

地形測量經驗小叢書

第一集

# 經緯仪圖解法



測繪出版社 土

地形測量經驗小丛书

第一集

經緯仪圖解法

著 者 总參測繪局第一地形隊

出 版 者 測 繪 出 版 社  
北京宣武門外永光寺西街3號

北京市書局出版業營業登記證字第081號

發 行 者 新 華 書 店

印 刷 者 天 津 市 第 一 印 刷 厂

天津市和平區和平路377號

印數(京)1--6,000册 1958年10月北京第1版

开本 31"×43" 1/32 1958年10月第1次印刷

字數 18,000字 印張 7/8

定价 (8)0.11元 統一書号: T15039.217

## 編者的話

經緯儀圖解法是最近在總參測繪局各地形測量隊廣泛采用的新的先進作業方法。用这种方法在野外施測平面控制点，不僅比平板仪交会法快，而且容易达到測圖要求的精度。

航測外業的控制作業中，一般采用兩種方法：解析法（經緯仪）或圖解法（平台仪）。然而這兩種方法各有其利弊，經緯儀圖解法是這兩種方法的結合，它吸取了上述二法的优点。此法系在野外觀測，室內交会，從而可以最大限度地利用好天气，而雨天則在室內交会。

文中提到訓練測工進行經緯仪野外觀測，減少技術員的控制作業量，發揮測工更大的作用，從而提高全組的工作效率，這種做法是值得提倡的。

## 經緯仪圖解法

### 總參謀部局第 地形隊

航測外業的控制作業中，一般沿用解析法（經緯儀）與圖解法（平板儀）兩種，然二者各有其利弊，為了滿足上述二種方法之不足，我們決定試用“經緯儀圖解法”。

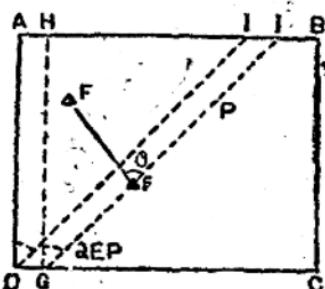
### （一）應用範圍

1. 航測外業全能法，采用全野外布點時，因控制點系隔號象片布置 4 點，每幅圖所需野外測定的點甚多，這些點若采用解析法則計算耗時甚巨，故適合採用“經緯儀圖解法”。
2. 航測外業微分法全野外布點時，每個立體象對布置 5 點，所需在野外測定的點也甚多，過去採用平板儀交會，不僅耗時耗力甚巨，且不易達到精度，故適合採用此法。
3. 平板儀測圖時，亦可應用此法補充大量的圖根網點。必要時，可以用前方交會求出部分測站點，仅交出平面位置，而高程由設站施測碎部時補充之，因而，可減少碎部測圖時，由於用伯塞爾法交會測站而耗費的時間，若在當時不能交出測站點平面位置，則只要有一根方向線，以後就可以作為側方交會標定測板之用了。

### （二）原理及公式來源

解析法系根據方位角及邊長而決定點的平面位置，而圖解法是依靠測板上已知點向未知點畫出方向線，以交會法決

定點的平面位置的。現我們用經緯儀由外業施測各未知方向的方向值，經過化算，即可得出各方向之方位角，然后，在



(圖 1)

室內用截距關係，將各方向線在圖板上畫出，而將點的平面位置，用圖解方法決定。

如圖 1，設 A、B、C、D 是圖板上最外層的四個整數坐標網點，且是正方形的。E、F 為二個三角點，現在我們欲從 E 向 P 画出方向線 EP 可由下法決定。

用經緯儀在野外觀測  $\theta$  角，而方位角  $\alpha_{EP}$  是已知的。因此，方位角  $\alpha_{EP}$  可求得，即

$$\alpha_{EP} = \alpha_{EF} + \theta \text{ 在 } \triangle HGI \text{ 中，有 } HI = HG \tan \alpha_{EP}$$

上式中，因 HI 是在 y 軸上的截距，可以  $\Delta y$  代之。HG 是測板上的最大縱坐標差，當用坐標儀決定方里網時，每個圖板都可取得同一數值，因此，可認為是常數，以 D 表之，而  $\alpha_{EP}$  系由  $\alpha_{EF}$  及  $\theta$  之大小而決定之，普通形式以  $\alpha$  表之，因此可寫成  $\Delta y = D \tan \alpha \dots \dots (1)$  式中，只要當  $\alpha$  已知時， $\Delta y$  之數值可經計算確定。過 D 作  $D1' \parallel GI$ ，由於  $AD = HG = D$ ，故  $\triangle ADI' \cong \triangle HGI$ 。 $A1' = HI$ 。今  $HI = \Delta y$  之長度可以決定，即  $1'$  點在 AB 上之位置可找出，聯結  $D1'$ ，然後，過 E 点作一平行線平行於  $D1'$ ，即為 EP 之方向線了。

為了進一步說明此種情況的普遍適用，我們再以  $\alpha > 45^\circ$  時的情況分析一下。如圖 2。當 I、G 交於 x 軸上時，則有

$$HI = GH \cot \alpha \quad EP$$

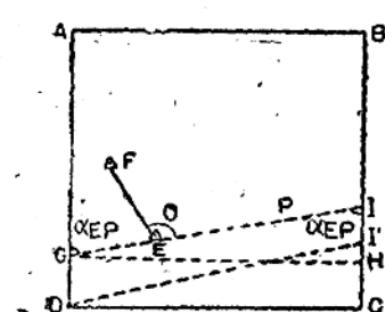
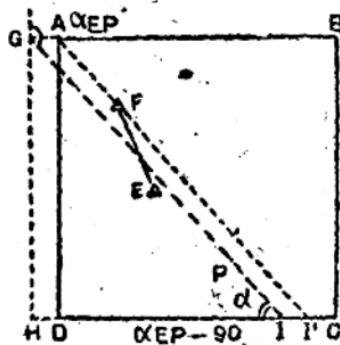


图-2



3

当 $\alpha > 90^\circ$ 即方向线 EP 在第Ⅱ象限时, 则(1)、(2)二式仅将 $\Delta x$ 、 $\Delta y$ 之位置互相对换即可。在图 3 中 $\angle HIG = \alpha_{K_0} - 90^\circ = \alpha$

$$H_1 = G H \cot(\alpha_{\text{ef}} - 90^\circ)$$

用(2)与(3)比較一下，可看出等式右面的符号均相同，仅左面之 $\Delta x$ 与 $\Delta y$ 相异，故在Ⅱ象限内之各方向，只要用真方位角减去 $90^\circ$ 后之余值，按(2)式計算出 $\Delta x$ 而将 $\Delta x$ 改为 $\Delta y$ 应用即可了。-

其余Ⅲ象限与Ⅰ象限相同, Ⅳ象限与Ⅱ象限相同, 仅仅截距方向相反而已, 而截距量取方法可由下图决定之。

$\Delta y$ 、 $\Delta x$ 值之决定，可不单独计算，根据图板的大小，

給以固定数值，而以  $\alpha$  为变数，可制出一表（見附表）。制表时亦无須各个計算，可用六位函数表之  $\tan \alpha$  栏，乘以常数 D 即得。根据 D 之长度，以及图解比例尺的大小，誤差的限度，而确定  $\alpha$  之最小值。（如 D=30cm 时，点的允許誤差 1mm 則  $\alpha$  取至  $1'$ ，表列  $2'$ ，用表时內插至  $1'$ ）若由于图板过大，可将其分成四个象限，以一个象限的边长为 D，也可以的。一般由于实作中要利用平板仪的平行尺，故最好按象限边长造表。

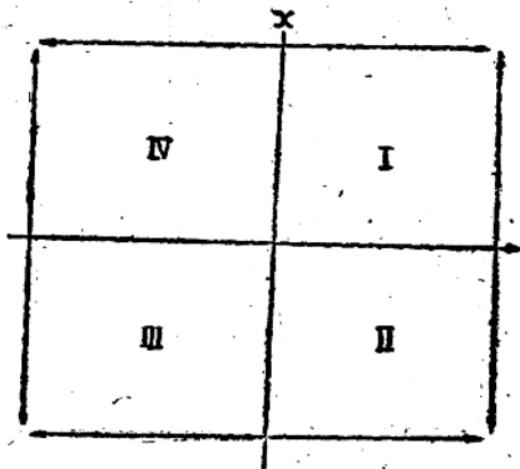


图 4

### (三) 实际操作方法

应用此法在实际操作上，并不复杂，野外工作与解析法的操作方法完全相同。由于系图解精度，故仅施测一测回即可，在施测过程中尽量每点均有一已知方向相联结，以便推

算方位角，室内操作步骤可按下列程序进行。

1. 检查野外观測手簿，并将所观測之方向值，經過已知边的联接关系，改算成方位角数值，而方位角数值，不必另外列表，即記載在观測方向的后面。格式如下表：

测站 尖山

	各测回平均方向	附注
1	8	9
第 测 回		(方位角)
1. 平頂山	30° 00' 00"	356° 10' 15"
2. № 15-	70° 52' 40"	67° 02' 55"
3. № 18	98° 48' 10"	94° 53' 25"
4. № 39	131° 40' 10"	127° 50' 25"
· 1. 平頂山		

上表例設已知尖山——平頂山方位角为356°10'15"。将其余方向值加上此值后，即得各方向之方位角值。

2. 以 $\alpha$ 引数由表中查出 $\Delta x$ (或 $\Delta y$ )之值，按图板比例尺，在相应的x—轴或y—轴上量取截距，决定辅助点。如上

例之 $\lambda \approx 15$ 方向，查得 $\Delta x = 11.43\text{cm}$ ，并决定1点，如图5。

3. 将平板仪定規边沿（最好将垂直軸以上觀測部分卸下）緊靠 D, I 两点，仔細的移动平行尺，使其边沿緊靠“起始点之刺孔”（以鉛筆比試一下）然后向未知点画出方向綫。

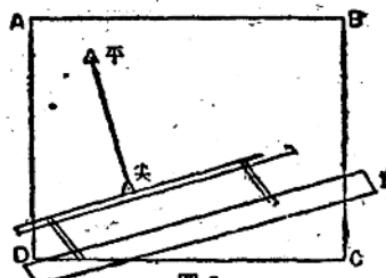


圖 5

#### 4. 收回平行尺，使二尺

互相紧靠着 D, I 两点是否仍通过边沿，以检查之。按上例程序画出各站所觀測的方向綫相交的点，则为所求之点了。

### (四) 几个特殊問題的說明

按一般情况采用此法最好用前方交会法或側方交会法，因两者方位角可以很快的推出，側方交会系未知点設站，方向角值是未知点向已知点的。但画方向綫时，又必須是已知点向未知点画来，故推方位角时，可以不考慮 $180^\circ$ 的加减。

下面再将几种特殊情况說明如下：

1. (1) 后方交会：采用此法比較困难，但尚有两种方法可以解决。

A. 伯塞尔法：根据伯塞尔后方交会原理，在图板上求出标定测板的第一根方向綫，并将此方向綫延长，与其在方里綫上相交，然后，量取其两端截距，以两端截距差值为引数在表中查取方位角，然后，依此方位角推取其他方向的方位角，按一般方法重新进行所求点的交会。

如图6，設P点覈測三个已知点，ABC之二夾角为 $\angle I$ 及 $\angle II$ ；以C点为起始点，用方位角 $\alpha_{CA}' = \alpha_{ca} - \angle II + 180^\circ$ 可以画出方向綫 $CA'$ ，同理以B点为起始点，以方位角 $\alpha_{BA}' = \alpha_{bc} + \angle I + 180^\circ$ 可以作出方向綫 $BA'$ ，此二直綫相交于 $A'$ ，按伯塞爾原理，則 $AA'$ 即是标定測板之綫，亦即P点在 $AA'$ 中，也就是AP方向綫了，将 $AA'$ 綫延长，令其在坐标軸上相交，若交于y軸上，如H、I点，则可由y軸上量出截距值 $\Delta y$ 之差 $\Delta y'$ ，以 $\Delta y'$ 为引数，在表中仅查出方向角，即为AP之方位角了，AP之方位角既得，则在P点覈測其他各方向之方位角可以推出，按一般方法进行P点之交会。

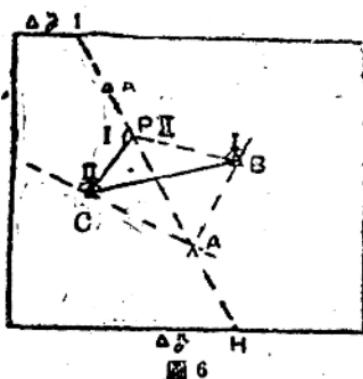


圖 6

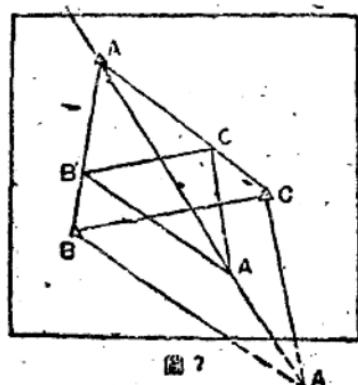


圖 7

当BC两点边过长， $BA'$ ， $CA'$ 二方向綫在图板上不能相交，则 $A'$ 不能在图板上交出，可将BC两点按同一比例，向A点縮小，即将AB、AC联結，用平行尺靠紧BC向A延伸平行尺，画一直綫，使之与AB、AC相交于 $B'C'$ 两点，通过 $B'C'$ 点作出交会綫，可求出 $A'$ 点，因 $A'A'A$ 在一直綫上，故联結 $AA'$ 直綫亦可求出截距了。

B、計算法：按解析后方交会計算公式，先計算出  $\gamma, \delta$  两值，然后根据  $\gamma, \delta$  两值，即可得出各方向之方位角，按这些方位角可以进行 P 点之交会。

注：伯塞爾点虽然三方向交于一点，但不一定可靠，必須用第四方向檢查之。

(2) 单三角形按解析法觀測三个水平角，令其等于  $180^\circ$  (誤差界限按解析法要求，以两个起算点交出未知点，再从未知点本身进行检查，无誤差时，则認為P点可靠。) 如图9，AB 是两个已知点，先按  $\alpha_{AB} + \angle 1, \alpha_{BA} - \angle 2$  二方位角。可以画出方向綫AP及BP两方向綫，并交出P点，然后再从P以  $\alpha_{PB} + \angle 3$  为引数重新查出PB方向綫之截距，并画出方向綫 PB，視其是否与原来之PB直綫重合，如不重合，则应重新检查，如已重合，则認為 PB 方向綫可靠。同理，再以  $\alpha_{PA} - \angle 3$  檢查方向綫 PA，如亦正确，则 P点应为可靠。

該法由于有  $\angle 1 + \angle 2 + \angle 3 = 180^\circ$  之检查，證明  $\angle 1, \angle 2$  之角值完全可靠，并經  $\angle 3$  之检查，可以消除 AP 及 BP 两方向綫，在内业操作过程中，由于器械或查表等原因所引起的錯誤，故該法交出之点可認為是可靠的。但必須說明 P 点之交角必須达到尽量可能的良好，不得小于  $60^\circ$  大于  $120^\circ$ ，而  $\angle 1, \angle 2$  亦不宜过小。

(3) 利用鋅板外三角点进行交会的方法：

如图10，設三角点 Q 在鋅板之外，此点在图板上展不上。現  $Q_1, Q_2$  系过 Q 之縱坐标軸，AB, DC 是横坐标軸在  $\triangle QP_1P_2$  中。有  $Q_1P_1 = Q_1Q_2 \tan \theta$

$Q_1P_1$  是 Q 点至 AB 横坐标軸之縱坐标差，应是已知，且由于野

外 P 点观测了 Q 点（或 Q 点观测了 P 点），则  $\angle Q = \alpha_{QP} - 180^\circ$  亦应是已知的，故  $Q_1P_1$  可以求出，同理，在  $\triangle QQ_2P_2$  中  $Q_2P_2$  亦可求出。

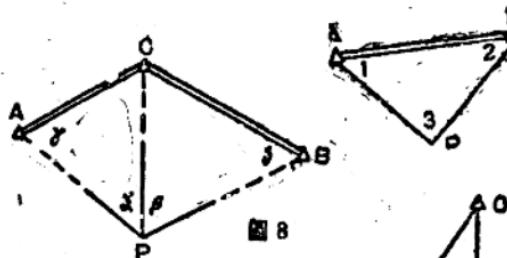


圖 8

圖 9

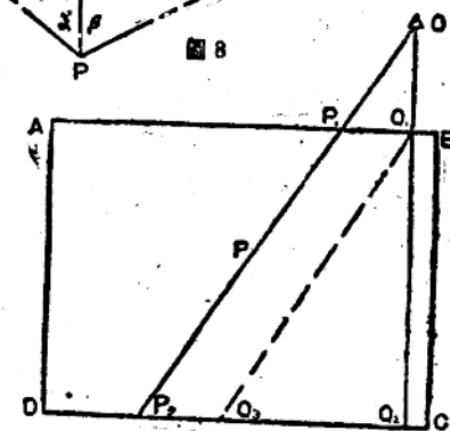


圖 10

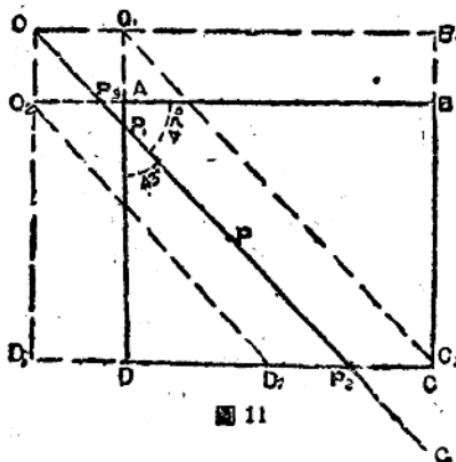
为了方便起见，我们在实作中可不求  $Q_2P_2$  之值，今作  $Q_1Q_3 \parallel P_1P_2$ ，则有  $Q_1P_1 = Q_3P_2$  而  $Q_2Q_3 = Q_1Q_2 \tan \angle Q_2Q_1Q_3$  即  $Q_2Q_3 = Q_1Q_2 \tan \theta$ 。今  $Q_1Q_2 = AD = BC$ ，故  $Q_2Q_3$  可由表中查出，而  $Q_2P_2 = Q_2Q_3 + Q_3P_2$ ， $Q_1P_1$  亦可不用按公式计算，改正数采用  $Q_2Q_3$  即可，由图可知  $\triangle QQ_1P_1 \sim \triangle Q_1Q_2Q_3$ 。

$$\frac{Q_1 Q_2}{Q_1 Q_3} = \frac{Q_1 P_1}{Q_2 Q_3}$$

今  $Q_2, Q_3$  由表中查出，而  $QQ_1$  为定值  $Q_1, Q_2$

亦为常数，故  $\frac{QQ_1}{Q_1Q_2} = K$ ，

各个图外三角点之 K 值各有不同，可在外业工作前，事先计算好，记于工作手册中，用时仍按图内点方法查表，再以 K 乘之而决定  $Q_1P_1$ ，再在 AB 线上截取  $P_1$  点，至于  $Q_2P_2$  可由  $Q_2Q_3$  与  $Q_1P_1$  相加即得。在 DC 线上截取  $P_2$  点， $P_1$  与  $P_2$  联结之，则必定通过 P 点。当 P 点在图板之对顶时（如图 11），则必须有两个常数值（即  $K_x, K_y$ ）， $\triangle QD_1P_1$  及  $\triangle Q_2D_1D_4$ ， $\triangle QQ_2P_2$



11

的关系，与图10理由相同，欲决定  $P_2$  必須有  $\frac{QQ_2}{Q_2D_1} = K_x$  值，用  $K_x$  可求出  $D_1P_2$ ，但实用时，必須从中减去  $QQ_1$ （ $Q$  点横坐标差），方能得出截距  $DP_2$ ，而决定  $P_2$  点。同理，利用图10理論，由  $\triangle QB_1C_1$ 、 $\triangle Q_1B_1C_2$  及  $\triangle QQ_1P_1$  的关系，必須用  $\frac{QQ_1}{Q_1B_1} = K_y$  来求出  $Q_1P_1$  之值，并从中减去  $QQ_1$  值，得出截距  $AP_1$ ，而决定  $P_1$  点。

(4) 引点的方法仍与平板仪作引点相同，利用觀測值，作出本点至引点的方向綫，然后，以視距尺按比例将点縮于图上即可，視距法的要求按規范执行。

### (五) 精度估計和精度要求

平板仪規范規定标定測板的方向綫以30cm为佳，今此法制表以27cm为直角边底边，故一般方向綫决定的二点間距离大于27cm，若决定截距点的誤差在0.1mm以内时，则未知点方向綫的偏差亦将不超过0.1mm，由于經緯仪角值觀測达到秒数，而实用有分足夠，故角值的觀測精度对截距值的有用部分毫无影响。方向綫系在室内描繪，可以做到人力的最大限度的节省，比平板仪野外画方向綫，在操作和条件方面要便利得多，因而准确程度可以大大提高。

現根据实作經驗，包括截距点的量取誤差，平行尺的移动誤差，鉛笔描繪时的偏斜誤差等等，每根方向可認為有0.1mm的誤差，現每一点至少有三根方向綫相交，如有示誤三角形产生則方向綫須重画。故每一点的誤差可以認為是

0.1mm，而其最大誤差将不超过 0.15mm。

根据實驗結果，亦得出如上結論，我們以三个大地点的坐标及方位角成果，交出另外六个大地点，然后，再以 6 个大地点的原来坐标，按展点来检查新交点之差值；得下表。

坐 标 差	点 号	1	2	3	4	5	6
	$\Delta x$	mm 0.0	0.0	0.1	0.0	0.0	0.1
$\Delta y$	0.1	0.2	0.1	0.0	0.0	0.0	0.0

由上表可知，交会点与解析点展点，較差最大不超过 0.2 mm，一般在 0.0 及 0.1，故此种点在測成图的实用与解析点无异，而比平板仪野外交会点要精确得多。据此情况，此种交会不得发生示誤三角形，如有示誤三角形，必須設法消除之。

### (六)工天使用情况

利用此法无论进行全能法、微分法之野外控制作业，均要节省工天，盖此法攜帶器械輕便（与平板仪比），外业操作時間縮短，內业省去計算（比解析法），故在工天上要节省。除埋石点，其他进行交会的点，若由測工进行觀測，而技术員仅在內业交会，时间更要大大縮短（据經驗證明，二年工齡以上的測工，文化程度在高小以上者，可以訓練其进行經緯仪野外觀測），全能法每幅可节省 15 工天左右；微分法可节省 25 工天左右（此系預測，无实作例証）。若測工不能

一时訓練其进行水平角觀測，但至少可訓練其进行垂直角觀測，以便进行补測多角高程之漏測方面，这样亦可节省技术員由于选点不及时而不能进行直反覈，同时觀測所造成的补測時間，亦可大大提高工作效率，以此据估計，平均每幅图全能法控制节省7工天左右，微分法节省12工天。

利用測工进行觀測，不致影响精度，因此法水平角精度要求并不高，而室内交会完全可以肯定，觀測成果有无錯誤。如有錯誤，尚可及时进行补測，而不会影响技术工天。

### (七)此法的优缺点

由于此法系在室内进行交会，野外工作紧凑，故可大大利用天气。晴天抓紧野外工作，雨天进行室内交会，而不因天雨窝工。由于不用每点計算，减去了較为复杂的腦力劳动，且不論何法，航測照片均能满足隔片四个野外点以上，且都在图板上决定了位置，故均可用波洛托夫法检查刺点和交会精度，因而保証点的正确性，以便内业成图。同时由于在室内进行交会，可保持图纸清洁，并节约一块锌板（外业锌板弄髒，内业得重新作一块）和护图纸。

平板仪交会法常常因标測板不准而产生示誤三角形，須实地返工改正，此法只要目标不測錯，室内交会一般不容易产生問題。計算有錯，亦可在室内进行重新交会，就不会引起很多的外业返工現象。同时平板仪交会所不能解决的問題，此法能合理解决。例如，图外三角点的应用，高标进行图解交会等。

此外，不管什么成图方法（全能法或微分法）技术員以

往由于控制负担过重，故常产生“重控制輕調繪”的思想，因而降低了調繪質量。利用此法只要計劃周密，控制负担大大減輕，这样提高了技术員对調繪的重視，因而提高了調繪的精度。

缺点方面，在于后方交会方法不夠严密，并且較麻煩。

### (八) 結 束 語

此法仅就控制点的平面位置的决定方法而言，至于高程仍采用多角高程导綫及独立点的方法决定之，边长由图上量取。若以經緯仪中絲兩測回對數計算，边长可达8公里。

此法尚在試行阶段，无系統的操作規程，其中某些具体的操作方法和特殊情况，有待进一步的研究和补充。

### 經緯仪圖解法截距表

#### 用表說明

1 此表系根据截距公式  $D \tan \alpha = \Delta y$ ,  $D \cot \alpha = \Delta x$  計算而成；

2 截距固定边  $D=27$ 公分，表中所列数值均以公分为单位；

3 应用时，角度数值可达 $1'$ 而分数为奇数的截距值由上下二偶数分数之截距值內插之；

4 此表  $\Delta y$  或  $\Delta x$  之决定系以 I 象限为准，III 象限与 I 象限相同；II、IV 与 I、III 象限恰反，即在 II、IV 象限中角度减去 $90^\circ$ 或 $270^\circ$ 后按余值查表，但表中之  $\Delta y$  应改为  $\Delta x$ ；而