

全国测繪科學技術經驗交流會議

37
文

資料選編

高程控制

建筑工程出版社



高 程 控 制

全国测绘科学技术经验交流会会议资料选编编辑委员会 编

*

1959年6月第1版 1959年6月第1次印刷 4,065册

850×1168 1/32 • 58千字 • 印张 2 13/16 • 定价(9) 0.29元

建筑工程出版社印刷厂印刷 • 新华书店发行 • 書号: 1652

建筑工程出版社出版(北京市西郊百万庄)

(北京市書刊出版业营业許可証出字第052号)

出版說明

一九五九年二月在武汉召开的全国測繪科学技术經驗交流会議，广泛地交流了測繪科学技术各方面的先进經驗和技术革新成就。今由大会秘書處組成編輯委員會 將有关資料按專業編选汇集，予以出版，以供全国測繪工作者学习参考。

为加快出書時間，本資料选編由測繪、建筑工程、水利电力、煤炭工业等四个出版社协作出版。

本冊为第四卷（地形測量）第二章，分为二节。第一节介紹高程測量的方法和經驗，包括在起伏地区作水准測量时选择測站位置和立尺点的經驗、沙漠地区的水准觀測、水准測量跑尺的几种方法、經緯仪定角測高法等。第二节介紹仪器工具的創造和改进，包括电流平差仪、單人量距連环測針、双視水准仪 的設計等。

目 录

第一节 方法与經驗

- 一、在起伏地区作水准测量时选择测站位置和立尺点的經驗 黑龙江省水利厅(1)
- 二、沙漠地区的水准观测 新疆维吾尔自治区荒地勘测设计局
内蒙古自治区水利厅勘测设计院(4)
- 三、水准测量跑尺的几种方法 綜合编写(5)
- 四、山区三角網的高程测定問題 北京矿业学院測量教研組(8)
- 五、三角高程測量在大比例尺測图中的应用 武汉測繪学院(32)
- 六、經緯仪定角測高法 長江流域规划办公室(40)

第二节 仪器工具的創造和改进

- 七、电流平差仪 武汉測繪学院綜合编写(54)
- 八、單人量距連环測針 黄河水利委员会(62)
- 九、双視水准仪的設計 建筑工程部綜合勘察院(63)
- 十、視距导線高差表說明 湖北省水利厅勘测设计院測量大队(65)

第一 节

方法与經驗

一、在起伏地区作水准测量时选择测站 位置和立尺点的經驗

黑龙江省水利厅

在山区、小丘陵区或是在起伏平原地区进行水准测量时，由于地势不平，常常不容易选到較理想的仪器設站位置和立尺点。

大家对利用手水准仪选定测站位置和立尺点的方法是比较熟悉的，因为它的重量輕，易于移动和安平，人們就利用它的这些优点代替水准仪来选择测站位置和指揮扶尺員找立尺点。手水准仪虽然有这些优点，但是，它主要靠手来穩定，既要使仪器保持平稳（水泡近似居中），又要瞄准尺子和看尺上的讀数以决定仪器和尺子放在那儿最好，故工作时是比较麻煩的。

我們在工作中找到了代替手水准仪的工作方法。下面是这个方法的簡單介紹：

在空曠的野外，举目四望，可以看到远处的地平与天空相接，其相接处就是所謂地平綫。我們把它当作一条假的水平十字中綫。現在，只要你目視远方，而且你能看到远方的地平綫时，在你的眼前就出現了一个假想的，但是极其巨大而方便的手水准仪，它以眼与地平綫的連綫組成了視准軸。毋須調平水泡，这个視准軸就近似的与水平軸平行了。除非入置身在从山峻岭中，或者是視綫很短，或者是其他原因无法看到地平綫不便使用外，这

架“手水准仪”随时都在你的身边，供你应用。

現在，我們再来論証一下，眼与地平線的連綫所組成的視准軸是否真正近似平行于水準軸：

图 1：C 为入站立的地方

A 为目高（人站在 C 处）

CB 为高度 1.4 公尺的視界，

为 4.6 公里（根据 $S = 3.85\sqrt{h}$ 求得）。

地平線即在 B 处，

O 为地球的圓心，地球半徑

为 6380 公里，

AD 为水平軸，AB 为視准軸，

$$\angle BOC = \frac{4.6}{6380} \times 3438' = 2'.5$$

故 $\angle BCA = \text{直角}$ ，AD 近似平行于 BC，

$$\angle ABC = \frac{1.4m}{4.6km} \cdot \rho' = 1', \therefore AD \text{ 近似平行于 } AB.$$

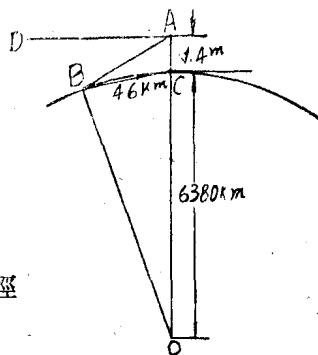
若人站在高 1600 公尺的高处工作，则地平視界 $S = 3.85\sqrt{h} = 154 \text{ km}$ （不考慮其他因素）。

$$\angle ABC = \frac{AC}{BC} \rho' = \frac{1.6}{154} \rho' = 36', \therefore AD \text{ 仍然近似平行于 } AB.$$

以上的演算，充分的証明了，眼与地平的連綫所組成的視准軸，很近似的等于水準軸。

实际工作中怎样利用地平線：

① 水准綫向高处时（如上山坡）前視讀数最好是在最小讀数以上数公分处（如三等水准規定視綫应离障碍物 0.3 公尺以上，則三等水准的最小讀数为 0300），后視讀数应在水准尺的頂端以下数公分处（若水准尺長 3 公尺，則讀数应在 3 公尺以下数公分处）。因此，在轉移測站时，后尺手（未迁站前的前尺手）应事先把尺子立好（最好不要立在尺垫上，可以放在脚上或斧头上，



但应与地釘大致同高），觀測員或安置仪器的同志（或記簿者）在跑到拟設新站的地方后，面向后尺手，目視远处的地平綫，估讀后視尺的讀數，若讀數为2900或数字相差不大，则表示在人站的地方安置仪器时，就会得到較理想的讀數。因为我們是假定仪器高与眼同高，若仪器高不与眼同高，其相差数應該在安仪器时予以考慮糾正，否則，就不能得到令人滿意的結果。選擇測站时也要照顧到其他一些因素，这些完全靠在實踐過程中找到并逐步掌握它。仪器的位置決定好后，前視尺的立尺点就由前尺手自己決定了。他應約略估計距离（或用尺量）使前、后視距約略相等，然后弯下腰去，使头貼近地面，眼离地約0.3公尺，目視远方的地平綫，若地平綫通过仪器的橫軸时，则前視讀數就会在0300附近处了。根据实际經驗，当經驗較丰富时，估讀數和实讀數之差常在1公寸以內。

②水准綫向低处行进时（如下山坡），選擇測站及立尺点的方法基本上与爬山时相同，惟測站的位置要由新站的后尺手来帮助选定。当測站人員到达新測站的拟設站的地方时，后尺手弯下腰去，使头略貼近地面使眼約在尺垫上方3公寸，目視远方地平綫，若地平綫切在安仪器者的眼部或肩部（应預先商量好仪高与肩同高或是与眼同高），則安仪器者所站立的地方正是安置仪器的适当的地方。仪器位置決定后，測站上的人員就指揮前尺手選擇前視立尺点。前尺手扶好尺子按照測站指揮前后左右地移动尺子，直至找到最合适的立尺点。

上述方法，只适合于視野較远，即地平綫与測站的距离較远时（二公里以上）才适用，若前方有堤、树木等阻擋了視綫，但堤和树不高，而且距离也較远，这时就可以把堤和树等和天空相接处当作地平綫。人若置身丛山峻岭中，或者是其他原因阻擋住視綫，既看不到地平綫，也看不到其他可以代替地平綫的东西，那末，上面所說的方法显然就不能起到很大的作用了。但是，你要根据上面所談的原理，予以灵活运用，还是可能帮助你解决一些困难的。

按照現行規范，三等以上水准都要讀上、下絲。为了使上、下絲都能切到尺子，都能讀数，因此，目估切尺數就應該相应的提高或降低。

前面所談到的选择測站和立尺点位置时，都沒有着重說明如何与量距配合，而使前、后視距又能做到約略相等，且其相差數和累积數又不超过規定限度，这是在工作中需要注意并应做到的。

編者注：本文系作部份刪节后刊登。

二、沙漠地区的水准观测

新疆維吾尔自治区荒地勘測設計局
内蒙古自治区水利厅勘測設計院

在无草的流动沙丘地区进行水准测量时，不仅对仪器的整置和尺垫的安放发生困难，且由于观测和扶尺人員的操作常常引起仪器和尺垫的下沉，直接影响了成果精度。往往造成返工，以致工效不高，影响作业进度。其后，采取一些措施，在进行三、四等水准测量时，各个鎖部或閉合环綫的閉合情况，不仅达到了要求的精度，同时作业工效也由每天平均7~9公里提高到14~16公里。其具体措施是：

(I) 防止尺垫下沉：扶尺員在立标尺之前，先将放尺垫的地方踏实后，才放尺垫。接着扶尺員再立到尺垫上将尺垫踏实。此后放标尺时应注意立脚点不要靠近尺垫，这样就可避免尺垫的沉陷。

(II) 防止仪器的下沉：在水准仪三脚架的鐵尖上安装防沉板，就可以防止仪器的沉陷。关于防沉板的装置，用長20公分，寬12~15公分，厚2~3公分的木板一块，在板的中間挖一个長方孔（孔的大小根据脚架鐵尖的大小形状决定）。将脚架鐵尖套进这个長方孔里，用鐵絲纏牢。纏鐵絲时，应注意使木板隨脚架的倾

斜方向，可以自由的倾斜，施测时，使木板底部与地面完全接触，并使稳定。或在水准仪的三个脚架下，放置三个木制尺垫（类似标尺垫）。三个脚垫的距离位置，可事先量出并作记号。

倘遇到无望性的流沙或沼泽地段，在仪器架和尺垫下面，必须打木桩支承结实，才能进行水准测量。

(Ⅲ) 观测时注意立脚点不能靠近三脚架的脚尖，以防仪器动摇及沉陷。

(Ⅳ) 观测员当前后视读数时，动作要快，可以消除仪器和尺垫沉陷的影响。或将水准仪与前后尺的位置按120度左右的角度安置，这样就可减少观测员的走动，消除沉陷。当读数完毕，扶尺员应立即将标尺离开尺垫，放在一侧，以防尺垫的沉陷。

编者注：本篇系根据前两个单位的材料综合编写。

三、水准测量跑尺的几种方法

综合编写

编者注：在平原地区，天气晴朗，视线标准设为100公尺，水准观测转站时，由后视尺转为前视尺须走400公尺，一个人跑下来，对下站工作是有影响的。同时，观测员在每一测站中，只走立尺员一半的路程，虽然摆仪器要花些时间，但立尺员仍然供不上观测的需要。为了解决这个矛盾，黑龙江、宁夏、江西、安徽、广西、河南各水利电力单位、黄河水利委员会、东北勘测设计院和西安市城市规划与建筑事务管理局提出了接力跑尺法和多尺垫法等，特综合介绍如下：

1. 接力跑尺法：接力跑尺法和接力赛跑的形式很相似，它的具体作法是：当转站时，原测站的后视尺手在得到测站上的转移测站的命令后，即携尺（假定所携者为A尺）及尺垫向前进，至原测站的前视立尺点处，将所携A尺及尺垫交给前视尺手，并从他的手中接过另一尺，作为新测站的后尺手；原前尺手在接到

后視尺手交給他的 A 尺及尺墊后，立即向前行進至下一測站的前視立尺點處，在新測站中，他仍作為前尺手。測站工作人員按照一般方法轉移，至此，一個測站的轉移工作即告完成。這樣做，兩根尺子就輪流作為前、後視尺，而二個尺手直至需要時止，後尺手恒為後尺手，前尺手也恆為前尺手。他們跑的路與測站工作人員所跑的路都相等，因此，他們之間的勞逸也較均衡。目前來說，這是一種最好的跑尺方法。為了讓前視尺手有較充裕的時間跑路，後尺手就應該跑得快一些。因為所跑的路不長，跑到目的地後並不需要立即立尺，跑得快一些也不致影響到扶穩尺子。

2. 多尺墊法：（一）第一種方法就是在測量中不是用兩個尺墊（或地釘），而是用四、五個或六、七個尺墊，開始工作時後尺手帶一個尺墊，其餘尺墊全由前視尺手（指第一測站）帶着。測完第一個測站時，前視尺手在得到測站上轉站的命令後，留下尺墊，攜原尺向前行進至第二測站的前視立尺點處，把預先帶在身邊的尺墊安置好；後視尺手在得到測站轉站的命令後，亦攜原尺（因第一測站，後視尺一般都利用水準標點或固定標樁，故不用尺墊）向前行進至原前視尺的立尺點，利用前尺手留下的尺墊，作為第二測站的後視立尺點。以後轉站都倣此進行。當前尺手原來攜帶的尺墊用完後，前尺手就在這一測站測完後原地不動，作為下一測站的後視尺手，而後視尺手則變成前視尺手。以後的測站也是象上面所說的那樣跑法，就是前尺手老是作前視，後尺手老是作後視。當新的前尺手的尺墊用完後，就表示，兩根尺子作前視的次數和作後視的次數都各相等。如果那時還沒有到固定標點，則前、後尺手又應該變換位置，這一次，就不能機械的把尺墊都放完後再轉尺，而應根據實際情況，要是站多，就多放些。總的要求是使每一尺子，它在同一測段中，作為後視尺的次數應該與作為前視尺的次數相等，借以減少或消除尺子方面誤差對觀測成果的影響。工作中還要注意避免被人碰動尺墊，因為當轉站時，前尺手走了，後尺手還未到，很可能被行人或參觀者不小心碰動了尺墊。為了使後來者易于找到尺墊，應在尺墊留個

标志（如插小旗等）。这种跑尺法的优点是，前、后视及测站工作人員都是在同一時間轉移地方，而且所跑的路相等，劳逸最均衡。缺点是需要多帶好几个地釘，增加负担。而且，也需要特別当心前、后視尺的轉換，否則，同一尺子作为前視和作为后視的次数就常会不等。（二）第二种方法：后尺手揹一个空袋，在已知点立尺；前尺手揹100枝竹釘、小紅旗、鐵釘、粉笔等到适当的地方，将竹釘打下至露地面1公分左右，标尺立竹釘上，旁边插紅旗，以便后尺手容易发现竹釘。如遇硬的地方，找突出的一点为立尺点，并用粉笔画一个圈。如不容易发现目标的話，旁边插一面小紅旗，司鏡者先讀后尺，后尺手前进，再讀前尺，前尺手也前进。后尺手到前尺手已插紅旗的地方找到竹釘，在竹釘上立尺。这样前尺永远走在前，后尺永远在后，进度快。但尺子方面誤差不能消除，是其缺点。

3. 多尺垫法与接力跑尺法的联合应用：多尺垫法的优点是轉站时劳逸均衡，并同时前进，但需要带的尺垫数多，负担較重；接力法中，要等后視尺手跑到原前視立尺点后，前視尺手才能轉移，跑路时间比較不充裕。本法是試图集中以上两种方法的优点，克服其缺点。具体作法：开始时，前視尺手带2~3个尺垫，按多尺垫法工作。当他的尺垫用完需要轉移测站时，这一站就用接力跑尺法，下几站又用多尺垫法，以后仍如此交替使用多尺垫法与接力跑尺法。这样，每隔2~4站，二根尺子就交替作前視、后視一次。应用这一跑尺法，需特別注意使每根尺子作前視与作后視的次数相等，否则，因为跑尺时交替和变化很多，容易带来錯誤。

4. 收測單尺跑尺法：为了消除尺子的零点誤差等尺子方面的誤差，四等以上水准都規定两相邻标点之間的設站次数应为偶数。但是，在实际外业中，也常常会遇到这种情况，就是当接近水准标点时，还只剩一个测站的标准距离，但已設站数为偶数。按照規定作时，这一个测站的距离硬要把它分做两站測完，这样做結果，既浪費了时间，也多設了一站，就多帶进了一个测站的

誤差。改进的办法是，遇到这种情况时，一个测站仍作为一个测站，但在这一测站中，担任后视尺与前视尺都由同一尺子担任，即在该尺作完后视后，立即转移作前视。此时，也放弃了“后黑、前黑、前红、后红”的规定的观测程序，而代之以“后黑、后红、前黑、前红”的观测程序，这是它的一个缺点。它的好处是少放了一测站，对精度略有提高（但在土质松软、仪器沉降误差较大时，应考虑使用此法之实际价值）。

四、山区三角网的高程测定問題

北京矿业学院测量教研组

前　　言

为了确定三角点用水准测量连测的合理密度，我們首先研究了以下三个問題：

(1) 在已有二、三、四等水准網的控制下，三角点的高程精度應該怎样来确定？

(2) 三角高程測量一个边的傳递誤差有多大？

(3) 在三角網中應該相隔多少个三角高程傳递边用水准測量連測一三角点？

根据××煤田大地測量队提供的××—××—××的三等独立網資料和××矿务局地質測量科提供的××矿区三角網資料，我們分析了：

45个有几何水准高差的三角高程傳递边；

80个三角形的三角高程閉合差；

143个双向观测結果的往返高差；

110个方向上天頂距观测外业成果。

由于我們采用了外业資料分析和理論推証相結合的方法，因

此所得結論有一定的價值。可以預言，按照這些結論去布設山區三角網中的高程控制，既能保證測量精度，又能減少工作量。

三角點高程必須精度的確定

要確定三角網中用準連測的合理密度，必須首先確定三角點高程的必須精度。由於二、三、四等三角點主要起平面控制作用，因此在已有各級準網的控制下，二、三、四等三角網之高程精度並不要求很高，為了保證測圖，三角點的高程精度可以與基本測圖控制點的精度相同。

為了確定誤差的界線，可以規定由三角高程測量推算高程的誤差對於四等以上準點不得超過等高線間隔的 $\frac{1}{10}$ ，即

$$\Delta \text{允} = \frac{h}{10} \quad (1)$$

h 為等高線間距，在山區通常採用等高線間距 2 公尺 ($\frac{1}{2000}$ 与 $\frac{1}{5000}$ 比例尺) 或 5 公尺 ($\frac{1}{5000}$, $\frac{1}{10000}$ 比例尺)，當等高線間距為 2 公尺時， $\Delta \text{允} = 20$ 公分；當等高線間距為 5 公尺時， $\Delta \text{允} = 50$ 公分。這一誤差界線足以保證地形測圖。

我們知道一切高程測量的誤差（包括繪圖誤差），最後都積累在地形圖的等高線上，大比例尺測量規範規定，在山區坡度為 $4^\circ \sim 12^\circ$ 時，等高線位置誤差不超過 $\frac{2}{3}$ 等高線間距，如果我們將上述誤差界線，從三角點推到圖根點，從圖根點推到碎部點，並加上地形圖上的誤差，而求得之等高線位置誤差小於 $\frac{2}{3}$ 等高線間距，則我們確定的誤差界線足以保證測圖。

我們以等高線間距 2 M 的 $\frac{1}{2000}$ 與 $\frac{1}{5000}$ 比例尺地形圖為例推証

如下：

我們知道，等高線的位置中誤差為碎部點高程誤差 $m_{\text{碎}}$ 與繪圖誤差 $m_{\text{圖}}$ 的總和即：

$$M^2 = m_{\text{碎}}^2 + m_{\text{圖}}^2 \quad (2)$$

為了求定碎部點高程的誤差，假定為了進行 $\frac{1}{2000}$ 或 $\frac{1}{5000}$ 比例尺測圖，在四等三角網的基礎上共加密了三級圖根點，第一級為基本測圖控制點、通常用線形三角鎖加密在三角網中，第二級為加密測圖控制點，在山區一般也採用小三角網（或鎖）進一步加密三角網或基本測圖控制網。最末一級圖根點，通常是由加密測圖控制點發展出來的支站。一般說，這些圖根點的高程已經是在水準網的控制下，或用水準連測，但是在推導中我們這裡假定這些圖根點的高程要由三角點的高程來控制。現在我們首先來求碎部點的高程誤差。

基本測圖控制點的邊長一般 $1 \sim 1.5$ 公里，線形三角鎖個數一般不超過 8 個，若鎖中天頂距之觀測誤差為 $30''$ ，這時一個邊的三角高程傳遞誤差主要由天頂距引起，即

$$m_h = \frac{\Delta Z}{P} \cdot \frac{S}{\sqrt{2}} = \frac{30 \times 1.5 \times 10^5}{2 \times 10^5 \sqrt{2}} = 16 \text{ 公分}$$

則鎖部最弱點之中誤差（該式在後面證明）為：

$$m_E' = m_h \sqrt{\frac{n}{10}} = 16 \sqrt{\frac{5}{10}} = 11.3 \text{ 公分}$$

加上兩起始點高程中誤差

$$m_{E1} = \sqrt{\frac{100}{2} + (11.3)^2} = 13.3 \text{ 公分}$$

若加密測圖控制點，也用鎖系布置，邊長一般為 400—700 公尺，鎖系一般不超過 16 個三角形，若天頂觀測的中誤差為 $30''$ ，這時三角高差的中誤差主要由天頂距觀測誤差引起，即

$$m_h = \frac{\Delta Z}{P} \frac{S}{\sqrt{2}} = \frac{30 \times 0.7 \times 10^5}{2 \times 10^6 \sqrt{2}} = 8 \text{ 公分}$$

則鎖中最弱点中誤差

$$m''_E = m_h \sqrt{\frac{n}{10}} = 8 \sqrt{\frac{7}{10}} = 6.5 \text{ 公分}$$

加入两起始点高程中誤差

$$m_{E_s} = \sqrt{\frac{m_{E_1}^2}{2} + m''_E^2} = \sqrt{123 + (6.5)^2} = 13.4 \text{ 公分}$$

若最末一級图根点是由加密測图控制点发展出去的一視距导綫支站，若边長为300公尺，測角中誤差为 $30''$ ，視距邊長相对誤

差 $\frac{m_D}{D} = \frac{1}{300}$ ，傾角假定为 12° ， m_t 与 m_l 很小，不考慮，则該測站
高程中誤差(2)*

$$\begin{aligned} m_{E_s} &= \sqrt{m_{E_1}^2 + \frac{D^2}{2} \left\{ \sin^2 2\alpha \left(\frac{1}{600}\right) + \cos^2 2\alpha \left(\frac{1}{6900}\right)^2 \right\}} \\ &= \sqrt{180 + 204} = \sqrt{384} = 19.8 \text{ 公分} \end{aligned}$$

这时在 E_s 点上測圖，用极坐标法测碎部点，则碎部点与測站
点的高差的中誤差为上述視距导綫高差中誤差之 $\sqrt{2}$ 倍（因是單
向觀測）故碎部点高程中誤差为：

$$\begin{aligned} m_{\text{高差}}^2 &= \sqrt{m_{E_s}^2 + D^2 \left\{ \sin^2 2\alpha \left(\frac{1}{600}\right)^2 + \cos^2 2\alpha \left(\frac{1}{6900}\right)^2 \right\}} \\ &= \sqrt{384 + 408} = \sqrt{792} = 23 \text{ 公分} \end{aligned}$$

其次繪图誤差可按下式求得(4)

$$m^2 \text{ 图} = (m_{\text{碎}}^2 + m_{\text{插}}^2 + m_{\text{繪}}^2) \tan^2 V_{\text{碎}}, \quad (3)$$

式中： $m_{\text{碎}}$ ——碎部点在图上之位置誤差；

$m_{\text{插}}$ ——碎部点間插求誤差；

*()內的数字表示参考文献的編號，以后同。

$m_{\text{繪}}$ ——描繪等高綫誤差;

$V_{\text{碎}}$ ——碎部點間坡度。

通常 $m_{\text{碎}} = m_{\text{繪}} = 0.1N$

N 為測圖比例尺，當 N 分別為2000與5000時， $m_{\text{碎}} = m_{\text{繪}}$ 分別為20公分和50公分，

$$m_{\text{插}} = 0.012N + 0.035h \operatorname{ctg} V_{\text{碎}}$$

N 為測圖比例尺千數，若 $\alpha = 18^\circ$ ，對於1/2000與1/5000比例尺測圖，該項誤差分別為24與28公分。

故繪圖誤差當為1/2000比例尺測圖時，

$$m'_{\text{圖}} = \sqrt{(20^2 + 24^2 + 20^2)0.3^2} = \sqrt{124} = 11.1 \text{公分}$$

當為1/5000測圖時，

$$m''_{\text{圖}} = \sqrt{(50^2 + 28^2 + 50^2)0.3^2} = \sqrt{518} = 22.5 \text{公分}$$

故等高綫位置誤差對於1/2000比例尺測圖，

$$M_1 = \sqrt{m_{\text{碎}}^2 + m'_{\text{圖}}^2} = \sqrt{792 + 124} = 30 \text{公分}$$

當為1/5000測圖時，

$$M_2 = \sqrt{m_{\text{碎}}^2 + m''_{\text{圖}}^2} = \sqrt{792 + 518} = 36 \text{公分}$$

將上兩式3倍，即為我們求得的等高綫位置誤差：

$$\left. \begin{array}{l} 3M_2 = 3 \times 30 = 90 \text{公分} \\ 3M_1 = 3 \times 36 = 108 \text{公分} \end{array} \right\} < \frac{2}{3} h = 133 \text{公分}$$

其值小於規定限差。

這證明我們前面規定三角網中高程誤差的允許界綫是足以保證測圖的。

求定三角網中三角高程傳遞誤差 m_h

為了求定三角高程的傳遞誤差，我們採用了××煤田大地測量隊在××省××—××—××（山區，有局部丘陵）建立的三

等独立網資料(以下簡稱甲資料)。該區共有三等三角點29個，四等三角點47個，在我們利用的41個三角點中，用直接水準連測的三角點共29個，占全部三角點的70%，在三角點的每個方向均用 T_3 經緯儀以四個測回觀測天頂距，觀測天頂距時各測回之差與指標差之差不超過±10"。為了進行對比，我們還引用了××矿区二、三、四等三角網資料(以下簡稱乙資料)，進行同樣的計算。

我們採用下面三種方法求定三角高程邊的傳遞誤差 m_h 。

第一方法：按三角高程的三角形閉合差求 m_{h1} 。

根據三角高程的三角形閉合差，可以採用下列公式近似的計算三角邊高差的平均中誤差 m_{h1} ：

$$m_{h1} = \sqrt{\frac{\sum \omega^2}{3n}} \quad (4)$$

式中 ω 為三角形高差閉合差， n 為三角形個數。

我們引用甲資料47個三角形閉合差，與乙資料33個三角形閉合差，按平均邊長分別進行了計算，計算結果列入表1中，從表1中可以看出，兩地區資料求得之結果大致相同：

當邊長2~4公里時，求得之 m_h 約為5公分；

當邊長4~6公里時，求得之 m_h 約為7公分；

當邊長6~9公里時，求得之 m_h 約為11公分。

表1

地 区	三 角 形 个 数	平 均 边 长	高差闭合差在下列范围内 的 个数与平均闭合差								m_h (公分)	
			0—10 公分		10—20 公分		20—30 公分		30—40 公分			
			个数	ω	个数	ω	个数	ω	个数	ω		
甲	35	2—4	28	4.1	5	14	2	24	—	—	6.7	5
	5	4—6	3	5.0	2	17	—	—	—	—	10.0	7
	7	6—9	3	6.0	1	11	2	23	1	39	16.3	11
乙	13	2—4	10	3.5	3	13	—	—	—	—	5.3	5
	20	4—6	12	3.2	5	15	3	21	—	—	8.7	7