Lista de Exercícios 2 - Solução

Dispositivos Eletrônicos e Teoria de Exercícios

(Boylestad RL, Nashelsky L, Pearson Education do Brasil, 11^a edição – 2013)

Capítulo 4 - Polarização CC / BJT

Ex. 1 (pg. 209)

Para a configuração de polarização fixa da figura 4.118 determine: I_{BQ} , I_{CQ} , V_{CEQ} , V_C , V_B e V_E .

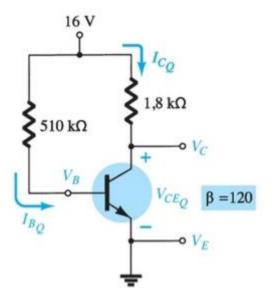


Fig. 4.118

Cálculo das Correntes

$$I_{BQ} = \frac{V_{CC} - V_{BE}}{R_B} = \frac{16V - 0.7V}{519K\Omega} = 30\mu\text{A}$$

$$I_{CQ} = \beta I_{BQ} = 120(30 \mu A) = 3.6 mA$$

Cálculo das Tensões

$$V_{CEQ} = V_{CC} - I_{CQ} R_C = 16V - (3.6 \text{mAx} 1.8 \text{K} \Omega) = 6.48V$$

$$V_C = V_{CEO} - (3.6 \text{mAx } 1.8 \text{K}\Omega) = 6.48 \text{V}$$

$$V_B = V_{BE} = 0.7V$$

$$V_E = 0V$$

Ex. 3 (pg. 209)

Dada o circuito de **polarização fixa** da figura 4.120, determine: I_c , V_{CC} , β , R_B .

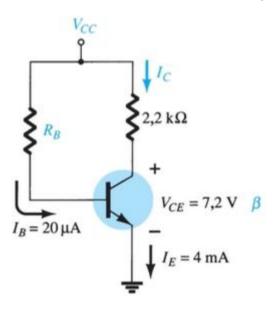


Fig. 4.120

$$I_C = I_B - I_E = 4 \text{m}A - 20 \mu A \cong 4 m \mu A$$

$$V_{CC} = V_{CE} - I_C R_C = 7.V + (3.98mA \times 2.2kΩ) = 15.96V$$

$$\beta = \frac{V_{CC} - V_{BE}}{R_B} = \frac{16V - 0.7V}{519K\Omega} = 30\mu A$$

$$R_B = \frac{V_{RB}}{I_B} = \frac{V_{CC} - V_{BE}}{I_B} = \frac{15.96V - 0.7V}{20\mu\text{A}} = 763K\Omega$$

Ex. 5 (pg. 209)

Dadas as curvas características de um BJT mostradas na Fig.4.121:

- a) Desenhe a reta de carga sobre as curvas determinada por E=21V, R_{C} =3k Ω para uma configuração com polarização fixa.
- b) Escolha um ponto de operação no meio do caminho entre o corte e a saturação. Determine o valor de R_B que estabelece o ponto de operação escolhido.
- c) Quais são os valores resultantes de I_{co} e V_{co} ?
- d) Qual o valor de β no ponto de operação ?
- e) Qual é o valor de α definido pelo ponto de operação ?
- f) Qual é a corrente de saturação (I_{csat}) para o projeto ?
- g) Esboce a configuração com polarização fixa resultante.
- h) Qual a potência de CC dissipada pelo BJT no ponto de operação ?
- i) Qual a potência fornecida pela fonte V_{CC}?
- J) Qual a potência dissipada pelos elementos resistivos utilizando os cálculos dos itens (h) e (i).

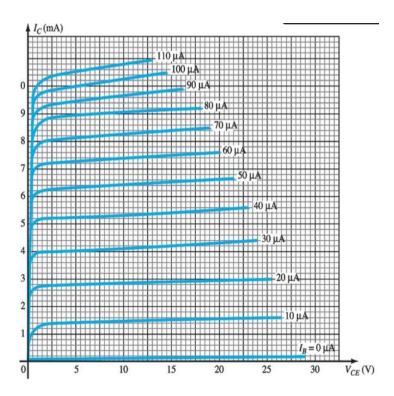
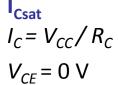


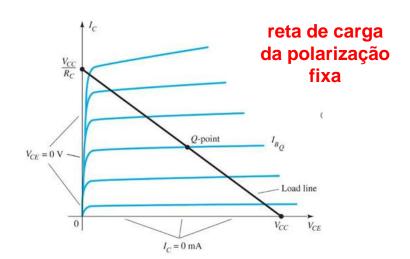
Fig. 4.121



V_{CEcutoff}

$$V_{CE} = V_{CC}$$

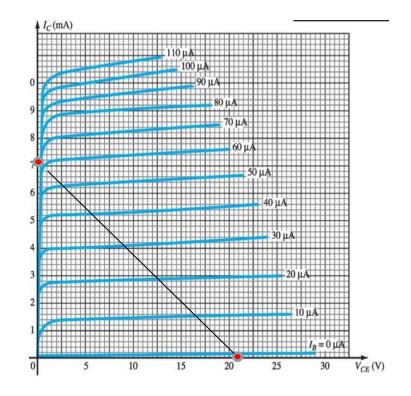
$$I_C = 0 \text{ mA}$$



a) Reta de Carga

$$I_C = \frac{V_{CC}}{R_C} = \frac{21V}{3K\Omega} = 7\text{mA}$$
$$V_{CE} = V_{CE} = 21V$$

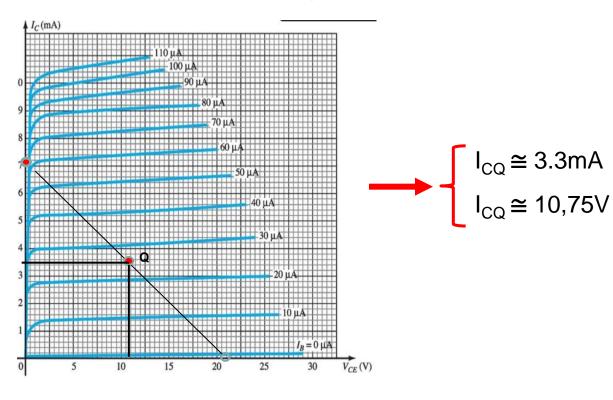




b) Escolha do ponto de operação

Se
$$I_B$$
= 25 μ A \longrightarrow $R_B = \frac{V_{CC} - V_{BE}}{I_B} = \frac{21V - 0.7V}{25\mu A} = 812K\Omega$

c) I_{cq} e V_{cq}

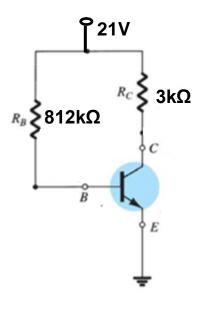


$$\beta = \frac{I_C}{I_B} = \frac{3.4mA}{25} = 136$$

$$\alpha = \frac{\beta}{\beta + 1} = \frac{136}{136 + 1} = 0.992$$

$$I_{Csat} = \frac{V_{CC}}{R_C} = \frac{21V}{3K\Omega} = 7mA$$

g)



$$P_D = V_{CEQ}I_{CQ} = 10.75 \times 3.4 \text{ mA} = 36.55 \text{mW}$$

$$P_S = V_{CC}(I_C + I_B) = 21V (3.4\text{mA} + 25 \mu\text{A}) = 7.92\text{mW}$$

i)
$$P_R$$

 $P_R = P_S - P_D = 71.92 \text{mW} - 36.55 \text{mW} = 35.57 \text{mW}$

Ex. 45 (pg. 215)

Para o circuito com acoplamento da Fig. 4.141, determine:

- a) As tensões V_B , V_C e V_E para cada transistor utilizando o cálculo aproximado).
- b) As correntes I_B , I_C e I_E para cada transistor.

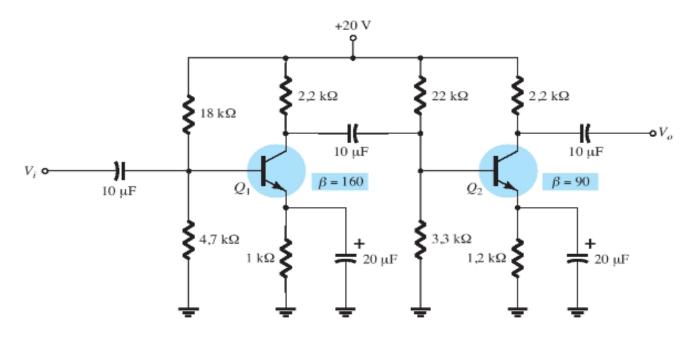
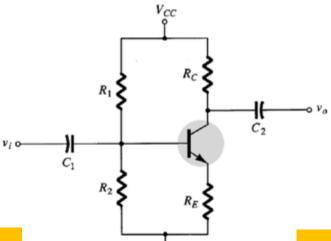


Fig. 4.141



Análise DC Método Exato

$$R_{\rm Th} = R_1 \| R_2$$

$$E_{\rm Th} = \frac{R_2 V_{CC}}{R_1 + R_2}$$

$$I_B = \frac{E_{\text{Th}} - V_{BE}}{R_{\text{Th}} + (\beta + 1)R_E}$$

$$I_C = \beta I_B$$

$$V_{CE} = V_{CC} - I_C(R_C + R_E)$$

Análise DC Método Aproximado

$$\beta R_E \ge 10 R_2$$

$$V_B = \frac{R_2 V_{CC}}{R_1 + R_2}$$

$$I_E = \frac{V_E}{R_E}$$

$$V_E = V_B - V_{BE}$$

$$I_{C_Q} \cong I_E$$

$$V_{CE_Q} = V_{CC} - I_C(R_C + R_E)$$

O circuito com acoplamento tem dois amplificadores emissores comum.

- a) As tensões V_B, V_C e V_F para cada transistor utilizando o cálculo aproximado).
- Amplificador mais próximo da entrada

$$β_1R_E = 90 \times 1.2K \Omega = 108K \Omega$$

$$10 R_{22} = 10 \times 4.7k \Omega = 47k \Omega$$

$$β_1R_E \ge 10 R_2$$
(o método aproximado por ser utilizado !)

 V_{B1}

$$V_{B} = \frac{R_2 V_{CC}}{R_1 + R_2}$$
 $V_{B1} = \frac{4.7k\Omega \times 20V}{4.7k\Omega + 18k\Omega} = 4,14V$

 V_E

$$V_E = V_B - V_{BE}$$
 $V_{E1} = 4.14V - 0.7V = 3.44V$

V_C

$$I_{C1} \cong I_{E1} = \frac{V_{E1}}{R_{E1}} = \frac{3.44V}{1K\Omega} = 3.44mA$$

$$V_{C1} = V_{CC} - I_{C1}R_{C1} \longrightarrow V_{C1} = 20V - (3.34mAx2.2k\Omega) = 12.43V$$

Amplificador mais próximo da saída

$$βR_E = 160 \times 1K Ω = 160 K Ω$$

$$10 R_2 = 10 \times 3.3 kΩ = 33 kΩ$$

 $\beta R_E \ge 10 R_2$

(o método aproximado por ser utilizado!)

 V_{B2}

$$V_{B2} = \frac{R_2 V_{CC}}{R_1 + R_2}$$
 $V_{B2} = \frac{3.3k\Omega \times 20V}{3.3k\Omega + 22k\Omega} = 2,61V$

 V_{E2}

$$V_E = V_B - V_{BE}$$
 $V_{E1} = 2.61V - 0.7V = 1.91V$

- b) As correntes I_{R} , I_{C} e I_{F} para cada transistor.

$$I_{C2} \cong I_{E2} = \frac{V_{E2}}{R_{E2}} = \frac{1,91V}{1.2K\Omega} = 1.59mA$$

 V_{c2}

$$V_{C2} = V_{CC} - I_{C2}R_{C2}$$
 \longrightarrow $V_{C1} = 20V - (1.59mAx2.2k\Omega)=16.5V$

Amplificador mais próximo da saída

$$βR_E = 160 \times 1KΩ = 160 KΩ$$
10 $R_2 = 10 \times 3.3 kΩ = 33 kΩ$

$$\beta R_E \ge 10 R_2$$

(o método aproximado por ser utilizado!)

l_{B1}

$$I_{B1} = \frac{I_{C1}}{\beta} = \frac{3.44mA}{160} = 21.50 \mu A$$

$$I_{B2} = \frac{I_{C2}}{\beta} = \frac{1.59mA}{90} = 17.67 \,\mu\text{A}$$

Ex. 46 (pg. 215)

Para o amplificador Darlington da Fig. 4.142 determine:

- a) O valor de β_D .
- b) A corrente de base de cada transistor.
- c) A corrente de coletor de cada transistor.
- d) As tensões V_{C1} , V_{C2} , V_{E1} e V_{E2} .

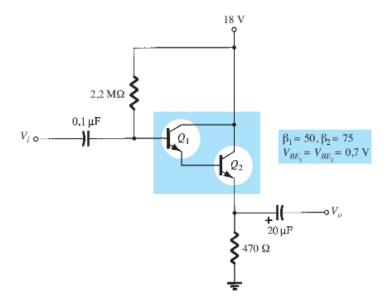
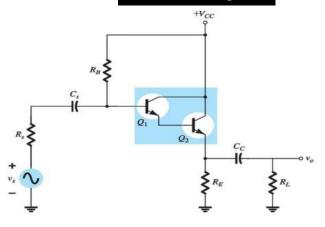


Fig. 4.142



Análise DC

$$\beta_D = \beta_1 \beta_2$$

$$I_{B_1} = \frac{V_{CC} - V_{BE_D}}{R_B + (\beta_D + 1)R_E}$$

$$I_{B2} = I_{E1} = (\beta + 1) I_{B1}$$

$$I_{C_2} \cong I_{E_2} = \beta_D I_{B_1}$$

$$V_{BE_D} = V_{BE_1} + V_{BE_2}$$

$$V_{E_2} = I_{E_2} R_E$$

$$V_{C_2} = V_{CC}$$

$$V_{CE_2} = V_{CC} - V_{E_2}$$

$$lacksquare$$
 a) eta_{D}

$$\beta_D = \beta_1 \beta_2 = 50 \ x \ 75 = 3750$$

b) I_{B1} e I_{B2}

$$I_{B_1} = \frac{V_{CC} - V_{BE_D}}{R_B + (\beta_D + 1)R_E}$$

$$I_{B1} = \frac{V_{CC} - V_{BE1} - V_{BE2}}{R_B + (\beta_D + 1)R_E} = \frac{18V - 0.7V - 0.7V}{2.2M\Omega + (3750 + 1)470\Omega}$$

$$I_{B1} = 4.19 \mu A$$

$$I_{B2} = I_{E1} = (\beta+1) I_{B1} \longrightarrow I_{B2} = (50+1)(4.19\mu\text{A}) = 213.69\mu\text{A}$$

$$I_{C1} = \beta_1 I_{B1} = 50 \text{ x} 4.19 \mu A = 0.21 mA$$

$$I_{C2} = \beta_2 I_{B2} = 75 \text{ } x213.69 \mu\text{A} = 16.03 \text{ } mA$$

$$V_{C1} = V_{C2} = 18V$$

$$V_{E2} = I_E R_E \cong I_{C2} R_E = 16.03 \text{ mA} \times 470 \Omega = 7.53 \text{V}$$

$$V_{E1} = V_{E2} + 0.7V = 7.53V + 0.7V = 8.23V$$

Ex. 65 (pg. 219)

Para o circuito da figura 4.118, determine:

- a) S (I_{co})
- b) $S(V_{BE})$
- c) $S(\beta)$
- d) Determine a variação em I_C se uma alteração nas condições de operação resultar em um aumento de I_{CO} de 0,2 μ A para 10 μ , em uma queda de tensão de V_{BE} 0,7V para 0,5V e em uma elevação de 25% em β .

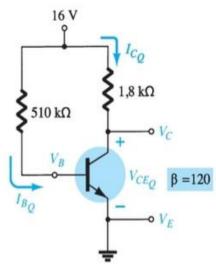
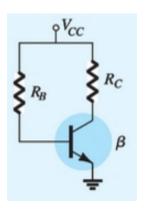


Fig. 4.118

Polarização Fixa



Fatores de Estabilidade S(I_{CO})

$$S(I_{CO}) \cong \beta$$

Fatores de Estabilidade S(V_{BE})

$$S(V_{BE}) \cong \frac{-\beta}{R_B}$$

Fatores de Estabilidade $S(\beta)$

$$S(\beta) = \frac{I_{C_1}}{\beta_1}$$

$$\Delta I_C = S(I_{CO})\Delta I_{CO} + S(V_{BE})\Delta V_{BE} + S(\beta)\Delta\beta$$

$$S(I_{CO}) = \beta = 120$$

b) S(V_{BE})

$$S(V_{BE}) \cong \frac{-\beta}{R_B}$$
 \longrightarrow $S(V_{BE}) = -\frac{120}{510K\Omega}\beta = -235x10^{-6}S$

c) S(β)

$$S(\beta) = \frac{I_{C_1}}{\beta_1}$$
 \longrightarrow $S(\beta) = \frac{3.6mA}{120} = 30 \times 10^{-6} A$

d) ΔI_C

$$\Delta I_C = S(I_{CO})\Delta I_{CO} + S(V_{BE})\Delta V_{BE} + S(\beta)\Delta\beta$$

 $\Delta I_{C} = (120)x(10\mu\text{A}-0.2\mu\text{A}) + (-235x10^{-6}Sx)(0.5\text{V} - 0.7\text{V}) + (30x10^{-6}A)(150 - 12)$

$$\triangle I_{C} = 2.12mA$$

Ex. 67 (pg. 219)

Para o circuito da figura 4.125, determine:

- a) $S(I_{CO})$
- b) $S(V_{BE})$
- c) $S(\beta)$
- d) Determine a variação líqueida em I_C se uma alteração nas condições de operação resultar em um aumento de I_{CO} de 0,2 μ A para 10 μ , em uma queda de tensão de V_{BE} 0,7V para 0,5V e em uma elevação de 25% em β .

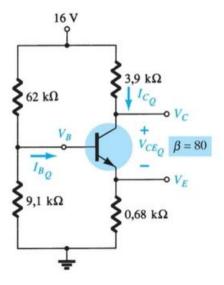
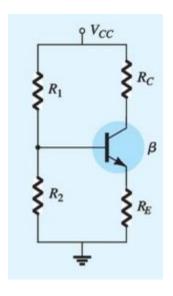


Fig. 4.125

Polarização por Divisor de Tensão



Fatores de Estabilidade S(I_{CO})

$$S(I_{CO}) \cong \frac{\beta(1 + R_{Th}/R_E)}{\beta + R_{Th}/R_E}$$

Fatores de Estabilidade S(V_{BE})

$$S(V_{BE}) = \frac{-\beta/R_E}{\beta + R_{Th}/R_E}$$

Fatores de Estabilidade $S(\beta)$

$$S(\beta) = \frac{I_{C_1}(1 + R_{Th}/R_E)}{\beta_1(\beta_2 + R_{Th}/R_E)}$$

$$\Delta I_C = S(I_{CO})\Delta I_{CO} + S(V_{BE})\Delta V_{BE} + S(\beta)\Delta\beta$$

a) S(I_{co})

$$S(I_{CO}) \cong \frac{\beta(1 + R_{Th}/R_E)}{\beta + R_{Th}/R_E}$$
 $S(I_{CO}) = -\frac{80(1 + 7.97k\Omega/0.68k\Omega)}{80 + 7.94k\Omega/0.68k\Omega} = 11.06$

b) S(V_{BE})

$$S(V_{BE}) = \frac{-\beta/R_E}{\beta + R_{Th}/R_E}$$
 $S(V_{CE}) = -\frac{80/0.68k\Omega}{80 + 7.94k\Omega/0.68k\Omega} = -1280 \times 10^{-6} S$

 $= c) S(\beta)$

$$S(\beta) = \frac{I_{C_1}(1 + R_{Th}/R_E)}{\beta_1(\beta_2 + R_{Th}/R_E)} \longrightarrow S(\beta) = -\frac{1.71mA(1 + 7.94k\Omega/0.68k\Omega)}{80(100 + 7.94k\Omega/0.68k\Omega)} = 2.43x10^{-6}A$$

d) Δl_C

$$\Delta I_C = S(I_{CO})\Delta I_{CO} + S(V_{BE})\Delta V_{BE} + S(\beta)\Delta\beta$$

 $\Delta I_C = (11.06)x(10\mu A-0.2\mu A) + (-1280x10^{-6}S)x(0.5V - 0.7V) + (2.43x10^{-6}A)(100 - 80)$ $\Delta I_C = 0.313mA$