

第一章 习题课

1.1 解：在N型半导体中，有：

负电荷： n_1 (本征激发产生的电子)+ n_2 (施主掺杂引入的电子)

||

正电荷： p_1 (本征激发产生的空穴)+ p_2 (正施主离子)

$$n(\text{多子/电子}) = n_1 + n_2 \approx n_2 \quad p(\text{少子/空穴}) = p_1$$

$$n_1 = p_1 \neq n_i$$

在热平衡下，多子浓度值与少子浓度值的乘积恒等于本征载流子浓度值 n_i 的平方。即 $n \cdot p = n_i^2$



$$n \cdot p = (n_1 + n_2)p_1 \approx n_2 \cdot p_1 = n_i^2$$

在P型半导体中，有：

负电荷： n_1' (本征激发产生的电子)+ n_2' (负受主离子)

||

正电荷： p_1' (本征激发产生的空穴)+ p_2' (受主掺杂引入的空穴)

$$p(\text{多子/空穴}) = p_1' + p_2' \approx p_2'$$

$$n(\text{少子/电子}) = n_1'$$

$$n_1' = p_1' \neq n_i$$

在热平衡下，多子浓度值与少子浓度值的乘积恒等于本征载流子浓度值 n_i 的平方。即 $n \cdot p = n_i^2$



$$n \cdot p = n_1'(p_1' + p_2') \approx n_1' \cdot p_2' = n_i^2$$

(1) \because 施主掺杂, \therefore 多子自由电子的浓度

$$n_0 \approx N_D = 2 \times 10^{14} \text{ cm}^{-3}$$

少子空穴浓度 $p_0 = \frac{n_i^2}{n_0} = 1.125 \times 10^6 \text{ cm}^{-3}$

该半导体为 N 型。

(2) 双掺杂情况

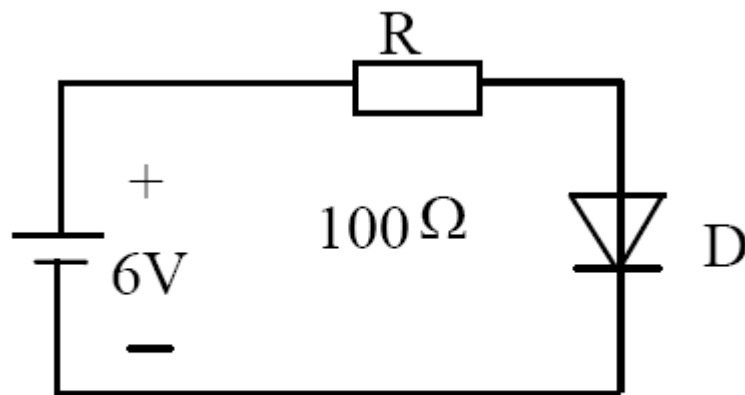
$$\because N_A - N_D = 1 \times 10^{14} \text{ cm}^{-3} \gg n_i$$

$$\therefore \text{多子空穴的浓度 } p_0 \approx 1 \times 10^{14} \text{ cm}^{-3}$$

少子电子浓度

$$n_0 = \frac{n_i^2}{p_0} = 2.25 \times 10^6 \text{ cm}^{-3}$$

该半导体为 P 型。

1.3 解:

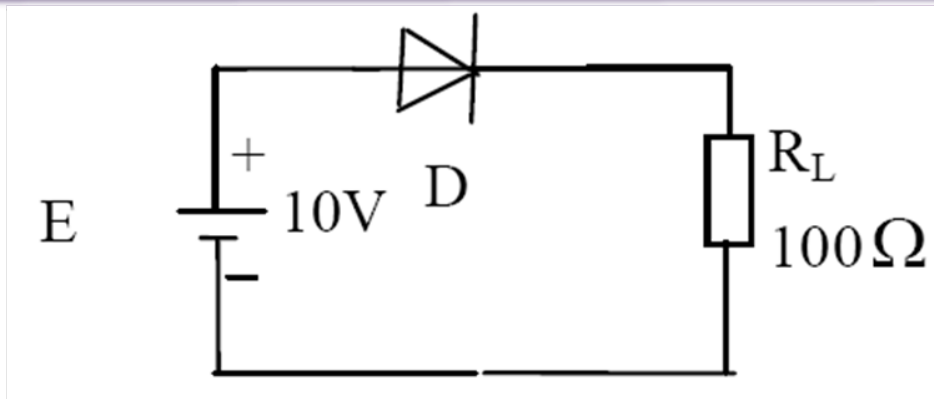
(1) 流过二极管的直流电流也就是图 1.3 的回路电流，即

$$I_D = \frac{6 - 0.7}{100} A = 53 \text{mA}$$

(2)
$$R_D = \frac{0.7V}{53 \times 10^{-3} A} = 13.2 \Omega$$

$$r_D = \frac{U_T}{I_D} = \frac{26 \times 10^{-3} V}{53 \times 10^{-3} A} = 0.49 \Omega$$

1.4 解:



(1) ∵ 二极管是理想二极管,

∴ 只要外加电压只要是正向的, 二极管就可以导通

流过负载的电流 $I = \frac{E}{R_L} = 100 \text{ mA}$

(2) 恒压降模型 $I = \frac{E - U_{D(on)}}{R_L} = 94 \text{ mA}$ **93mA**

(3) 折线模型=恒压降模型+电阻 $I = \frac{E - U_{D(on)}}{R_L + R_D} = 78.3 \text{ mA}$ **77.5mA**

(4) 电源反接, $I = -I_S$ 或 $I \approx 0$

(5) E 增加, 直流电流 I_D 增加, 交流电阻 $\frac{U_T}{I_D}$ 下降

要判断二极管的状态

判断二极管状态的方法如下:

1. 假设二极管截止, 给出截止状态下二极管两端的电压

$$u = u_{\text{阳极}} - u_{\text{阴极}} = u_P - u_N;$$

2. 两端的电压 $\geq 0/U_{on} \rightarrow$ 导通, 导通后压降为 $0/U_{on}$;

两端的电压 $< 0/U_{on} \rightarrow$ 截止。

判断二极管状态的方法如下:

1. 假设二极管截止, 给出截止状态下二极管两端的电压

$$u = u_{\text{阳极}} - u_{\text{阴极}} = u_P - u_N;$$

2. 两端的电压 $\geq 0/U_{\text{on}} \rightarrow$ 导通, 导通后压降为 $0/U_{\text{on}}$;

两端的电压 $< 0/U_{\text{on}} \rightarrow$ 截止。

1. 如果电路中只有一个二极管, 则只需判断该二极管:

两端的电压 $\geq 0/U_{\text{on}} \rightarrow$ 导通, 导通后压降为 $0/U_{\text{on}}$;

两端的电压 $< 0/U_{\text{on}} \rightarrow$ 截止。

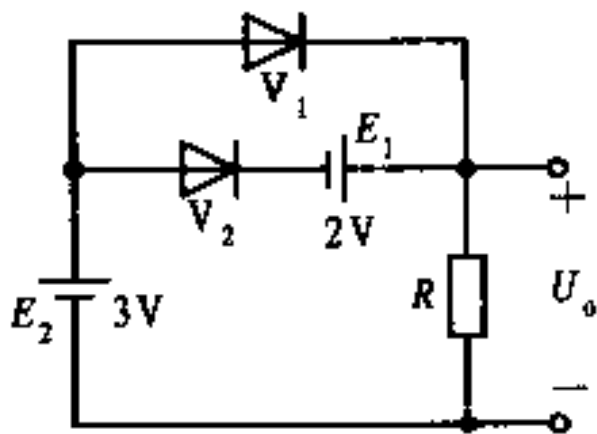
2. 如果电路中有两个二极管:

若一个正偏, 一个反偏, 则正偏的导通, 反偏的截止;

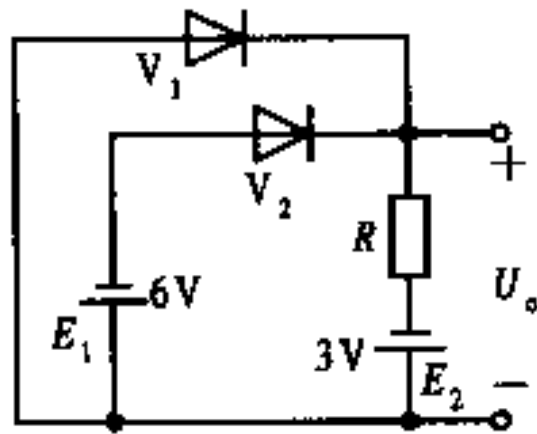
若两个都反偏, 则都截止;

若两个都正偏, 则正偏电压大的优先导通, 进而再结合这个优先导通的导通压降判断另一只二极管的状态。

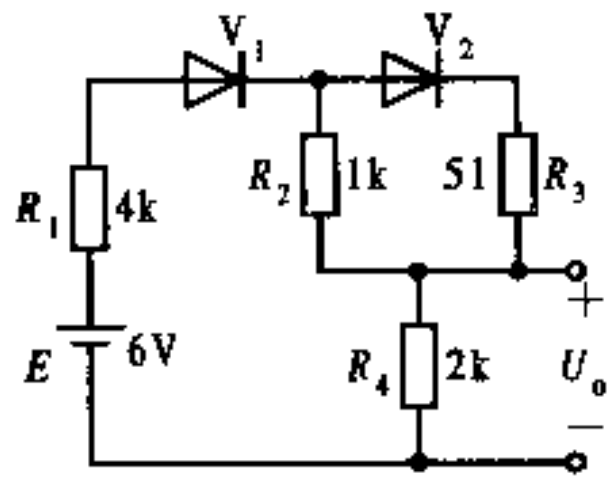
1.6 在下图所示各电路中，设二极管均为理想二极管。试判断各二极管是否导通，并求 U_o 的值。



(a)



(b)



(c)

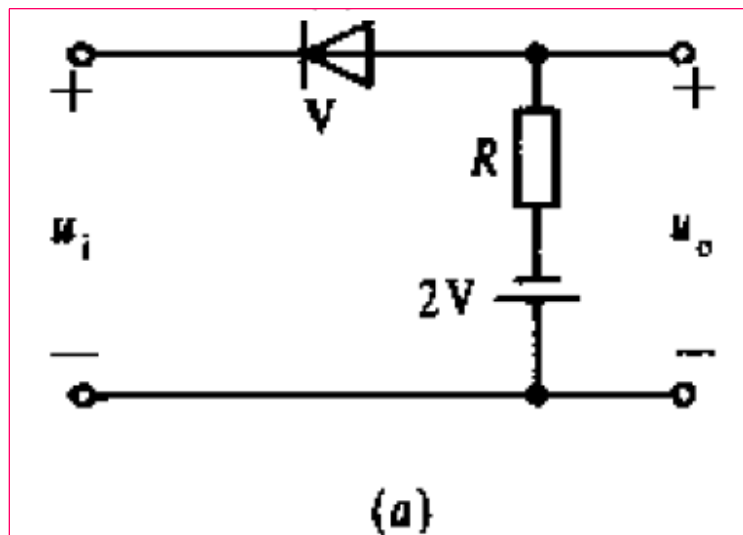
解：(a) V_2 优先导通($3 - (-2)$), V_1 ($3 - 5$)截止, $U_o = 5V$ 。

(b) V_1 导通($0 - (-3)$), V_2 截止($-6 - (-3)$), $U_o = 0V$ 。

(c) V_1 、 V_2 均导通, 此时有

$$U_o = \frac{E \cdot R_4}{R_1 + (R_2 // R_3) + R_4} = \frac{6 \times 2}{4 + (1 // 0.051) + 2} = 1.984V$$

1.7



(a). 假设二极管截止，两端电压为 $u_V = -(u_i + 2)$

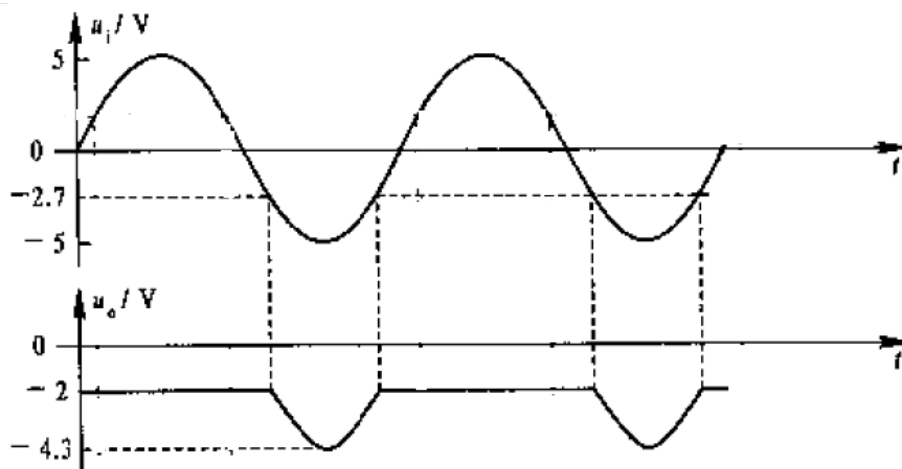
对于恒压降模型，有

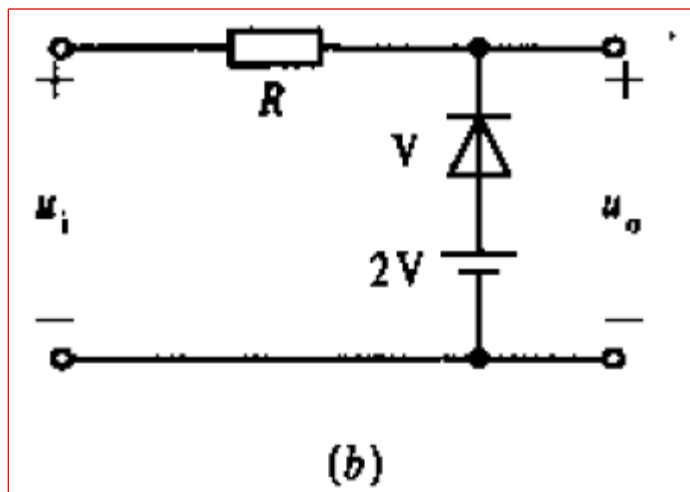
$$u_V = -(u_i + 2) \begin{cases} \geq 0.7V, & \text{导通} \\ < 0.7V, & \text{截止} \end{cases}$$

即：当 $u_i \leq -2.7V$ 时， V 管导通， $u_o = u_i + 0.7V$

当 $u_i > -2.7V$ 时， V 管截止， $u_o = -2V$ ；

对应的 u_o 波形





(b). 假设二极管截止，两端电压为 $u_V = 2 - u_i$

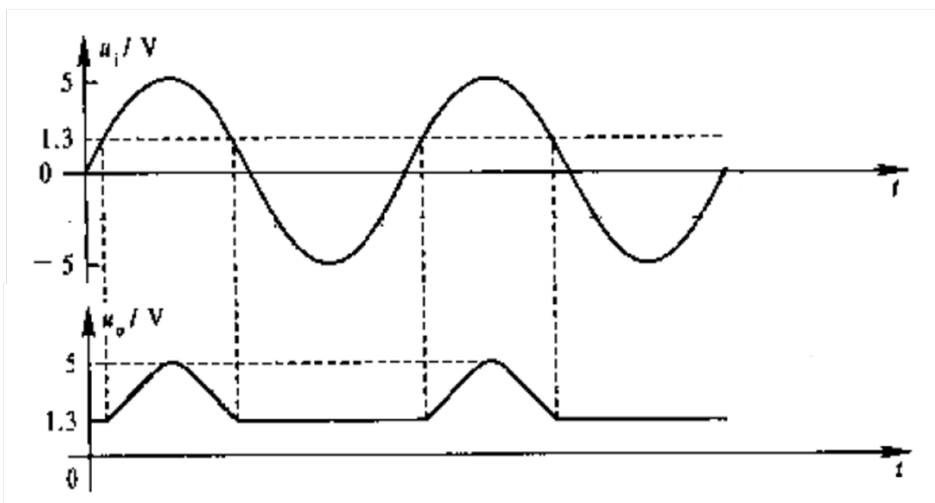
对于恒压降模型，有

$$u_V = 2 - u_i \begin{cases} \geq 0.7V, & \text{导通} \\ < 0.7V, & \text{截止} \end{cases}$$

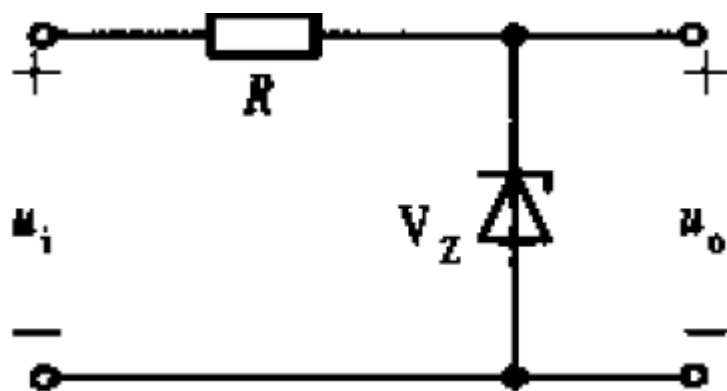
即：当 $u_i \leq 1.3V$ 时， V 管导通， $u_o = 1.3V$

当 $u_i > 1.3V$ 时， V 管截止， $u_o = u_i$

对应的 u_o 波形



1.10



解：假设稳压管是截止的，

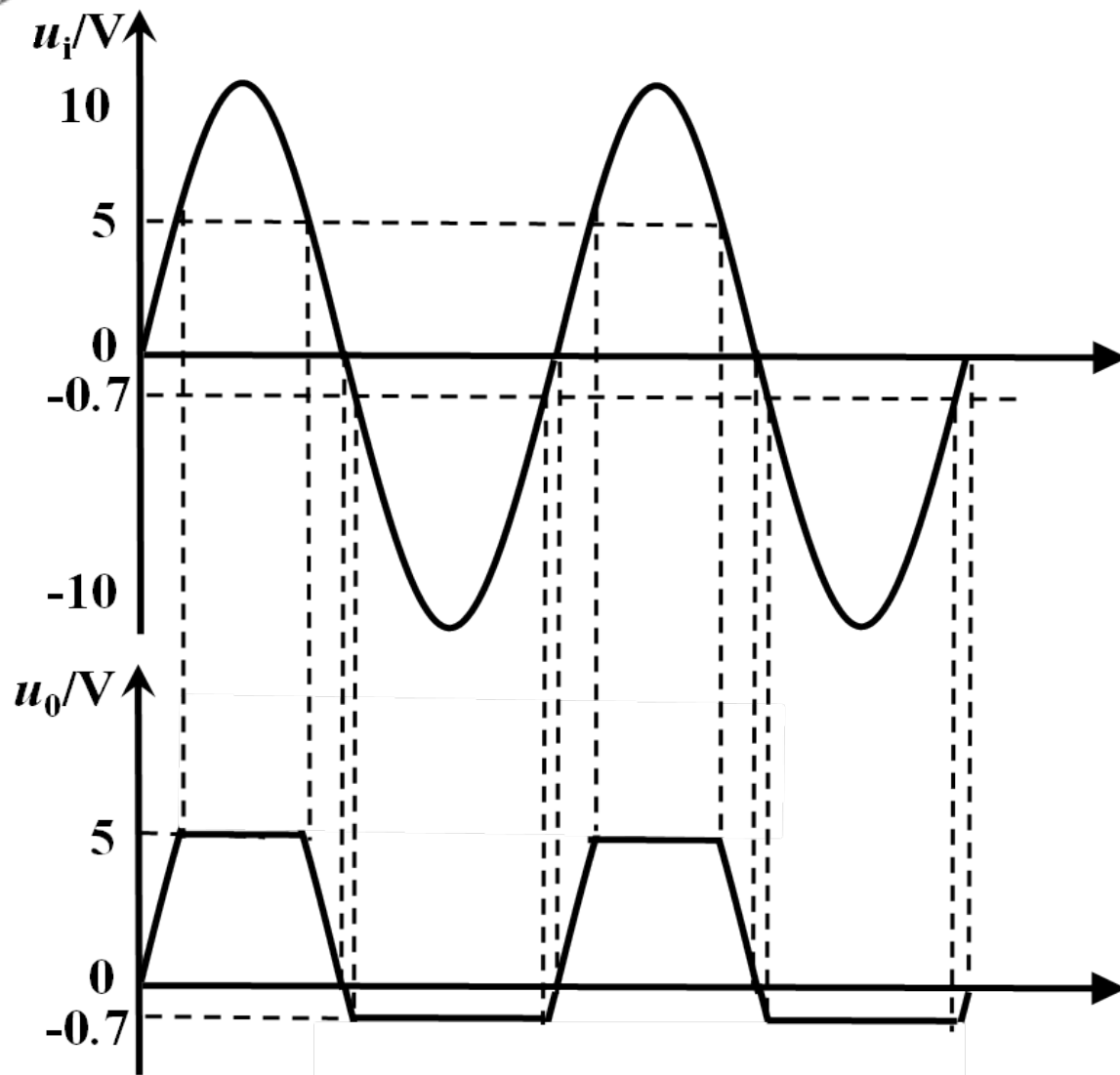
此时稳压管两端的正向电压 $u = -u_i$

(1) 当 $-u_i \geq 0.7V$ 时，即 $u_i \leq -0.7V$ 时， V_Z 正向导通， $u_o = -0.7V$

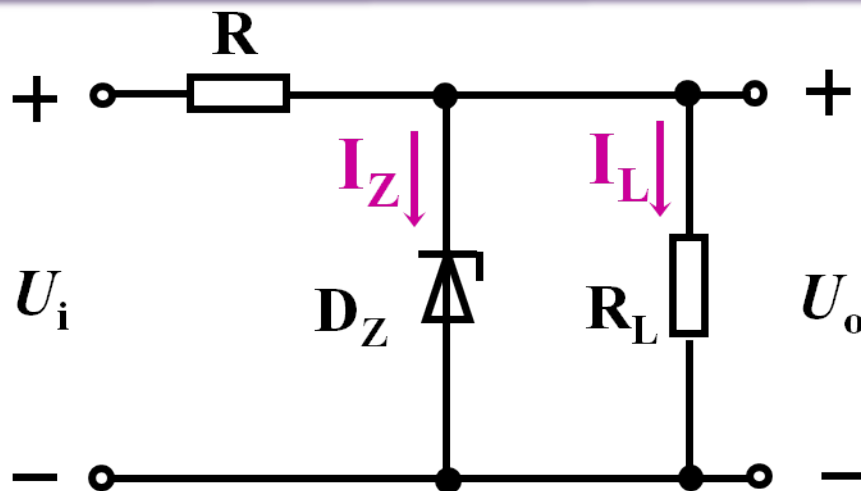
(2) 当 $-5V < -u_i < 0.7V$ 时，即 $5V > u_i > -0.7V$ 时， V_Z 截止， $u_o = u_i$

(3) 当 $-u_i \leq -5V$ ，即 $u_i \geq 5V$ 时， V_Z 击穿， $u_o = 5V$ 。

对应的 u_o 波形



1.11



解：(1) 根据电路，有 $I_Z = \frac{U_i - U_Z}{R} - \frac{U_Z}{R_L}$

限流电阻R的选择：当 U_i 、 R_L 变化时， I_Z 应满足 $I_{Z\min} < I_Z < I_{Z\max}$

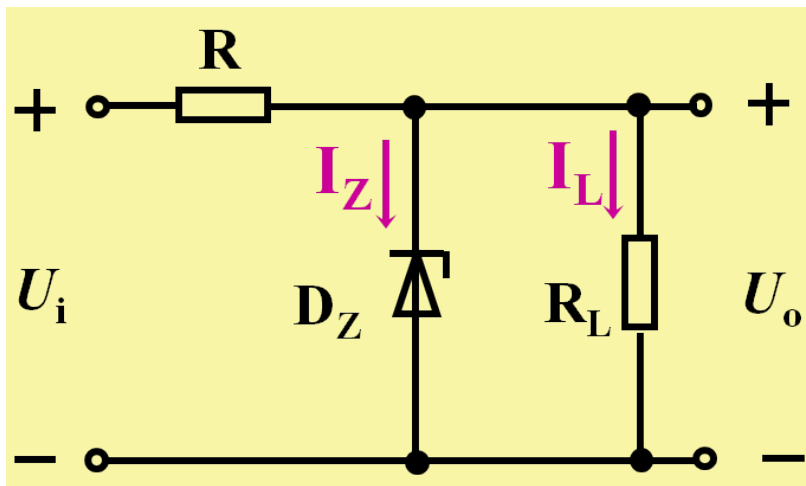
$$\because \frac{U_{i\max} - U_Z}{R} - \frac{U_Z}{R_{L\max}} < I_{Z\max}$$

$$R > \frac{U_{i\max} - U_Z}{R_{L\max} \cdot I_{Z\max} + U_Z} \cdot R_{L\max}$$

$$\frac{U_{i\min} - U_Z}{R} - \frac{U_Z}{R_{L\min}} > I_{Z\min}$$

$$R < \frac{U_{i\min} - U_Z}{R_{L\min} \cdot I_{Z\min} + U_Z} \cdot R_{L\min}$$

$$\therefore 400\Omega < R < 457\Omega$$



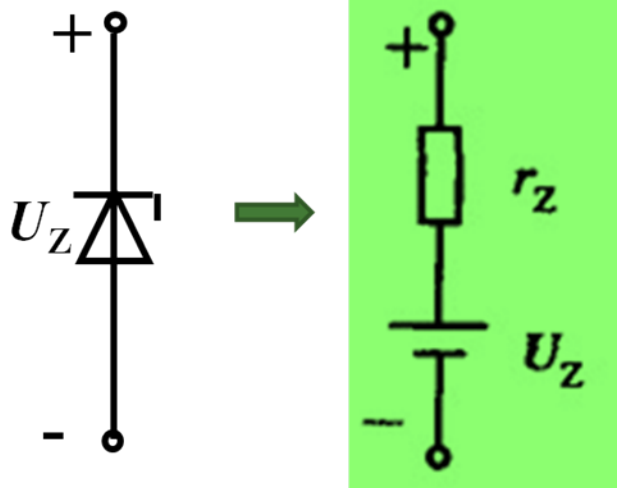
$$(2) \because I_Z = \frac{U_i - U_Z}{R} - \frac{U_Z}{R_L} \quad \therefore I_{Z\max} = \frac{U_{i\max} - U_Z}{R} - \frac{U_Z}{R_L}$$

$$\therefore U_{i\max} = (I_{Z\max} + \frac{U_Z}{R_L})R + U_Z = (0.03 + \frac{10}{250}) \times 100 + 10 = 17V$$

$$U_{i\min} = (I_{Z\min} + \frac{U_Z}{R_L})R + U_Z = (0.005 + \frac{10}{250}) \times 100 + 10 = 14.5V$$

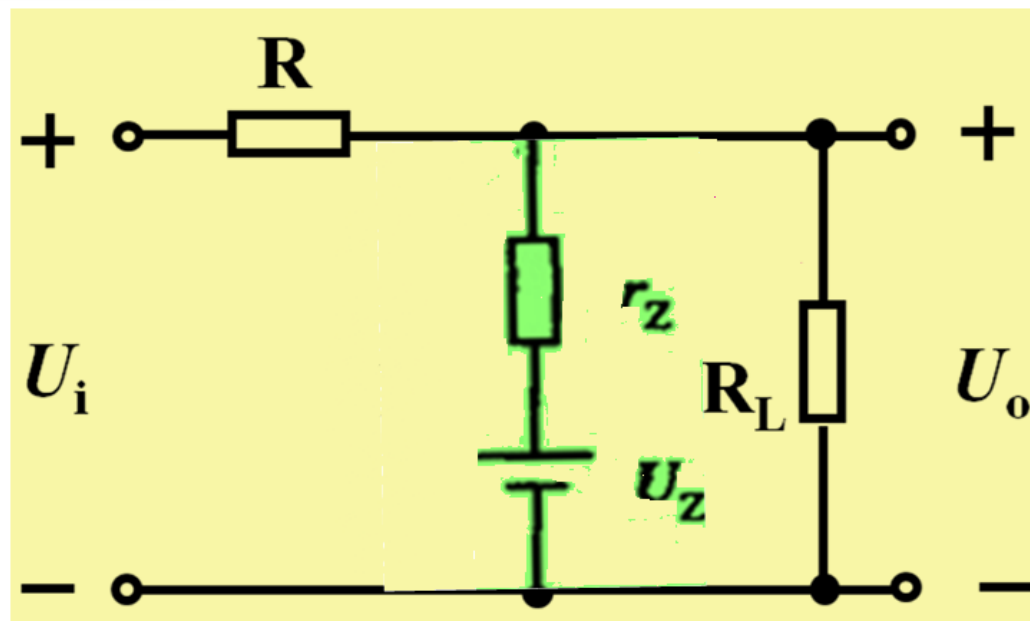
(3) 动态电阻 $r_Z = \Delta U_Z / \Delta I_Z$ 是稳压管在击穿状态下，两端电压的微小变化量与电流变化量的比值，反映在特性曲线上是工作点处切线斜率的倒数。

动态电阻值是反映稳压管稳压能力的一个参数，它随工作电流大小而改变。



∴ 等效电路为

$$U_o = \frac{U_Z R_L}{r_Z + R_L}$$



当 $R_L = \infty$ 时, $U_o = 10\text{V}$

$$\begin{aligned} \text{当 } R_L = 1\text{k}\Omega \text{ 时, } U_o &= 10\text{V} \times \frac{R_L}{r_Z + R_L} \\ &= 10 \times \frac{1000}{12 + 1000} = 9.8814 \text{ (V)} \end{aligned}$$

$$\therefore \Delta U_o = 9.8814 - 10 = -118.6 \text{ (mV)}$$