#### ELECTRONICA APLICADA I

Profesor Titular Dr Ing. Guillermo Riva Profesor Adjunto Ing. Martín Guido

#### ESTABILIDAD DE LA POLARIZACION

Contenido:

Introducción.

Variaciones del punto Q debidas a las variaciones del β.

Efecto de la temperatura sobre el punto de reposo.

Análisis de los factores de estabilidad.

#### ESTABILIDAD DE LA POLARIZACION

#### Introducción

Parámetros que pueden producir variación del punto Q.

#### Internos

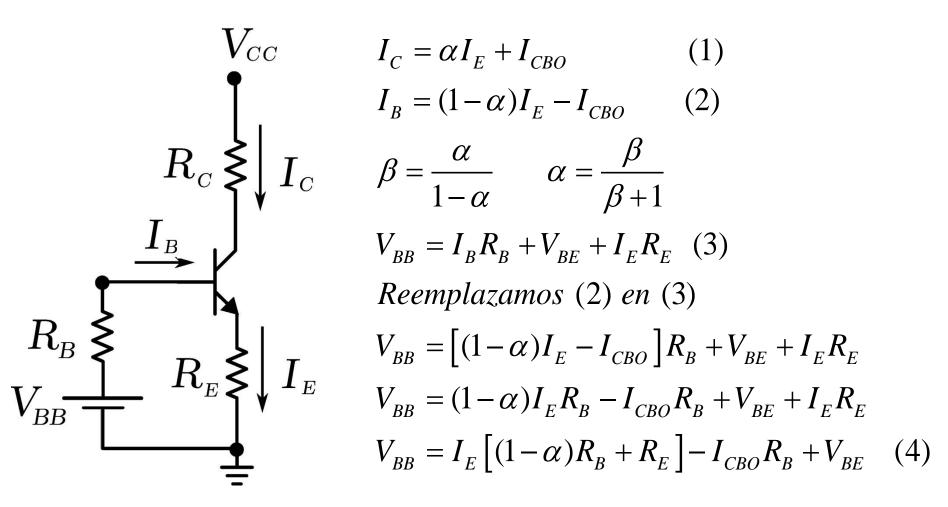
- 1.- Variación del β de un transistor a otro siendo del mismo modelo.
  Variación del β debido a la temperatura (incremento del β con el aumento temperatura).
- 2.-Variación de la  $I_{CB0}$  debido a su dependencia con la temperatura (aumenta la corriente con el incremento de la temperatura).
- 3.- Variación de la  $V_{BEQ}$  debido a su dependencia con la temperatura (disminuye la tensión con el incremento de la temperatura).

#### **Externos**

- 4.- Variación de  $V_{CC}$  debida a una mala regulación de la fuente.
- 5.- Variación del valor de los resistores del circuito debido a la tolerancia adoptada y a la temperatura.

#### Estabilidad de la Polarización

Variación del punto Q debido a variaciones del  $\beta$ .



2025

De (1) despejamos  $I_E$ 

$$I_E = \frac{I_C - I_{CBO}}{\alpha} \qquad (5)$$

Reemplazamos (5) en (4) y ordenamos

$$V_{BB} - V_{BE} = \left(\frac{I_C - I_{CBO}}{\alpha}\right) \left[\left(1 - \alpha\right)R_B + R_E\right] - I_{CBO}R_B$$

$$V_{BB} - V_{BE} = \left(\frac{I_C}{\alpha} - \frac{I_{CBO}}{\alpha}\right) \left[ (1 - \alpha)R_B + R_E \right] - I_{CBO}R_B$$

$$V_{BB} - V_{BE} = \frac{I_C}{\alpha} \left[ (1 - \alpha) R_B + R_E \right] - \frac{I_{CBO}}{\alpha} \left[ (1 - \alpha) R_B + R_E \right] - I_{CBO} R_B$$

$$V_{BB} - V_{BE} = \frac{I_C}{\alpha} \left[ (1 - \alpha) R_B + R_E \right] - \frac{I_{CBO}}{\alpha} \left[ (1 - \alpha) R_B + R_E \right] - \frac{I_{CBO}}{\alpha} \times \alpha R_B$$

$$V_{BB} - V_{BE} = \frac{I_C}{\alpha} \left[ (1 - \alpha) R_B + R_E \right] - \frac{I_{CBO}}{\alpha} \left[ (1 - \alpha) R_B + R_E + \alpha R_B \right]$$

2025

$$\begin{split} V_{BB} - V_{BE} &= \frac{I_{C}}{\alpha} \Big[ \big( 1 - \alpha \big) R_{B} + R_{E} \Big] - \frac{I_{CBO}}{\alpha} \Big[ + R_{B} - \mathscr{A} R_{B} + R_{E} + \mathscr{A} R_{B} \Big] \\ V_{BB} - V_{BE} &= \frac{I_{C}}{\alpha} \Big[ \big( 1 - \alpha \big) R_{B} + R_{E} \Big] - \frac{I_{CBO}}{\alpha} \Big[ R_{E} + R_{B} \Big] \\ V_{BB} - V_{BE} + \frac{I_{CBO}}{\alpha} \Big[ R_{E} + R_{B} \Big] &= \frac{I_{C}}{\alpha} \Big[ \big( 1 - \alpha \big) R_{B} + R_{E} \Big] \\ \alpha \big( V_{BB} - V_{BE} \big) + I_{CBO} \Big[ R_{E} + R_{B} \Big] &= I_{C} \Big[ \big( 1 - \alpha \big) R_{B} + R_{E} \Big] \\ I_{CQ} &= \frac{\alpha \Big[ V_{BB} - V_{BE} \Big] + I_{CBO} \Big[ R_{E} + R_{B} \Big]}{\big( 1 - \alpha \big) R_{B} + R_{E}} &= \frac{\frac{\beta}{\beta + 1} \Big[ V_{BB} - V_{BE} \Big] + I_{CBO} \Big[ R_{E} + R_{B} \Big]}{\Big( 1 - \frac{\beta}{\beta + 1} \Big) R_{B} + R_{E}} \\ I_{CQ} &= \frac{\frac{\beta}{\beta + 1} \Big[ V_{BB} - V_{BE} \Big] + I_{CBO} \Big[ R_{E} + R_{B} \Big]}{\Big( \frac{\beta + 1 - \beta}{\beta + 1} \Big) R_{B} + R_{E}} &= \frac{\frac{\beta}{\beta + 1} \Big[ V_{BB} - V_{BE} \Big] + I_{CBO} \Big[ R_{E} + R_{B} \Big]}{\Big( \frac{1}{\beta + 1} \Big) R_{B} + R_{E}} \end{aligned}$$

$$I_{CQ} = \frac{\frac{\beta}{\beta + 1} \left[ V_{BB} - V_{BE} \right] + I_{CBO} \left[ R_E + R_B \right]}{R_E + \frac{R_B}{\beta + 1}}$$

*Como*  $\beta \gg 1$ 

$$I_{CQ} = \frac{\left[V_{BB} - V_{BE}\right] + I_{CBO}\left[R_E + R_B\right]}{R_E + \frac{R_B}{\beta}} \qquad ecuacion \ general$$

Si hacemos  $R_E \gg \frac{R_B}{\beta}$ 

$$I_{CQ} = \frac{V_{BB} - V_{BE}}{R_E} + I_{CBO} \left( 1 + \frac{R_B}{R_E} \right)$$
 (6)

Como  $I_{CBO} \cong 0$  (aproximadamente 1  $\mu$ A para el Silicio)

$$I_{CQ} = \frac{V_{BB} - V_{BE}}{R_{E}}$$
 (observamos que  $I_{CQ}$  no depende del  $\beta$ )

De la ecuacion general

$$I_{CQ} = \frac{\left[V_{BB} - V_{BE}\right] + I_{CBO}\left[R_E + R_B\right]}{R_E + \frac{R_B}{\beta}}$$

Efecto de la temperatura sobre el punto de reposo.

$$I_{CQ} = f(\underbrace{V_{BE}, I_{CBO}, \beta}_{Son f(T)}, \dots)$$

$$\Delta V_{BE} = V_{BE2} - V_{BE1} = -k(T_2 - T_1) = -k\Delta T$$
 donde  $k = 2.5 \text{ mV/o}_{C}$ 

donde 
$$k = 2.5 \text{ mV/}_{\circ} C$$

$$I_{CBO(2)} = I_{CBO(1)}e^{K\Delta T}$$
 
$$donde\ K = 0.07\ \text{\%}_{C}$$
 
$$\Delta I_{CBO} = I_{CBO(2)} - I_{CBO(1)} = I_{CBO(1)}e^{K\Delta T} - I_{CBO(1)} = I_{CBO(1)}(e^{K\Delta T} - 1)$$

## Estabilidad de la Polarización (Cont.) Análisis de los Factores de Estabilidad

$$\frac{\Delta I_{CQ}}{\Delta T} = \frac{\Delta I_{CQ}}{\Delta V_{BE}} \times \frac{\Delta V_{BE}}{\Delta T} + \frac{\Delta I_{CQ}}{\Delta I_{CBO}} \times \frac{\Delta I_{CBO}}{\Delta T} + \frac{\Delta I_{CQ}}{\Delta \beta} \times \frac{\Delta \beta}{\Delta T} \quad \begin{cases} Sale \ de \ aplicar \ la \ regla \\ de \ la \ cadena \ por \ analisis \\ differencial. \end{cases}$$

$$\Delta I_{CQ} = \frac{\Delta I_{CQ}}{\Delta V_{BE}} \times \Delta V_{BE} + \frac{\Delta I_{CQ}}{\Delta I_{CBO}} \times \Delta I_{CBO} + \frac{\Delta I_{CQ}}{\Delta \beta} \times \Delta \beta$$

Si tenemos  $\Delta T$ ; calculamos  $\Delta V_{BE}$ ,  $\Delta I_{CBO}$  y  $\Delta \beta$ 

Factores de estabilidad :

$$S_{V} = \frac{\Delta I_{CQ}}{\Delta V_{RF}}$$
  $S_{I} = \frac{\Delta I_{CQ}}{\Delta I_{CRQ}}$   $S_{\beta} = \frac{\Delta I_{CQ}}{\Delta \beta}$ 

Entonces:

$$\Delta I_{CQ} = S_V \Delta V_{BE} + S_I \Delta I_{CBO} + S_{\beta} \Delta \beta$$

Partiendo de (6): 
$$I_{CQ} = \frac{V_{BB} - V_{BE}}{R_E} + I_{CBO} \left( 1 + \frac{R_B}{R_E} \right)$$

$$S_V = \frac{\Delta I_{CQ}}{\Delta V_{BE}} \approx \frac{\partial I_{CQ}}{\partial V_{BE}} = -\frac{1}{R_E}$$

 $S_V = \frac{\Delta I_{CQ}}{\Delta V_{DE}} \approx \frac{\partial I_{CQ}}{\partial V_{DE}} = -\frac{1}{R_E}$  (Si los incrementos de las variables independientes

$$S_I = \frac{\Delta I_{CQ}}{\Delta I_{CBO}} \approx \frac{\partial I_{CQ}}{\partial I_{CBO}} = 1 + \frac{R_B}{R_E}$$

 $S_I = \frac{\Delta I_{CQ}}{\Delta I_{CBO}} \approx \frac{\partial I_{CQ}}{\partial I_{CBO}} = 1 + \frac{R_B}{R_E}$   $V_{BE}, I_{CBO}$  son pequeñas podemos calcular la derivada)

$$\Delta I_{CQ} = -\frac{1}{R_E} \left( -k\Delta T \right) + \left( 1 + \frac{R_B}{R_E} \right) I_{CBO(1)} \left( e^{K\Delta T} - 1 \right) + \dots$$

$$\Delta I_{CQ} = \frac{k\Delta T}{R_E} + \left(1 + \frac{R_B}{R_E}\right) I_{CBO(1)} \left(e^{K\Delta T} - 1\right) + \dots$$

$$S_{\beta} = \frac{\Delta I_{CQ}}{\Delta \beta}$$

(como las variaciones del  $\beta$  son grandes se debe calcular el

incremento real)

$$I_{CQ} = \frac{\alpha \left[ V_{BB} - V_{BE} \right]}{\left( 1 - \alpha \right) R_B + R_E} \quad (Ver \ p\'agina \ 5 \ en \ la \ que \ se \ desprecia \ I_{CB0})$$

$$Como \ \alpha = \frac{\beta}{\beta + 1}$$

$$I_{CQ} = \frac{\beta(V_{BB} - V_{BE})}{(\beta + 1)(1 - \alpha)R_B + (\beta + 1)R_E}$$

$$Como \ \alpha = \frac{\beta}{\beta + 1} \quad \Rightarrow \quad \beta + 1 = \frac{\beta}{\alpha}$$

$$Como \ \beta = \frac{\alpha}{1-\alpha} \quad \Rightarrow \quad 1-\alpha = \frac{\alpha}{\beta}$$

Entonces 
$$(\beta+1)(1-\alpha) = \frac{\beta}{\alpha} \frac{\alpha}{\beta} = 1$$

$$I_{CQ} = \frac{\beta(V_{BB} - V_{BE})}{R_B + (\beta + 1)R_E} \quad (apartir de esta ecuación calcularemos la \frac{\Delta I_{CQ}}{\Delta \beta})$$

 $\beta_1$ : es el  $\beta$  inicial a temperatura  $T_1$  y  $\beta_2$ : es el  $\beta$  final a temperatura  $T_2$ )

$$\begin{split} I_{CQ1} &= \frac{\beta_{1}(V_{BB} - V_{BE})}{R_{B} + (\beta_{1} + 1)R_{E}} \qquad I_{CQ2} = \frac{\beta_{2}(V_{BB} - V_{BE})}{R_{B} + (\beta_{2} + 1)R_{E}} \\ &\frac{I_{CQ2}}{I_{CQ1}} = \frac{\frac{\beta_{2}(V_{BB} - V_{BE})}{R_{B} + (\beta_{2} + 1)R_{E}}}{\frac{\beta_{1}(V_{BB} - V_{BE})}{R_{B} + (\beta_{1} + 1)R_{E}}} = \frac{\beta_{2}(V_{BB} - V_{BE})}{R_{B} + (\beta_{2} + 1)R_{E}} \times \frac{R_{B} + (\beta_{1} + 1)R_{E}}{\beta_{1}(V_{BB} - V_{BE})} \\ &\frac{I_{CQ2}}{I_{CQ1}} = \frac{\beta_{2}\left[R_{B} + (\beta_{1} + 1)R_{E}\right]}{\beta_{1}\left[R_{B} + (\beta_{2} + 1)R_{E}\right]} \\ &\frac{\Delta I_{CQ}}{I_{CQ1}} = \frac{I_{CQ2} - I_{CQ1}}{I_{CQ1}} = \frac{I_{CQ2}}{I_{CQ1}} - 1 \end{split}$$

$$\begin{split} &\frac{\Delta I_{CQ}}{I_{CQ1}} = \frac{\beta_2}{\beta_1} \frac{\left[R_B + (\beta_1 + 1)R_E\right]}{\left[R_B + (\beta_2 + 1)R_E\right]} - 1 \\ &\frac{\Delta I_{CQ}}{I_{CQ1}} = \frac{\beta_2 \left[R_B + (\beta_1 + 1)R_E\right] - \beta_1 \left[R_B + (\beta_2 + 1)R_E\right]}{\beta_1 \left[R_B + (\beta_2 + 1)R_E\right]} \\ &\frac{\Delta I_{CQ}}{I_{CQ1}} = \frac{\beta_2 R_B + \beta_2 \beta_1 R_E + \beta_2 R_E - \beta_1 R_B - \beta_1 \beta_2 R_E - \beta_1 R_E}{\beta_1 \left[R_B + (\beta_2 + 1)R_E\right]} = \frac{\beta_2 R_B + \beta_2 R_E - \beta_1 R_B - \beta_1 R_E}{\beta_1 \left[R_B + (\beta_2 + 1)R_E\right]} \\ &\frac{\Delta I_{CQ}}{I_{CQ1}} = \frac{R_B (\beta_2 - \beta_1) + R_E (\beta_2 - \beta_1)}{\beta_1 \left[R_B + (\beta_2 + 1)R_E\right]} = \frac{R_B \Delta \beta + R_E \Delta \beta}{\beta_1 \left[R_B + (\beta_2 + 1)R_E\right]} = \frac{\Delta \beta (R_B + R_E)}{\beta_1 \left[R_B + (\beta_2 + 1)R_E\right]} \\ S_\beta = \frac{\Delta I_{CQ}}{\Delta \beta} = \frac{I_{CQ1} (R_B + R_E)}{\beta_1 \left[R_B + (\beta_2 + 1)R_E\right]} \end{split}$$

**Finalmente** 

$$\Delta I_{CQ} = S_V \Delta V_{BE} + S_I \Delta I_{CBO} + S_{\beta} \Delta \beta + \dots$$

$$\Delta I_{CQ} = \left(-\frac{1}{R_E}\right) \Delta V_{BE} + \left(1 + \frac{R_B}{R_E}\right) \Delta I_{CBO} + \frac{I_{CQ1}(R_B + R_E)}{\beta_1 \left[R_B + (\beta_2 + 1)R_E\right]} \Delta \beta + \dots$$

# Bibliografía

- Circuitos Electrónicos Discretos e Integrados,
  Donald L. Schilling-Charles Belove.
- Dispositivos Electrónicos, Thomas L. Floyd.
- Electrónica: Teoría de Circuitos y Dispositivos Electrónicos,
  - Robert L. Boylestad-Louis Nashelsky.
- 1100 Problemas de Electrónica Resueltos.
  Ing Alberto Muhana.
- Electrónica Integrada.
  Jacob Millman-Christos Halkias
- Circuitos Microelectronicos.
  Rashid