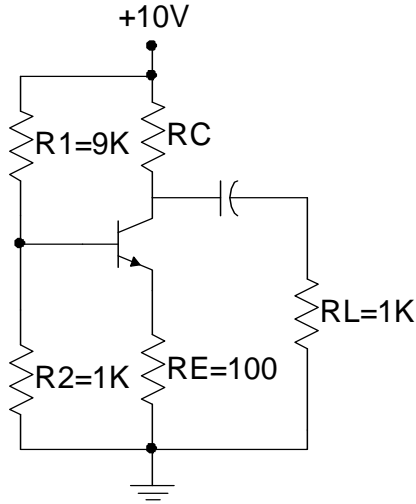


Problema 5

Hallar la RC para una máxima excursión de la tensión de salida.



$$VCE_{SAT} \approx 1V$$

$$\beta = 100$$

condición para máxima excursión:

$$ICQ \cdot RD = VCEQ - VCE_{SAT}$$

$$ICQ = \frac{VBB - 0,7V}{RE + \frac{RB}{hFE}}$$

$$VBB = VCC \cdot \frac{R2}{R1 + R2} = 1V$$

$$ICQ = 2,75mA$$

$$RB = R1 \parallel R2 = 900\Omega$$

$$RD = \frac{RL \cdot RC}{RC + RL}$$

$$VCEQ = VCC - ICQ \cdot (RC + RE)$$

$$ICQ \cdot \left(\frac{RL \cdot RC}{RC + RL} \right) = VCC - VCE_{SAT} - ICQ \cdot (RC + RE)$$

$$\left(\frac{RL \cdot RC}{RC + RL} \right) + (RC + RE) = \frac{VCC - VCE_{SAT}}{ICQ} = 3,27K\Omega$$

$$\frac{2RC \cdot RL + RC^2 + RC \cdot RE + RE \cdot RL}{RC + RL} = 3,27K\Omega$$

$$RC^2 + RC \cdot (2RL + RE - 3,27K) + (RE \cdot RL - RL \cdot 3,27K) = 0$$

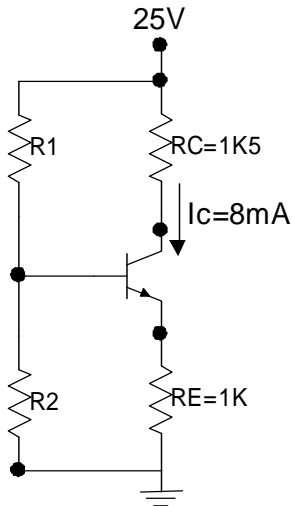
$$RC^2 - (1170) \cdot RC - 3,17 M\Omega = 0$$

resolviendo la cuadrática:

$$RC = 2459\Omega \cong 2,6K$$

Problema 6

Hallar R1 y R2 de modo que la ICQ no varíe más del 10% al variar hFE entre 20 y 60.
 $ICQ = 8mA$



$$20 \leq \beta \leq 60$$

$$ICQ = 8mA$$

$$\Delta ICQ = \pm 0,8mA$$

$$ICQ = \frac{V_{BB} - V_B}{RE + \frac{RB}{hFE}}$$

$$7,2mA \leq ICQ \leq 8,8mA$$

$$ICQ \cdot \frac{RB}{hFE} - V_{BB} = -V_B - RE \cdot ICQ$$

se plantea un sistema de 2 ecuaciones con V_{BB} y RB como incógnitas:

$$\begin{cases} V_{BB} - 3,8 \cdot 10^{-4} \cdot RB = 7,9 \\ V_{BB} - 1,4 \cdot 10^{-4} \cdot RB = 9,5 \end{cases}$$

resolviendo: $-2,4 \cdot 10^{-4} \cdot RB = -1,6$

$$RB = 6666\Omega$$

$$VBB = 9,5 + 1,4 \cdot 10^{-4} \cdot 6K6 = 10,4V$$

se deducen los valores $R1$ y $R2$:

$$VBB = VCC \cdot \frac{R2}{R1 + R2}$$

$$RB = \frac{R1 \cdot R2}{R1 + R2}$$

$$R1 \cdot VBB = VCC \cdot RB$$

$$R1 \cdot RB + R2 \cdot RB = R1 \cdot R2$$

$$R1 = \frac{VCC \cdot RB}{VBB} = 16K$$

$$R1 \cdot RB = R2 \cdot (R1 - RB)$$

$$R1 \cong 18K$$

$$R2 = \frac{R1 \cdot RB}{R1 - RB} = 11,4K$$

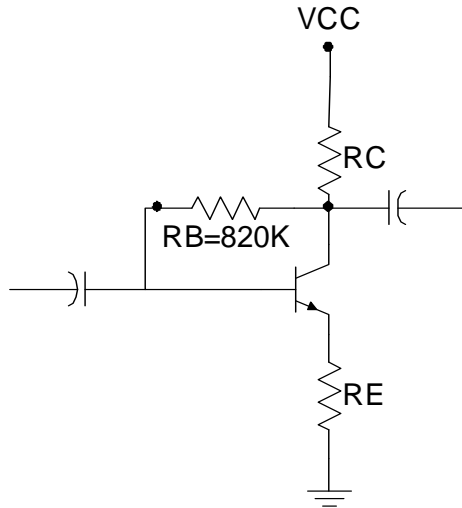
$$R2 \cong 12K$$

comprobación:

$$\left. \begin{array}{l} \beta = 60 \Rightarrow ICQ = 8,73mA \\ \beta = 20 \Rightarrow ICQ = 7,27mA \end{array} \right\} \text{ambos correctos}$$

Problema 7

Hallar la expresión aproximada de la corriente de colector.



Planteamos la 2ª Regla de Kirchoff en la malla de entrada:

$$0 = +VCC - (IC + IB) \cdot RC - IB \cdot RB - VBE - I \cdot RE$$

En la zona activa se cumple:

$$(I) \quad IB \cong \frac{IC}{\beta_F}$$

$$\beta_F = hFE$$

$$IC \cong \alpha_F \cdot IE$$

$$\alpha_F \rightarrow 1 \quad (\text{en transistores modernos})$$

$$\Rightarrow IC \cong IE \quad (II)$$

Reemplazando:

$$VCC = IC \cdot RC + \frac{IC}{hFE} \cdot RC + \frac{IC}{hFE} \cdot RB + IC \cdot RE + \frac{IC}{hFE} \cdot RE + VBE$$

$$IC = \frac{VCC - VBE}{(RC + RE) \cdot \left(1 + \frac{1}{hFE}\right) + \frac{RB}{hFE}}$$

$$IC \cong \frac{VCC - VBE}{(RC + RE) + \frac{RB}{hFE}}$$

ya que: $hFE \gg 1$

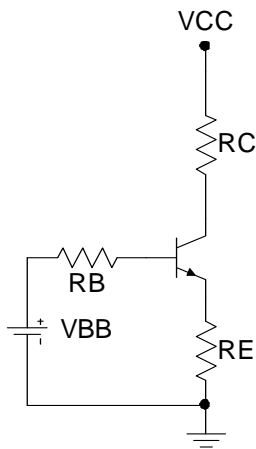
VBE puede estimarse en $0,7V$ para transistores de silicio.

$RC + RE \gg \frac{RB}{hFE}$, garantiza que “ IC ” sea prácticamente independiente del hFE del transistor.

Problema 8

Hallar la expresión exacta de la corriente de colector:

$$IC = f(VBE, ICBO, hFE)$$



siendo:

$$(I) \quad IC = \beta \cdot IB + (1 + \beta) \cdot IC_{BO} \quad \text{para zona activa}$$

$$(II) \quad VBB - IB \cdot RB - VBE - IE \cdot RE = 0$$

de (I):

$$IB = \frac{IC}{\beta} - \left(\frac{1 + \beta}{\beta} \right) \cdot IC_{BO} \quad (a)$$

como $IE = IC + IB$, en (II):

$$VBB - IB \cdot RB - VBE - IB \cdot RE - IC \cdot RE = 0$$

de (II):

$$I_B = \frac{V_{BB} - V_{BE} - I_C \cdot R_E}{R_B + R_E} \quad (\mathbf{b})$$

igualando (a) y (b):

$$\frac{I_C}{\beta} - \left(\frac{1+\beta}{\beta}\right) \cdot I_{C_{BO}} = \frac{V_{BB} - V_{BE} - I_C \cdot R_E}{R_B + R_E}$$

$$I_C \cdot \left(\frac{1}{\beta} + \frac{R_E}{R_E + R_B}\right) = \frac{V_{BB} - V_{BE}}{R_E + R_B} + \left(\frac{1+\beta}{\beta}\right) \cdot I_{C_{BO}}$$

$$I_C = \frac{V_{BB} + V_{BE}}{\frac{R_E + R_B}{\beta} + R_E} + \frac{(1+\beta) \cdot I_{C_{BO}}}{1 + \frac{R_E \cdot \beta}{R_E + R_B}}$$

$$I_C = \frac{V_{BB} - V_{BE}}{\frac{R_B}{\beta} + R_E \cdot \left(1 + \frac{1}{\beta}\right)} + \frac{(R_E + R_B) \cdot I_{C_{BO}}}{R_E + \frac{R_B}{(1+\beta)}}$$

si $\beta \gg 1$; $I_{C_{BO}}$ es despreciable:

$$I_C \cong \frac{V_{BB} - V_{BE}}{R_E + \frac{R_B}{\beta}}$$

cabe aclarar que V_{BE} e $I_{C_{BO}}$ son función de la temperatura:

$$I_{C_{BO2}} = I_{C_{BO1}} \cdot 2^{\left(\frac{T_2 - T_1}{10}\right)}$$

$$-2 > \Delta V_{BE} > -2,5 \left[\frac{mV}{^\circ C} \right]$$