

苏联邮电部技术处通信技术講座

短波发射天线的
測量和調諧

苏联 P.B.古列維奇著

P. B. ГУРЕВИЧ
 ИЗМЕРЕНИЯ И НАСТРОЙКА
 ПЕРЕДАЮЩИХ
 КОРОТКОВОЛНОВЫХ АНТЕНН
 МОСКВА СВЯЗЬИЗДАТ 1955

内 容 提 要

这本小册子是供短波通信及广播技术人员实际工作中参考用。它首先提一下对天线有关的各参数的意义并介绍了几种在测试及调谐天线时最常用的仪器。然后逐章对短波通信中常用的各种天线及馈线的主要测试和调谐作了扼要的叙述和分析。

短波发射天线的测量和调谐



(苏联) P. B. 古列维奇著

楊秀青譯

人民邮电出版社

北京東四區 6 條胡同 13 號

(北京市書刊出版業營業許可證出字第〇四八號)

人民邮电出版社南京印刷厂印

南京太平路戶部街 15 號

新華書店發行



開本 787×1092 1/32

1957年11月南京第一版

印張 1 $\frac{8}{32}$ 頁數 20

1957年11月南京第一次印刷

印刷字數 28,000 字

統一書號：15045·總 679 — 无 161

印數 1—1,374 冊

定價：(10) 0.22 元

序 言

无线电通信及无线电广播的质量和稳定性，在很大的程度上，不仅取决于正确的选择天线程式，以及根据技术要求来调整波长和功率，并且取决于维护人员是否善于维护天线设备，首先是正确地测量和调谐天线。

本讲稿的目的是给维护天线设备的工程技术人员提供一系列关于调整和测量通信业务中最常用的各种程式的短波发射天线所必需的知识。

苏联邮电部技术管理处

目 录

序 言

1. 短波发射天綫的主要参数..... (1)
2. 短波发射天綫的經常測量..... (2)
3. $C\Gamma$ 型同相水平天綫的調諧 (16)
4. $C\Gamma\Delta$ 型同相波段天綫的調諧 (27)
5. 菱形天綫的檢查和測量..... (32)
6. 其它程式天綫的檢查和測量..... (34)
7. 饋電綫的檢查及測量..... (36)
8. 功率在空中相加的天綫系統的調諧..... (36)

1. 短波发射天綫的主要参数

发射天綫的主要任务，是在指定的方向产生最大的电場强度。所以提一下决定任何程式天綫所产生的电場强度的主要因素，是有好处的。为了在設計时正确地选择天綫，或是在維护中熟練地使用天綫，都必須知道这些因素。

无论其程式如何，短波发射天綫都可以用下面几种电气参数来表示它們的特性：

1. 增益系数(ϵ)是一个数，表示該天綫在主要方向的电場强度平方和自由空間半波振子(其輸入功率与前者相同时)在赤道平面內的电場强度平方之比。这样一来，用增益系数就可以比較天綫的方向性与标准振子的方向性。增益系数表示在指定的方向产生相同电場强度的条件下，工作于定向天綫时发射机的功率可以比工作于标准振子时所需的功率減少若干倍。

2. 方向性系数(D)是一个数，表示天綫在主要方向上的电場强度平方与平均电場强度平方的比值，因此D表示天綫所发射的功率在指定方向上的集中程度。

3. 效率(η)是天綫发射功率与加到天綫上的功率之比。根据該值可以判定天綫中无益的能量損耗(从产生电場强度的观点来看)。

上面所說的三个参数，相互間有下面的关系，这关系对于任何程式的天綫來說都是正确的：

$$\epsilon = \frac{D \cdot \eta}{1.64}.$$

由上面的关系式可以看出，要在指定的方向上得到大的增益系数，应该使天线所发射的能量异常集中，同时，应使得天线上无益的能量损耗减到最小。

在短波内要得到大的 ϵ 和 η 值并不困难。各种振子式天线的效率都接近于1。但菱形天线则有些例外，菱形天线的效率随波段在0.85—0.5范围内变化。

由于短波的传播特点，工作波长必须能随条件不同而变更。因此，对短波天线有些附加的要求，首先，是要求它在垂直面和水平面上有适当的方向特性的图形，以及它适当的波段特性，即在某个指定的波段内应维持足够高的增益系数、方向系数及效率的特性。

2. 短波发射天线的经常测量

测 量 仪 器

四分之一波长短路回线 广泛地用来作为馈电线电压指示器和测试器。四分之一波长短路回线是一根长度为四分之一波长而终端接有一热偶电流表的线段。回线的输入电阻，即所测试的馈电线的旁路电阻，由下式确定：

$$R_{bx} = \frac{W_u^2}{R_{np}};$$

式中 R_{bx} ——回线的输入电阻以欧姆表示， W_u ——回线的波阻抗以欧姆表示， R_{np} ——热偶发热器的有效电阻，以欧姆表示。

回线的波阻抗比发热器的有效电阻大数百倍，因此，从公

式中看出，回綫的輸入电阻为几十万欧姆。因而，回綫将不会对所測試饋电綫的工作状态产生什么显著的影响。

經過热偶电流表发热器的电流与饋电綫上的电压有下述关系：

$$I_{no\delta} = \frac{U_\phi}{W_u};$$

式中 $I_{no\delta}$ —經過热偶电流表发热器的电流，以安为单位； U_ϕ —饋电綫上的电压，以伏为单位； W_u —回綫的波阻抗以欧为单位。

因此，四分之一波长的回綫，不但可以用来作为电压指示器，并且还可以用来作为电压絕對值的测量器。因为 W_u 很容易根据回綫的几何尺寸計算出来。

为了选择热偶电流表所必須的灵敏度，需要知道通过发热器的电流最大值。該电流最大值可由下式求得：

$$I_{no\delta max} = \frac{1}{W_u} \sqrt{\frac{PW_\phi}{k_\phi}};$$

式中 W_ϕ —饋电綫的波阻抗，以欧为单位； P —加于所測試饋电綫上的功率，以千瓦为单位； k_ϕ —所測試饋电綫的行波系数最小值。当 $W_u=500-600$ 欧， W_ϕ 等于 300 或 600 欧， $P \approx 5-20$ 千瓦， $k_\phi=0.2-0.3$ 时，电流 $I_{no\delta max}$ 的最大值为 5—12 安。因而，短路回綫可以利用不很精密的热偶电流表，这是該仪器的优点之一。

如果現有的热偶电流表灵敏度过高，则可以利用分流器将它降低。分流器通常由寬度为 0.5—3 厘米的薄銅片构成，并联在发热器上。銅片愈寬則它的电阻愈低，分路的作用便愈大。必須注意，分路的电阻与頻率有关（分流器的电阻随着頻率的

提高而增大)。

分流器通常由試驗方法来选配，此时，为了不致燒毀热偶电流表，开始时必須将最寬的銅片接到仪表上去。

回綫由直徑为 2—4 毫米的銅或青銅絞綫制成。导綫間的距离大約为 25—30 厘米。为了使回綫导綫不致混綫，并使导綫間保持一定的距离，每隔 1—2 米插入由胶紙板或浸过腊的木板等任何絕緣料做成的橫撑。回綫借固定在絕緣子上的两个鉤子，与饋电綫連接。两鉤子間的距离应当使鉤子不太靠近也不太开，使可以将鉤子挂在饋电綫的导綫上。

通常采用两种型式的饋电綫，一种是 4 毫米的导綫，两导

綫間距离为 25 厘米；另一种为 6 毫米的导綫，两导綫間的距离为 30 厘米。如果必須在該两种型式饋电綫上進行測量，则最好采用可以活动的鉤子。帶鉤子的絕緣子固着于长为 2—3 米的木棒上。仪表裝在由絕緣材料做成的握持器上。四分之一波长短路回綫的全貌示于图 1。

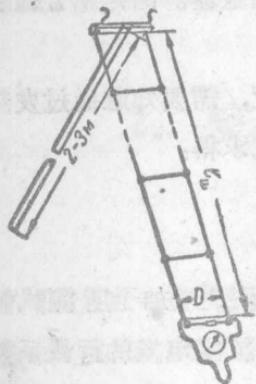


圖 1.

回綫的导綫长度 l_{us} 应取为比四分之一波長(進行測量的波長)大 2—3 厘

米。此时 l_{us} 还包括将回綫短路的跨接綫 D 的一半在內。因此，回綫的长度应等于：

$$l_{us} = \frac{\lambda}{4} + (2-3) \text{ 厘米};$$

式中 λ — 進行測量的波長。

短路回綫的阻抗按下式确定：

$$X_{us} = iW_{us} \operatorname{tg} ml,$$

式中 X_{bx} 一线的输入阻抗，以欧为单位；

$$m \text{—波数, 等于} \frac{2\pi}{\lambda};$$

l 一线的长度，与波长同一单位。

当回线的长度稍为小于四分之一波长时，其阻抗具有电感的性质。因此，回线的钩子接近所测量的馈电线时，钩子与馈电线导线之间的电容与回线的电感，可能产生串联谐振，因而，流过热偶电流表的电流激烈地增长，这样可能损坏热偶电流表。

为了消除谐振的可能性，回线的长度应略大于四分之一波长；此时回线的输入阻抗具有电容的性质。

四分之一波长短路回线的制作简单，允许使用灵敏度较低的热偶电流表，同时却能保证高度的测量准确性。它的主要缺点是回线的导线较长，笨重，特别是在短波波段的较长波段部分。除此以外，当在一个波段内测量时也不太灵活。

具有耦合电容的指示器 也可用作馈电线上的电压指示器。仪器的构造及其原理图分别表示在图2a和b上。它由经过两个容量很小的电容器连接到馈电线两导线间的热线毫安表或热偶毫安表构成。这两个电容器的电容量应该选择得使它们的阻抗不小于馈电线等效电阻最大值的10倍。

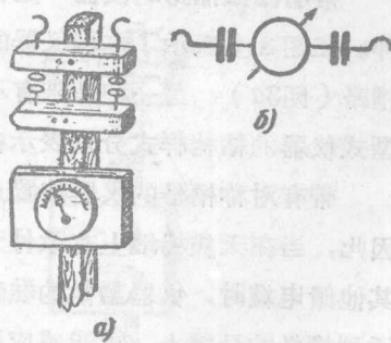


圖 2.

当 K_ϕ 值为已知时馈电线最大等效电阻 R_{maxc} 可按下式求

出：

$$R_{Makc} = \frac{W_\phi}{K_\phi}$$

当功率 P 一定时，按公式 $U_{Makc} = \sqrt{\frac{P \cdot W_\phi}{K_\phi}}$ 計算出电压最大值之后，可以决定高頻毫安表应有的灵敏度，及耦合电容器的容量。通常这样的仪器都使用电流为 100 — 300 毫安的毫安表。

仪器裝在长 2 — 3 米的棒上。因为必須在离毫安表 2 — 3 米处觀測讀数，因此必需用具有大刻度盘的毫安表，这自然是这种仪器的缺点。

为了避免损坏毫安表，工作时必須謹慎，电容器的极片不得碰触饋电綫的导綫。在开始測量时，电容器的极片必須置于电容量最小的位置上。

带有耦合电容的仪器比带有四分之一波长短路回綫的仪器較为方便，特別是在短波波段的較低頻率部份測量时。

帶有諧振槽路的仪器 是目前所采用的仪器中最完善的一种。在图 3 上表示了这种仪器的两种类型，一种是带有对称的槽路（图3a），另一种是带有不对称的槽路（图3b）。这两种型式仪器的結構样式分別表示在图4a及6上。

带有对称槽路的仪器装置比較簡單，但是它容易被干扰。因此，当在天綫場地上有数付天綫和在被測量的饋电綫旁边有其他饋电綫时，仪器讀数的准确性就不高，因为从耦合电容器通到槽路的导綫上，可能感应出不相干的电压。

带有不对称槽路的仪器能够很好的隔离外部的干扰。隔离变压器的初級綫卷連接到两个耦合电容器。封閉在靜电屏蔽內

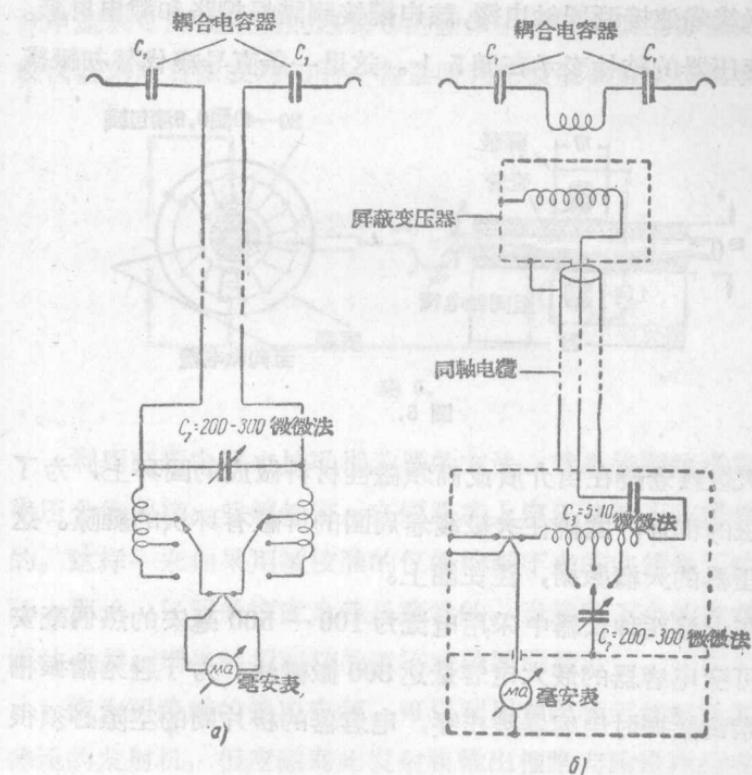


圖 3.

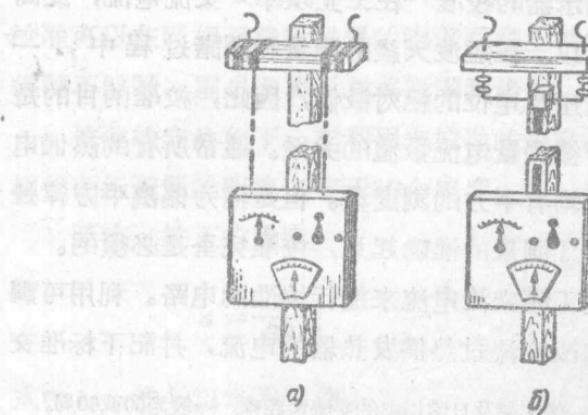


圖 4.

此为试读, 需要完整PDF请访问: www.ertongbook.com

的次級綫卷連接到同軸電纜，該電纜接到諧振槽路和靜電屏蔽。隔离變壓器的結構表示在圖 5 上。這裡一條直導線代替初級綫

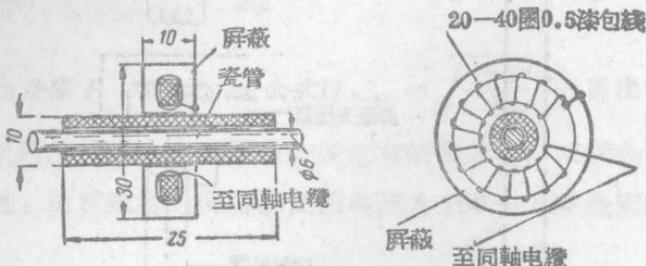


圖 5.

卷；次級綫卷繞在由介質或高頻磁性材料做成的圓環上，為了保証磁的耦合，圍繞在次級綫卷周圍的屏蔽有環狀的縫隙。這個變壓器的大概數據，注在圖上。

在上述兩種儀器中採用電流為 100—500 毫安的熱偶毫安表。可變電容器的最大電容量達 300 微微法。为了避免諧振槽路調諧到諧振時電容器被擊穿，電容器的極片間的空隙必須很大。

饋電線電壓指示器的校准 在工業頻率^①交流電流，或高頻電流上進行都可以。在短波天線的測量和調諧過程中，一般，不需要知道電壓及電位的絕對數值，因此，校准的目的是找出儀器的讀數與被測量電流數值的關係。通常所有的熱偶電流表及熱線電流表均有平方的刻度盤。但是稍為偏離平方律是可能的，因此，為了測量的準確起見，校准完全是必須的。

圖 6 是供利用工頻交流電流來進行校准的電路。利用可調的自耦變壓器 1 來改變流過熱偶發熱器的電流，並記下標準交

註① 工業頻率即指一般工業及日常用電的交流電頻率。一般為 50 或 60 周。以後簡稱工頻——譯者。

流电流表 2 及被校准的电表 3 的讀数。比較方便的办法是把被校仪器刻度盘做成均匀的，測量时利用校准曲綫或校准表。

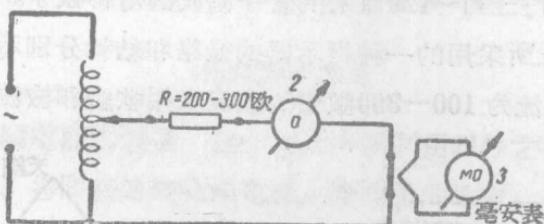


圖 6.

利用高頻电流来校准指示器的方法，就是繪制短路綫上的电压分佈曲綫。我們知道，在短路綫上电压是按正弦規律分佈的。这样一来如果用被校准的仪器繪制下来的曲綫是正弦形的話，那么，仪器的刻度盘就是線性的。当繪制下来的曲綫不是正弦曲綫，則必須拟制校准表格或校准曲綫。

作为短路綫的饋电电源，可以利用专门的天綫振盪器，或普通的发射机，但应減弱此发射机輸出槽路与饋电綫的耦合。当无論用什么方法，都不能将发射机連接到短路綫时，仪器的校准可以在同相天綫反射器的調諧回綫上進行。如果仪器指針偏轉不够时，則必須将反射器微調到諧振。

校准的方法如下。在利用来校准的短路綫上，做上标记，相邻两标记間的距离 d 等于10个电度。

距离 d 按下式确定：

$$d = \frac{\lambda}{36};$$

式中 λ 一一波长以米为单位。

随后画出沿饋电綫的电压分佈曲綫。

电场强度指示器 为一个带有检波器的谐振槽路，按装在金属的盒子内，并固定在长度为3—4米的木棍上。指示器的天线是一付长100—120厘米的管子制成的对称振子。

实际上所采用的一种指示器的线路和结构分别示于图7a和b上。将电流为100—300微安的微安表用软线和检波器连接起

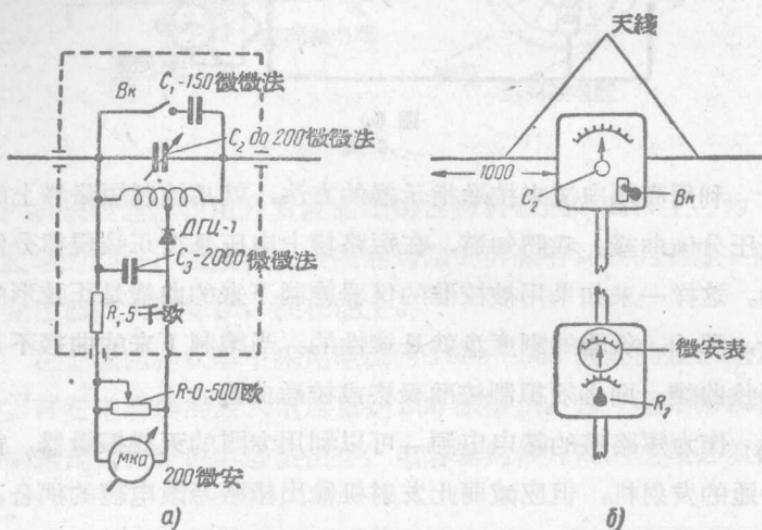


圖 7.

来，同时利用支架将微安表固定在棍子上，高度与进行测量时的视线齐平。为了调节仪器的灵敏度，微安表备有一个调节用的分流器R。在可变电容器及分流器的旋钮上有一个固定器。检波器的直流负荷电阻 R_1 选择到足以保证仪器刻度盘的直线性。

检验电场强度指示器的是比较方便的，因它可以在任何正在工作的水平极化短波天线上进行。只要把仪器大致放置在天线的主要发射方向上，与天线距离300—400米，并把指示器的振子在水平面内旋转 360° 而绘制出指示器的方向性曲

綫。它的方向性特性应当符合余弦規律，同时应完全对称于振子的平面。曲綫不对称表示在仪器的綫路上有不对称，或槽路的隔离不好。通常可選擇槽路綫圈的中点来消除不对称。

各种測量方法

饋电綫电压的測量 这个測量可以利用四分之一波長的回綫來進行。将回綫連接到饋电綫上要測量的地方。

把流过回綫电流表的电流乘以回綫的波阻抗就可得到高频电压的数值。其中回綫波阻抗按下式計算：

$$W_{\omega} = 276l_s \frac{2D}{d},$$

式中 D —饋电綫导綫間距离，其单位与回綫导綫直徑 d 相同。

行波系数、不对称系数及波移等的測量 測量行波系数时，必須利用上述的指示器之一来查明电压沿饋电綫的分佈，及記錄仪器在电压最大值 U_{max} 和电压最小值 U_{min} 两点的讀数。按下式求出行波系数：

$$K = \frac{U_{min}}{U_{max}} \cdot 100\%.$$

如果行波系数太小（小于30%时），那就不易确定行波系数，特別是用平方刻度时更感困难，那么測量就得用下面的方法進行。先找到饋电綫上最小电压值 U_{min} 点，以及在最小值两边，电压为 $\sqrt{2} U_{min}$ 的两个点。随后測量这些点間的距离，并按下面公式决定行波系数：

$$k = -\frac{l_1}{\lambda} \pi;$$

式中 l_1 —电压最小 值两边 $\sqrt{2} U_{min}$ 两点之間的距离(图8)。

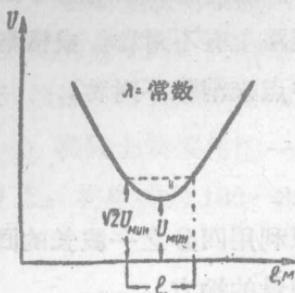


圖 8.

如果仪器的灵敏度可以在 2—3 倍内变更，则为了在行波系数值不大的情况下比較准确地测出行波系数，必須用最灵敏的一擋来找出 U_{\min} 。然后向电压最大值的方向移动仪器，当指針接近到刻度的边缘时，才減低仪器的灵敏度。让这时仪器的讀数減小为 m 分之一。在仪器新的灵敏度条件下找到 U_{\max} 数值，并根据下式求得行波系数：

$$K = \frac{U_{\min}}{U_{\max} \cdot m} 100\% .$$

行波系数也可以利用 *Б.Г.斯特拉烏索夫* 提出的，利用反射計动作原理的特殊仪器。

饋电綫对称性的檢驗，其实是測量饋电綫两导綫上的电位。此时，利用与測量行波系数时相同的指示器。指示器的一个鉤子（图 9）掛在饋电綫的一根导綫，另一个鉤則空着，并沿着饋电綫线路移动，找出在这导綫上的最大电位 φ_1 。然后用同一个鉤子，在同一綫段內接触第二根导綫，并找出最大电位 φ_2 的数值。

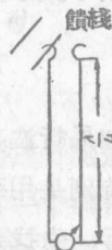


圖 9.

必須注意，測量电位时仪器的讀数（除用四分之一波长回綫外），比測量行波系数时要小得多。因此必須提高仪器的灵敏度。

不对称系数 a 按下式計算：

$$\alpha = \left| \frac{\varphi_1 - \varphi_2}{\varphi_1 + \varphi_2} \right| 100\%$$

装设得好的馈电线，不对称系数不应当超过 5 %。

由于馈电线的不对称可能引起波移。发生波移时，馈电线两导线上的电位最大值不在同一截面上。用皮卷尺量得偏移数值 x_m 后，就可以很容易的按下式求得以度数表示的波移角 α ：

$$\alpha = \frac{360^\circ}{\lambda} x_m;$$

式中 x_m — 在馈电线两导线上电位最大值之间的距离，单位与波长 λ 相同。

馈电线效率的测量 馈电线效率按下式决定：

$$\eta = \frac{U'_{max} U'_{min}}{U_{max} U_{min}} \cdot 100\%,$$

式中 U'_{min} 和 U'_{max} — 馈电线终端的电压最小值及最大值；
 U_{min} 和 U_{max} — 馈电线始端的电压最小值及最大值。

必须注意，测量馈电线的效率时，要求很好地组织测量程序，高频振荡器的工作又要很稳定，在从馈电线的始端到终端整个测量过程中振荡器的输出功率不应当有所变动。当这一点得不到保证时，除了移动的电压指示器外，还必须有另外一个监察指示器，固定的连接在馈电线任何一个地方。这时须把移动指示器读数对监察指示器读数之比代入用以确定 η 的公式中。

由上面的公式可知，为了测量 η ，可以使用电压指示器，这电压指示器不用来测量电压的绝对值，而用来测量电压的相。此为试读，需要完整PDF请访问：www.ertongbook.com