



快乐大本·优秀教材辅导  
KUAI LE DABEN  
YOU XIU JIAO CAI FUDAO

# 电子线路(线性部分) 习题精解精练

(配谢嘉奎第四版教材·高教版)

主 编 李建军

- 课后习题 精析 精解
- 同步训练 勤学 勤练

XITI  
JINGJIEJINGLIAN

哈尔滨工程大学出版社

TN7  
47=3A

2007

快乐大本·优秀教材辅导

KUAILE DABEN

YOLIXIUIJIAOCIFUDAO

# 电子线路(线性部分) 习题精解精练

(配谢嘉奎第四版教材·高教版)

主 编 李建军

XITI  
JINGJIEJINGLIAN

哈尔滨工程大学出版社

## 内容简介

本书是配合东南大学谢嘉奎教授主编的《电子线路(线性部分)》(第四版)教材而编写的辅导书。本书按教材的章节顺序编排,每章包括书后习题解析和同步训练题两部分内容,旨在帮助学生熟练掌握解题的基本方法和技巧,巩固所学的知识,开阔视野。

本书可作为高等学校学生学习电子线路的辅导书,也可供教师参考。

## 图书在版编目(CIP)数据

电子线路(线性部分)习题精解精练/李建军主编.

哈尔滨:哈尔滨工程大学出版社,2007.4

ISBN 978 - 7 - 81073 - 984 - 9

I . 电… II . 李… III . 电子电路 - 高等学校 - 解题  
IV . TN710 - 44

中国版本图书馆 CIP 数据核字(2007)第 046898 号

---

出版发行 哈尔滨工程大学出版社

社址 哈尔滨市南岗区东大直街 124 号

邮政编码 150001

发行电话 0451 - 82519328

传真 0451 - 82519699

经销 新华书店

印刷 肇东粮食印刷厂

开本 787mm × 1 092mm 1/16

印张 8.5

字数 178 千字

版次 2007 年 4 月第 1 版

印次 2007 年 4 月第 1 次印刷

定价 12.00 元

<http://press.hrbeu.edu.cn>

E-mail: heupress@hrbeu.edu.cn

---

# 前　　言

本书是配合谢嘉奎教授主编的《电子线路(线性部分)》(第四版)编写的配套学习辅导书。

《电子线路》(第四版)是面向 21 世纪课程教材,2002 年荣获全国优秀教材一等奖,被列为普通高等教育“九五”国家教委重点教材。由于本课程内容多、概念强,对问题分析又常采用近似方法,这给初学者带来很大困难。为帮助读者提高分析问题、解决问题的能力,我们编写了这本辅导书。

为便于读者学习,本书在章节编排顺序上与教材完全相同。本书各章节内容主要包括书后习题解析和同步训练题两部分内容。

本书由李建军编写,对书中存在的错误和不妥之处,恳请广大读者批评指正。

编　者

2007 年 3 月

# 目 录

<b>第 1 章 晶体二极管</b>	1
书后习题解析	1
同步训练题	8
同步训练题答案	9
<b>第 2 章 晶体三极管</b>	11
书后习题解析	11
同步训练题	20
同步训练题答案	22
<b>第 3 章 场效应管</b>	26
书后习题解析	26
同步训练题	33
同步训练题答案	33
<b>第 4 章 放大器基础</b>	37
书后习题解析	37
同步训练题	81
同步训练题答案	85
<b>第 5 章 放大器中的负反馈</b>	90
书后习题解析	90
同步训练题	104
同步训练题答案	106
<b>第 6 章 集成运算放大器及其应用电路</b>	109
书后习题解析	109
同步训练题	126
同步训练题答案	128

# 第1章 晶体二极管

## 书后习题解析

1-1 一块本征锗半导体，掺入三价受主杂质硼，浓度为  $1.5 \times 10^{15} \text{ cm}^{-3}$ ，试分别求出  $T = 300 \text{ K}$ (27 °C)、 $400 \text{ K}$ (127 °C)时自由电子和空穴热平衡浓度值，并指出相应半导体类型。

解 当  $T = 300 \text{ K}$  时， $n_i = 2.4 \times 10^{13} \text{ cm}^{-3} \ll N_a$ ，因此  $p_0 \approx N_a = 1.5 \times 10^{15} \text{ cm}^{-3}$ 。由  $n_0 p_0 = n_i^2$  得  $n_0 = \frac{n_i^2}{p_0} = \frac{(2.4 \times 10^{13} \text{ cm}^{-3})^2}{1.5 \times 10^{15} \text{ cm}^{-3}} \approx 3.84 \times 10^{11} \text{ cm}^{-3}$ 。由于  $p_0 \gg n_0$ ，故为 P型半导体。

当  $T = 400 \text{ K}$  时， $n_i = AT^{\frac{3}{2}} e^{\frac{-E_{F0}}{2kT}} = 1.76 \times 10^{16} \times 400^{\frac{3}{2}} \times e^{\frac{-0.785}{2 \times 8.63 \times 10^{-5} \times 400}} = 1.62 \times 10^{15} \text{ cm}^{-3}$ 。由于  $n_i > N_a$ ，因此  $p_0 = N_a + n_0$  及  $n_0 p_0 = n_i^2$ ，解得  $p_0 = 2.5 \times 10^{15} \text{ cm}^{-3}$ ， $n_0 = 1.03 \times 10^{15} \text{ cm}^{-3}$ 。由于  $p_0$  与  $n_0$  近似相等，故为本征半导体。

1-2 一块本征硅半导体，掺入五价元素砷，浓度为  $10^{14} \text{ cm}^{-3}$ ，试分别求出  $T = 300 \text{ K}$ 、 $500 \text{ K}$  时自由电子和空穴的热平衡浓度值，并指出相应半导体类型。

解 当  $T = 300 \text{ K}$  时， $n_i = 1.5 \times 10^{10} \text{ cm}^{-3} \ll N_d$ ，则  $n_0 \approx N_d = 10^{14} \text{ cm}^{-3}$ 。由  $n_0 p_0 = n_i^2$  得  $p_0 = \frac{n_i^2}{n_0} = \frac{(1.5 \times 10^{10} \text{ cm}^{-3})^2}{10^{14} \text{ cm}^{-3}} \approx 2.25 \times 10^6 \text{ cm}^{-3}$ 。由于  $p_0 \ll n_0$ ，故为 N型半导体。

当  $T = 500 \text{ K}$  时， $n_i = AT^{\frac{3}{2}} e^{\frac{-E_{F0}}{2kT}} = 3.88 \times 10^{16} \times 500^{\frac{3}{2}} \times e^{\frac{-1.21}{2 \times 8.63 \times 10^{-5} \times 500}} = 3.49 \times 10^{14} \text{ cm}^{-3}$ ，由于  $n_i$  与掺杂浓度  $N_d$  相近，故为本征半导体。

1-3 在本征硅半导体中，掺入浓度为  $5 \times 10^{15} \text{ cm}^{-3}$  的受主杂质，试指出  $T = 300 \text{ K}$  时所形成的杂质类型。若再掺入浓度为  $10^{16} \text{ cm}^{-3}$  的施主杂质，则将为何种类型半导体？若将该半导体温度分别上升到  $T = 500 \text{ K}$ 、 $600 \text{ K}$ ，试分析为何种类型半导体？

解 (1)  $p_0 \approx N_a = 5 \times 10^{15} \text{ cm}^{-3} \gg n_i = 1.5 \times 10^{10} \text{ cm}^{-3}$ ，故为 P型半导体。  
(2) 由于  $N_d > N_a$ ，故为 N型半导体。且多子  $n_0 = N_d - N_a = 10^{16} \text{ cm}^{-3} - 5 \times 10^{15} \text{ cm}^{-3} = 5 \times 10^{15} \text{ cm}^{-3}$ 。

(3) 当  $T = 500 \text{ K}$  时， $n_i = AT^{\frac{3}{2}} e^{\frac{-E_{F0}}{2kT}} = 3.88 \times 10^{16} \times 500^{\frac{3}{2}} \times e^{\frac{-1.21}{2 \times 8.63 \times 10^{-5} \times 500}} = 3.49 \times 10^{14} \text{ cm}^{-3} < n_0$ ，所以为 N型半导体。当  $T = 600 \text{ K}$  时， $n_i = AT^{\frac{3}{2}} e^{\frac{-E_{F0}}{2kT}} = 3.88 \times 10^{16} \times 600^{\frac{3}{2}} \times e^{\frac{-1.21}{2 \times 8.63 \times 10^{-5} \times 600}} = 4.74 \times 10^{15} \text{ cm}^{-3} \approx n_0$ ，所以为本征半导体。

1-4 若在每  $10^5$  个硅原子中掺杂一个施主原子，试计算在  $T = 300 \text{ K}$  时自由电子和空穴热平衡浓度值，掺杂前后半导体的电导率之比。

解  $T = 300 \text{ K}$  时， $n_0 \approx N_d = (4.96 \times 10^{22}/10^5) \text{ cm}^{-3} = 4.96 \times 10^{17} \text{ cm}^{-3} \gg n_i = 1.5 \times 10^{10} \text{ cm}^{-3}$ 。由  $n_0 p_0 = n_i^2$  得  $p_0 = \frac{n_i^2}{n_0} = \frac{(1.5 \times 10^{10})^2}{4.96 \times 10^{17}} \approx 4.5 \times 10^2 \text{ cm}^{-3}$ 。

本征半导体电导率为  $\sigma_{\text{本}} = (\mu_n + \mu_p)n_i q = (1.5 + 0.6) \times 10^3 \times 1.5 \times 10^{10} \times 1.6 \times 10^{-19} = 5.04 \times 10^{-6} \text{ S/cm}$ 。

杂质半导体电导率为  $\sigma_{\text{杂}} \approx \mu_n n_0 q = 1.5 \times 10^3 \times 1.5 \times 10^{10} \times 1.6 \times 10^{-19} = 119 \text{ S/cm}$ , 因此

$$\frac{\sigma_{\text{杂}}}{\sigma_{\text{本}}} = \frac{119 \text{ S/cm}}{5.04 \times 10^{-6} \text{ S/cm}} = 2.38 \times 10^7$$

1-5 有一N型硅棒, 棒长  $l$  为 1 mm, 其左端边界处不断注入空穴, 空穴浓度  $p(0)$  为  $2 \times 10^{16} \text{ cm}^{-3}$ , 右端边界处的空穴浓度  $p(l)$  为  $4 \times 10^{15} \text{ cm}^{-3}$ , 空穴的扩散系数  $D_p = 13 \text{ cm}^2/\text{s}$ 。设空穴浓度以线性规律由左端向右端扩散, 试计算扩散电流密度  $J_{pd}$ 。

解 由于  $\frac{dp(x)}{dx} = \frac{p(l) - p(0)}{l} = \frac{4 \times 10^{15} \text{ cm}^{-3} - 2 \times 10^{16} \text{ cm}^{-3}}{0.1 \text{ cm}} = -1.6 \times 10^{16} \text{ cm}^{-4}$ , 则

$$J_{pd} = -qD_p \frac{dp(x)}{dx} = -1.6 \times 10^{-19} \text{ C} \times 13 \text{ cm}^2/\text{s} \times (-1.6 \times 10^{16} \text{ cm}^{-4}) = 33.3 \text{ mA/cm}^2$$

1-6 已知硅PN结两侧的杂质浓度分别为  $N_a = 10^{16} \text{ cm}^{-3}$ ,  $N_d = 1.5 \times 10^{17} \text{ cm}^{-3}$ 。试求温度在 27 °C 和 100 °C 时的内建电位差  $V_B$ , 并进行比较。

解  $T = 27 \text{ }^{\circ}\text{C}$  时,  $n_i = 1.5 \times 10^{10} \text{ cm}^{-3}$ , 则  $V_B \approx V_T \ln\left(\frac{N_a N_d}{n_i^2}\right) = 26 \text{ mV} \times \ln\left[\frac{10^{16} \text{ cm}^{-3} \times 1.5 \times 10^{17} \text{ cm}^{-3}}{(1.5 \times 10^{10} \text{ cm}^{-3})^2}\right] = 0.76 \text{ V}$ 。

$T = 100 \text{ }^{\circ}\text{C}$  时,  $n_i = 1.9 \times 10^{12} \text{ cm}^{-3}$ , 则  $V_B \approx V_T \ln\left(\frac{N_a N_d}{n_i^2}\right) = \frac{kT}{q} \cdot \ln\left(\frac{N_a N_d}{n_i^2}\right) = \frac{373}{0.6 \times 10^{-19}} \ln\left[\frac{10^{16} \times 1.5 \times 10^{17}}{(1.5 \times 10^{10})^2}\right] = 0.64 \text{ V}$ ,  $V_B$  随温度升高而减小。

1-7 已知锗PN结的反向饱和电流为  $10^{-8} \text{ A}$ 。当外加电压  $V$  为 0.2 V、0.36 V 及 0.4 V 时, 试求室温下流过 PN 结的电流  $I$ ? 由计算结果说明伏安特性的特点。

解 将  $V = 0.2 \text{ V}$ 、 $0.36 \text{ V}$ 、 $0.4 \text{ V}$  代入  $I = I_s(e^{\frac{V}{V_T}} - 1)$ , 分别得  $21.91 \mu\text{A}$ 、 $10.3 \text{ mA}$ 、 $48 \text{ mA}$ 。

由计算结果说明, 当外加电压  $V$  大于锗管导通电压 0.2 V 后, 电压  $V$  的微小增大, 就会引起电流的显著增大。

1-8 已知硅和锗PN结的反向饱和电流分别为  $10^{-14} \text{ A}$  和  $10^{-8} \text{ A}$ 。若外加电压为  $-0.1 \text{ V}$ 、 $0 \text{ V}$ 、 $0.25 \text{ V}$ 、 $0.45 \text{ V}$ 、 $0.65 \text{ V}$  时, 试求室温下各电流  $I$ , 并指出电压增加 0.2 V 时, 电流增加的倍数。

解 计算硅管电流  $I$  时, 将反向饱和电流  $10^{-14} \text{ A}$  代入  $I = I_s(e^{\frac{V}{V_T}} - 1)$ 。当外加电压  $V = -0.1 \text{ V}$ 、 $0 \text{ V}$ 、 $0.25 \text{ V}$ 、 $0.45 \text{ V}$ 、 $0.65 \text{ V}$  时, 所求电流  $I$  分别为:  $-9.79 \times 10^{-3} \text{ pA}$ 、 $0 \text{ A}$ 、 $1.5 \times 10^2 \text{ pA}$ 、 $0.33 \mu\text{A}$ 、 $0.72 \text{ mA}$ 。

计算锗管电流  $I$  时, 将反向饱和电流  $10^{-8} \text{ A}$  代入  $I = I_s(e^{\frac{V}{V_T}} - 1)$ , 当外加电压  $V = -0.1 \text{ V}$ 、 $0 \text{ V}$ 、 $0.25 \text{ V}$ 、 $0.45 \text{ V}$ 、 $0.65 \text{ V}$  时, 所求电流  $I$  分别为:  $-9.79 \times 10^{-3} \mu\text{A}$ 、 $0 \text{ A}$ 、 $1.5 \times 10^2 \mu\text{A}$ 、 $0.33 \text{ A}$ 、 $720 \text{ A}$ 。

当电压增加 0.2 V 时, 电流约增加  $e^{\frac{200}{26}} \approx 2191$  倍。

1-9 在室温时锗二极管和硅二极管的反向饱和电流分别为  $1 \mu\text{A}$  和  $0.5 \text{ pA}$ , 若两个二极

管均通过 1 mA 的正向电流, 试求它们的管压降分别为多少。

解 由公式  $I = I_s(e^{\frac{V}{V_T}} - 1)$  得  $V \approx V_T \ln\left(\frac{I}{I_s} + 1\right)$ , 则

$$V_{\text{硅}} = V_T \ln\left(\frac{I}{I_s} + 1\right) = 26 \text{ mV} \times \ln\left(\frac{1 \text{ mA}}{0.5 \text{ pA}} + 1\right) = 0.55 \text{ V}$$

$$V_{\text{锗}} = V_T \ln\left(\frac{I}{I_s} + 1\right) = 26 \text{ mV} \times \ln\left(\frac{1 \text{ mA}}{1 \mu\text{A}} + 1\right) = 0.18 \text{ V}$$

1-10 两个硅二极管在室温时反向饱和电流分别为  $2 \times 10^{-12} \text{ A}$  和  $2 \times 10^{-15} \text{ A}$ , 若定义二极管电流  $I = 0.1 \text{ mA}$  时所需施加的电压为导通电压, 试求各  $V_{D(\text{on})}$ 。若  $I$  增加到 10 倍, 试问  $V_{D(\text{on})}$  增加多少伏。

解 由  $I = I_s(e^{\frac{V}{V_T}} - 1)$  得  $V = V_T \ln\left(\frac{I}{I_s} + 1\right)$ , 将  $I_s = 2 \times 10^{-12} \text{ A}$  和  $I_s = 2 \times 10^{-15} \text{ A}$  代入前式, 分别得  $V_{D(\text{on})} = 461 \text{ mV}$  和  $640 \text{ mV}$ 。

$$V_{D(\text{on})2} - V_{D(\text{on})1} = 2.3 V_T \lg\left(\frac{I_2}{I_1}\right) = 2.3 \times 26 \text{ mV} = 60 \text{ mV}$$

1-11 已知  $I_s(27^\circ\text{C}) = 10^{-9} \text{ A}$ , 试求温度为  $-10^\circ\text{C}$ 、 $47^\circ\text{C}$  和  $60^\circ\text{C}$  时的  $I_s$  值。

解 将  $T = -10^\circ\text{C}$ 、 $47^\circ\text{C}$ 、 $60^\circ\text{C}$  分别代入  $I_s(t_2) = I_s(t_1) \times 2^{\frac{t_2-t_1}{10}}$ , 从而分别得到  $I_s = 77 \text{ pA}$ 、 $4 \text{ nA}$ 、 $9.85 \text{ nA}$ 。

1-12 一晶体二极管, 已知  $T = 300 \text{ K}$  时,  $I_s = 2 \times 10^{-16} \text{ A}$ ,  $r_s = 10 \Omega$ ,  $n \approx 1$ , 试求:(1)  $I_{D1} = 1 \text{ mA}$  时的正向电压  $V_{D1}$ ; (2)  $I_{D2} = 0.1 \text{ mA}$  时的正向电压  $V_{D2}$ ; (3) 相应于  $\frac{I_{D1}}{I_{D2}} = 10$  时的  $\frac{V_{D1}}{V_{D2}}$  值, 并进行分析。

解 利用公式  $V_D = I_D r_s + n V_T \ln\left(1 + \frac{I_D}{I_s}\right)$  进行计算。

(1) 当  $I_{D1} = 1 \text{ mA}$  时,  $V_{D1} = I_{D1} r_s + n V_T \ln\left(1 + \frac{I_{D1}}{I_s}\right) = 1 \text{ mA} \times 10 \Omega + n 26 \text{ mV} \ln\left(1 + \frac{1 \text{ mA}}{2 \times 10^{-16} \text{ A}}\right) = 770.25 \text{ mV}$ ;

(2) 当  $I_{D2} = 0.1 \text{ mA}$  时,  $V_{D2} = I_{D2} r_s + n V_T \ln\left(1 + \frac{I_{D2}}{I_s}\right) = 0.1 \text{ mA} \times 10 \Omega + n 26 \text{ mV} \ln\left(1 + \frac{0.1 \text{ mA}}{2 \times 10^{-16} \text{ A}}\right) = 701.39 \text{ mV}$ ;

(3) 当  $\frac{I_{D1}}{I_{D2}} = 10$  时,  $\frac{V_{D1}}{V_{D2}} = \frac{770.25 \text{ mV}}{701.39 \text{ mV}} \approx 1.1$ 。

1-13 设二极管为理想的, 试判断图 1-1 电路中, 各二极管是否导通, 并求  $V_{AO}$  值。

解 图 1-1(a) 中, 假设 D 开路, 则 D 两端电压为  $V_D = V_1 - V_2 = -6 \text{ V} - 12 \text{ V} = -18 \text{ V} < 0$ , 所以 D 截止。此时  $V_{AO} = 12 \text{ V}$ 。

图 1-1(b) 中, 假设 D 开路, 则 D 两端电压为  $V_D = V_1 - V_2 = 15 \text{ V} - 12 \text{ V} = 3 \text{ V} > 0$ , 所以 D 导通。此时  $V_{AO} = 15 \text{ V}$ 。

图 1-1(c) 中, 假设  $D_1$ 、 $D_2$  全部开路, 则:

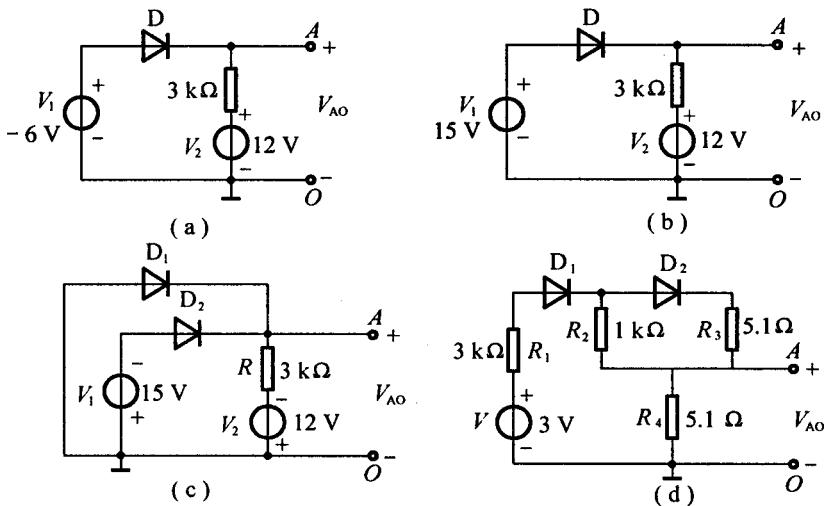


图 1-1

$$D_1 \text{ 两端电压 } V_{D1} = 0 - V_2 = 0 - (-12V) = 12V > 0$$

$$D_2 \text{ 两端电压 } V_{D2} = V_1 - V_2 = -15V - (-12V) = -3V < 0$$

所以  $D_1$  导通,  $D_2$  截止。此时  $V_{AO} = 0V$ 。

图 1-1(d) 中, 显然  $D_1$ 、 $D_2$  均导通, 故

$$V_{AO} = \frac{V \times R_4}{R_1 + R_2 // R_3 + R_4} = \frac{3V \times 5.1\Omega}{3k\Omega + 1k\Omega // 5.1\Omega + 5.1\Omega} \approx 50mV$$

1-14 晶体二极管的伏安特性用理想指数模型表示, 当  $V = V_0 + \Delta V$ , 并用泰勒级数在  $Q$  点上对  $\Delta V$  展开。若认为  $\Delta V$  的二次方项比一次方项小十分之一以上时, 二次方及其以上各项可忽略。试求  $|\Delta V|$  的最大允许值。

$$\begin{aligned} \text{解} \quad I &\approx I_s e^{\frac{V}{V_T}} = I_s e^{\frac{V_0 + \Delta V}{V_T}} = I_0 e^{\frac{\Delta V}{V_T}} \\ &= I_0 \left[ 1 + \frac{\Delta V}{V_T} + \frac{1}{2!} \left( \frac{\Delta V}{V_T} \right)^2 + \frac{1}{3!} \left( \frac{\Delta V}{V_T} \right)^3 + \dots \right] \end{aligned}$$

$$\text{根据题意应满足} \quad \frac{1}{2!} \cdot \frac{I_0}{V_T^2} \Delta V^2 \leq \frac{1}{10} \cdot \frac{I_0}{V_T} \Delta V$$

$$\text{解得} \quad |\Delta V| \leq 5.2mV$$

1-15 试用图解法求图 1-2(a) 所示电路中二极管的  $V_0$ 、 $I_0$ 。设  $R_L$  分别为  $1k\Omega$ 、 $2k\Omega$ 、 $5.1k\Omega$ , 二极管特性如图 1-2(b) 所示。

$$\text{解} \quad \text{利用戴维宁定理将图 1-2(a) 等效为图 1-3 所示, 其中 } R_T = R_1 // R_2 = 1k\Omega // 200\Omega = 167\Omega, V_T = \frac{R_2 V}{R_1 + R_2} = \frac{200\Omega \times 5V}{1k\Omega + 200\Omega} = 833mV.$$

因此, 直流负载线方程为

$$V = V_T - I(R_T + R_L)$$

当  $R_L$  分别为  $1k\Omega$ 、 $2k\Omega$ 、 $5.1k\Omega$  时, 分别将直流负载画在图 1-2(b) 中, 得  $Q_1(I_{Q_1} =$

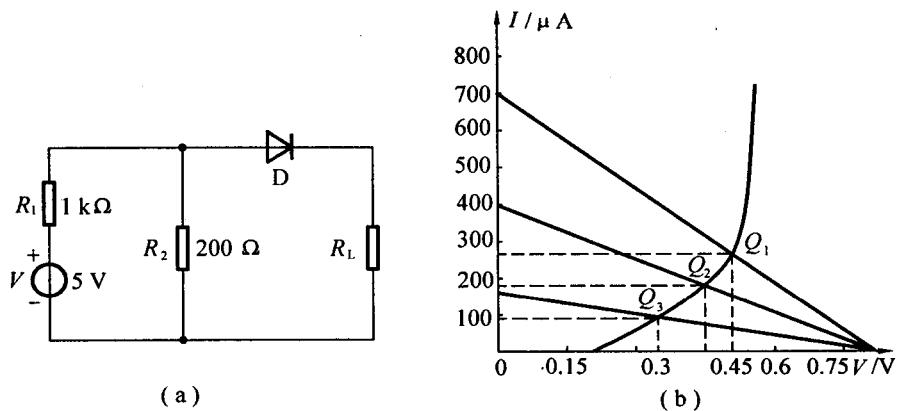


图 1-2

$270 \mu\text{A}$ ,  $V_{Q_1} = 0.52 \text{ V}$ )、 $Q_2$  ( $I_{Q_2} = 180 \mu\text{A}$ ,  $V_{Q_2} = 0.44 \text{ V}$ )、  
 $Q_3$  ( $I_{Q_3} = 85 \mu\text{A}$ ,  $V_{Q_3} = 0.38 \text{ V}$ )。

1-16 图 1-4 所示电路中的二极管为理想的, 试画出输出电压  $v_o$  的波形。设  $v_i = 6\sin\omega t \text{ V}$ 。

解 根据输入信号, 分段讨论二极管的导通与截止。

图 1-4(a) 中, 当  $-2 \text{ V} < v_i < 5 \text{ V}$  时,  $D_1$  截止、 $D_2$  截止,  $v_o = v_i$ ; 当  $v_i \geq 5 \text{ V}$  时,  $D_2$  导通、 $D_1$  截止,  $v_o = 5 \text{ V}$ ; 当  $v_i \leq -2 \text{ V}$  时,  $D_1$  导通、 $D_2$  截止,  $v_o = -2 \text{ V}$ 。

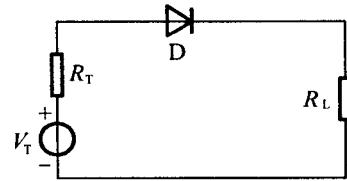


图 1-3

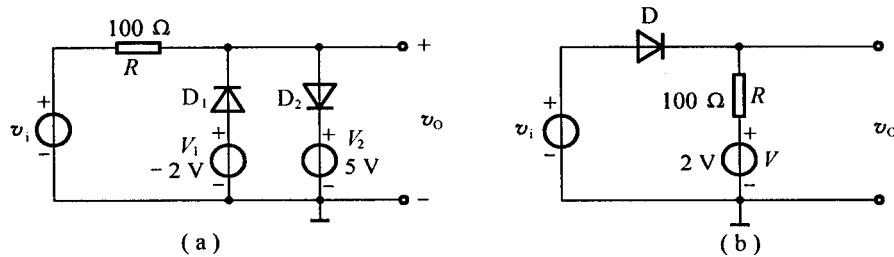


图 1-4

由此可画出输出电压  $v_o$  的波形如图 1-5(a) 所示。

图 1-4(b) 中, 当  $v_i > 2 \text{ V}$  时,  $D$  导通,  $v_o = v_i$ ; 当  $v_i \leq 2 \text{ V}$  时,  $D$  截止,  $v_o = 2 \text{ V}$ 。

由此可画出输出电压  $v_o$  的波形如图 1-5(b) 所示。

1-17 在图 1-6 所示电路中, 已知二极管参数  $V_{D(\text{on})} = 0.25 \text{ V}$ ,  $R_D = 7 \Omega$ ,  $r_s = 2 \Omega$ ,  $V_{DD} = 1 \text{ V}$ ,  $v_s = 20\sin\omega t \text{ mV}$ , 试求通过二极管的电流  $i_D = I_{DQ} + i_d$ 。

解 令  $v_s = 0$ , 则

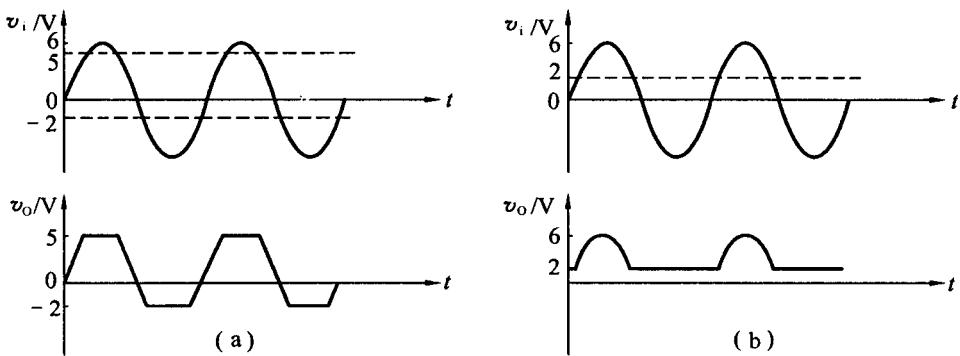


图 1-5

$$I_{DQ} = \frac{V_{DD} - V_{D(on)}}{R_L + R_D} = \frac{1\text{ V} - 0.25\text{ V}}{50\Omega + 7\Omega} = 0.01316\text{ A} \\ = 13.16\text{ mA}$$

令  $V_{DD} = 0$ , 由于  $r_j = \frac{V_T}{I_{DQ}} = \frac{26\text{ mV}}{13.16\text{ mA}} \approx 2\Omega$ , 则  $I_{dm}$   
 $= \frac{V_{sm}}{r_s + r_j + R_L} = \frac{20\text{ mV}}{2\Omega + 2\Omega + 50\Omega} \approx 0.370\text{ mA} = 370\mu\text{A}$ , 因此  $i_D = (13.16 + 0.37\sin\omega t)\text{ mA}$ 。

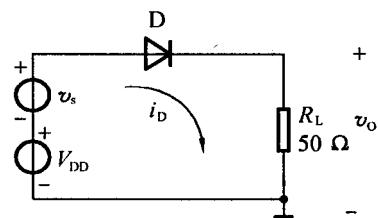


图 1-6

1-18 二极管电路如图 1-7 所示, 设  $V_{D(on)} = 0.7\text{ V}$ ,  $R_D = 0\text{ V}$ ,  $r_s = 5\Omega$ ,  $v_s = 10\sin\omega t\text{ mV}$ , 试求:(1) 图 1-7(a) 中  $V$ 、 $I$  值;(2) 图 1-7(b) 中  $C$  对交流信号呈短路,  $R = 50\Omega$ ,  $I_D = 1\text{ mA}$ 、 $0.1\text{ mA}$  时相应的  $v_o$  值。

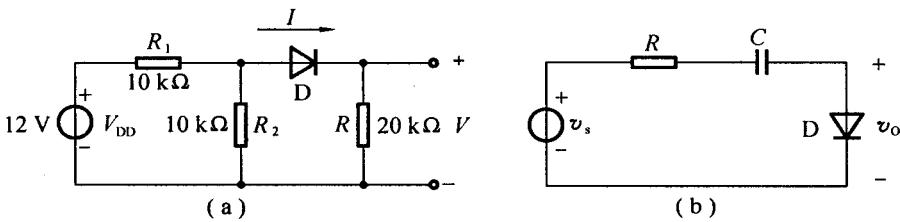


图 1-7

解 (1) 由图 1-7(a) 得

$$I = \frac{\frac{R_2 V_{DD}}{R_1 + R_2} - V_{D(on)}}{R_1 // R_2 + R} = \frac{\frac{10\text{ k}\Omega \times 12\text{ V}}{10\text{ k}\Omega + 10\text{ k}\Omega} - 0.7\text{ V}}{10\text{ k}\Omega // 10\text{ k}\Omega + 20\text{ k}\Omega} = 0.212\text{ mA} = 212\mu\text{A}$$

$$V = IR = 212\mu\text{A} \times 20\text{ k}\Omega = 4.24\text{ V}$$

$$(2) \text{ 由图 1-7(b) 得 } r_j = \frac{V_T}{I_D}, v_o = \frac{r_s + r_j}{r_s + r_j + R} v_s$$

$$\text{当 } I_D = 1\text{ mA} \text{ 时, } r_j = \frac{V_T}{I_D} = \frac{26\text{ mV}}{1\text{ mA}} = 26\Omega, v_o = \frac{r_s + r_j}{r_s + r_j + R} v_s = \frac{5 + 26}{5 + 26 + 50} \Omega \times$$

$$10\sin\omega t \text{ mV} = 3.38\sin\omega t \text{ mV};$$

$$\text{当 } I_D = 0.1 \text{ mA 时}, r_j = \frac{V_T}{I_D} = \frac{26 \text{ mV}}{0.1 \text{ mA}} = 260 \Omega, v_o = \frac{r_s + r_j}{r_s + r_j + R} v_s = \frac{5 + 260}{5 + 260 + 50} \Omega \times 10\sin\omega t \text{ mV} = 8.41\sin\omega t \text{ mV}.$$

1-19 在图1-8所示稳压电路中,要求输出稳定电压为7.5 V,已知输入电压 $V_1$ 在15 V到25 V范围内变化,负载电流 $I_L$ 在0到15 mA范围内变化,稳压管参数为 $I_{Z_{\max}} = 50 \text{ mA}$ , $I_{Z_{\min}} = 5 \text{ mA}$ , $V_Z = 7.5 \text{ V}$ , $r_z = 10 \Omega$ 试求所需 $R$ 值,并分别计算 $V_1$ 和 $V_L$ 在规定范围内变化时输出电压的变化值 $\Delta V_{01}$ 和 $\Delta V_{02}$ 。

解 为保证稳压管安全工作,限流电阻 $R$ 的最小值应是在负载电流 $I_L$ 为0,即负载开路,输入电压最大、稳压管上电流最大时的数值

$$R_{\min} = \frac{V_{\max} - V_Z}{I_{Z_{\max}}} = \frac{25 \text{ V} - 7.5 \text{ V}}{50 \text{ mA}} = 0.35 \text{ k}\Omega$$

为保证稳压管工作在稳压状态,限流电阻 $R$ 上电流应大于 $I_{Z_{\min}}$ ,稳压管电压 $V_Z = 7.5 \text{ V}$ 。因此

$$R_{\max} = \frac{V_{\max} - V_Z}{I_{Z_{\min}}} = \frac{25 \text{ V} - 7.5 \text{ V}}{5 \text{ mA}} = 3.5 \text{ k}\Omega$$

所以,限流电阻取值范围为  $0.35 \text{ k}\Omega \leq R < 3.5 \text{ k}\Omega$

当 $V_1$ 变化,且 $\Delta V_1 = \pm \frac{1}{2} \times (25 - 15) \text{ V} = \pm 5 \text{ V}$ , $r_z \leq R_L$ 时,输出电压的变化量

$$\Delta V_{01} = \Delta V_1 \times \frac{R_L // r_z}{R + R_L // r_z} \approx \pm 5 \text{ V} \times \frac{10}{350 + 10} = \pm 139 \text{ mV}$$

当只有 $I_L$ 变化,且 $\Delta I_L = \pm \frac{15 - 0}{2} \text{ mA} = \pm 7.5 \text{ mA}$ 时,输出电压的变化量

$$\Delta V_{02} = \Delta I_L \cdot (R // r_z) = \pm 7.5 \text{ mA} \times \frac{350 \times 10}{350 + 10} \Omega = \pm 73 \text{ mV}$$

可见,输入电压或负载电流变化很大时,电路起到了稳压作用。

1-20 图1-9(a)所示为双向限幅电路,已知二极管参数 $V_{D(\text{on})} = 0.7 \text{ V}$ , $R_D = 100 \Omega$ ,试:(1)画出( $V_0 - V_1$ )限幅特性曲线;(2)若 $v_1 = V_m \sin\omega t$ , $V_m = 5 \text{ V}$ ,画出 $v_0$ 的波形。

解 (1)依题意,双限幅特性曲线如图1-9(b)所示。

(2)根据题给条件:

当 $-3.7 \text{ V} < v_1 < 3.7 \text{ V}$ 时, $D_1$ 、 $D_2$ 均截止,此时 $v_0 = v_1$ 。当 $v_1 \geq 3.7 \text{ V}$ 时, $D_1$ 截止, $D_2$ 导通,此时 $v_0 = \frac{v_1 - 3.7}{R + R_D} R_D + 3.7$ 。

当 $v_1 \leq -3.7 \text{ V}$ 时, $D_1$ 导通, $D_2$ 截止,此时 $v_0 = \frac{v_1 + 3.7}{R + R_D} R_D - 3.7$ 。

其中,在 $V_m = \pm 5 \text{ V}$ 时, $V_{0m} = \pm 3.725 \text{ V}$ 。所以, $v_{01}$ 波形,如图1-9(c)所示。

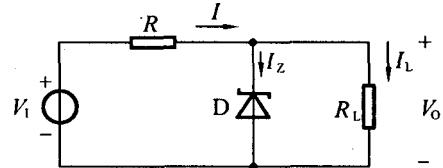


图1-8

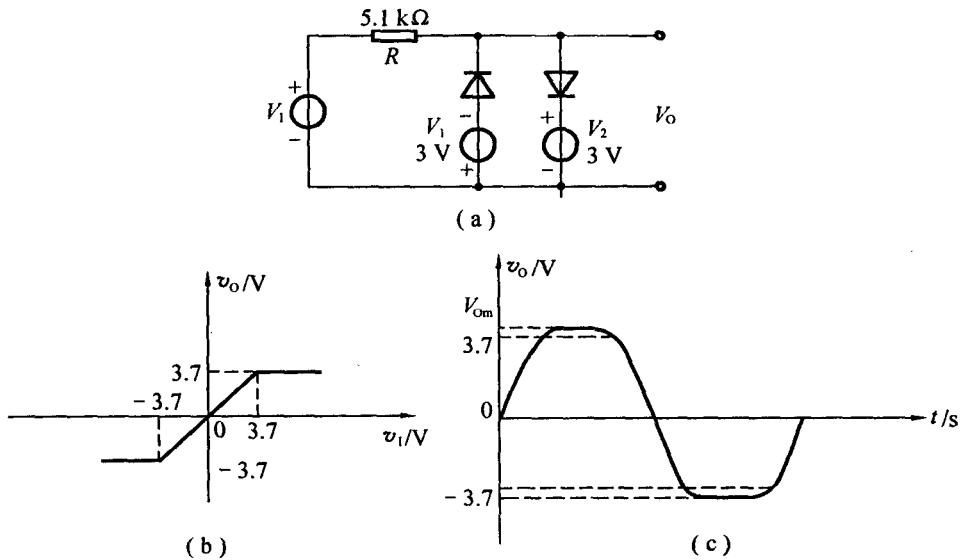


图 1-9

### 同步训练题

1. 电路如图 1-10(a) 所示, 已知  $v_i = 5\sin\omega t$  V, 二极管导通电压  $V_{D(on)} = 0.7$  V。试画出  $v_i$  与  $v_o$  的波形, 并标出幅值。

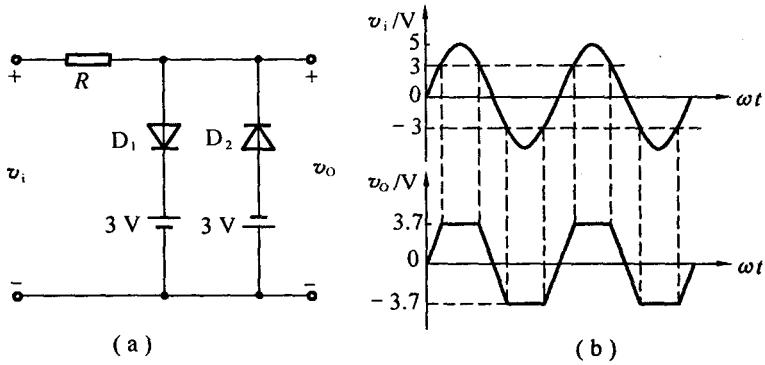


图 1-10

2. 电路如图 1-11(a) 所示, 其输入电压  $v_{ii}$  和  $v_{ii}$  的波形如图 1-11(b) 所示, 二极管导通电压  $V_{D(on)} = 0.7$  V。试画出输出电压  $v_o$  的波形, 并标出幅值。

3. 电路如图 1-12 所示, 二极管导通电压  $V_{D(on)} = 0.7$  V, 常温下  $V_T \approx 26$  mV, 电容 C 对交流信号可视为短路,  $v_i$  为正弦波, 有效值为 10 mV。

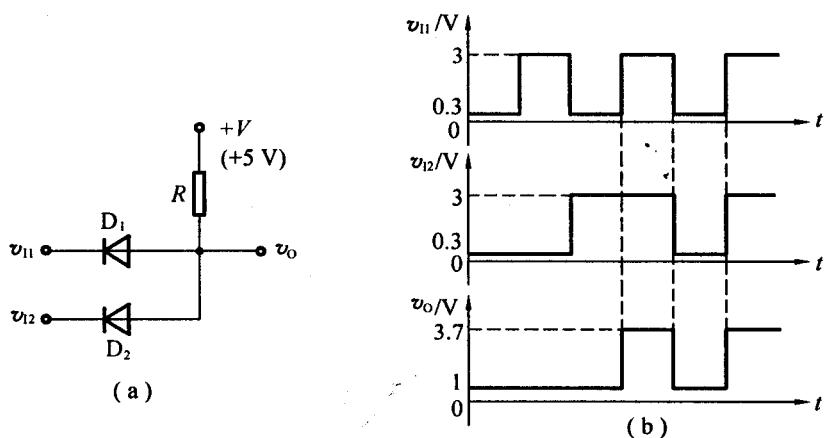


图 1-11

试问：二极管中流过的交流电流有效值为多少？

4. 已知稳压管的稳定电压  $V_z = 6 \text{ V}$ , 稳定电流的最小值  $I_{z\min} = 5 \text{ mA}$ , 最大功耗  $P_{z\max} = 150 \text{ mW}$ 。试求图 1-13 所示电路中电阻  $R$  的取值范围。

5. 已知图 1-14 所示电路中稳压管的稳定电压  $V_z = 6 \text{ V}$ , 最小稳定电流  $I_{z\min} = 5 \text{ mA}$ , 最大稳定电流  $I_{z\max} = 25 \text{ mA}$ 。(1) 分别计算  $V_1$  为  $10 \text{ V}$ 、 $15 \text{ V}$ 、 $35 \text{ V}$  三种情况下输出电压  $V_o$  的值；(2) 若  $V_1 = 35 \text{ V}$  时负载开路，则会出现什么现象，为什么？

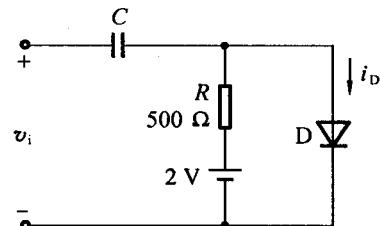


图 1-12

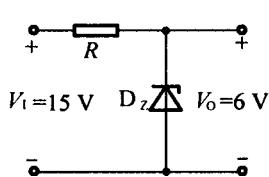


图 1-13

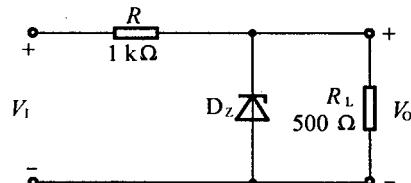


图 1-14

## 同步训练题答案

1. 解 波形如图 1-10(b) 所示。

2. 解  $v_o$  的波形如图 1-11(b) 所示。

3. 解 二极管的直流电流为  $I_D = \frac{V - V_{D(on)}}{R} = \frac{2 \text{ V} - 0.7 \text{ V}}{500 \Omega} = 2.6 \text{ mA}$ , 其动态电阻为  $r_D \approx \frac{V_T}{I_D} = 10 \Omega$ , 故动态电流有效值为  $I_d = \frac{V_i}{r_D} = \frac{10 \text{ mV}}{10 \Omega} \approx 1 \text{ mA}$ 。

4. 解 稳压管的最大稳定电流  $I_{Z_{\max}} = \frac{P_{Z_{\max}}}{V_Z} = \frac{150 \text{ mW}}{6 \text{ V}} = 25 \text{ mA}$ , 电阻  $R$  的电流为  $I_{Z_{\max}} \sim I_{Z_{\min}}$ ,  $R_{\max} = \frac{V_1 - V_Z}{I_{Z_{\min}}} = \frac{15 \text{ V} - 6 \text{ V}}{5 \text{ mA}} = 1.8 \text{ k}\Omega$ ,  $R_{\min} = \frac{V_1 - V_Z}{I_{Z_{\max}}} = \frac{15 \text{ V} - 6 \text{ V}}{25 \text{ mA}} = 0.36 \text{ k}\Omega$ , 所以其取值范围为  $R = 0.36 \sim 1.8 \text{ k}\Omega$ 。

5. 解 (1) 若  $V_0 = V_Z = 6 \text{ V}$ , 则稳压管的电流为  $5 \sim 25 \text{ mA}$ ,  $I_L = \frac{V_Z}{R_L} = \frac{6 \text{ V}}{500 \Omega} = 12 \text{ mA}$ ,  $I_R = I_L + I_Z = 17 \sim 37 \text{ mA}$ ,  $17 \text{ V} < V_1 < 37 \text{ V}$ 。  
当  $V_1 = 10 \text{ V}$  时, 小于其最小稳定电流, 所以稳压管未击穿。故

$$V_0 = \frac{R_L}{R + R_L} \cdot V_1 = \frac{500 \Omega}{1 \times 10^3 \Omega + 500 \Omega} \times 10 \text{ V} \approx 3.33 \text{ V}$$

当  $V_1 = 15 \text{ V}$  时, 稳压管中的电流小于最小稳定电流  $I_{Z_{\min}}$ , 所以

$$V_0 = \frac{R_L}{R + R_L} \cdot V_1 = \frac{500 \Omega}{1000 \Omega + 500 \Omega} \times 15 \text{ V} \approx 5 \text{ V}$$

当  $V_1 = 35 \text{ V}$  时,  $V_0 = V_Z = 6 \text{ V}$ 。

(2)  $I_{DZ} = \frac{V_1 - V_Z}{R} = \frac{35 \text{ V} - 6 \text{ V}}{1000 \Omega} = 29 \text{ mA} > I_{Z_{\max}} = 25 \text{ mA}$ , 稳压管将因功耗过大而损坏。

## 第2章 晶体三极管

### 书后习题解析

2-1 试画出 PNP 型晶体三极管在放大模式下内部载流子传输过程的示意图。

解 放大模式下 PNP 管内部载流子传输过程的示意图如图 2-1 所示。

图中  $I_E = I_{Ep} + I_{En}$ ,  $I_C = I_{Cp} + I_{CBO}$ ,  $I_B = I_{En} + (I_{Ep} - I_{Cp}) - I_{CBO}$ , 由于  $I_{En}$  与  $I_{CBO}$  很小, 因此  $I_B$  中的主要部分就是复合电流部分。

2-2 试指出如何使用三用表电阻挡判别双极型晶体管的三个电极和类型。

答 三用表有模拟三用表与数字三用表之分, 现以模拟三用表为例来说明。

#### (1) 判断基极

无论 NPN 型还是 PNP 型, 它的基极相对于发射极和集电极来说就是一个 PN 结, 根据这一特点就可以方便地判断出管子的基极。先将三用表置于电阻挡, 然后用一只表笔与任一假定基极相接, 另一表笔分别与其他两个电极接触。若两次测得的阻值都很大或很小, 则该假定的电极为基极。否则, 另假定一个基极, 重新测量。

#### (2) 判断 NPN 型或 PNP 型

用红表笔接三极管基极, 黑表笔与其他任一电极相接。若呈现的阻值都很小, 则为 PNP 型管; 反之为 NPN 型管。

#### (3) 判断集电极与发射极(以 NPN 型管为例)

首先假定基极以外的任一电极为集电极, 并将基极与黑表笔相接, 再将红表笔与假定的发射极相接。用一只手的拇指与中指捏住基极, 同时用这只手的食指去接触假定的集电极, 并观察接触前后指针的摆动情况; 将上述假定的集电极与发射极反过来重新测试一遍, 观察两次测试中哪一次的指针摆动大。摆动大的相当于管子正向运用, 此时黑表笔所接的为集电极, 红表笔所接的为发射极。

PNP 管测试方法与上述方法相同, 但结论相反, 即指针摆动较大时, 红表笔接集电极。

2-3 测得某型号晶体管的  $\bar{\beta}$  值范围为 50 ~ 150, 试求  $\bar{\alpha}$  值的范围。

解  $\bar{\alpha}_1 = \frac{\bar{\beta}_1}{(1 + \bar{\beta}_1)} = \frac{50}{1 + 50} = 0.98$ ,  $\bar{\alpha}_2 = \frac{\bar{\beta}_2}{(1 + \bar{\beta}_2)} = \frac{150}{1 + 150} = 0.993$ , 所以得  $\bar{\alpha}$  值的范

围为 0.98 ~ 0.993。

2-4 两个晶体三极管的  $\bar{\alpha}$  值分别为 0.99、0.985, 试求各管的  $\bar{\beta}$  值。若每管的集电极电流

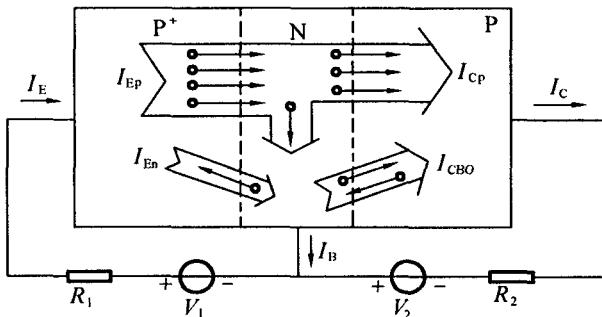


图 2-1

均为 10 mA,  $I_{CBO}$  忽略不计, 试求各管的  $I_B$  值。

解 当  $\bar{\alpha} = 0.99$  时

$$\bar{\beta} = \frac{\bar{\alpha}}{1 - \bar{\alpha}} = \frac{0.99}{1 - 0.99} = 99, I_B = \frac{I_C}{\bar{\beta}} = \frac{10 \text{ mA}}{99} = 100 \mu\text{A}$$

当  $\bar{\alpha} = 0.985$  时

$$\bar{\beta} = \frac{\bar{\alpha}}{1 - \bar{\alpha}} = \frac{0.985}{1 - 0.985} = 66, I_B = \frac{I_C}{\bar{\beta}} = \frac{10 \text{ mA}}{66} = 152 \mu\text{A}$$

2-5 — NPN型硅晶体三极管, 已知  $I_{CBO} = 5 \text{ pA}$ ,  $I_B = 14.5 \mu\text{A}$ ,  $I_C = 1.45 \text{ mA}$ , 设  $V_{BE(on)} = 0.7 \text{ V}$ , 试求  $\bar{\alpha}$ 、 $\bar{\beta}$ 、 $I_S$ 、 $I_{CEO}$ 。

$$\text{解 } \bar{\beta} = \frac{I_C - I_{CBO}}{I_B + I_{CBO}} \approx \frac{I_C}{I_B} = \frac{1.45 \text{ mA}}{14.5 \mu\text{A}} = 100, \bar{\alpha} = \frac{\bar{\beta}}{1 + \bar{\beta}} = \frac{100}{1 + 100} = 0.99$$

由  $I_C \approx I_S e^{\frac{V_{BE}}{V_T}}$ ,  $V_T = 26 \text{ mV}$  得

$$I_S = \frac{I_C}{e^{\frac{V_{BE}}{V_T}}} = \frac{1.45 \mu\text{A}}{e^{\frac{0.7 \text{ V}}{26 \text{ mV}}}} = 2.94 \times 10^{-15} \text{ A}$$

$$I_{CEO} = (1 + \bar{\beta}) I_{CBO} = (1 + 100) \times 5 \text{ pA} = 505 \text{ pA}$$

2-6 在 NPN型晶体三极管中, 发射结加正偏, 集电结加反偏。已知  $I_S \approx 4.5 \times 10^{-15} \text{ A}$ ,  $\bar{\alpha} = 0.98$ ,  $I_{CBO}$  忽略不计。试求室温时  $V_{BE} = 0.65 \text{ V}$ 、 $0.7 \text{ V}$ 、 $0.75 \text{ V}$  的  $I_E$ 、 $I_C$  和  $I_B$  值, 并分析比较。

解 室温时取  $V_T = 26 \text{ mV}$ , 当  $V_{BE} = 0.65 \text{ V}$  时

$$I_C \approx I_S e^{\frac{V_{BE}}{V_T}} = 4.5 \times 10^{-15} \text{ A} \cdot e^{\frac{0.65 \text{ V}}{26 \text{ mV}}} = 324 \mu\text{A}, I_E = \frac{I_C}{\bar{\alpha}} = \frac{324 \mu\text{A}}{0.98} = 331 \mu\text{A}$$

$$I_B = I_E - I_C = 331 \mu\text{A} - 324 \mu\text{A} = 7 \mu\text{A}$$

当  $V_{BE} = 0.7 \text{ V}$  时

$$I_C = I_S e^{\frac{V_{BE}}{V_T}} = 4.5 \times 10^{-15} \text{ A} \cdot e^{\frac{0.7 \text{ V}}{26 \text{ mV}}} = 2.22 \text{ mA}$$

$$I_E = \frac{I_C}{\bar{\alpha}} = \frac{2.22 \text{ mA}}{0.98} = 2.27 \text{ mA}, I_B = I_E - I_C = 2.27 \text{ mA} - 2.22 \text{ mA} = 50 \mu\text{A}$$

当  $V_{BE} = 0.75 \text{ V}$  时

$$I_C = I_S e^{\frac{V_{BE}}{V_T}} = 4.5 \times 10^{-15} \text{ A} \cdot e^{\frac{0.75 \text{ V}}{26 \text{ mV}}} = 15.17 \text{ mA}$$

$$I_E = \frac{I_S}{\bar{\alpha}} = \frac{15.17 \text{ mA}}{0.98} = 15.48 \text{ mA}, I_B = I_E - I_C = 15.48 \text{ mA} - 15.17 \text{ mA} = 310 \mu\text{A}$$

2-7 — NPN型晶体三极管, 已知温度为  $300 \text{ }^\circ\text{C}$  时  $\bar{\beta} = 150$ ,  $50 \text{ }^\circ\text{C}$  时  $\bar{\beta} = 180$ , 试计算在此温度变化范围内,  $\bar{\beta}$  和  $\bar{\alpha}$  的相对变化率(相当于  $30 \text{ }^\circ\text{C}$ )。

$$\text{解 } \frac{\Delta \bar{\beta}}{\bar{\beta}} = \frac{\bar{\beta}_2 - \bar{\beta}_1}{\bar{\beta}_1} = \frac{180 - 150}{150} = 20\%$$

$$\bar{\alpha}_1 = \frac{\bar{\beta}_1}{(1 + \bar{\beta}_1)} = \frac{150}{1 + 150} = 0.9934, \bar{\alpha}_2 = \frac{\bar{\beta}_2}{(1 + \bar{\beta}_2)} = \frac{180}{1 + 180} = 0.9945$$

$$\frac{\Delta \bar{\alpha}}{\bar{\alpha}} = \frac{(\bar{\alpha}_2 - \bar{\alpha}_1)}{\bar{\alpha}_1} = \frac{0.9945 - 0.9934}{0.9934} \approx 0.11\%$$

2-8 已知某晶体三极管在室温( $27 \text{ }^\circ\text{C}$ )下的  $\bar{\beta} = 50$ ,  $V_{BE(on)} = 0.2 \text{ V}$ ,  $I_{CBO} = 10^{-8} \text{ A}$ , 当温