

203075

無 線 电 測 量

B. IO. 罗金斯基 講

高等 教育 出 版 社



無 線 电 測 量

B. IO. 罗 金 斯 基 講

成都电訊工程学院 201 教研組譯

高等 教育 出版 社



本書系根据苏联專家罗金斯基 (B. Ю. Рогинский) 在成都电訊工程学院为研究生和进修教師講課时所用的講义“無綫电測量”(Радиотехнические измерения) 譯出的。

本書討論与現代無綫电仪器及设备中所用各波段的無綫电測量有关的諸問題。除了闡明測量的物理过程、必需的数学运算以及綫路圖的分析以外，本書还簡單地叙述了最常用的無綫电測量仪器。

本書可作無綫电工程高等学校的教材，同时也可供無綫电工程方面的工程技术人员作参考。

本書由成都电訊工程学院 201 教研組錢含光、陆梁韵、黃順吉担任翻譯工作，由徐秉錚校訂第一章、二、三章，張世箕校訂第四、八、十一、十二、十三章，彭康強校訂第六、七、九章，彭日知校訂第五、十、十四章，最后由徐秉錚总校一遍。本講稿校訂工作得到研究生和进修教師的协助。

無 線 电 測 量

B. IO. 罗 金 斯 基 講

成都电訊工程学院 201 教研組譯

高等教 育 出 版 社 出 版 北京宣武門內承恩寺 7 号

(北京市書刊出版業營業許可證出字第 054 号)

京 华 印 書 局 印 刷 新 华 書 店 發 行

統一書號 15010·687 開本 787×1092¹/16 印張 23²/8 鏡頁 7 字數 503,000 印數 0001—2,200
1958 年 10 月第 1 版 1958 年 10 月北京第 1 次印刷 定價(10) ￥3.00

序

本課程是在 1956—1957 學年在成都電訊工程學院為中華人民共和國的研究生和其他高等學校的進修教師講授的。這一課程的主要任務如下：

1. 細聽講者以現代的無線電技術中測量技術方面的必需知識，同時考慮到大多數的聽講者對這一技術領域還不夠熟悉；
2. 編寫本講稿的另一任務是為了使那些準備講授無線電測量課程的聽講者能利用它作為主要教材；
3. 培養聽講者，使他們能鑽研“無線電測量儀表的計算和設計”這一課程，以及能獨立設計和指導學生的畢業設計。

按照這些任務，在課程中所包括的若干問題已超出普通課程的範圍，尤其是在講稿中介紹了一部分具體型號的儀表，而這些儀表主要是在蘇聯製造的。這樣引述教材是恰當的，因為實際儀表的敘述是為了說明所提出的理論性問題。很遺憾，由於講稿的容量和講課時數的限制，不可能充分地這樣作，因而在講稿的許多章節中，沒有相應的敘述材料。

除了本教材外，在最近期間將出版相應的敘述無線電測量儀表的專門書籍以及完整的無線電測量實驗指導書。

目前關於無線電測量問題方面還沒有足夠的書籍，特別是中文的書籍。已有的某些蘇聯書的翻譯本的缺點在於對中國青年學生的特點估計不足。

編寫本講稿時，考慮到了已有的材料和已出版的書籍。因此本講稿的作者並不強求材料敘述的獨創性，而且毫無疑問地認為可以繼續改善敘述法，以及可以繼續改善對無線電測量課程的教學法。

本講稿的譯者錢含光工程師、成都電訊工程學院無線電基礎教研組主任徐秉錚副教授、張世箕講師和哈爾濱工業大學進修教師彭康強積極地參加了把本講稿譯成中文的工作，對全部講稿進行系統的研究，並參加原稿印成中文的準備工作。作者深深地感謝這些同志為了解決中國人民的青年而不吝惜自己的精力。

對本書的任何意見請寄成都電訊工程學院。

B. I.O. 羅金斯基

目 录

序	iv
緒論	1
第一章 無線電測量概論	2
§ 1. 測量的任務、性質和方法	2
§ 2. 測量的誤差	3
§ 3. 測量交變電流的特點	11
第二章 声頻和高頻電流的測量	16
§ 1. 測量儀表和測量方法	16
§ 2. 热綫式儀表	17
§ 3. 热電式儀表	20
§ 4. 電流量程的擴大	24
§ 5. 電流表的校準	27
第三章 電壓的測量	29
§ 1. 靜電式儀表	29
§ 2. 热電式電壓測量儀表	30
§ 3. 具有半導體整流元件的電壓測量儀表	32
§ 4. 电子管伏特計	36
§ 5. 伏特計測量範圍的擴大	62
§ 6. 電壓測量儀表的校準	63
第四章 功率的測量	64
§ 1. 概論	64
§ 2. 声頻及低射頻電流的功率的測量	65
§ 3. 功率的直接測量法	67
§ 4. 負載阻抗	70
§ 5. 傳輸綫不均勻性的補償	72
§ 6. 阻抗變換	73
§ 7. 測量功率的光度計法	75
§ 8. 測量功率的熱量計法	77
§ 9. 測量功率的測熱電阻法和熱變電阻法	81
§ 10. 傳送功率的測量	90
§ 11. 功率分配器	93
§ 12. 衰減器	95
§ 13. 功率指示器	98
第五章 頻率的測量	100
§ 1. 概論	100
§ 2. 音頻的測量	101
§ 3. 射頻及超高頻的測量	110
§ 4. 标準頻率振蕩源	123
§ 5. 低頻發生器	142
§ 6. 高頻標準訊號發生器	154
第六章 相移的測量	173
§ 1. 概論	173
§ 2. 相位差的測量方法	173
§ 3. 移相器	179
第七章 电路參數的測量	184
§ 1. 直接測量法	184
§ 2. 电橋測量法	188
§ 3. 諧振測量法	201
第八章 具有分布參數的电路參數的測量	222
§ 1. 傳輸綫參數的測量法	222
§ 2. 短路同軸綫及開路同軸綫輸入阻抗的測量	226
§ 3. 利用測量綫測量傳輸綫的各參數	229
§ 4. 圓圈及其應用	235
§ 5. 超高頻电路的电橋測量法	239
第九章 电子射綫示波器	241
§ 1. 概論	241
§ 2. 电子射綫管	242
§ 3. 电子射綫的扫描	251
§ 4. 扫描电压發生器	256
§ 5. 脉冲及瞬变过程的示波法	264
§ 6. 示波器的放大器和輸入电路	275
§ 7. 同時觀測幾個波形圖	279
§ 8. 一些示波器的實際的綫路圖	284
第十章 示波器測量法	288
§ 1. 概論	288
§ 2. 功率的示波器測量法	288
§ 3. 頻率的測量	290
§ 4. 相位差的示波器測量法	294
§ 5. 电路參數的測量	299
§ 6. 电子管特性曲線的取得	303
第十一章 已調波參數的測量	308
§ 1. 概論	308
§ 2. 調幅波參數的測量	312
§ 3. 調頻波參數的測量	318
第十二章 振蕩的頻率分析和非線性畸變的測量	324
§ 1. 概論	324
§ 2. 諧波分析仪	325
§ 3. 非線性畸變的測量	331
§ 4. 各測量仪的實際綫路圖	336
第十三章 場強度及干擾的測量	341
§ 1. 概論	341
§ 2. 場強度的測量	344
§ 3. 無線電干擾的測量	349
第十四章 無線電測量仪器的电源	351
§ 1. 概論	351
§ 2. 电流和电压的稳定	352
§ 3. 高压电源	362
参考書目	368

緒論

現代無線電技術各部門(無線電定位、無線電廣播、電視等等)的一般情況的特徵是在各種無線電測量的發展和應用方面，已有很高的水平。許多無線電技術部門與精確可靠的測量方法及測量設備的研究有着不可分割的聯繫。雖然無線電測量是一般無線電技術中的獨立部門，但是無線電測量技術的發展與無線電技術的總的發展是分不開的。隨著無線電技術的發展，無線電測量的方法亦愈益完善，製造出許多新的測量儀器和設備。例如：無線電發明者 A. С. 波波夫(Попов)研究船用無線電台時，他不得不研究用來測量小電容量的差接電橋電路。藉助於這個儀器，波波夫確定了船上金屬索具對天線電容量的影響，這樣就使他有可能選擇最好的船用天線，這種天線保證無線電通訊達到最遠的距離。無線電技術和無線電測量同時發展的類似事例可以從許多無線電技術部門中看出來。例如：蘇聯最巨大的無線電台的建設者——蘇聯科學通訊院士 A. A. 明茨(Минц)教授在建設電台時，同時研究出了調制計，可利用它來監察調制度。還可以舉出 Л. И. 孟捷爾士達姆(Мандельштам)、Д. Н. 巴巴列克西(Папалекси)、М. В. 舒列依金(Шулейкин)、М. А. 邦奇-伯魯耶維奇(Бонч-Бруевич)及其他許多最重要的國內(蘇聯)及世界的科技工作者的例子。

以下所講的無線電測量課程並不完整地包括所有可能有的無線電測量，而僅僅是基本的無線電測量。特種無線電測量通常在相應的專門課程中講授。

第一章 無線電測量概論

§ 1. 測量的任務、性質和方法

A. 無線電測量的任務

無線電測量的任務包括下列几点：

- (1) 確定和檢查無線電設備的線路和個別元件的參數，其中包括電阻(R)、電容(C)、電感(L)、互感(M)、品質因數(Q)、放大系數及衰減及其他許多類似的量的測量。
- (2) 確定表征無線電設備的工作狀態的數值，其中包括電流、電壓、功率、頻率、調制系數及其他許多類似的量的測量。
- (3) 確定無線電設備的質量指標，如效率、非線性畸變系數和其他許多類似的指標。
- (4) 確定干擾的特性，測取發射和接收的方向特性曲線，測量場強等等。

B. 測量的性質

測量的性質決定於測量的目的，測量所需的儀表、以及測量是在何種情況下進行的。可以將差不多所有的無線電測量分成三類：運轉的、生產的和研究的。

運轉的測量的特徵，通常是在測量的精確度方面要求較低，可是要求在測量的方法上須簡單而可靠，以保證無線電設備不斷地工作。

生產上的測量與利用該無線電設備的生產特點有關，對這種測量的較高的要求為測量過程簡單，不需要熟練人員來操作。

研究的測量可能是各種各樣的。在測量的精確度方面有很高的要求。

所有無線電測量，或是以直流電，或是以交流電來進行，量程極廣，頻率範圍很寬。這也就是測量儀表和測量方法式樣繁多的原因。例如：電阻可以用直流電測量，同樣也可以用頻率達几百兆赫的交流電測量。被測電阻的大小通常也可以在很大範圍內變動，例如，從百分之几歐到幾十兆歐。

B. 測量的方法

所有無線電測量的方法可以分為下列幾種：

- (1) 直讀法：其特徵是應用直接指示的儀表（例如：安培計、伏特計、瓦特計等）。
- (2) 間接法：其特徵是用測量輔助值的方法來求出未知值，輔助值與未知值之間有著已知的關係。例如：測量場強之目的是為了確定發生器發射的功率。
- (3) 比較法：其實質在於將待測值所產生的效果和已知值所產生的效果相比較。一般在用比較法測量時，利用各種輔助電路（如補償線路、電橋電路等）。

上述每一种測量方法又可以按測量仪表及測量电路的作用原理进一步分成若干相应的方法。从这个观点來說，諧振的、热量計的、光电的、示波器的及补偿的方法是在無綫电測量中应用的最重要的方法。

§ 2. 測量的誤差

在無綫电设备的装配和調整中，要求高度的測量的精确度。同样，研究上的測量亦要求很高的精确度。这也就是为什么有时为了要得到必要的測量精确度（特别是在高频时），必須采用在一般情况下所不用的特殊的測量方法。

測量的精确度由誤差来决定，允許的誤差愈小，则測量精确度愈高。

通常測量的誤差可以分为絕對的与相对的兩种。

測量的絕對誤差值为：

$$\Delta X = A - X,$$

这里 A —被測量的物理量的真实值；

X —該物理量的測量值。

取相反符号的絕對誤差一般称为修正值。

測量的相对誤差可有三种形式：

A. 測量的真正相对誤差

$$\gamma_o = \frac{\Delta X}{X} \text{ 或 } \gamma_o = \frac{\Delta X}{X} 100\%;$$

B. 測量的标称誤差

$$\gamma_n = \frac{\Delta X}{A} \text{ 或 } \gamma_n = \frac{\Delta X}{A} 100\%;$$

B. 測量的折合誤差

$$\gamma_{np} = \frac{\Delta X}{A_{np}} \text{ 或 } \gamma_{np} = \frac{\Delta X}{A_{np}} 100\%,$$

其中 A_{np} —借助于該仪表所测得的被測值的上限。

在上述各关系式中，所采用的被測数量的真正值 X 是未知的，因而測量誤差的精确值亦难于确定。为了估計測量的精确度起見，可以只定出誤差值 ΔX 的范围。这一任务一般根据測量时所使用的仪表的說明書中的数据来解决，或者由多次測量同一值的方法来解决。

A. 按仪表說明書上的数据确定測量誤差

众所周知，电的測量仪表按其精确度可分为 5 級，并且級別是由表 1-1 所示的折合相对誤差的極限值来决定的。

除上述的基本測量誤差以外，还規定电气仪表依赖于频率及周围介質溫度变化的誤差定額。此外，也应計及被測电流或电压的频率的影响，以及外界磁場及电場的影响。

在無綫电測量电路內使用电气測量仪表时，不但必須正确地选择仪表的精确度的級別，

並且要正確地選擇其量程。否則會發現誤差超過儀表級別所規定的最大誤差值好幾倍，茲

舉例說明上述的情況：

假定要測量電壓 $U = 10$ 伏。

若選用一只測量上限為 $U_{np} = 75$ 伏、0.5 級的伏特計 [參閱 Г. Л. 希古林 (Шкурин) 著：「電氣測量儀表手冊」Справочник по Электри-

ческий Измерительный Приборам, 53 頁, M106 型伏特計] 則測量的絕對誤差為：

$$\Delta X = \pm \frac{0.5 \times 75}{100} = \pm 0.375 \text{ 伏}$$

於是測量的真正相對誤差等於：

$$\frac{\Delta X}{X} \times 100\% = \pm \frac{0.375}{10} \times 100\% = \pm 3.75\%.$$

若選用測量上限 $U_{np} = 15$ 伏的同樣的儀表，則其測量的絕對誤差和真正的相對誤差將分別等於：

$$\Delta X = \pm \frac{0.5 \times 15}{100} = \pm 0.075 \text{ 伏};$$

$$\frac{\Delta X}{X} \times 100\% = \pm 0.75\%,$$

亦即比第一種情況要小得多。

無線電儀表的精確度通常由其最大的相對誤差來決定，這個誤差值與被測值的最大值無關。例如，若指出測量的精確度為 $\pm K\%$ ，則被測值為 $X(1 \pm K\%)$ 。無線電儀表的第二個特點是：當測量很小的數量時，不但指出相對誤差，而且同時還有絕對誤差。後者可用下列例子來說明。

實驗室用的 YM-2 型通用電橋可以測量 5 到 10 毫亨的電感，其精確度為 $\pm 2\%$ ，而測量小於 5 毫亨的電感時，其精確度為 $\pm 3\%$ 、 ± 5 微亨。若需測量 2 毫亨及 200 微亨的電感，則在第一種情況下，電感

$$L = 2 \text{ 毫亨} \pm 0.03 \times 2 \pm 5 \text{ 微亨} = 2 \pm 0.065 \text{ 毫亨},$$

這時測量誤差為

$$\Delta L = \pm 0.065 \text{ 毫亨}.$$

在第二種情況下，電感及測量誤差將分別為：

$$L = 200 \text{ 微亨} \pm 0.03 \times 200 \pm 5 = 200 \pm 11 \text{ 微亨};$$

$$\Delta L = \pm 11 \text{ 微亨}.$$

顯然，在測量很小的數量時，絕對誤差值具有重要的意義，它可以變成比相對誤差值大。在測量大的數量時，相對誤差值具有重要的意義，而絕對誤差可以忽略不計。

5. 誤差的正態分布律

測量誤差出現的概率取決於許多原因。在概率理論內有誤差的概率分布律，該規律使

我們可以建立誤差值和出現誤差的概率間的关系。圖 1-1 所示為誤差的概率分布律的曲線 $Y(\Delta X)$ 。從誤差概率分布律 $Y(\Delta X)$ 中可見，其值介於 ΔX_1 及 ΔX_2 范圍內的誤差，其出現的概率等於圖 1-1 中所示的畫有斜線的面積。上述情形可解析地表示如下列方程式：

$$P(\Delta X_1 \leq \Delta X \leq \Delta X_2) = \int_{\Delta X_1}^{\Delta X_2} Y d(\Delta X).$$

曲線 $Y(\Delta X)$ 和橫軸所包的全部面積等於從 $-\infty$ 到 $+\infty$ 范圍內誤差出現的概率。因這一概率等於 1，故曲線 $Y(\Delta X)$ 所限的總面積也就等於 1。亦即，

$$\int_{-\infty}^{+\infty} Y d(\Delta X) = 1.$$

用同一只儀表進行多次測量時發生的誤差是由大量的各種各樣因素影響的結果，這些因素往往很難估計到。但是大多數測量的誤差值服從下列三條規律：

- (1) 小的誤差比大的誤差遇到的次數多；
- (2) 正誤差的數目與負誤差的數目差不多相等；
- (3) 多次測量的誤差的算術平均值隨測量次數的增加而減小。

在大多數情況中，誤差分布律就是隨機量的正態分布律（高斯律）。該規律的解析表示式有如下列形式：

$$Y = \frac{1}{\sigma \sqrt{2\pi}} e^{-\frac{(\Delta X)^2}{2\sigma^2}},$$

而隨機量的正態分布律的圖解如圖 1-1 所示。曲線愈尖銳，則誤差愈小，測量的精確度也愈高。由正態分布律的解析表示式可見，曲線的形狀和測量的精確度由參數 σ 來決定， σ 就是所謂均方根誤差，其值由下式決定

$$\sigma = \sqrt{\sqrt{\frac{1}{n} \sum_{i=1}^n (X_i - A)^2}},$$

式中， X_i —多次單獨測量的數值，

n —測量的次數，

A —被測量的真值。後者可根據一系列的測量而定出（見下文）。

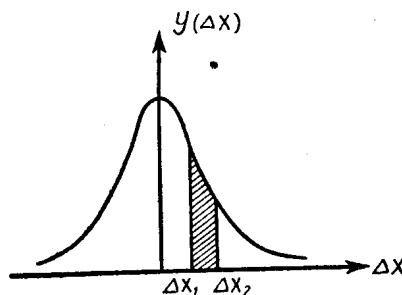


圖 1-1. 誤差分布律的曲線（高斯曲線）。

B. 測量誤差的定義

除上述幾種關於誤差的定義外，還有下列定義：

- (1) **均方根誤差** σ , 上面已經給出定義；
 (2) **平均誤差** a , 定義為多次單獨測量結果與其平均值間的偏差的絕對值的算術平均值。平均誤差為均方根誤差的 $\sqrt{\frac{2}{\pi}}$ 倍，即

$$a = \sqrt{\frac{2}{\pi}} \sigma = 0.779 \sigma;$$

- (3) **或然誤差** ρ , 它滿足下列條件：大于或小於或然誤差值的誤差，出現的機會相等。或然誤差等於均方根誤差的 0.67 倍，即

$$\rho = 0.67 \sigma;$$

- (4) **最大誤差** ΔX_{max} , 它滿足下列條件：等於或大於最大誤差的誤差，其出現的概率等於 0.003。最大誤差為均方根誤差的 3 倍，即

$$\Delta X_{max} = 3\sigma. \text{①}$$

Г. 誤差的來源

通常誤差的來源可以分為經常的、隨機的和錯誤。

經常的誤差是指在每次測量中誤差值是不變的，或者是按照完全確定的規律變化的。在恒溫情況下進行測量時，儀表刻度的誤差，以及由於外界電場和磁場的恒定影響及其他相類似的測量條件所引起的誤差都是經常的誤差的例子。消除經常誤差是一個極複雜的任務。消除經常誤差的方法之一是用各種不同儀表以各種方法來測量同一物理量。

隨機的誤差，它的值和符號不恒定，且它的變化規律是未知的，不固定的。由於隨機誤差的結果，在同樣的條件下，用同一個儀表來測量同一個物理量，會得出不同的結果。通常，測量結果只是最後幾位數不同。假如測量儀表的分辨能力不能察別多次單獨測量結果的差別，則可以認為測量的最大隨機誤差等於儀表的分辨能力。

利用反復測量和在概率理論的基礎上最後整理所得結果，可以減小測量的隨機誤差。

錯誤，過分大的測量誤差、顯然不對的測量結果都稱為錯誤（例如讀錯了儀表的刻度）。若測量結果與算術平均值相差大於 3σ ，則可認為是錯誤。顯然，以注意的態度對待測量，就可以消除錯誤。在整理測量結果時錯誤不應予以考慮，應當把它去掉。

Д. 誤差的累積定律

可以把所有的無線電測量分為直接測量和間接測量兩類。在直接測量的情況下，用相應的儀表量出該物理量，亦即可以把直讀法（例如：用伏特計測量電壓）列入此類。在間接測量的情況下，先量出一些輔助物理量，然後被測量作為量得的輔助量的函數計算出來。用來測量頻率的諧振迴路是間接測量的一個例子。在這種情況下，頻率作為電容 C 和電感 L 的函數而計算出來， L 和 C 是當迴路調到諧振時量出的。

① 這些表示式的來源可參看 П. И. 希洛夫著“最小二乘法”第 419 至 423 頁——譯者。

在直接測量的情況下，可能有兩種誤差的來源：經常的($\Delta_{cc}X_{max}$)和隨機的($\Delta_{ca}X_{max}$)。經常誤差和隨機誤差是互不相關的兩隨機量，都服從於隨機量的正態分布律。在概率理論中證明了隨機量應當按均方根相加。由此可見，在直接測量的情況下，總的最大誤差等於：

$$\Delta X_{max} = \sqrt{(\Delta_{cc}X_{max})^2 + (\Delta_{ca}X_{max})^2}.$$

在間接測量的情況下，當未知量是某些被測量的函數時，誤差累積起來了。例如令未知量以解析法表示如下列形式：

$$X = \varphi(a_1, a_2, a_3, \dots, a_n)$$

且在測量 a_i 值時，容許的誤差為 Δa_i ，而所有其他的值的測量皆精確。這時

$$X + \Delta X_i = \varphi[a_1, a_2, \dots, (a_i + \Delta a_i) + \dots, a_n].$$

上面兩式相減，得到部分誤差值為

$$\Delta X_i = \varphi[a_1, a_2, \dots, (a_i + \Delta a_i), \dots, a_n] - \varphi(a_1, a_2, \dots, a_n).$$

將上面得到的表示式展開成 Δa_i 的戴勞級數，得到

$$\Delta X_i = \frac{\partial \varphi}{\partial a_i} \Delta a_i + \frac{1}{2} \frac{\partial^2 \varphi}{\partial a_i^2} (\Delta a_i)^2 + \dots.$$

考慮到誤差 Δa_i 是一很小的數值，我們只取級數的第一項。此時

$$\Delta X_i = \frac{\partial \varphi}{\partial a_i} \Delta a_i.$$

例 如果用諧振波長計測量波長，在測量過程中波長計的電感量不變，則可以計算如下：

$$\varphi(X) = 2\pi c_0 \sqrt{LC} = \lambda,$$

其中 c_0 —光速。波長 λ 的測量絕對誤差將為：

$$\Delta \lambda = \Delta \varphi(X) = \varphi'(X) \Delta X,$$

$$\text{或 } \Delta \lambda = \frac{\partial \lambda}{\partial C} \Delta C = \pi c_0 \Delta C \sqrt{\frac{L}{C}}.$$

波長的相對測量誤差為：

$$\frac{\Delta \lambda}{\lambda} = \frac{\Delta \varphi(X)}{\varphi(X)} = \frac{\Delta C}{2C},$$

其中 ΔC —波長計的電容量讀數的絕對誤差。 C —測量時波長計的電容器的電容量。

在確定 X 值時，由於在測量 a_1, a_2, \dots 各量中的誤差 $\Delta a_1, \Delta a_2, \dots$ 而引起的部分誤差 $\Delta X_i, \Delta X_2, \dots, \Delta X_n$ 是一些互不相關的隨機量。因此，要確定未知量 X 的誤差，就應將各部分誤差均方根相加，亦即

$$\Delta X = \sqrt{\sum_i^n \Delta X_i^2}.$$

以 ΔX_i 的值代入，得到

$$\Delta X = \sqrt{\sum_1^n \left(\frac{\partial \varphi}{\partial a_i} \Delta a_i \right)^2}.$$

最后的表示式称为誤差的累积定律。

在下列一些特殊情况下，誤差的累积定律可以简化。

(1) 被測量 X 是 a_1 和 a_2 两个量的直線性函数，如：

$$X = K_1 a_1 \pm K_2 a_2.$$

在这个情况下，其偏导数等于：

$$\frac{\partial X}{\partial a_1} = K_1 \text{ 及 } \frac{\partial X}{\partial a_2} = K_2.$$

測量的絕對誤差將为：

$$\Delta X = \sqrt{(K_1 \Delta a_1)^2 + (K_2 \Delta a_2)^2}.$$

(2) 被測量 X 是下列形式的函数

$$X = K a_1 a_2.$$

在这个情况下，其偏导数和測量的相对誤差將分別等于：

$$\frac{\partial X}{\partial a_1} = K a_2; \quad \frac{\partial X}{\partial a_2} = K a_1;$$

$$\frac{\Delta X}{X} = \frac{1}{K a_1 a_2} \sqrt{(K a_2 \Delta a_1)^2 + (K a_1 \Delta a_2)^2},$$

或

$$\frac{\Delta X}{X} = \sqrt{\left(\frac{\Delta a_1}{a_1}\right)^2 + \left(\frac{\Delta a_2}{a_2}\right)^2}.$$

(3) 被測量 X 与 a_1/a_2 值成正比 ($X = K \frac{a_1}{a_2}$)。在这种情况下，其偏导数和測量的相对誤差分別等于：

$$\frac{\partial X}{\partial a_1} = \frac{K}{a_2}; \quad \frac{\partial X}{\partial a_2} = -\frac{K a_1}{a_2^2};$$

$$\frac{\Delta X}{X} = \frac{1}{K \frac{a_1}{a_2}} \sqrt{\left(\frac{K}{a_2} \Delta a_1\right)^2 + \left(\frac{K a_1}{a_2^2} \Delta a_2\right)^2}$$

或

$$\frac{\Delta X}{X} = \sqrt{\left(\frac{\Delta a_1}{a_1}\right)^2 + \left(\frac{\Delta a_2}{a_2}\right)^2}.$$

E. 減小隨機誤差的方法

減小隨機誤差的主要的和有效的方法之一是对同一个量进行多次的測量。此时，应取各讀数的算术平均值作为被測量的最可能的数值。这时可以認為經常誤差不存在 ($\Delta_{av} X = 0$)。

假使在多次測量的情况下，得到的值为 $X_1, X_2 \dots X_n$ ，这些值是按照隨机量的正态分布律分布在被測量 X 的周圍，则算术平均值 X_0 將接近于被測量 X 。于是被測量的算术平均值等于：

$$X_0 = \frac{1}{n} \sum_{i=1}^n X_i$$

这里 n —測量次数。

多次單獨測量的均方根誤差等子:

$$\sigma = \sqrt{\frac{\sum_{i=1}^n (X_i - X_0)^2}{(n-1)}}.$$

如果进行了几組的測量, 則在每一組測量中可以找到被測量的算术平均值。所得到的每一个被測量的算术平均值的均方根誤差等子:

$$\sigma_0 = \frac{\sigma}{\sqrt{n}}.$$

σ —每次測量的均方根誤差。

这样一来, 每次測量的最大可能誤差为:

$$\Delta_{ca} X_{max} = 3\gamma = 3 \frac{\Delta X}{X},$$

我們可以得到被測量的平均值的最大可能誤差为:

$$\Delta_{ca} X_{0,max} = 3\sigma_0 = 3 \frac{\sigma}{\sqrt{n}} = \frac{\Delta_{ca} X_{max}}{\sqrt{n}},$$

也就是當作了 n 次測量时, 隨机誤差減小到 $\frac{1}{\sqrt{n}}$ 。

經過适当的变换后, 我們可以找到在多次測量时的最大随机誤差如下:

$$\Delta_{ca} X_{0,max} = 3 \sqrt{\frac{\sum_{i=1}^n (X_i - X_0)^2}{n(n-1)}}.$$

如果測量的次数比 1 大得多, 因而可以認為 $n-1 \approx n$, 則在多次測量的情况下, 最大随机誤差的表示式將如下式所示:

$$\Delta_{ca} X_{0,max} = \frac{3}{n} \sqrt{\sum_{i=1}^n (X_i - X_0)^2}.$$

H. 測量有限次数时誤差的确定

如果量 X 經过了 n 次的測量, 得到的結果为

$$X_1, X_2, \dots, X_n,$$

$$X_0 = \frac{\sum_{i=1}^n X_i}{n}.$$

則其平均值为:

此时用計算尺來計算平均值会招致很大的誤差。用下列方法, 可以使計算精确度提高,

並且使計算簡化：

- (1) 選擇任何一個和假定的算術平均值 X_0 相接近的方便的數字 X_{cp} 。
- (2) 計算每一個測得的值 x_i 與所選擇的數字 X_{cp} 之間的差 $(X_i - X_{cp})$ 並計算這些差值之和

$$\left[\sum_1^n (X_i - X_{cp}) \right].$$

- (3) 以下列形式來計算多次測量的算術平均值

$$X_0 = X_{cp} + \frac{\sum_1^n (X_i - X_{cp})}{n}.$$

表 1-2.

編號	X_i	$X_i - X_{cp}$	$X_i - X_0$	$(X_i - X_0)^2$
1	2	3	4	5
1	223.4	-0.6	-0.36	0.13
2	222.8	-1.2	-0.96	0.92
3	224.0	0	+0.24	0.06
4	223.1	-0.9	-0.66	0.43
5	224.2	+0.2	+0.44	0.19
6	224.1	+0.1	+0.34	0.15
7	223.9	-0.1	+0.14	0.02
8	224.1	+0.1	+0.34	0.12
9	223.8	-0.2	+0.04	0.00
10	223.9	-0.1	+0.14	0.12
11	224.1	+0.1	+0.34	0.12
12	223.7	-0.3	-0.06	0.00
總和		-2.9	+1.98	2.26
			-2.04	

(4) 檢查結果的正確性，為此：

A) 計算每一個測量結果和求得的算術平均值之間的差

$$X_i - X_0;$$

B) 每一個測量結果和其算術平均值之間的差值之和應為零。

$$\sum_1^n (X_i - X_0) = 0.$$

現舉一例說明所介紹的計算方法。假設作了 12 次測量，其結果列于表 1-2 的第二欄中。

選擇近似的平均值 $X_{cp} = 224.0$ ，並且計算每一次測量的結果與所選擇的平均值 X_{cp} 之差。結果列于表中第三欄。

計算被測量的算術平均值如下：

$$X_0 = X_{cp} + \frac{\sum_1^n (X_i - X_{cp})}{n} = 224.0 - \frac{2.9}{12} = 223.76.$$

計算每次測量的結果與算術平均值之差。結果列于表中第四欄。此時，如果算術平均值求得正確的話，則其差值之和應等於零。在目前的情況下，其和不等於零，這就說明算術平均值不够準確，也就是應該取一精確到小數點後第三位的值。

把得到的差值 $(X_i - X_0)$ 平方，並將其結果列于表中第五欄。然後求每次測量結果與算術平均值之差的平方值的總和（該值記入表中第五欄），並計算算術平均值的最大隨機誤差，

它等于：

$$\Delta_{cA} X_{max} = \frac{3}{n} \sqrt{\sum_1^n (X_i - X_0)^2} = \frac{3}{12} \sqrt{2.26} = 0.376.$$

最后把结果写成

$$X = X_0 \pm \Delta_{cA} X_{max} = 223.76 \pm 0.376.$$

§ 3. 测量交变电流的特点

A. 被测电路的电容和电感的影响

测量电流时，通常将其能量变为另一种形式的能量（如机械能、热能、光能或化学能），这能量由指示器记录下来，作为被测电流强度的量度。显而易见，为了能正确地确定被测电流的强度，能量的全部变换和指示器的正确作用是很重要的。

当测量频率足够低的电流时，可以忽略连接电路和仪表的阻抗的电抗分量，把测量的等效线路图画成如图 1-2 a 所示。在这一线路图中，所有的电路元件都是串联的，因而同一电流在这些元件中通过，其值为：

$$I = \frac{e}{R_i + R_n + R_u},$$

其中 e —电流源的电动势， R_i —电流源的内阻， R_n —测量仪表电路中的电阻， R_u —负载电阻（计及接线电阻）。在这种情况下，不管测量仪表接在电路的那一部分中都是一样的，通过负载的电流和通过仪表的电流是相等的。以整个设备的结构来考虑，把仪表的一个接线柱接地是比较恰当的，但在测量特性方面并无影响。

在测量频率相当高的电流时，连接电路和仪表的阻抗的电抗分量不能忽略。测量电流的等效线路图大概可如图 1-2 b 所示。这时测量电路的分布的和集中的电容和电感开始产生影响，通过负载的电流不再等于通过仪表的电流。这时，仪表接得离负载愈近，则负载中和仪表中的电流的差别也愈小。

在图 1-2 b 所示的线路图中，测量电流的条件有许多限制。显而易见，被测电流的频率愈高，则连接电路的分布参数(C 、 L 和 R)的影响将愈大。事实上，当频率相当高时（大约 100 兆赫）应用这样的线路图来测量电流就成为不可能了。

④ 我们对图 1-2 b 的线路图中所用的测量仪表提出许多要求。从这个线路图中可以看出，测量仪表本身是一谐振系统，其固有频率为：

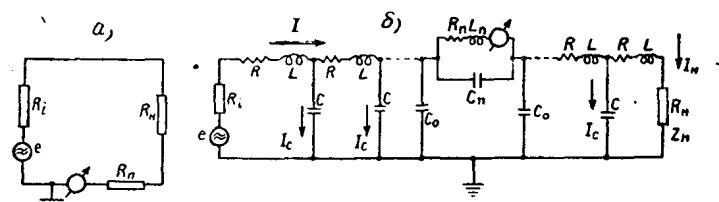


图 1-2. 测量电路的等效线路图：
a) 在低频时；b) 在高频时。

$$f = \frac{1}{2\pi\sqrt{L_n\left(C_n + \frac{1}{2}C_0\right)}}$$

如果被測电流的頻率与仪表的固有頻率很相近, 則由於發生諧振現象, 以致負載电流和經過仪表的电流相差过大, 而使测量成为不可能。如果希望扩大被測电流的頻率范围, 就必須要求测量仪表系统的固有振蕩頻率尽可能地高。当电感 L_n 和电容 C_n 的值最小时, 就可以滿足这一要求。但是, 并不是所有的测量仪表都能按照所需要的小的电感和电容值制造出来。这就限制了应用許多测量仪表系統的可能性。

电流测量器的电容和电感的最小值的要求还与对电流源的反作用有关系, 这反作用在接入测量仪表时产生。接入时测量仪表应使电流源受到最小的負載, 亦即测量仪表本身的損耗最小, 这一点是很重要的。

5. 被測电流波形的影响

任何形狀的交变电流均由其有效值来测量, 此有效值由下列关系式来决定:

$$P = \frac{1}{T} \int_0^T R i^2 d(\omega t) = RI_{\text{eff}}^2$$

我們可以用諧波級數的表示式来代替被測电流的瞬时值, 这时功率由下式决定:

$$P = R \frac{1}{T} \int_0^T [I_0 + I_{m1} \sin(\omega t + \varphi_1) + \cdots + I_{mn} \sin(n\omega t + \varphi_n)]^2 d(\omega t),$$

这里 $\omega = \frac{2\pi}{T}$, T —被測电流的周期, I_0 —电流的直流分量, $I_{m1}, I_{m2}, \dots, I_{mn}$ —电流的交变分量的振幅。

如果考慮到每一个諧波分量都按正弦律变化着, 則每一个諧波电流分量的有效值可以用这些諧波的振幅表示如下:

$$I_{\text{eff}} = \sqrt{\frac{1}{T} \int_0^T i^2 d(\omega t)} = 0.707 I_m,$$

或

$$I_{\text{eff}}^2 = 0.5 I_m^2,$$

經過簡單的变换后, 得到:

$$P = R[I_0^2 + I_{\text{eff}}^2 + I_{\text{eff}}^2 + \cdots + I_{\text{eff}}^2],$$

$$\text{或 } P = R\left[I_0^2 + \frac{1}{2}I_{m1}^2 + \frac{1}{2}I_{m2}^2 + \cdots + \frac{1}{2}I_{mn}^2\right] = RI_{\text{eff}}^2.$$

由此可得:

$$I_{\text{eff}}^2 = I_0^2 + \frac{1}{2}I_{m1}^2 + \frac{1}{2}I_{m2}^2 + \cdots + \frac{1}{2}I_{mn}^2.$$

因为电流的諧波分量的数目与交变电流的波形有关, 所以有效值和各諧波的振幅之間的关系將是各种各样的。由此可得出結論, 即测量电流的仪表的讀數会随着交变电流的波