16.76
	50	6.32	19.64		50	9.31	18.41		50	12.08	16.72
*288	108° 0'	- 6.37	-19.65	*297	117° 0'	- 9.36	-18.37	*306	126° 0'	-12.15	-16.69
	10	6.43	19.60		10	9.42	18.37		10	12.17	16.65
	20	6.49	19.58		20	9.47	18.37		20	12.22	16.62
	30	6.54	19.56		30	9.52	18.37		30	12.27	16.58
	40	6.60	19.55		40	9.58	18.27		40	12.32	16.54
	50	6.66	19.55		50	9.63	18.27		50	12.37	16.51
*289	109° 0'	- 6.72	-19.57	*298	118° 0'	- 9.68	-18.21	*307	127° 0'	-12.41	-16.47
	10	6.77	19.48		10	9.74	18.17		10	12.46	16.44
	20	6.83	19.47		20	9.79	18.17		20	12.51	16.40
	30	6.89	19.46		30	9.84	18.17		30	12.56	16.36
	40	6.94	19.45		40	9.89	18.11		40	12.61	16.33
	50	7.00	19.40		50	9.95	18.07		50	12.65	16.29
*290	110° 0'	- 7.05	-19.38	*299	119° 0'	-10.00	-18.02	*308	128° 0'	-12.70	-16.25
	10	7.11	19.36		10	10.05	18.01		10	12.75	16.22
	20	7.17	19.34		20	10.10	17.98		20	12.79	16.18
	30	7.22	19.32		30	10.16	17.97		30	12.84	16.14
	40	7.28	19.30		40	10.21	17.95		40	12.88	16.10
	50	7.34	19.28		50	10.25	17.87		50	12.93	16.07
*291	111° 0'	- 7.39	-19.26	*300	120° 0'	-10.31	-17.81	*309	129° 0'	-12.98	-16.03
	10	7.45	19.23		10	10.37	17.82		10	13.03	15.99
	20	7.50	19.21		20	10.42	17.80		20	13.07	15.95
	30	7.56	19.19		30	10.47	17.77		30	13.12	15.92
	40	7.62	19.17		40	10.52	17.74		40	13.17	15.88
	50	7.67	19.15		50	10.57	17.71		50	13.21	15.84
*292	112° 0'	- 7.73	-19.13	*301	121° 0'	-10.62	-17.68	*310	130° 0'	-13.26	-15.80
	10	7.78	19.10		10	10.67	17.65		10	13.31	15.76
	20	7.84	19.08		20	10.73	17.62		20	13.35	15.72
	30	7.89	19.06		30	10.78	17.59		30	13.40	15.68
	40	7.95	19.03		40	10.83	17.56		40	13.44	15.65
	50	8.01	19.01		50	10.88	17.52		50	13.49	15.61
*293	113° 0'	- 8.06	-18.99	*302	122° 0'	-10.93	-17.47	*311	131° 0'	-13.53	-15.57
	10	8.11	18.96		10	10.98	17.46		10	13.58	15.53
	20	8.17	18.94		20	11.03	17.43		20	13.62	15.49
	30	8.22	18.92		30	11.08	17.40		30	13.67	15.45
	40	8.28	18.89		40	11.13	17.37		40	13.71	15.41
	50	8.36	18.87		50	11.18	17.33		50	13.76	15.37

$$u = +20.6265 \cos p \quad v = -20.6265 \sin p$$

$p$	$u$	$v$	$p$	$u$	$v$	$p$	$u$	$v$
*312° 132° 0'	-13.80	-15.33	*321° 141° 0'	-16.03	-12.98	*330° 150° 0'	-17.86	-10.31
10	13.85	15.29	10	16.07	12.98	10	17.89	10.26
20	13.89	15.25	20	16.10	12.88	20	17.92	10.21
30	13.94	15.21	30	16.14	12.84	30	17.95	10.16
40	13.98	15.17	40	16.18	12.74	40	17.88	10.10
50	14.02	15.13	50	16.22	12.77	50	18.01	10.05
*313° 133° 0'	-14.07	-15.08	*322° 142° 0'	-16.25	-12.70	*331° 151° 0'	-18.04	-10.00
10	14.11	15.04	10	16.29	12.65	10	18.07	9.95
20	14.15	15.00	20	16.33	12.60	20	18.10	9.89
30	14.20	14.96	30	16.36	12.56	30	18.13	9.84
40	14.24	14.92	40	16.40	12.51	40	18.16	9.79
50	14.28	14.88	50	16.44	12.46	50	18.18	9.74
*314° 134° 0'	-14.33	-14.84	*323° 143° 0'	-16.47	-12.41	*332° 152° 0'	-18.21	-9.68
10	14.37	14.80	10	16.51	12.37	10	18.24	9.63
20	14.41	14.75	20	16.54	12.32	20	18.27	9.58
30	14.46	14.71	30	16.58	12.27	30	18.30	9.52
40	14.50	14.67	40	16.62	12.22	40	18.32	9.47
50	14.54	14.63	50	16.65	12.17	50	18.35	9.42
*315° 135° 0'	-14.58	-14.58	*324° 144° 0'	-16.69	-12.12	*333° 153° 0'	-18.38	-9.36
10	14.63	14.54	10	16.72	12.08	10	18.41	9.31
20	14.67	14.50	20	16.76	12.03	20	18.43	9.26
30	14.71	14.46	30	16.79	11.98	30	18.46	9.20
40	14.77	14.41	40	16.83	11.93	40	18.49	9.15
50	14.80	14.37	50	16.86	11.88	50	18.51	9.10
*316° 136° 0'	-14.84	-14.33	*325° 145° 0'	-16.90	-11.83	*334° 154° 0'	-18.54	-9.04
10	14.88	14.28	10	16.93	11.78	10	18.57	8.99
20	14.92	14.24	20	16.96	11.73	20	18.59	8.93
30	14.96	14.20	30	17.00	11.68	30	18.62	8.88
40	15.00	14.15	40	17.03	11.63	40	18.64	8.83
50	15.04	14.11	50	17.07	11.58	50	18.67	8.77
*317° 137° 0'	-15.09	-14.07	*326° 146° 0'	-17.10	-11.53	*335° 155° 0'	-18.69	-8.72
10	15.13	14.02	10	17.13	11.48	10	18.72	8.66
20	15.17	13.98	20	17.17	11.43	20	18.74	8.61
30	15.21	13.94	30	17.20	11.38	30	18.77	8.55
40	15.25	13.88	40	17.23	11.33	40	18.79	8.50
50	15.29	13.83	50	17.27	11.28	50	18.82	8.44
*318° 138° 0'	-15.33	-13.80	*327° 147° 0'	-17.30	-11.23	*336° 156° 0'	-18.84	-8.39
10	15.37	13.76	10	17.33	11.18	10	18.87	8.33
20	15.41	13.71	20	17.37	11.13	20	18.88	8.28
30	15.45	13.67	30	17.40	11.08	30	18.92	8.22
40	15.49	13.62	40	17.43	11.03	40	18.94	8.17
50	15.53	13.58	50	17.46	10.98	50	18.96	8.11
*319° 139° 0'	-15.57	-13.58	*328° 148° 0'	-17.41	-10.93	*337° 157° 0'	-18.99	-8.06
10	15.61	13.4	10	17.52	10.88	10	19.01	8.00
20	15.65	13.44	20	17.56	10.83	20	19.03	7.95
30	15.68	13.40	30	17.59	10.78	30	19.06	7.89
40	15.72	13.38	40	17.62	10.73	40	19.08	7.84
50	15.76	13.33	50	17.65	10.67	50	19.11	7.78
*320° 140° 0'	-15.80	-13.26	*329° 149° 0'	-17.68	-10.62	*338° 158° 0'	-19.11	-7.73
10	15.84	13.21	10	17.71	10.57	10	19.15	7.67
20	15.88	13.17	20	17.74	10.52	20	19.17	7.62
30	15.92	13.13	30	17.77	10.47	30	19.19	7.56
40	15.95	13.07	40	17.80	10.42	40	19.21	7.50
50	15.98	13.03	50	17.83	10.37	50	19.23	7.45

$$u = +20.6265 \cos \varphi \quad v = -20.6265 \sin \varphi$$

$\varphi$	$u$	$v$	$\varphi$	$u$	$v$	$\varphi$	$u$	$v$
*339° 159° 0'	-19.26	-7.39	*346° 166° 0'	-20.01	-4.99	*353° 173° 0'	-20.47	-2.51
10	19.28	7.34	10	20.03	4.93	10	20.48	2.45
20	19.30	7.28	20	20.04	4.87	20	20.49	2.39
30	19.32	7.22	30	20.06	4.82	30	20.49	2.33
40	19.34	7.17	40	20.07	4.76	40	20.50	2.28
50	19.36	7.11	50	20.08	4.70	50	20.51	2.22
*340° 160° 0'	-19.38	-7.05	*347° 167° 0'	-20.10	-4.64	*354° 174° 0'	-20.51	-2.16
10	19.40	7.00	10	20.11	4.58	10	20.52	2.10
20	19.42	6.94	20	20.12	4.52	20	20.53	2.04
30	19.44	6.89	30	20.14	4.46	30	20.53	1.98
40	19.46	6.83	40	20.15	4.41	40	20.54	1.93
50	19.48	6.77	50	20.16	4.35	50	20.54	1.86
*341° 161° 0'	-19.50	-6.72	*348° 168° 0'	-20.18	-4.29	*355° 175° 0'	-20.55	-1.80
10	19.52	6.66	10	20.19	4.23	10	20.55	1.74
20	19.54	6.60	20	20.20	4.17	20	20.56	1.68
30	19.56	6.54	30	20.21	4.11	30	20.56	1.62
40	19.58	6.48	40	20.22	4.05	40	20.57	1.56
50	19.60	6.43	50	20.24	3.99	50	20.57	1.50
*342° 162° 0'	-19.62	-6.37	*349° 169° 0'	-20.25	-3.94	*356° 176° 0'	-20.58	-1.44
10	19.64	6.31	10	20.26	3.88	10	20.58	1.38
20	19.66	6.25	20	20.27	3.82	20	20.58	1.32
30	19.67	6.20	30	20.28	3.76	30	20.59	1.26
40	19.69	6.15	40	20.29	3.70	40	20.59	1.20
50	19.71	6.09	50	20.30	3.64	50	20.59	1.14
*343° 163° 0'	-19.73	-6.03	*350° 170° 0'	-20.31	-3.58	*357° 177° 0'	-20.60	-1.08
10	19.74	5.97	10	20.32	3.52	10	20.60	1.02
20	19.76	5.91	20	20.33	3.46	20	20.60	0.96
30	19.78	5.85	30	20.34	3.40	30	20.61	0.90
40	19.79	5.80	40	20.35	3.35	40	20.61	0.84
50	19.81	5.74	50	20.36	3.29	50	20.61	0.78
*344° 164° 0'	-19.83	-5.68	*351° 171° 0'	-20.37	-3.23	*358° 178° 0'	-20.61	-0.72
10	19.84	0.63	10	20.38	3.17	10	20.62	0.66
20	19.86	5.57	20	20.39	3.11	20	20.62	0.60
30	19.88	5.51	30	20.40	3.05	30	20.62	0.54
40	19.89	5.45	40	20.41	2.99	40	20.62	0.48
50	19.91	5.40	50	20.42	2.93	50	20.62	0.42
*345° 165° 0'	-19.92	-5.34	*352° 172° 0'	-20.43	-3.87	*359° 179° 0'	-20.62	-0.36
10	19.94	5.28	10	20.43	2.81	10	20.62	0.30
20	19.95	5.22	20	20.44	2.75	20	20.63	0.24
30	19.97	5.16	30	20.45	2.69	30	20.63	0.18
40	19.98	5.11	40	20.46	2.63	40	20.63	0.12
50	20.00	5.05	50	20.47	2.57	50	20.63	0.06
						*360° 180° 0'	-20.63	-0.00

凡用 \* 號表示之  $\varphi$  方向係數之符號, 與表內區別對照。

## 附錄二 中英德文名詞對照表

中	文	英	文	德	文
	一 畫				
一次函數, 直線函數		linear function		lineare Funktion	
	三 畫				
三角網		triangulation net		Dreiecksnetz	
三角鎖		chain of triangles		Dreieckskette	
	四 畫				
中誤差		mean square error		mittelerer Fehler	
方向		direction		Richtung	
方向角		bearing, grid azimuth		Richtungswinkel	
方向係數		coefficient of direction		Richtungskoeffizienten	
方向觀測組		sets of direction obser- vation		Richtungssätze	
方位角		azimuth		azimut	
方程式		equation		Gleichung	
反方位角, 反向方位角		back azimuth			
分組平差		adjustment in groups		gruppenweise Ausgleichung	
不符值		discrepancy		Widerspruch	
水平角總和管制		close of horizon		Horizontalabschluss	
水準網		level net		Nivellementsnetz	
不完全方向觀測組		incomplete sets of direc- tion observation		unvollständige Richtungs- sätze	
內方向		inner direction		innere Richtung	
內插法		interpolation		Interpolation	
引數		argument		Eingangs Wert	
	五 畫				
外方向		outer direction		äussere Richtung	
平均值		mean value, average value		Mittelwert	



中 文	英 文	德 文
平差	adjustment of observation compensation of errors	Fehlerausgleichung
平差值	adjusted value	Ausgeglichener Wert
平差計算	computation of adjustment	Ausgleichsrechnung
平均誤差	average error	durchschnittlicher Fehler
平面坐標	plane coordinates	Ebene Koordinaten
代替法	method of substitution	Substitutionverfahren
加常數	addition constant	Additionskonstante
四邊形	quadrilateral	Viereck
六 畫		
地理坐標	geographical co-ordinates	geographische Koordinaten
行列式	determinant	Determinanten
似真誤差	apparent error	Scheinbarer Fehler
交會定點法	point interpolation	Punkteinschaltung
全體平差	point insertion	Ausgleichung in einem Guss
多餘觀測	redundancy in determination	Überschüssige Beobachtung
多邊中點形	central figure	Zentralfigur
七 畫		
改正數	residuals	Verbesserung
改正數	correction	Korrektion, Verbesserung
改正數方程式	error equation, residual equation	Fehlergleichung
角度複測法	angle measurement by repetition	Repetitionswinkelmessung
系統誤差	systematic error	systematischer Fehler
坐標軸線	coordinate axes	Achsenkreuz
坐標原點	origin of co-ordinates	Koordinatenursprung
坐標誤差	error of co-ordinates	Koordinatenfehler
坐標平差	adjustment by means of co-ordinates	Koordinatenausgleichung
角方程式	angle equations	Winkelgleichungen
角度誤差	angular error	Winkelfehler
完全方向觀測組	complete sets of direction observation	volle Richtungssätze

中 文	英 文	德 文
杜力特爾 克黑格爾	Doolittle Krueger	Doolittle Krüger
八 畫		
附合三角網	annexed triangulation net	angeschlossenes Dreieck- netz
近似值	approximate value	Näherungswert
或是率	probability	Wahrscheinlichkeit
或是誤差	probable error	Wahrscheinlicher Fehler
法方程式	normal equation	Normalgleichungen
弧度	arc-measure	Bogenmass
非一次函數	non-linear function	nicht lineare Funktion
函數	function	Funktion
直接觀測	direct observations	unmittelbare Beobach- tungen
拉伯拉司	Laplace	Laplace
拉伯拉司方程式	Laplace equation	Laplace'sche Gleichung
定向值	orientation	Orientierungsunbekannte
耶奈	Jenne	Jenne
九 畫		
係數	coefficient	Koeffizient
後交會定位法	resection	Rückwärtseinschnitt
約化誤差方程式	reduced residual equation	reduzierte Fehlergleichung
約化法方程式	reduced normal equation	reduzierte Normal gleichung
約旦		Jordan
約蘭得		Ielander
十 畫		
級數展開	expansion in series	Reihenentwicklung
原子誤差	elementary error	Elementarfehler
真值	true value	wahrer Wert
真誤差	true error	Wahrer Fehler
容許誤差	allowable error	zulässige Fehler
條件觀測	conditional observation	bedingte Beobachtungen
條件方程式	condition equation	Bedingungsgleichung

中 文	英 文	德 文
條件間接觀測	indirect observations with condition equations	Vermittelnder Beobachtungen mit Bedingungs-gleichungen
條件不符值	discrepancy in condition equation	Bedingungswiderpruch
核檢	check	Kontrolle, Probe
閉合差	error of closure	Abschlussfehler
消去法	method of elimination	Eliminationsverfahren
條件觀測	conditioned observation	bedingte Beobachtung
泰羅	Taylor	
十 一 畫		
部分平差	partial adjustment, separate adjustment	partielle Ausgleichung stückweise Ausgleichung
部分消去法	partial elimination	partielle Elimination
偶然誤差	accidental error	zufällige Fehler
逐步接近解算	solution by successive approximation	Auflösung durch allmähliche Annäherung
高斯約化法	Gauss algorithmus	Algorithmus von Gauss
高斯	Gauss	Gauss
高斯代替法	Gauss's method of substitution	Substitution verfahren nach Gauss
組	set	Satz
常誤差	constant error	Konstantfehler
湊整誤差	abroundy error	Abrundungsfehler
規律誤差	regular error	regelmässiger Fehler
強合, 強制	constrained annexation	Anschlusszwang
強制附合條件	condition for constrained annexation	Anschlusszwangsbedingung
基線網, 基線放大網	base net	Basisnetz
球面方向角	spherical azimuth	sphärische Azimut
球面角超	spherical excess	sphärischer excess
視距常數	Stadia constant	Konstante des Fadendistanzmessers
接合圖形	Junction figure	Verbindungsnetze
勒或德爾	Legendre	Legendre
十 二 畫		

中 文	英 文	德 文
最小二乘法	method of least squares	Methode der kleinsten Quadrate
幾何平均值	geometric mean	Geometrisches Mittel
測站平差	local adjustment, station adjustment	Stationsausgleichung
剩餘誤差	residual error	Restfehler
最大誤差	maximum error	Maximalfehler
最或是值	most probable value	wahrscheinlichster Wert
最適當之權分配	most favorable distribution of weights	günstigste Gewichtsverteilung
極坐標	polar co-ordinates	Polar-Koordinaten
等值觀測	equivalent observation	Aquivalente Beobachtung
間接觀測	indirect observation	Vermittelnde Beobachtung
非德烈		Friedrich
博爾茲		Boltz
十三畫		
照準誤差	sighting error	Zielfehler
預擬中誤差	mean square error a priori	Mittlerer Fehler a priori
傳遞方程式		Übertragungsgleichungen
愛格特	Eggert	Eggert
十四畫		
網	net	Netz
精度	precision, accuracy	Genauigkeit
精度之檢討	investigation of the accuracy	Genauigkeitsuntersuchung
精確率	measure of precision	Genauigkeitsmasse
誤差定律	law of error	Fehlergesetz
誤差傳播定律	law of propagation of errors	Fehlerfortpflanzungsgesetz
誤差分佈	distribution of error	Fehlerverteilung
誤差分佈曲線	Curve of probability	Fehlerkurve
誤差極限, 極限誤差	limit of error	Grenzfehler
誤差橢圓	error-ellipse	Fehlerellipse
算學平均值	arithmetic mean	arithmetisches Mittel
廣義平均值	weighted mean	allgemeines Mittel, Mittel mit Gewicht, Gewichtetes Mittel

中 文	英 文	德 文
複測法 對數解法 圓形平差 赫爾默特  十五畫 橫坐標 橫向梅卡托投影  十六畫 鮑威 錯誤 積分 聯立方程式  十七畫 環形網 檢核 總和檢核  點位中誤差  簡略法 簡略平差 縱坐標  十八畫 開展法 雙點定位法  十九畫 邊長條件 邊方程式 邊方程式之極點  乘數 乘數方程式	method of repetition logarithmic solution figure adjustment  abscissa Transverse mercator projec tion  Bowie mistake, blunder error integration simultaneous equations  ring system check check by summation  mean square error of a point approximate method approximate adjustment ordinate  method of development double point interpolation  side conditions side equation pole of side equation  correlate correlate equations	Replikationsverfahren logarithmische Auflösung Netzausgleichung Helmert  Abzisse Transversale Mercator Projektion  bowie Grober Fehler Integralrechnung  Kranzsysteme Kontrolle Probe Signaprobe, Summenpro ben Mittlere Punktfehler Annäherungsmethod Näherungsausgleichung Ordinate  Entwicklungsverfahren Doppelpunkt-Einschaltung  Seitenbedingungen Seitengleichung Zentralpunkt für Seiteng leichung Korrelate Korrelatengleichung

中 文	英 文	德 文
繫數法 嚴格平差  二十一畫	method of correlates rigorous adjustment	Korrelatenverfahren Strenge Ausgleichung
蘭字圓錐正形投影  二十二畫	Lambert conformal conic projection	Lambertsche Winkeltreue Kegelprojektion
權 權單查 權倒數 權係數 讀數誤差 讀數精度  二十五畫	weight unit weight weight reciprocal weight coefficient error in reading accuracy of reading	Gewicht Gewichtseinheit Gewichtsziproke Gewichtskoeffizienten Ablesefehler Ablesegenauigkeit
觀測 觀測值 觀測組 觀測誤差 觀測值差 觀測方程式 觀測之平差	observation observed value series of observations error of observation difference of observation observation equation adjustment of observation	Beobachtung Beobachtungswert Beobachtungsreihe Beobachtungsfehler Beobachtungsdifferenzen Beobachtungsgleichung Fehlerausgleichung



出版者贈

對



中華民國三十六年五月初版

◆(53613)

大學叢書  
測量平差法 一冊

定價國幣拾貳元

印刷地點外另加運費

著者

陳夏王 永堅卓  
白齡

發行人

朱經農  
上海河南中路

印刷所

商務印書館  
印刷廠

發行所

各地商務印書館

\*\*\*\*\*  
翻印必究  
\*\*\*\*\*

1.20  
元



國家圖書館



000040537

