



# 大地測量學

下 册

(中等技術科講義)

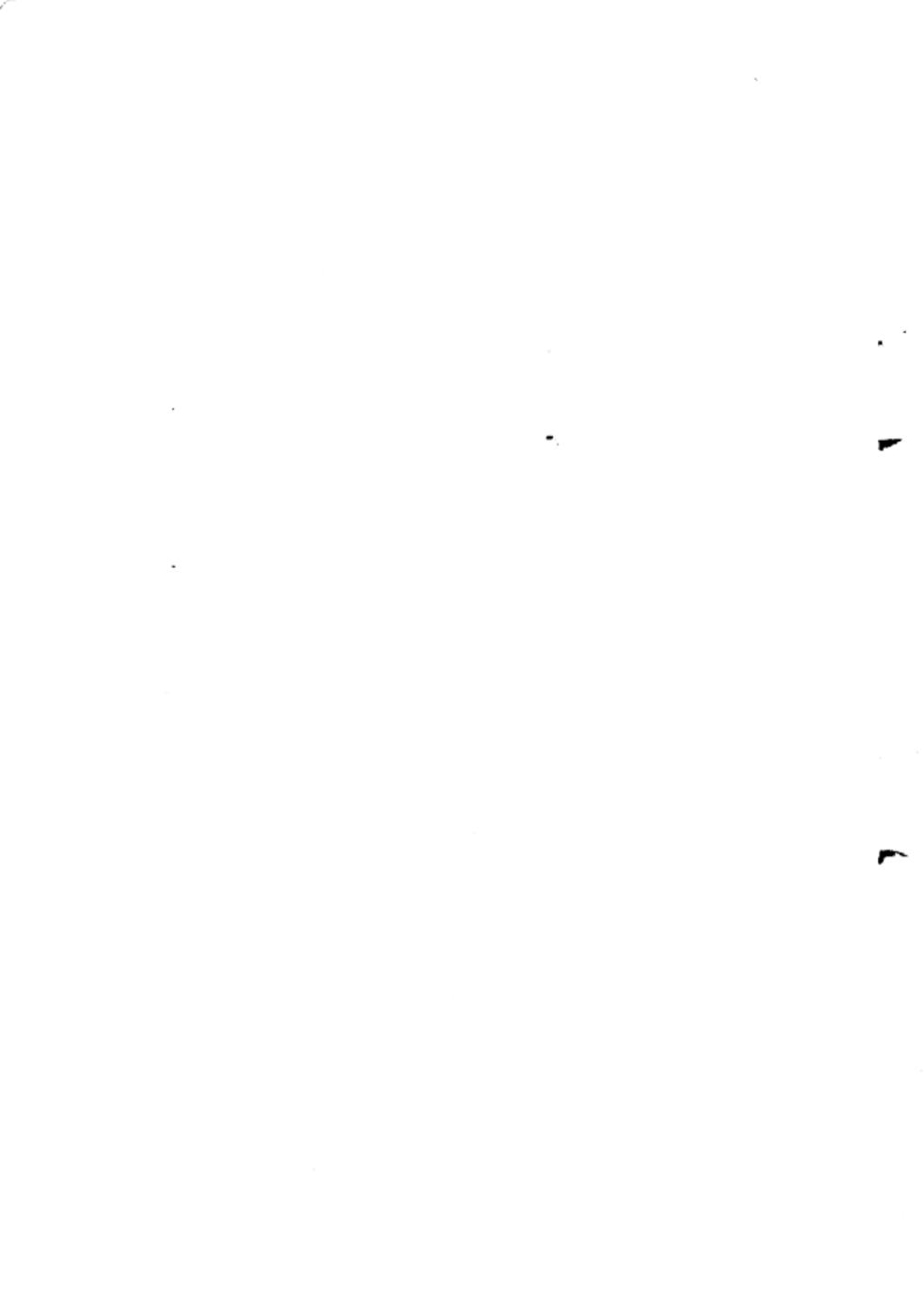
中國人民解放軍測繪學院編印



# 大 地 測 量 學

中國人民解放軍測繪學院編印

一九五六年二月於北京



## 下冊 目錄

### 第十二章 導線測量

§ (12.1) 導線測量概述 .....	( 7 )
§ (12.2) 導線測量的一般知識 .....	( 8 )
§ (12.3) 視差導線測量 .....	( 12 )
§ (12.4) 導線平差 .....	( 24 )

### 第十三章 地圖投影

§ (13.1) 地圖投影的概念 .....	( 35 )
§ (13.2) 圓柱投影 .....	( 38 )
§ (13.3) 圓錐投影 .....	( 42 )
§ (13.4) 方位投影 .....	( 45 )
§ (13.5) 透視投影 .....	( 49 )
§ (13.6) 橫軸投影和斜投影 .....	( 50 )
§ (13.7) 伪圓柱及圓錐投影 .....	( 52 )
§ (13.8) 多圓錐投影 .....	( 54 )
§ (13.9) 地圖投影的選擇 .....	( 55 )
§ (13.10) 高斯投影 .....	( 56 )

### 第十四章 三角網概略計算

§ (14.1) 外業資料的檢查 .....	( 70 )
§ (14.2) 填寫成果卡片 .....	( 71 )
§ (14.3) 三角形邊長概算及球面角超計算 .....	( 71 )
§ (14.4) 近似座標之計算 .....	( 73 )
§ (14.5) 測站歸心及照準點歸心之計算 .....	( 75 )

§ (14.6) 大地綫投影之曲率改正數計算 .....	(75)
§ (14.7) 化算平面方向之計算 .....	(76)

## 第十五章 三角網座標平差

§ (15.1) 誤差方程式 .....	(80)
§ (15.2) 誤差方程式自由項之計算 .....	(85)
§ (15.3) 誤差方程式圖之組製 .....	(86)
§ (15.4) 誤差方程式係數及自由項之檢算 .....	(87)
§ (15.5) 史頓伯法則之應用 .....	(88)
§ (15.6) 法方程式之組成與解算 .....	(91)
§ (15.7) 檢查計算與三角測量之精度估計 .....	(94)

## 第十六章 三角網的條件觀測平差

§ (16.1) 條件平差的概念 .....	(97)
§ (16.2) 條件的數目 .....	(99)
§ (16.3) 條件方程式的組成 .....	(104)
§ (16.4) 條件方程式閉合差容許的限度 .....	(113)
§ (16.5) 根據天文方位角計算座標方位角 .....	(115)
§ (16.6) 條件平差的實施 .....	(117)
§ (16.7) 計算例 .....	(120)
§ (16.8) 三四等三角點的計算 .....	(132)

## 第十七章 旋轉橢圓體基本公式

§ (17.1) 參考橢圓體在測量中的地位 .....	(145)
§ (17.2) 參考橢圓體的常數 .....	(145)
§ (17.3) 旋轉橢圓體之一般公式 .....	(147)
§ (17.4) 主法曲率半徑 .....	(150)
§ (17.5) 法藏線曲率半徑 .....	(153)
§ (17.6) 子午圈及平行圈弧長 .....	(155)

## 第十八章 大地綫

§ (18.1) 大地綫的概念 .....	(156)
-----------------------	-------

§ (18.2) 大地線之微分方程式 ..... (158)

## 第十九章 橢圓面三角形邊長之計算

§ (19.1) 球面角超 ..... (161)

§ (19.2) 勒戎德定理 ..... (162)

## 第二十章 大地座标的計算

§ (20.1) 大地座標計算概念 ..... (166)

§ (20.2) 史賴伯大地座標正算公式 ..... (167)

## 第二十一章 垂線偏差

§ (21.1) 垂線偏差的概念 ..... (177)

§ (21.2) 垂線偏差對於水平角及天頂距觀測值之影響 ..... (180)



## 第十二章 導線測量

### § (12.1) 導線測量概述

#### (一) 導線測量的意义

一般在已知的兩三角點間佈置導線點，分別量出相鄰點間的所有距離和所有折角，利用已知點的座標，從而求出各個導線點的位置的方法稱為導線測量，如圖 12—1.  $A, B$  為已知的三角點， $P_2, P_3, \dots, P_n$  為佈置的導線點，量出所有的邊長  $S_1, S_2, \dots, S_n$  及所有的折角  $\beta_1, \beta_2, \dots, \beta_{n+1}$ ，我們即可利用  $A, B$  兩點的座標及測定的邊長和折角求得  $P_2, P_3, \dots, P_n$  的位置來充作其他測量工作及地形測量工作的根據，亦即代替三角點的作用。在三角測量困難的區域，一般採用之。

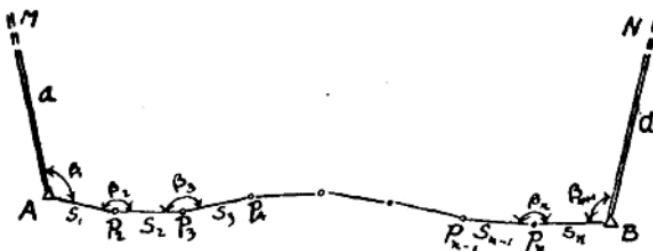


圖 12—1

#### (二) 導線測量的基本原則

導線測量和三角測量的任務既是一致的，故導線測量也是由高

級的導線網控制低級的導線網，同样一等導線網的佈置也是沿子午圈和平行圈來進行的，其他低級導線網的佈置也和同級三角網的佈置是相類似的。

为了能够保証提高導線點的精度及工作的便利，故導線測量中，应尽可能構成延伸直線的形狀；同時根据望远鏡对光的性能，敷設長邊的導線比短邊的導線具有較大的灵活性，例如对好 100 公尺处的焦距，僅在 109—92.4 公尺的範圍內是適合的；但对好 400 公尺处的焦距，則在 593—301 公尺的範圍內都是適合的，故在邊長比較短的導線上，应力求邊長尽可能的相等。又視差導線測量中，应尽可能的採用对称的視差鎖部，才可獲得高的精度。

## § (12.2) 導線測量的一般知識

### (一) 導線測量的等級

導線測量主要是用來代替三角測量，同時也是用來作为三角網內的加密因此導線測量的等級是在与三角測量互換的基礎上來考慮的也就是说同一个等級的導線測量与三角測量具有同样的精度，所以導線測量最主要的也分为四等，各級導線的規定如下表。

表 12.1

等級	導線最主邊之平 大全長均長度 (以公里計)		中誤差		主邊之系端點位置 統誤差誤差	
	主	折角	主	邊	統	誤
一等	250	15—20	±0.5—0.7	1:100000	1:250000	1:150000
二等基本	200	12—15	±1.5	1:50000	1:150000	1:75000
二等補充	50	8—15	±2.0—2.5	1:35000	1:100000	1:50000
三等補充	25	5—8	±4.0—5.0	1:25000	1:50000	1:30000
四等	20	0.5—8		1 1000 — 4000 2000 — 8000	1 2000 — 4000 2000 — 8000	

## (二) 導線測量的分類

導線測量是以量得的邊長和角度推算點位的方法，而量邊的工作是非常繁重的，且有時因地理情況甚至不可能直接量得邊長，故導線測量就量邊的方法區分為兩類：一為量距導線，即直接用基線尺測定距離；一為視差導線，即間接把距離計算出來，如圖12-2，將  $l$  的長度直接量出來，然後測出視差角  $\alpha'$ ，即可求得  $b_1$  的長度，再測出  $\alpha'_1, \alpha'_2$  及  $\gamma_1, \gamma_2$ ，即可分別求得  $S_1, S_2$  之值，此時  $l$  是利用一個定長的尺子，稱為視距尺，這個尺子整置於一個固定的尺架上或三腳架上，尺的整置要求水平，且垂直於尺的中點與儀器中心的連線，於是就更容易且精確地計算  $b_1$  的長度了，其計算式為

$$b_1 = \frac{1}{2} l \operatorname{ctg} \frac{\alpha'}{2} \dots \dots \dots \quad (12.1)$$

$b$  的長度常用基線尺直接量出，其量出的距離一般為 24 至 96 公尺，基線的測定與基線測量相似，又基線的兩端點  $M, N$  处附有視標作為觀測視差角  $\alpha_1, \alpha_2$  的目標，且  $CD$  視線與  $MN$  的交點亦多為  $MN$  的中點，又  $MN$  也常垂直  $CD$  視線，因此對推算  $CD$  的長度即  $C, D$  兩點間的距離更為容易且有更好的精度。

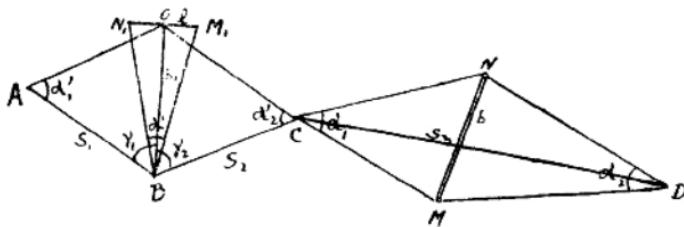


圖 12-2

### (三) 佈置導線的基本形式

圖(12—3)至圖(12—5)為佈置導線網的一些基本形式。

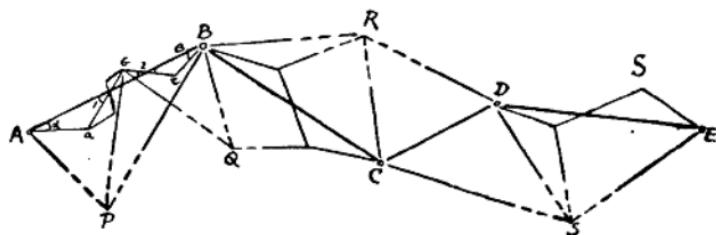


圖12—3 一般地區佈置導線的形式

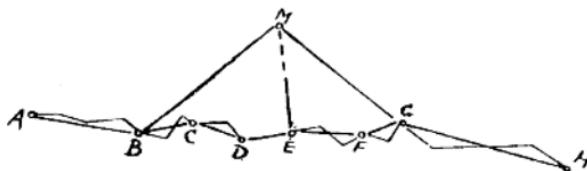


圖12—4 比較困難地區佈置導線的形式

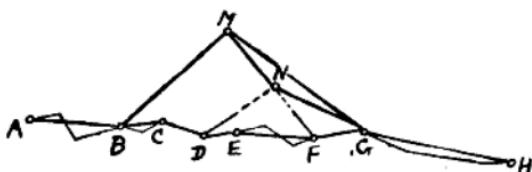
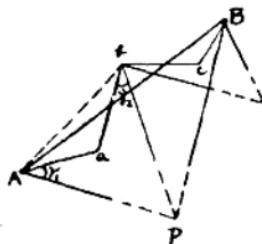


圖12—5 特殊困難地區佈置導線的形式

上列各圖中的  $A, B, C, \dots$  为導綫主點； $AB, BC, \dots$  为導綫主邊；主點上的角即主邊與主邊間或已知邊與主邊間所夾的角為主折角，例如  $\angle ABC, \angle BCD, \dots$  又圖中的  $a, b, c, \dots$  为導綫點亦稱插點； $Aa, ab, \dots$  为插導綫；插導綫上的角稱為折角，又圖中的  $P, Q, R, \dots$  为旁點。

上边应有一定的長度如表12.1所列，但在实际作業中很少能够直接量出，所以一般在主边間都佈置插導綫，而在各个主边間的插導綫應構成閉合鎖形，即主點必須是在導綫的轉折點上，且插導綫應尽可能的为直伸導綫，以便提高主边的精度，且在主點上，除測折角外，仍須測定 $\alpha$ 、 $\beta$ 角如圖12-3第一鎖部中的 $\alpha$ 、 $\beta$ 角，作为檢核用。例如由測出的折角 $\angle Aab$ 、 $\angle abc$ 、 $\angle bCB$ ，又有 $\alpha$ 、 $\beta$ 則有 $\angle 1=180^\circ-(\angle Aab+\alpha)$ ， $\angle 2=180^\circ-(\angle bCB+\beta)$   $\therefore \angle abc+180^\circ-(\angle Aab+\alpha)+180^\circ-(\angle bCB+\beta)=180^\circ$  即 $\angle abc+180^\circ=\angle Aab+\angle bCB+\alpha+\beta$ 。

為了推求旁點，必須在與旁點通視的插點上測定  $\gamma_1, \gamma_2, \dots$  角，如圖12-3'的第一鎖部中測定  $\gamma_1, \gamma_2$  角，我們由  $\triangle Aab$  可求  $Ab$  边，再由  $Ab$  边及  $\angle aAb, \angle abA$ ，求  $AP, bp$ ，亦即利用這些關係可以求得  $P$  點的位置。至於求得這些旁點的作用：一方面使導線的兩旁增多控制點；一方面利用這些旁點對導線本身有很好的檢核。如圖12-3'中計算  $P, Q$  兩點的座標時，都發現有不可容許的誤差，而且檢查計算結果沒有發現錯誤，那末這一錯誤一定發生在用以計算兩個旁點公用的一段導線  $bcB$  上，這就必須對公用的一段導線進行第二次的量度。



12-3'

为了检查折角之精度，一二等导线每隔10—15个主点，即须测定天文经纬度及方位角；三等导线每隔20—25个主点，应测定天文方位角。一二等导线上所测的天文方位角应化算为大地方位角，三

等導線上所測的天文方位角就可當作大地方位角使用。

### § (12.3) 視差導線測量

#### (一) 基 本 圖 形

第一類型即基綫大致置於欲量直線的中央，如圖 12—6 至圖 12—11。

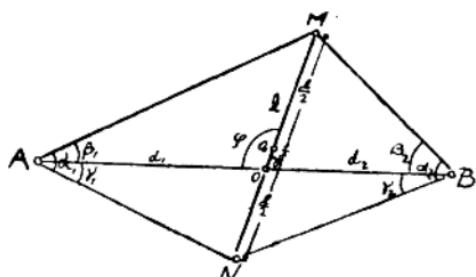


圖 12—6

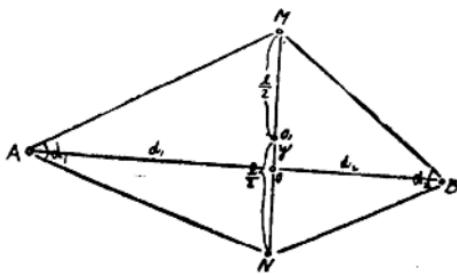


圖 12—7

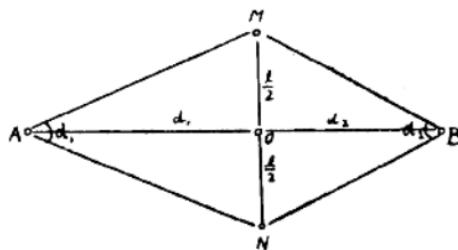


圖 12-8

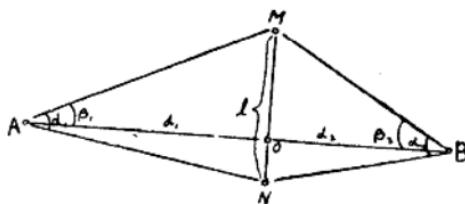


圖 12-9

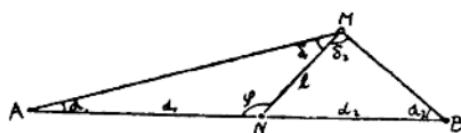


圖 12-10

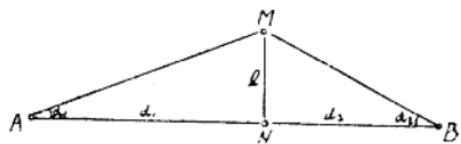


圖 12-11

第三類型即基線在欲量直線的一端上，如圖12—12至圖12—15。

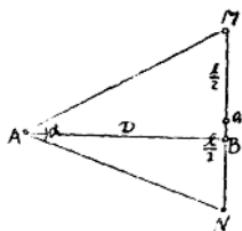


圖 12—12

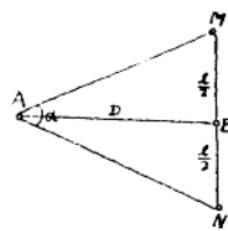


圖 12—13



圖 12—14

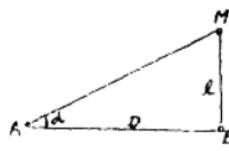


圖 12—15

如圖12—6中 $AB$ 為需要求得的直線長度； $\alpha_1, \alpha_2$ 為以 $A, B$ 作頂點的視差角； $M, N$ 為從 $A, B$ 兩點能看到的， $MN$ 為獨立地測定的基線長度； $d_1, d_2$ 為 $AB$ 被基線所截的兩部分； $y$ 為基線的不對稱量，即基線中央點 $O_1$ 到 $AB$ 照準綫在基線上交點 $O$ 的長度； $\varphi$ 為基線與欲量直線間的夾角。

我們可由實際測得的原素導出視差鎖部的長度 $D$ 。

$$D = d_1 + d_2 \dots \dots \dots \quad (12.2)$$

## (二) 第一、二類型的圖形比較

(1) 在實際作業中，第一類圖形可給予極高的準確性和靈活性。因為它可以通过非常狹小的路徑；同時可佈置較長的鎖部。

(2) 當作精密的或高精度的導線測量時，一定採用第一類圖形，但當超越障礙和沿大河流佈置導線時應為例外情況。

(3) 第二類圖形的工作迅速且較簡單，在有利的條件下，或有下述的情況是常採用的：如在視差導線測量的路線中，有足夠精度的控制，同時需要把主要力量集中在工作的速度上，或基線的丈量比視差角粗略得多的時候。

### (三) 選擇採用圖形的原則

(1) 在工作便利的地區，即容易通過的，如開闊的或半開闊的，且不須大規模掃除障礙時，那麼作精密的或高精度的導線測量中，應採用具有高精度的圖形如圖 12-8。

(2) 由於地面的障礙影響，觀測基線視標的視線離地面很低，或需極大的清除工作，因而不可能佈置對稱基線，此時可採用圖 12-7，但須力求不对称量  $y$  尽可能地減小。

(3) 在不能在基線上標出  $O$  點，即不能直接量出不对称量  $y$ ，或  $y$  量超過視差鎖最近一端的距離的  $1/20$ ，即  $y > \text{基線至欲量直線最近端點距離的 } 1/20$ ，在這種情況下應加測  $\beta_1$  和  $\beta_2$  角來代替  $y$  值（圖 12-9），因為不对称量不能精密量得而有誤差時，影響於視差角。如右圖基線應佈置在  $MN$  位置，實際在  $M_1N_1$  位置，此時  $AB$  導線邊應通過  $O_1$  點，而實際通過  $O$  點，其距離為  $y$ 。

設基線在理想位置時視差角為  $\alpha$ ，在實際位置時為  $\alpha_1$ ，故由於基線位置不當，使視差角蒙受的影響為  $\Delta\alpha_y = \alpha - \alpha_1$ ，

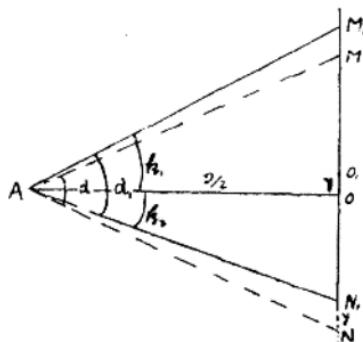


圖 12-16

由此可以求得  $J\alpha'' = \rho'' \frac{8l}{D} y^2 \dots \dots \dots \quad (12.3)$

由 (12.3)，知  $J\alpha''$  顯然為系統性的誤差，因為不論基線偏那一方都使  $\alpha_1$  比正確的  $\alpha$  小了。

(4) 當通過森林和灌木林時，為了減少照準基線視標的清除工作，應採用圖 12-10 或圖 12-11，但當基線的任一端，不便嚴格地置於欲量直線的方向上，例如欲量直線處於林間小道的範圍內時，可採用圖 12-7 或圖 12-9。

(5) 當越过大障礙如河流，湖泊，沼澤及低窪地時，亦應採用圖 12-10 或圖 12-11。當導線沿河流敷設，而基線須跨過河流時，則更為不可缺少，同時基線是用附有水準標尺的視距儀，或間接地用輔助基線和建立基線網的方法來進行測量。間接地用輔助基線如圖 12-17 的  $MN$  和  $MP$ ，間接測量視差基線是比較好的，設置這兩輔助基線應與  $MB$  構成近於  $90^\circ$  的  $\gamma$ ；從  $\beta_1$ ,  $\beta_2$ ,  $\gamma$  就可推求視差基線  $l$  即  $MB$  的兩次值，且使  $MN$  和  $MP$  很相接近（在 1-2 公尺甚至 0.1 公尺的範圍內）。

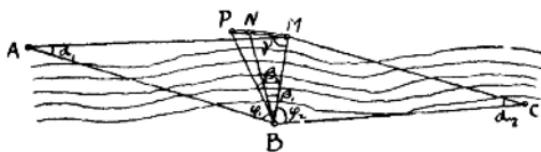


圖 12-17

(6) 在高精度的或低等的導線測量中，特別是用視差法測定基線長度時，都可以採用圖 12-18 或圖 12-19。