

# **常用电测量指示仪表原理**

**陕西省电业管理局中心试验所**

**水利电力出版社**

## 内 容 提 要

本书主要内容是叙述电力系统常用的安装式及可携式电测量指示仪表的原理，同时对这些仪表的误差调整和电路的计算方法也作了介绍。为便于读者自学，各章编列了例题及习题。

本书所叙述的电测量指示仪表，包括磁电系，电磁系，电动系和铁磁电动系的电流表、电压表、功率表、功率因数表、频率表以及整步表。

本书可供电力系统电测量仪表专业工人和技术人员阅读，也可供其他部门从事电测量仪表专业的工人和技术人员参考。

## 常用电测量指示仪表原理

陕西省电业管理局中心试验所

水利电力出版社出版

(北京德胜门外六铺炕)

新华书店北京发行所发行·各地新华书店经售

水利电力出版社印刷厂印刷

787×1092毫米 16开本 21印张 477,600字

1979年6月第一版 1979年6月北京第一次印刷

印数 00001—51,200 册 每册 1.70 元

书号 15143·3455

## 前　　言

在以华主席为首的党中央领导下，全国人民正在意气风发地向四个现代化进军。为了适应电力工业飞速发展的需要，我们在原来内部使用的《电气测量仪表原理与维修》资料的基础上，参考了国内外有关文献并结合我们几年来积累的实践经验和学习心得，重新改写成这本书。

本书主要叙述电力系统常用的各种电测量指示仪表的原理。对这些仪表的使用方法和测量误差的估算方法也有所论述。为了使读者熟悉仪表电路计算，也为了避免在各章节中进行重复的运算，在本书的第一章专门介绍了仪表电路计算的基本知识。为了便于读者自学和实际应用，在本书中结合实际列举了比较多的例题。在每章的末尾并附有习题和思考题。

参加本书编写和插图绘制工作的有李谦、李思荣、杨雪雅和武炳炎同志。户县热电厂雷惠博同志和本所电测室曹永兴等同志也参加了部分工作。全书由李谦同志校订。

本书在编写过程中曾得到户县热电厂、宝鸡电业局、水利电力部西安热工研究所、水利电力部电力科学研究院、北京电力试验研究所、第一机械工业部哈尔滨电表研究所、上海第二电表厂等二十多个单位的大力支持和帮助，谨致深切的谢意。

由于编写人员政治和业务水平较低，书中一定有不妥甚至是错误的地方，欢迎批评指正。

陕西省电业管理局中心试验所

1978年10月

# 目 录

## 前 言

第一章 仪表电路计算基础知识	1
第一节 电路计算的几个基本方法及其在计算直流仪表回路中的应用	1
第二节 交流仪表电路的计算	10
第三节 三相仪表电路的计算	22
习题和思考题	37
第二章 测量误差的估算和测量结果的数据处理	39
第一节 误差概述	39
第二节 间接测量时系统误差的估算	47
第三节 间接测量时偶然误差的估算	55
第四节 测量结果的数据处理	57
第五节 近似计算方法	60
习题和思考题	61
第三章 电测量指示仪表概论	63
第一节 基本原理	63
第二节 游丝、张丝性能和张丝表的结构原理	67
第三节 指示仪表的技术条件	74
习题和思考题	78
第四章 磁电系仪表	79
第一节 作用原理	79
第二节 磁路结构原理	80
第三节 磁电系电流表	88
第四节 磁电系电压表	95
第五节 磁电系仪表的误差调整	97
习题和思考题	121
第五章 电磁系仪表	122
第一节 电磁系仪表的结构原理	122
第二节 电磁系电流表和电压表	126
第三节 电磁系仪表的误差调整	132
习题和思考题	153
第六章 电动系仪表和铁磁电动系仪表	160
第一节 电动系仪表的结构原理	160
第二节 电动系电压表	163
第三节 电动系电流表	165

第四节	电动系功率表及功率表的使用 .....	167
第五节	电动系仪表的误差调整 .....	180
第六节	低功率因数功率表 .....	189
第七节	铁磁电动系仪表 .....	195
	习题和思考题 .....	206
<b>第七章</b>	<b>三相电路有功功率的测量和测量仪表 .....</b>	<b>208</b>
第一节	三相电路的有功功率和有功功率的测量方法 .....	208
第二节	铁磁电动系三相两元件有功功率表 .....	217
第三节	电动系三相有功功率表 .....	237
第四节	三相有功功率表的改制 .....	238
	习题和思考题 .....	241
<b>第八章</b>	<b>三相电路无功功率的测量和测量仪表 .....</b>	<b>243</b>
第一节	三相电路中无功功率的测量方法 .....	243
第二节	铁磁电动系三相无功功率表 .....	249
第三节	三相无功功率表的改制 .....	257
	习题和思考题 .....	259
<b>第九章</b>	<b>功率因数表 .....</b>	<b>261</b>
第一节	概述 .....	261
第二节	D3- $\varphi$ 型单相功率因数表 .....	263
第三节	D26- $\cos\varphi$ 型单相功率因数表 .....	273
第四节	D31- $\cos\varphi$ 型三相功率因数表 .....	276
第五节	1D5- $\cos\varphi$ 型三相功率因数表 .....	278
第六节	变送器式功率因数表 .....	282
	习题和思考题 .....	286
<b>第十章</b>	<b>频率表 .....</b>	<b>287</b>
第一节	电动系频率表 .....	287
第二节	1D1-HZ型和16D2-HZ型铁磁电动系频率表 .....	295
第三节	LL1型和LL5型整流系记录式频率表 .....	300
第四节	62T51-HZ型电磁系频率表 .....	301
第五节	具有微分电路的变送器式频率表 .....	302
第六节	振簧系频率表 .....	306
	习题和思考题 .....	308
<b>第十一章</b>	<b>整步表 .....</b>	<b>309</b>
第一节	电磁系整步表 .....	309
第二节	电动系整步表 .....	326
第三节	整流系整步表 .....	327
第四节	灯光同步指示器 .....	328
	习题和思考题 .....	329

# 第一章 仪表电路计算基础知识

## 第一节 电路计算的几个基本方法及其在计算 直流仪表回路中的应用

### 一、电路计算的两个基本定理

#### 1. 欧姆定律

欧姆定律是电工学中的基本定律之一。这个定律的内容是：金属导线中的电流与导线两端的电压成正比，而与电阻的阻值大小成反比。导线两端电压与流过导线的电流间的比例系数就是电阻。即

$$I = \frac{U}{R} \quad \text{或} \quad U = IR \quad \text{或} \quad R = \frac{U}{I} \quad (1-1)$$

式中  $I$  —— 导线中的电流；

$U$  —— 导线两端间的电压；

$R$  —— 导线两端间的电阻。

对于图 1-1 所示的全电路来说，欧姆定律还可以用下述公式表达：

$$I = \frac{E}{R + r} \quad \text{或} \quad E = IR + Ir = U + U_r$$

或

$$R = \frac{E}{I} - r \quad (1-2)$$

式中  $E$  —— 电源电动势；

$r$  —— 电源内阻；

$U_r$  —— 电源内部电压降。

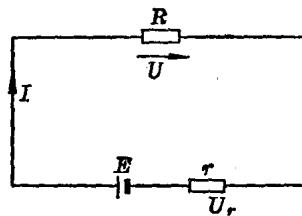


图 1-1 欧姆定律解说附图

利用欧姆定律和电阻的串并联计算的方法，就可以对普通直流仪表电路进行一般计算。例如计算电流表的分流电阻、电压表的附加电阻以及表头电流等，都可以利用欧姆定律。兹举例说明如下：

**例题 1-1** 已知某直流毫安表的电路如图 1-2 所示。测量上限为 50 毫安，表头满刻度电流为  $I_{MDQ} = 100$  微安，表头内阻  $R_{DQ} = 500$  欧，电阻  $R_3 = 3492$  欧，电阻  $R_2 = 7.2$  欧，求总分流电阻  $R_{FL} = R_1 + R_2$  为多少？

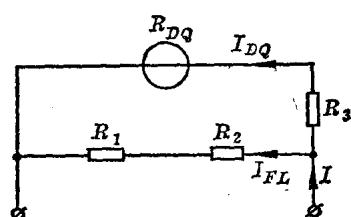


图 1-2 例题 1-1 电路图

**【解】** 根据题意可知，流过分流电路的电流为  $I_{FL} = 50 - 0.1 = 49.9$  毫安。由欧姆定律可知，在仪表指示满刻度时，表头支路的电压降为

$$I_{MDQ}(R_{DQ} + R_3) = 0.1(500 + 3492) = 399.2 \text{ 毫伏}$$

同理，总分流电阻两端的电压降为

$$I_{FL}(R_1 + R_2) = 49.9(R_1 + 7.2) \text{ 毫伏}$$

因为在并联电路中各支路的电压相等，因此

$$49.9(R_1 + 7.2) \text{毫伏} = 399.2 \text{毫伏}$$

由此解得  $R_1 = 0.8$  欧，即总分流电阻为  $R_{FL} = R_1 + R_2 = 0.8 + 7.2 = 8$  欧。

**例题 1-2** 某磁电系电流表的接线原理仍如图1-2所示。已知测量上限为  $I = 100$  毫安，表头支路总电阻为  $R_{DQ} + R_3 = 3123$  欧，总分流电阻为  $R_{FL} = 2.5$  欧，求表头的满刻度电流  $I_{MDQ}$  是多少？

**【解】** 根据并联电路中各支路电压相同的道理，可以列出下述方程：

$$(I - I_{MDQ})R_{FL} = I_{MDQ}(R_{DQ} + R_3)$$

即

$$(100 - I_{MDQ}) \times 2.5 \text{毫伏} = I_{MDQ} \times 3123 \text{ 毫伏}$$

由此可以求出  $I_{MDQ} = 0.080$  毫安，即 80 微安。

实际上，在一个并联电路中，若每个支路的电阻和流过并联电路的总电流都是知道的，当求每个支路的电流时，都可以首先把该并联电路化成如图1-3所示的简单电路，根据并联电路各分支电路电压降相同的道理，可以写出下列等式：

$$I_1 R_1 = I_2 R_2 = I \frac{R_1 R_2}{R_1 + R_2}$$

所以

$$I_1 = I \frac{R_2}{R_1 + R_2}, \quad I_2 = I \frac{R_1}{R_1 + R_2} \quad (1-3)$$

这一简单关系在实际工作中经常要遇到。例如，对于例题1-2，就可以直接利用式(1-3)求出  $I_{MDQ}$

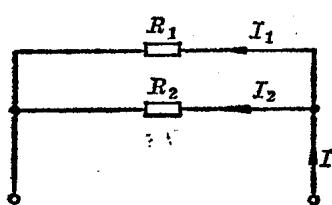


图 1-3 求支路电流的简化图

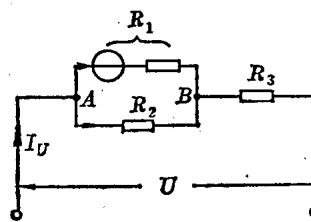


图 1-4 例题1-3电路图

**例题 1-3** 图1-4是磁电系电压表的原理线路图，设电压  $U$  和各电阻值都是已知的，试列出该电压表的表头满刻度电流  $I_{MDQ}$  的表达式？

**【解】** 设电压表的工作电流为  $I_U$ ，根据式(1-3)可得

$$\begin{aligned} I_{MDQ} &= I_U \frac{R_2}{R_1 + R_2} = \frac{U}{R_3 + \frac{R_1 R_2}{R_1 + R_2}} \times \frac{R_2}{R_1 + R_2} \\ &= \frac{U R_2}{R_1 R_2 + R_2 R_3 + R_3 R_1} = \frac{U}{R_1 + R_3 + \frac{R_1 R_3}{R_2}} \end{aligned}$$

**例题 1-4** 在图1-5(a)所示的某欧姆表电路中，已知表头满刻度电流为45微安， $R_1 = 667$  欧， $R_2 = 1800$  欧， $R_3 = 4000$  欧， $R_4 = 15400$  欧， $R_5 = 1290$  欧，求该欧姆表的中值电阻（即内阻）和电源电压各为多少？

**【解】** 首先求出图中 A、B 之间的电阻  $R_{AB}$ ，当 E 及  $R_5$  两支路断开时可得

$$R_{AB} = \frac{(R_1 + R_2)R_3}{R_1 + R_2 + R_3} = \frac{(667 + 1800) \times 4000}{667 + 1800 + 4000} = 1526 \text{ 欧}$$

将图1-5(a)简化成图1-5(b)后，可以求得该欧姆表的内阻为  $R_{AC}$ ，即

$$R_{AC} = \frac{(R_{AB} + R_4)R_5}{R_{AB} + R_4 + R_5} = \frac{(1526 + 15400) \times 1290}{1526 + 15400 + 1290} = 1199 \text{ 欧}$$

因为电源电压  $E = IR_{AC}$ , 所以可以首先求出流过电源的总电流  $I$ 。由图 1-5(b), 设电源的内阻可以忽略, 且流过电阻  $R_4$  的电流为  $I_1$ , 流经电阻  $R_5$  的电流为  $I_2$ , 根据式(1-3)和图 1-5(a)可得

$$\text{即 } I_{MDQ} = I_1 \frac{R_3}{R_1 + R_2 + R_3}$$

$$I_1 = \frac{R_1 + R_2 + R_3}{R_3} I_{MDQ} = \frac{667 + 1800 + 4000}{4000} \times 45 = 72.8 \text{ 微安}$$

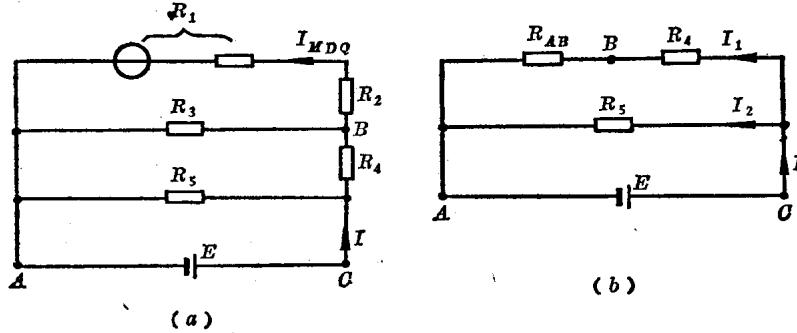


图 1-5 例题 1-4 附图

(a) 电路图; (b) 简化图

由图 1-5(b) 和式(1-3) 可得

$$\text{即 } I_1 = I \frac{R_5}{R_{AB} + R_4 + R_5}$$

$$I = \frac{R_{AB} + R_4 + R_5}{R_5} I_1 = \frac{1526 + 15400 + 1290}{1290} \times 72.8 = 1.03 \text{ 毫安}$$

由此可以求出电源电压, 即

$$E = IR_{AC} = 1.03 \times 10^{-3} \times 1199 \approx 1.23 \text{ 伏}$$

## 2. 基尔霍夫定律

基尔霍夫定律也是电路的基本定律之一, 经常用来计算比较复杂的电路。

定律一: 在电路中的任一结点上, 流出结点的电流之和等于流入结点的电流之和。

定律二: 在任何一个闭合回路内, 电动势的代数和等于沿此闭合回路内电压降的代数和。

**例题 1-5** 在图 1-6 所示的电桥电路中, 桥臂电阻  $R_1 = R_2 = R_3 = 10$  欧,  $R_4 = 30$  欧, 检流计的内阻  $R_5 = 100$  欧, 电源电压  $E = 10$  伏, 设电源内阻可以忽略, 试求各支路的电流。

**[解]** 首先将各支路电流标在各条支路上。根据基尔霍夫第一定律可知,  $I_3 = I_1 - I_5$ ,  $I_4 = I_2 + I_5$ , 所以只要根据基尔霍夫第二定律列出三个方程, 解出  $I_1$ 、 $I_2$  和  $I_5$ , 则其它支路电流就可根据第一定律求出来。

在  $ABCEA$  回路:  $I_1 R_1 + (I_1 - I_5) R_3 = E$

$$\text{即 } 2I_1 - I_5 = 1 \quad (\text{例 1-5-1})$$

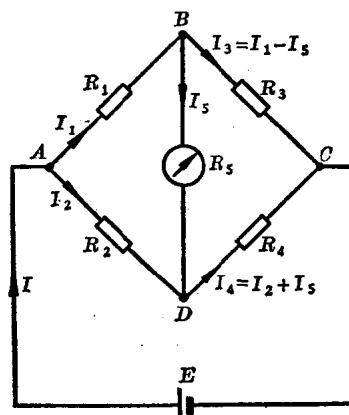


图 1-6 例题 1-5 电路图

在  $ADCEA$  回路:  $I_2 R_2 + (I_2 + I_5) R_4 = E$

$$\text{即 } 4I_2 + 3I_5 = 1$$

(例1-5-2)

在  $ABDA$  回路:  $I_1 R_1 + I_5 R_5 - I_2 R_2 = 0$

$$\text{即 } I_1 - I_2 + 10I_5 = 0$$

(例1-5-3)

解以上方程组可得

$$I_1 = \frac{\begin{vmatrix} 1 & 0 & -1 \\ 1 & 4 & 3 \\ 0 & -1 & 10 \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} 2 & 0 & -1 \\ 0 & 4 & 3 \\ 1 & -1 & 10 \end{vmatrix}} = \frac{40+1+3}{80+6+4} = \frac{44}{90} = 0.489 \text{ 安}$$

$$I_2 = \frac{\begin{vmatrix} 2 & 1 & -1 \\ 0 & 1 & 3 \\ 1 & 0 & 10 \end{vmatrix}}{90} = \frac{20+3+1}{90} = 0.267 \text{ 安}$$

$$I_5 = \frac{\begin{vmatrix} 2 & 0 & 1 \\ 0 & 4 & 1 \\ 1 & -1 & 0 \end{vmatrix}}{90} = \frac{2-4}{90} = -0.0222 \text{ 安}$$

计算结果中  $I_5$  是负值, 说明该电流方向与图示方向相反。

$$I = I_1 + I_2 = 0.489 + 0.267 = 0.756 \text{ 安}$$

$$I_3 = I_1 - I_5 = 0.489 + 0.022 = 0.511 \text{ 安}$$

$$I_4 = I_2 + I_5 = 0.267 - 0.022 = 0.245 \text{ 安}$$

图 1-5 所示的电路图中各支路的电流, 用基尔霍夫定律也可以很方便地求出来, 读者可试求之。

## 二、环路电流法

这是基尔霍夫第二定律的推广。也是计算电路的基本方法之一。这个方法的特点是把电流标注在每个环路上, 而不是标注在每个支路上, 未知电流的数目就等于闭合环路的数目, 使计算有所简化。求出环路电流后, 还需用计算环流电流代数和的方法求出每条支路的电流。

**例题 1-6** 用环路电流法求例题 1-5 的答案。

**【解】** 首先将环路电流  $I$ ,  $I_1$  和  $I_3$  标注在环路中(见图 1-7)。由图可见, 在电流为  $I_1$  的

$ABDA$  环路中, 电动势为零, 电压降分别有  $I_1(R_1 + R_5 + R_2)$ ,  $-I_3R_5$  和  $-IR_2$ 。根据基尔霍夫第二定律, 可以列出下述方程:

$$I_1(R_1 + R_5 + R_2) - I_3R_5 - IR_2 = 0$$

将电阻数值代入并适当整理可得

$$12I_1 - 10I_3 - I = 0 \quad (\text{例1-6-1})$$

同理, 由  $ADCEA$  环路可得

$$I(R_2 + R_4) - I_1R_2 - I_3R_4 = E$$

将电阻数值代入并经整理可得

$$-I_1 - 3I_3 + 4I = 1 \quad (\text{例1-6-2})$$

由  $BCDB$  环路可得

$$I_3(R_3 + R_4 + R_5) - I_1R_5 - IR_4 = 0$$

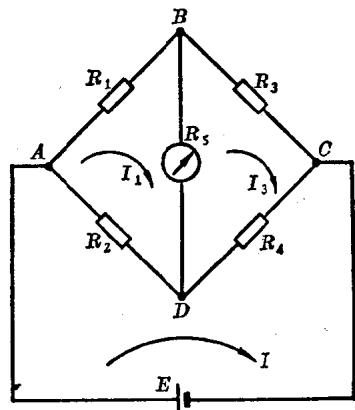


图 1-7 例题 1-6 电路图

即  $-10I_1 + 14I_3 - 3I = 0 \quad (1-6-3)$

解由式(例1-6-1)、(例1-6-2)和(例1-6-3)构成的方程组, 可得

$$I_1 = 0.489 \text{ 安}, I_3 = 0.511 \text{ 安}, I = 0.756 \text{ 安}.$$

这三个电流分别流经电阻  $R_1$ 、 $R_3$  和电源内部。流过电阻  $R_2$  的电流为  $I_2 = I - I_1 = 0.756 - 0.489 = 0.267$  安。流过检流计(电阻  $R_5$ )的电流为  $I_3 - I_1 = 0.511 - 0.489 = 0.022$  安, 方向与  $I_3$  相同。

### 三、叠加电流法

流经电路中任一个支路的电流, 都可以认为是由于电路中各个电动势分别作用所产生的电流的代数和。因此, 在计算电路中任何一个支路的电流时, 可以依次假定只有一个电动势在起作用, 另外的电动势为零并被短路。在电路中有  $n$  个电动势就计算  $n$  次。流经该支路的总电流就等于分别计算出的电流的代数和。

当计算三相交流仪表时, 也可以采用这个方法, 因为三相交流电源可以看作是三个不同的单相电源。

**例题 1-7** 设有一直流电路如图 1-8(a) 所示。图中电动势  $E_1 = E_2 = 10$  伏,  $R_1 = R_3 = 100$  欧,  $R_2 = 50$  欧, 求电流  $I_3$ 。

**【解】** 图 1-8(a) 可以认为是图 1-8(b) 和图 1-8(c) 合成的。由图 1-8(b) 和式(1-3)可知:

$$\begin{aligned} I'_3 &= I'_1 \frac{R_2}{R_2 + R_3} = \frac{E_1}{R_1 + \frac{R_2 R_3}{R_2 + R_3}} \times \frac{R_2}{R_2 + R_3} \\ &= \frac{E_1}{R_1 + R_3 + \frac{R_1 R_3}{R_2}} = \frac{10}{100 + 100 + \frac{100 \times 100}{50}} = 0.025 \text{ 安} \end{aligned}$$

$$\text{同理 } I''_3 = I''_2 \frac{R_1}{R_1 + R_3} = \frac{E_2}{R_2 + R_3 + \frac{R_2 R_3}{R_1}} = \frac{10}{50 + 100 + \frac{50 \times 100}{100}} = 0.05 \text{ 安}$$

所以  $I_3 = I'_3 - I''_3 = 0.05 - 0.025 = 0.025$  安, 方向与  $I'_3$  相同。即图 1-8(a) 中  $I_3$  的方向标反了, 应根据计算结果予以改正。

用同样的方法, 可以求得  $I_1 = 0.125$  安,  $I_2 = 0.15$  安。

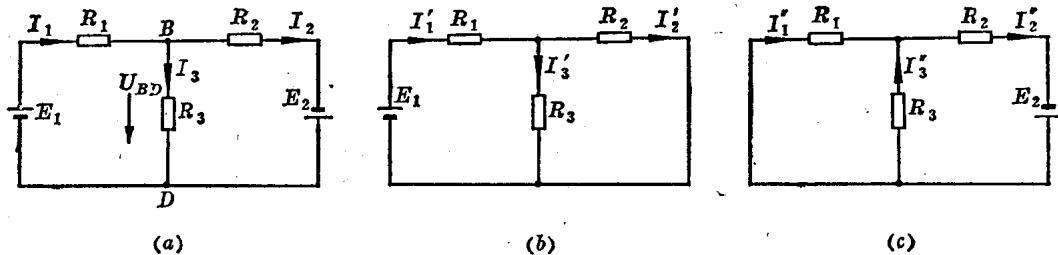


图 1-8 例题 1-7 附图  
(a) 电路图, (b)、(c) 只有一个电势起作用的等效分图

### 四、结点电压法

这是一种求电路中任意两点之间的电位差的方法。它的内容是: 在任何电路中, 设结点 0 和  $0'$  之间的各支路的电导有  $G_1, G_2, \dots, G_n$ , 相应支路的电动势分别为  $E_1, E_2,$

…,  $E_n$  (如图1-9所示), 则结点0和0'之间的电位差 $U_{00'}$ , 可用下式表示:

$$U_{00'} = \frac{E_1 G_1 + E_2 G_2 + \dots + E_n G_n}{G_1 + G_2 + \dots + G_n} \quad (1-4)$$

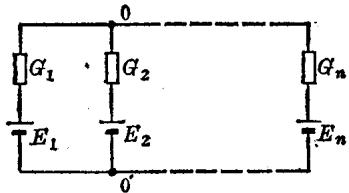


图 1-9 结点电压法解释示意图

任何一个支路的电流 $I_i$ 可用下式表示:

$$I_i = \frac{E_i - U_{00'}}{R_i} = (E_i - U_{00'}) G_i \quad (1-5)$$

在这里, 我们是选取点0作为参考结点, 凡流向结点的电流为正, 否则为负。

用结点电压法解“点少路多”的电路比较方便。以后将会讲到, 用这种方法解三相交流电路也很方便。

**例题 1-8** 用结点电压法求例题1-7的各电流值, 见图1-8(a)。

**【解】** 该电路有三个支路, 仅有B和D两个结点, 设以点B为参考结点, 则结点间的电位差为 $U_{BD}$ , 由式(1-4)可知:

$$U_{BD} = \frac{E_1 \frac{1}{R_1} + 0 - E_2 \frac{1}{R_2}}{\frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_3} + \frac{1}{R_2}} = \frac{\frac{10}{100} - \frac{10}{50}}{\frac{1+1+2}{100}} = -2.5 \text{ 伏}$$

$$I_1 = \frac{E_1 - U_{BD}}{R_1} = \frac{10 - (-2.5)}{100} = 0.125 \text{ 安 (由D流向B)}$$

$$I_2 = \frac{E_2 - U_{BD}}{R_2} = \frac{-10 - (-2.5)}{50} = -0.15 \text{ 安 (由B流向D)}$$

$$I_3 = \frac{E_3 - U_{BD}}{R_3} = \frac{0 - (-2.5)}{100} = 0.025 \text{ 安 (由D流向B)}$$

又如, 对于例题1-3来说(参看图1-4'), 用结点电压法求解也比较方便, 因为可以把这个电路看作只有A和B两个结点, 有三个支路。

## 五、等效电源定理

这个定理也称戴维南定理, 它的含义是: 网络中的任何一个支路里的电流, 都可以认为由一个具有内阻为 $R_0$ 、电动势为 $E_0$ 的等效电源供给的。即可用图1-10(b)来代表图1-10(a)。设该支路的电阻为 $R$ , 则其支路电流 $I$ 可按下式求出:

$$I = \frac{E_0}{R_0 + R} \quad (1-6)$$

式中的 $E_0$ 和 $R_0$ 可以用实验法测出来, 也可以用计算法求出来。

当用计算法求电动势 $E_0$ 时, 应该采用图1-10(a), 并把在电阻 $R$ 支路开路的情况

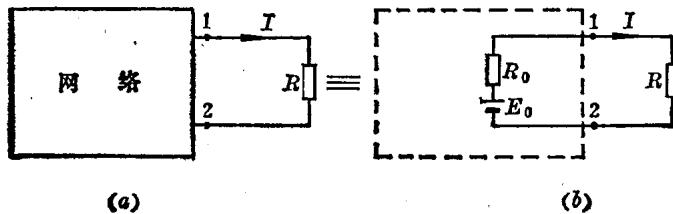


图 1-10 等效电源定理解释示意图

(a) 电路图, (b) 等效图

下，求出的点1和2之间的电位差作为 $E_0$ ；当计算 $R_0$ 时，除了把电阻 $R$ 支路断开外，还应在网络中的所有电动势均被短路的假设条件下求出端点1和2之间的电阻作为 $R_0$ 。

这个定理在计算某一特定支路的电流时比较方便。应用十分广泛。

**例题 1-9** 利用等效电源定理求例题1-7中的电流 $I_3$ ，参看图1-8(a)。

**【解】** 图1-8(a)可以改画成如图1-11(a)的形式。根据等效电源定理，图1-11(a)的等效电路又可画成1-11(b)的样子。由图1-11(a)可知，当电阻 $R_3$ 开路时，该网络中的环流为 $I_0$ ，即

$$I_0 = \frac{E_1 + E_2}{R_1 + R_2} = \frac{10 + 10}{100 + 50} = 0.133\text{安}$$

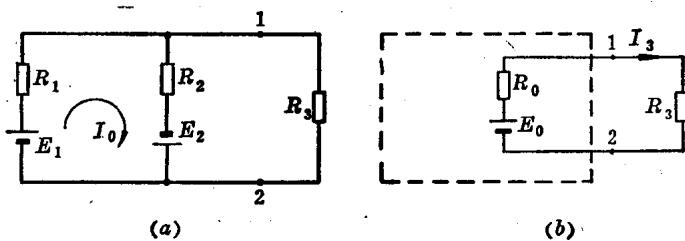


图 1-11 例题1-9附图

(a) 电路图；(b) 等效电路图

由此可以求出端点1和2之间的电位差 $E_0$ 和电阻 $R_0$ 分别为

$$E_0 = E_1 - I_0 R_1 = 10 - 0.133 \times 100 = -3.33\text{伏}$$

$$R_0 = \frac{R_1 R_2}{R_1 + R_2} = \frac{100 \times 50}{100 + 50} = 33.3\text{欧}$$

由式(1-6)可得

$$I_3 = \frac{E_0}{R_0 + R_3} = \frac{-3.33}{33.3 + 4000} = -0.025\text{安}$$

**例题 1-10** 欧姆表某档的电路图如图1-5(a)所示。已知 $E = 1.23$ 伏， $R_1 = 667$ 欧， $R_2 = 1800$ 欧， $R_3 = 4000$ 欧， $R_4 = 15400$ 欧， $R_5 = 1290$ 欧，求表头满刻度电流 $I_{MDQ}$ 是多少？

**【解】** 在表头开路的条件下，电阻 $R_3$ 两端的电位差就是输出的空载电压 $E_0$ ，设通过 $R_3$ 的电流为 $I_3$ ，则

$$E_0 = I_3 R_3 = \frac{ER_3}{R_3 + R_4} = \frac{1.23 \times 4000}{4000 + 15400} = 0.254\text{伏}$$

$$R_0 = \frac{R_3 R_4}{R_3 + R_4} = \frac{4000 \times 15400}{4000 + 15400} = 3175\text{欧}$$

$$R = R_1 + R_2 = 667 + 1800 = 2467\text{欧}$$

由式(1-6)可得表头满刻度(即指针指0欧时)电流为

$$I_{MDQ} = \frac{E_0}{R_0 + R} = \frac{0.254}{3175 + 2467} = 45\text{微安}$$

**例题 1-11** 某万用电表的直流电压档的内阻为每伏20千欧。当用10伏档测量某线性电路的电压时，读数为5伏；当用50伏档测量该电压时，读数为15伏。假定仪表的读数都是可靠的，问被测电压的实际值是多少？内阻多大？

**【解】** 设被测线性电路的空载电压为 $E_0$ ，内阻为 $R_0$ 。依题意可知，该万用电表10伏电压档的内阻是 $10 \times 20 = 200$ 千欧，而50伏档的内阻为 $50 \times 20 = 1$ 兆欧。两次测量结果相差很大，这是由于万

用电表电压档的内阻不同且较低的缘故。因为该万用电表电压档的满刻度工作电流是50微安，所以当用10伏档测量时，读数为5伏，通过电压表的电流是25微安；而当用50伏档测量时，其读数为15伏，通过电压表的电流为15微安。根据等效电源定理，可以列出下列方程：

$$25 \times 10^{-6} = \frac{E_0}{R_0 + 200 \times 10^3} \quad (\text{例1-11-1})$$

$$15 \times 10^{-6} = \frac{E_0}{R_0 + 1000 \times 10^3} \quad (\text{例1-11-2})$$

解此方程组可知  $E_0 = 30$  伏，  $R_0 = 1$  兆欧。

**例题 1-12** 当将内阻为7.8欧的毫安表，串联在负载电阻为56.4欧的输出端测量电流时，毫安表的读数为12.6毫安。该电路的内部接线情况不清楚，只知道两输出端子之间的等效电阻（负载开路，电源拆除并短路后测量）是8.8欧，问当不接入该毫安表时的实际电流  $I_0$  是多少？

**【解】** 依题意，首先根据式(1-6)列出下述方程以求空载电势  $E_0$ 。

$$12.6 \times 10^{-3} = \frac{E_0}{8.8 + 7.8 + 56.4}$$

由上式可解得  $E_0 = 0.92$  伏。再根据式(1-6)可以求出不接电流表时的实际电流  $I_0$ ，即

$$I_0 = \frac{E_0}{R_0 + R} = \frac{0.92}{8.8 + 56.4} = 0.0141 \text{ 安} = 14.1 \text{ 毫安}$$

## 六、补偿定理

补偿定理的内容是：如果电路中任何一个支路的电阻在数值上改变  $\Delta R$  时，整个电路的电流都要发生变化，而电路中电流的变化量就象有一个在方向上和该支路原来电流方向相反、数值上等于  $I \Delta R$  ( $\Delta R$  可以是正或负) 的电动势，在这个变化了的支路中产生的电流一样。

这个定理在分析由于电阻值改变而引起的误差，或在估算电阻仪器的线路灵敏度等方面都很有用。

**例题 1-13** 在图1-12(a)中， $R_1 = 100$  欧， $R_2 = 50$  欧， $R_3 = 80$  欧，毫安表的内阻为20欧。若已知该毫安表的读数是25毫安，问若不接毫安表时该电路的实际电流是多少？其它两个支路的电流将怎样变化？

**【解】** 在毫安表接入的情况下，该支路的电流是25毫安。所以，如果不接入该毫安表，即当该支路的电阻有 -20 欧的变化时，该支路的电流就会变大。其虚拟电势为

$$E = I_3 \Delta R_3 = 25 \times (-20) = -500 \text{ 毫伏}$$

所以该支路电流的增加量是

$$\Delta I_3 = \frac{I_3 \Delta R_3}{R_3 + \frac{R_1 R_2}{R_1 + R_2}} = \frac{-0.5}{80 + \frac{100 \times 50}{100 + 50}} = -4.41 \times 10^{-3} \text{ 安}$$

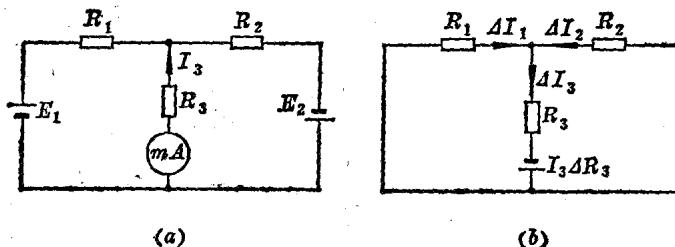


图 1-12 例题1-13附图

(a) 电路图；(b) 考虑虚拟电势后的电路图

即当除去毫安表以后，该支路的实际电流是  $25 + 4.41 = 29.4$  毫安。其它两个支路的变化分别为

$$\Delta I_1 = \Delta I_3 \frac{R_2}{R_1 + R_2} = -4.41 \times \frac{50}{100 + 50} = -1.47 \text{ 毫安}$$

$$\Delta I_2 = \Delta I_3 - \Delta I_1 = -4.41 - (-1.47) = -2.94 \text{ 毫安}$$

计算结果中的负号表明电流方向和图1-12(b)中所示的方向相反。

## 七、电阻的星形-三角形接法变换

如图1-13(a)所示，在  $a$ 、 $b$  和  $c$  三点分别接以电阻  $R_a$ 、 $R_b$  和  $R_c$ ，并把这三个电阻的另一端连接成一个公共点  $0$ ，这种接法叫星形接法，俗称Y接法。如果把图1-13(b)中的三个电阻  $R_{ab}$ 、 $R_{bc}$  和  $R_{ca}$  接成闭合三角形，就叫三角形接法，俗称△形接法。为了计算方便，往往需要把一种接法化成另外一种接法，为保证  $a$ 、 $b$ 、 $c$  各点间的总电阻值不变，需用下述公式换算。

当将Y形变成△形时，△形相应边的电阻是

$$\left. \begin{aligned} R_{ab} &= R_a + R_b + \frac{R_a R_b}{R_c} \\ R_{bc} &= R_b + R_c + \frac{R_b R_c}{R_a} \\ R_{ca} &= R_c + R_a + \frac{R_c R_a}{R_b} \end{aligned} \right\} \quad (1-7)$$

当  $R_a = R_b = R_c = R_y$  时， $R_{ab} = R_{bc} = R_{ca} = 3R_y$ 。

当将△形变成Y形时，Y形接线相应臂的电阻是

$$\left. \begin{aligned} R_a &= \frac{R_{ab} R_{ca}}{R_{ab} + R_{bc} + R_{ca}} \\ R_b &= \frac{R_{ab} R_{bc}}{R_{ab} + R_{bc} + R_{ca}} \\ R_c &= \frac{R_{bc} R_{ca}}{R_{ab} + R_{bc} + R_{ca}} \end{aligned} \right\} \quad (1-8)$$

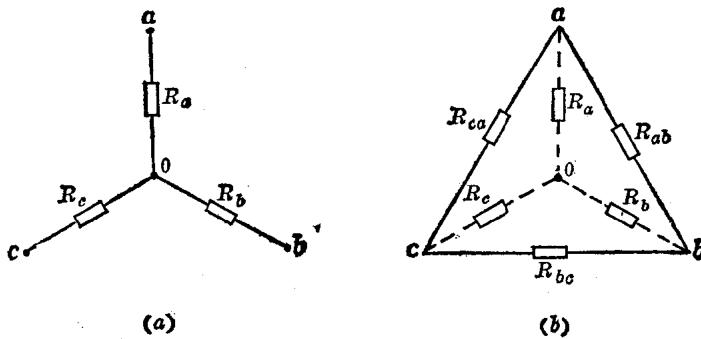


图 1-13 电阻的星形-三角形接法变换  
(a) 星形接法；(b) 三角形接法

**例题 1-14** 如图1-14(a)中，电阻  $R_1 = R_2 = R_3 = 10$  欧， $R_4 = 30$  欧， $R_5 = 100$  欧， $E = 10$  伏，试求  $A$  和  $C$  之间的电阻以及总电流  $I$ 。

**【解】** 为计算方便，可将图1-14(a)中点  $A$ 、 $B$  和  $D$  之间的△形接法按式(1-8)换算成如图1-

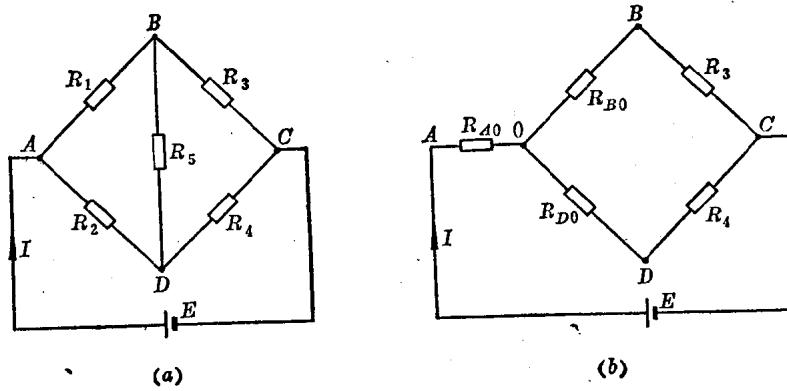


图 1-14 例题1-14附图  
(a)电路图, (b)变换后电路图

14(b)所示的Y形接法, 即

$$R_{A0} = \frac{R_1 R_2}{R_1 + R_5 + R_2} = \frac{10 \times 10}{10 + 100 + 10} = 0.833\text{欧}$$

$$R_{B0} = \frac{R_1 R_5}{R_1 + R_5 + R_2} = \frac{10 \times 100}{10 + 100 + 10} = 8.33\text{欧}$$

$$R_{D0} = \frac{R_5 R_2}{R_1 + R_5 + R_2} = \frac{100 \times 10}{10 + 100 + 10} = 8.33\text{欧}$$

所以点A、C之间的总电阻 $R_{AC}$ 为

$$R_{AC} = R_{A0} + \frac{(R_{B0} + R_3)(R_{D0} + R_4)}{R_{B0} + R_3 + R_{D0} + R_4} = 0.833 + \frac{(8.33 + 10)(8.33 + 10)}{8.33 + 10 + 8.33 + 10} = 13.2\text{欧}$$

从而可求得

$$I = \frac{E}{R_{AC}} = \frac{10}{13.2} = 0.756\text{安}$$

对于平衡的单电桥来说, 因为检流计两端的电位相等, 所以这时可以认为图1-14(a)中的B和D两点直接相连。因此, 当计算这种电路的总电阻时, 就不需进行 $\Delta$ -Y变换, 只要令 $R_5 = 0$ 再按并联电路计算就可以了。

## 第二节 交流仪表电路的计算

### 一、利用欧姆定律计算交流仪表电路

在交流电路里, 当外加电压的大小一定时, 电路中电流的大小, 除了决定于回路电阻之外, 还决定于回路电感 $L$ 和电容 $C$ 。电感越大, 频率越高, 对电路电流的限制作用越大。常用感抗 $X_L$ 来表征电感的这种作用, 即

$$X_L = \omega L = 2\pi f L \quad (1-9)$$

电感上的压降为 $U_L$ , 即

$$U_L = IX_L = I\omega L \quad (1-10)$$

式中  $\omega$  —— 角频率;

$f$  —— 频率;

$I$  ——流经电感的电流。

电容的作用则与电感相反，电容越大，频率越高，对电流的限制作用越小。常以容抗 $X_o$ 来表征电容的这种作用，即

$$X_o = \frac{1}{\omega C} = \frac{1}{2\pi f C} \quad (1-11)$$

电容器两端的电压降为 $U_o$ ，即

$$U_o = IX_o = \frac{I}{\omega C} = \frac{I}{2\pi f C} \quad (1-12)$$

此外，因为通过电感线圈的电流，在相位上滞后于电感上电压的相位为 $90^\circ$ ；通过电容器的电流，在相位上则超前于电容器上电压的相位为 $90^\circ$ 。所以在串联电路中，感抗和容抗的作用是互相抵消的，其合成电抗为 $X$ ，即

$$X = X_L - X_o = \omega L - \frac{1}{\omega C} \quad (1-13)$$

又因为电阻 $R$ 和电抗 $X$ 在相位上也差 $90^\circ$ ，所以交流串联电路的总阻抗 $Z$ （一般以 $z$ 表示阻抗绝对值，而以 $Z$ 表示复数阻抗）为

$$z = \sqrt{R^2 + X^2} = \sqrt{R^2 + \left(\omega L - \frac{1}{\omega C}\right)^2} \quad (1-14)$$

式(1-14)表明了在交流电路中的阻抗 $z$ 、电阻 $R$ 和电抗 $X$ 之间的关系。这个关系也经常用图1-15所示的阻抗三角形来表示。电阻 $R$ 和阻抗 $z$ 之间的夹角 $\varphi$ 实际上就是在该交流电路中的电流和外加电压之间的夹角，一般叫功率因数角。当电流滞后于电压时 $\varphi$ 为正值，电流超前时 $\varphi$ 为负值。

$$\varphi = \arctg \frac{X}{R} \quad (1-15)$$

$$\cos \varphi = \frac{R}{z} \quad (1-16)$$

式中  $\cos \varphi$  —— 电路的有功功率因数。

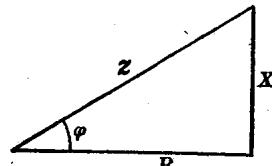


图 1-15 阻抗三角形

和欧姆定律表达式(1-1)相对应，在交流电路中有

$$I = \frac{U}{z} \quad \text{或} \quad U = Iz \quad \text{或} \quad z = \frac{U}{I} \quad (1-17)$$

当计算并联电路的总电流时，可以把每个支路当作一个独立的串联电路来计算，分别计算出电流的大小和该电流与电压（或其它参考向量）之间的夹角。各分支电流的几何和就是该并联电路的总电流。

当计算并联电路的总阻抗 $Z$ 时，为了计算方便，一般都是不直接求总阻抗，而是求它的倒数 $Y$ 。在电工学上把 $Y$ 叫导纳（一般以 $Y$ 表示复数导纳）。导纳的绝对值是

$$y = \sqrt{G^2 + (B_L - B_o)^2} = \sqrt{G^2 + B^2} \quad (1-18)$$

式中  $G$  —— 总电导；

$B$  —— 总电纳；

$B_L$  —— 感性电纳；

$B_o$  —— 容性电纳。

设每个支路的电导分别为 $G_1, G_2, \dots, G_n$ , 则

$$G = G_1 + G_2 + \dots + G_n = \frac{R_1}{z_1^2} + \frac{R_2}{z_2^2} + \dots + \frac{R_n}{z_n^2} \quad (1-19)$$

其中  $R_1, z_1, R_2, z_2$ ——分别为各个支路的电阻和阻抗。

又设各支路电纳分别为 $B_1, B_2, \dots, B_n$ , 则

$$B = B_1 + B_2 + \dots + B_n = \frac{X_1}{z_1^2} + \frac{X_2}{z_2^2} + \dots + \frac{X_n}{z_n^2} \quad (1-20)$$

其中  $X_1, X_2, \dots, X_n$  分别是每个支路的电抗。

电导、电纳和导纳的单位都是姆欧。它们之间的关系也可以用所谓“导纳三角形”来表示(见图1-16)。由图可见

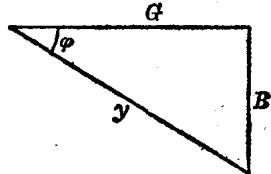


图 1-16 导纳三角形

$$\varphi = \arctg \frac{B}{G} \quad (1-21)$$

$$\cos \varphi = \frac{G}{y} \quad (1-22)$$

当计算混联电路时, 还需要把并联电路的导纳换算为电阻 $R$ 和电抗 $X$ :

$$R = \frac{G}{y^2} = Gz^2 = z \cos \varphi \quad (1-23)$$

$$X = \frac{B}{y^2} = Bz^2 = z \sin \varphi \quad (1-24)$$

**例题 1-15** 在某功率表的电压电路中, 75伏档的电阻是2500欧, 电路电感等于13.4毫亨, 试分别求频率为50赫和1000赫时的满量限电流和该电流与外加电压的相位角。

**【解】** 由式(1-17)、式(1-14)和式(1-15)可知, 当频率为50赫时的电流和它与电压夹角分别是

$$I = \frac{U}{z} = \frac{75}{\sqrt{2500^2 + (2\pi \times 50 \times 0.0134)^2}} = 30 \text{ 毫安}$$

$$\varphi = \arctg \frac{X}{R} = \arctg \frac{2\pi \times 50 \times 0.0134}{2500} = 0.1^\circ$$

当频率为1000赫时, 有

$$I = \frac{U}{z} = \frac{75}{\sqrt{2500^2 + (2\pi \times 1000 \times 0.0134)^2}} = 29.98 \text{ 毫安}$$

$$\varphi = \arctg \frac{X}{R} = \arctg \frac{2\pi \times 1000 \times 0.0134}{2500} = 1.9^\circ$$

**例题 1-16** 某功率因数表的电压电路如图1-17(a)所示。已知电压为110伏, 使用频率为50赫,  $R_1 = 3300$ 欧,  $R_2 = 100$ 欧,  $C = 0.47$ 微法。设线圈的感抗可以忽略, 求电流 $I_U, I_1, I_2$ 值和它们与电压 $U$ 的夹角, 并画出向量图。

**【解】** 由图可知:

$$X_C = \frac{1}{2\pi f C} = \frac{10^6}{2\pi \times 50 \times 0.47} = 6770 \text{ 欧}$$

$$I_1 = \frac{U}{R} = \frac{110}{3300} = 33.3 \text{ 毫安}$$