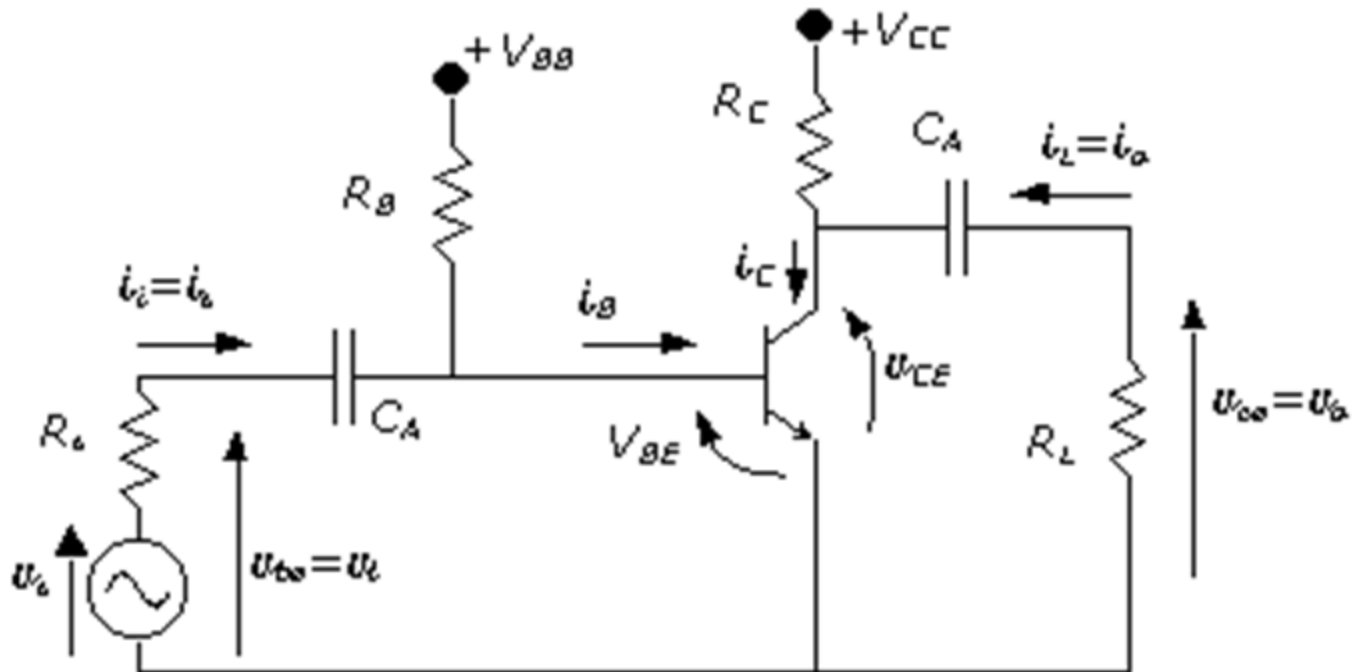
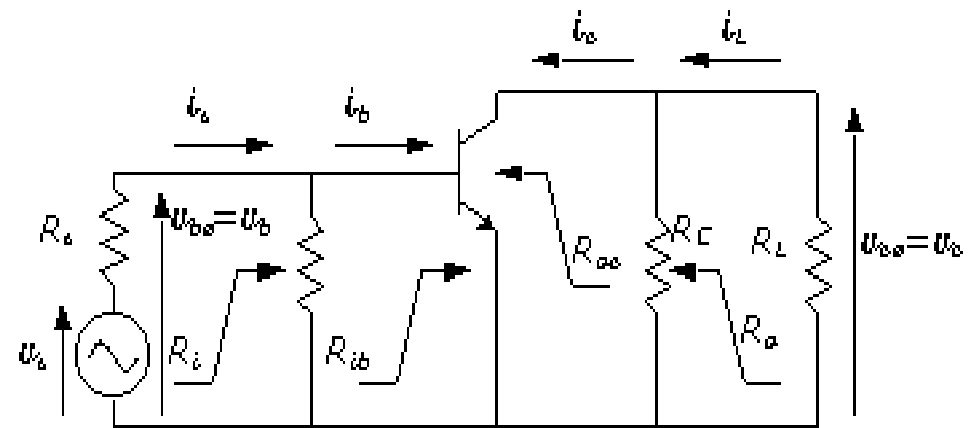
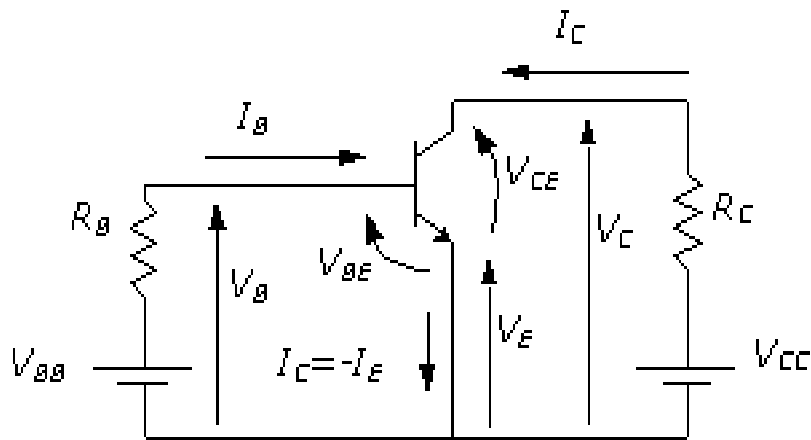




AM06US

Amplificador básico





Continua o reposo (Q)

Señal a **frecuencias medias**

$$I_B = \frac{V_{BB} - V_{BE}}{R_B} = I_{BQ} \text{ malla de ent.}$$

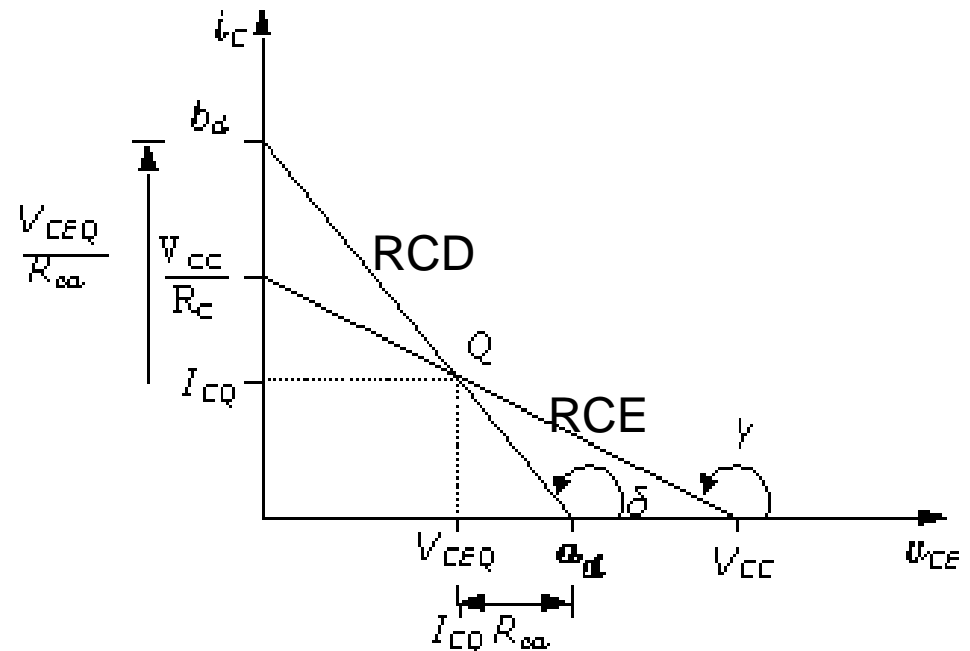
$$I_{CQ} = \beta_F I_{BQ} \text{ válida en MAD}$$

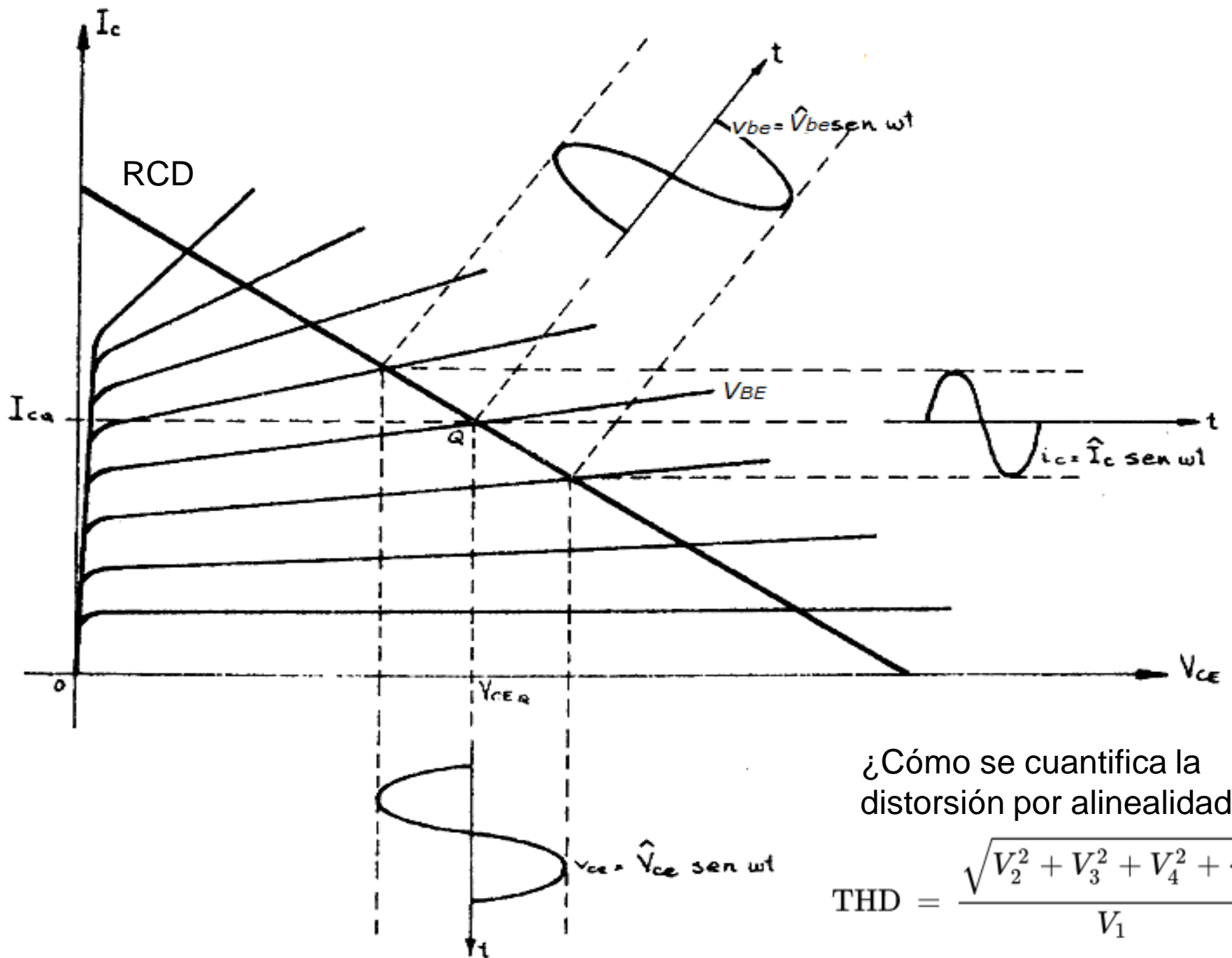
$$V_{CEQ} = V_{CC} - I_{CQ} R_C \text{ malla de salida}$$

$$V_{CEQ} > 0$$

¿Y si no es > 0? Se debe partir de otro modo de funcionamiento.

Con origen en Q: $\Delta V_{CE} = -\Delta i_C \cdot R_{ca}$

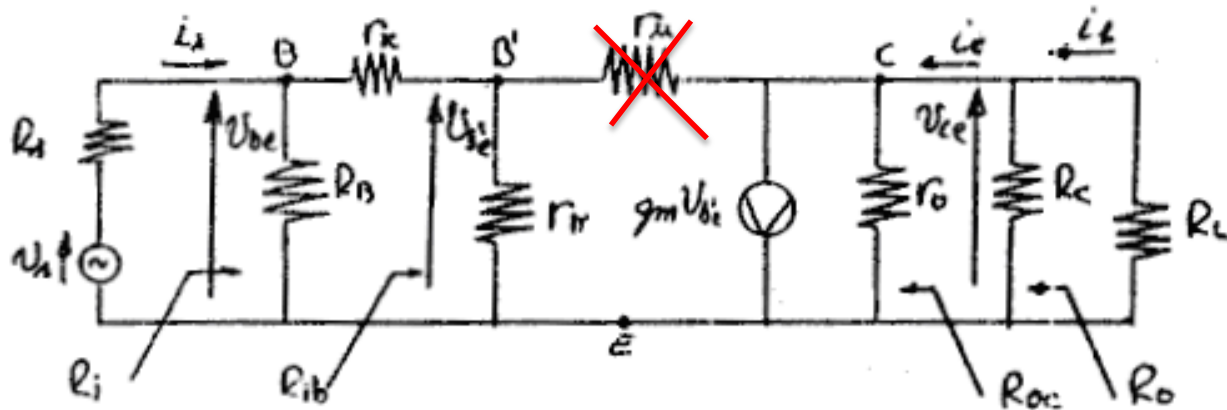
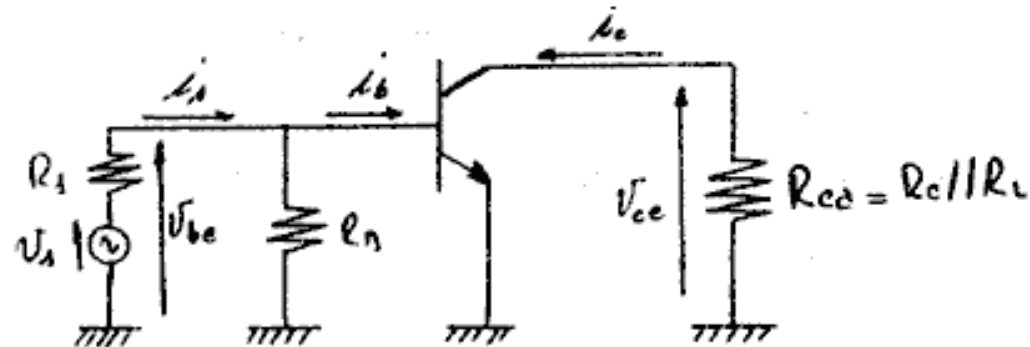
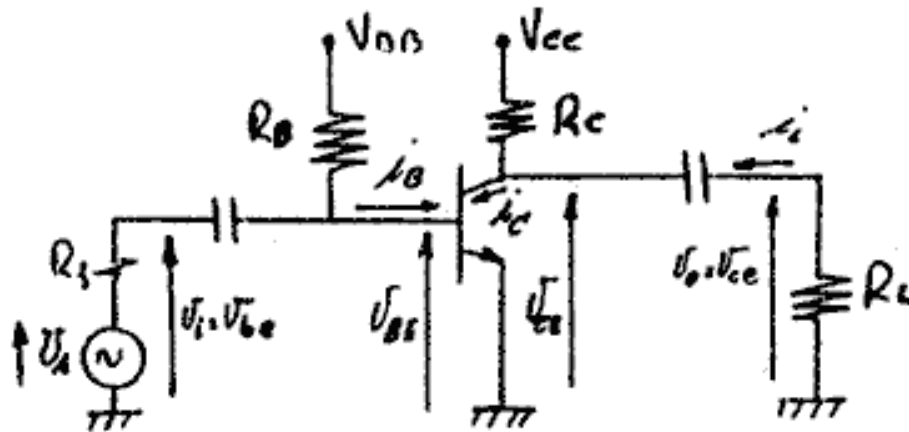


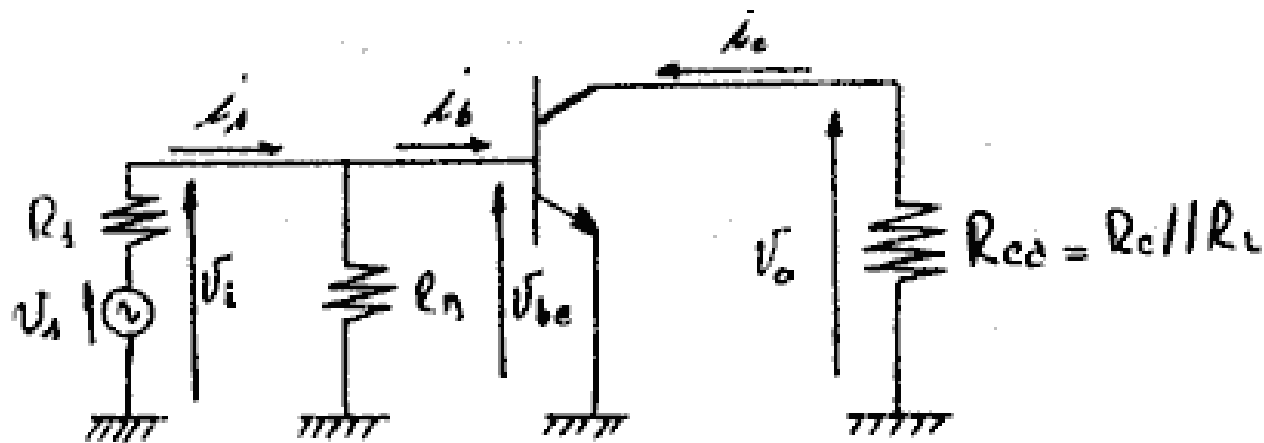


¿Cómo se cuantifica la distorsión por alinealidad?

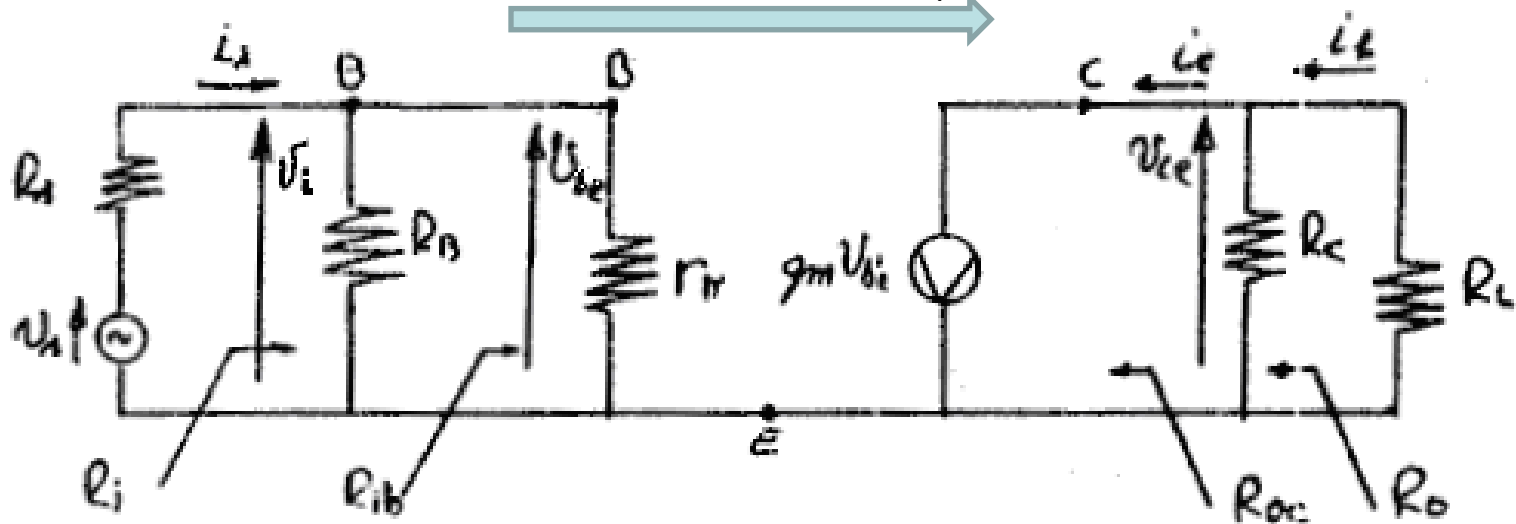
$$THD = \frac{\sqrt{V_2^2 + V_3^2 + V_4^2 + \dots}}{V_1}$$

Análisis en pequeña señal a frecuencias medias





modelo simplificado (unilateral)

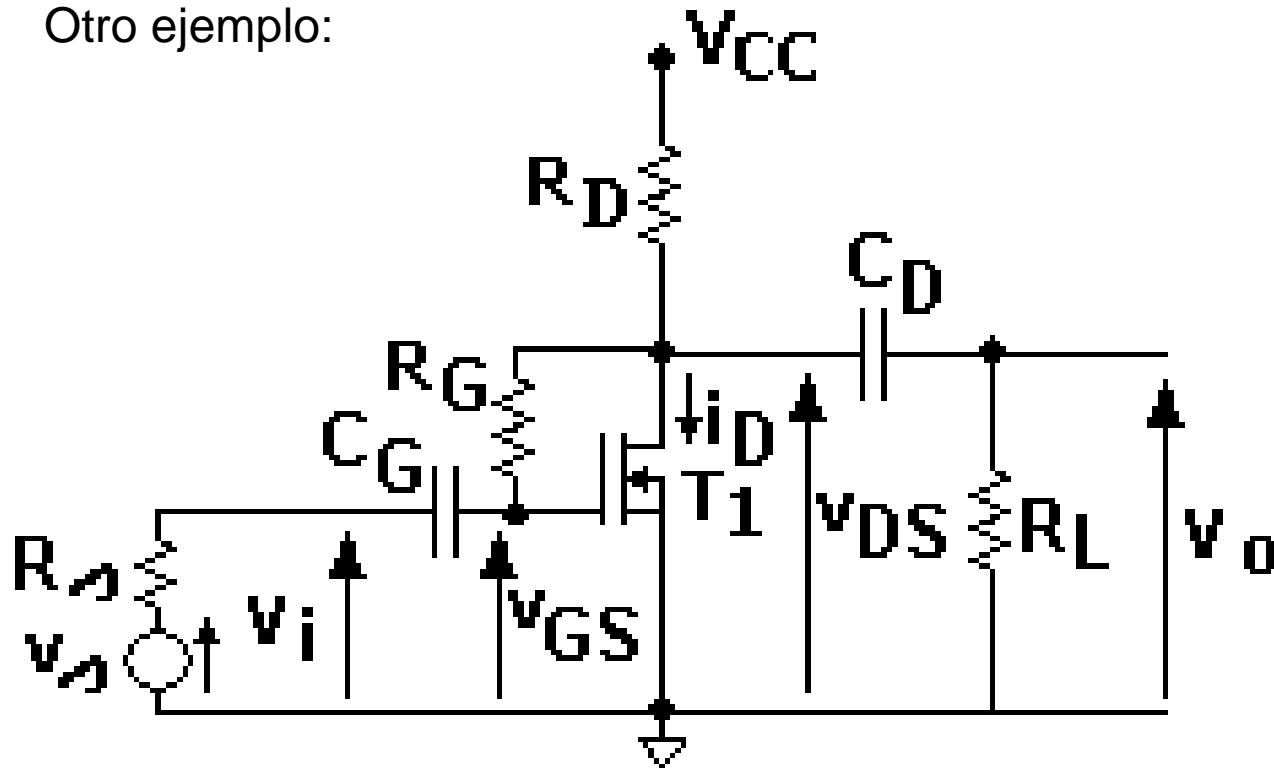


Análisis **por inspección**: aplicar herramientas de reducción sin usar explícitamente el modelo.

$$\frac{v_o}{v_i} = - \frac{i_c R_{ca}}{v_{be}} = - g_m R_{ca} = A_v$$



Otro ejemplo:



$$V_{CC} = +24 \text{ V}$$

$$R_D = 5 \text{ K}\Omega$$

$$R_G = 1 \text{ M}\Omega$$

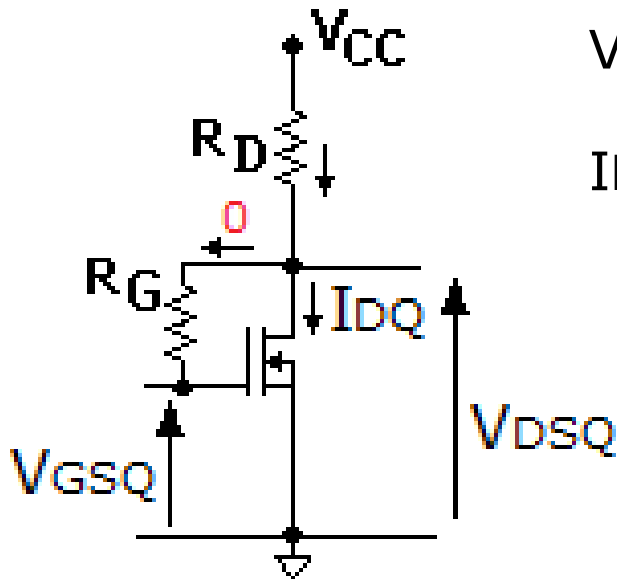
$$R_s = 1 \text{ K}\Omega$$

$$R_L = 50 \text{ K}\Omega$$

$$V_{To} = 3 \text{ V}$$

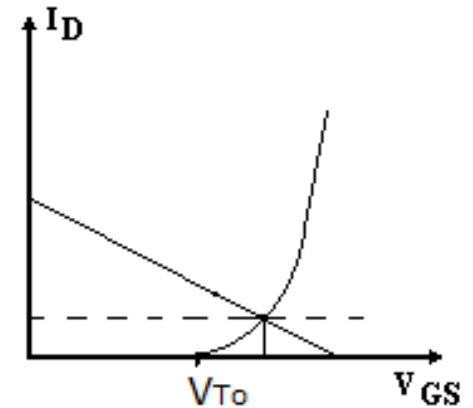
$$K = 4 \text{ mA/V}^2$$

Circuito de continua (Q):



$$V_{CC} - I_{DQ} R_D - V_{GSQ} = 0$$

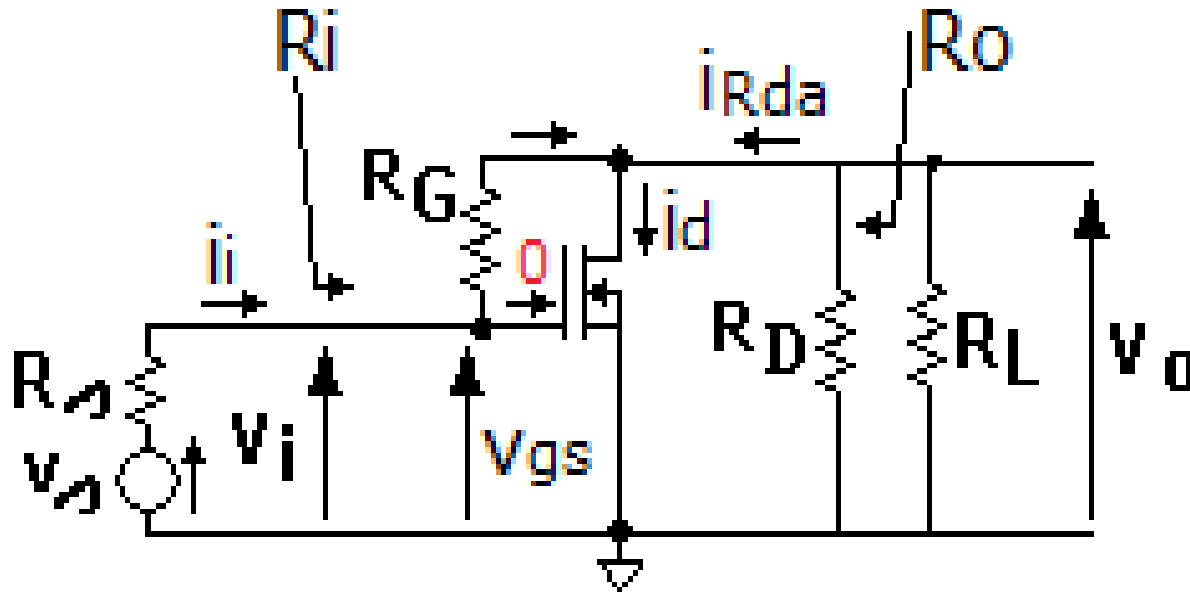
$$I_{DQ} = K (V_{GSQ} - V_{T0})^2$$



$$V_{GSQ} = 4 \text{ V} ; I_{DQ} = 4 \text{ mA}$$

$$V_{DSQ} = 4 \text{ V} > V_{DSE} = 1 \text{ V} \rightarrow \text{zona de control de potencia}$$

Circuito de señal:



$$i_{Rda} = -v_o / (R_D // R_L)$$

$$i_i = (v_i - v_o) / R_G$$

$$\text{Si: } |A_v| \gg 1 \rightarrow v_o \gg v_i$$

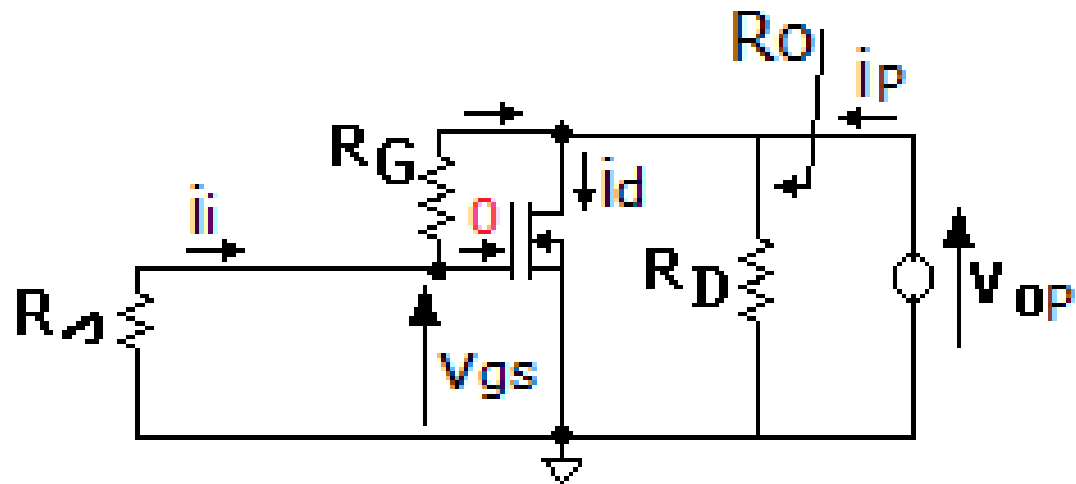
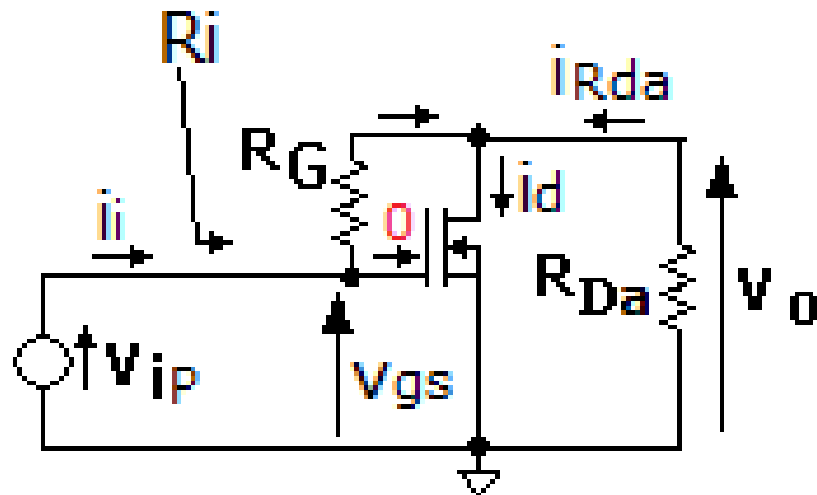
$$\text{Entonces: } i_{Rda} \cong i_d$$

$$v_o \cong -i_d (R_D // R_L) = -g_m v_{gs} (R_D // R_L) \rightarrow A_v = v_o / v_i = -g_m (R_D // R_L)$$

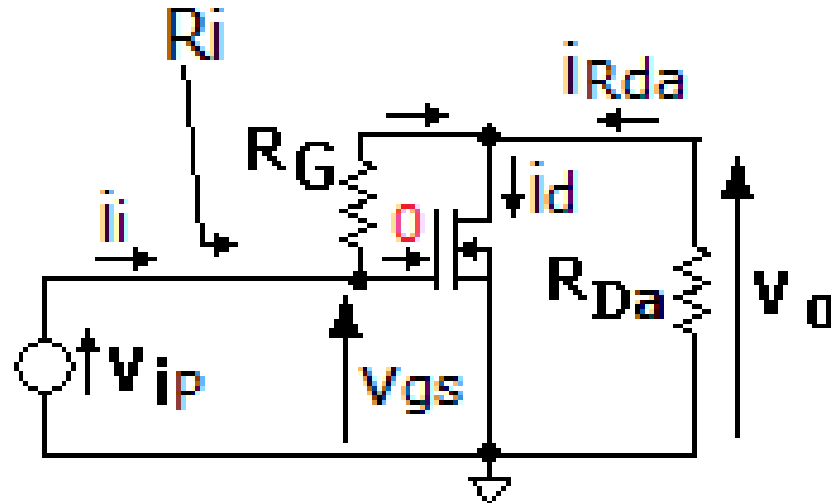
$$= -2 \text{ mA/V } (5 \text{ k}\Omega // 50 \text{ k}\Omega) \cong -10$$

Bajo estas condiciones, R_G no influye en A_v

¿Cómo influye R_G en R_i y R_o ?:



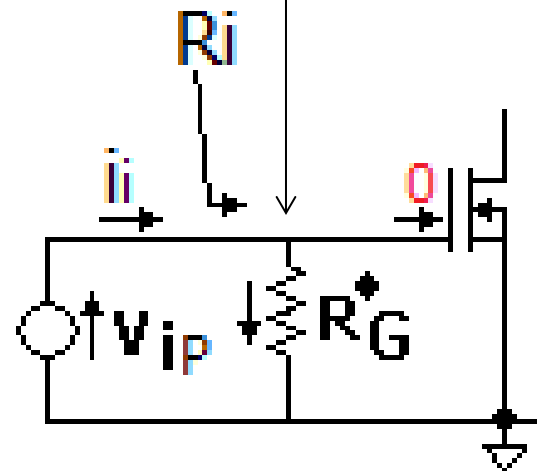
Veamos R_i :



$$i_i = (v_i - v_o) / R_G = \cancel{(v_i - A_v v_i)} / R_G \cong \frac{v_i}{(R_G / |A_v|)}$$

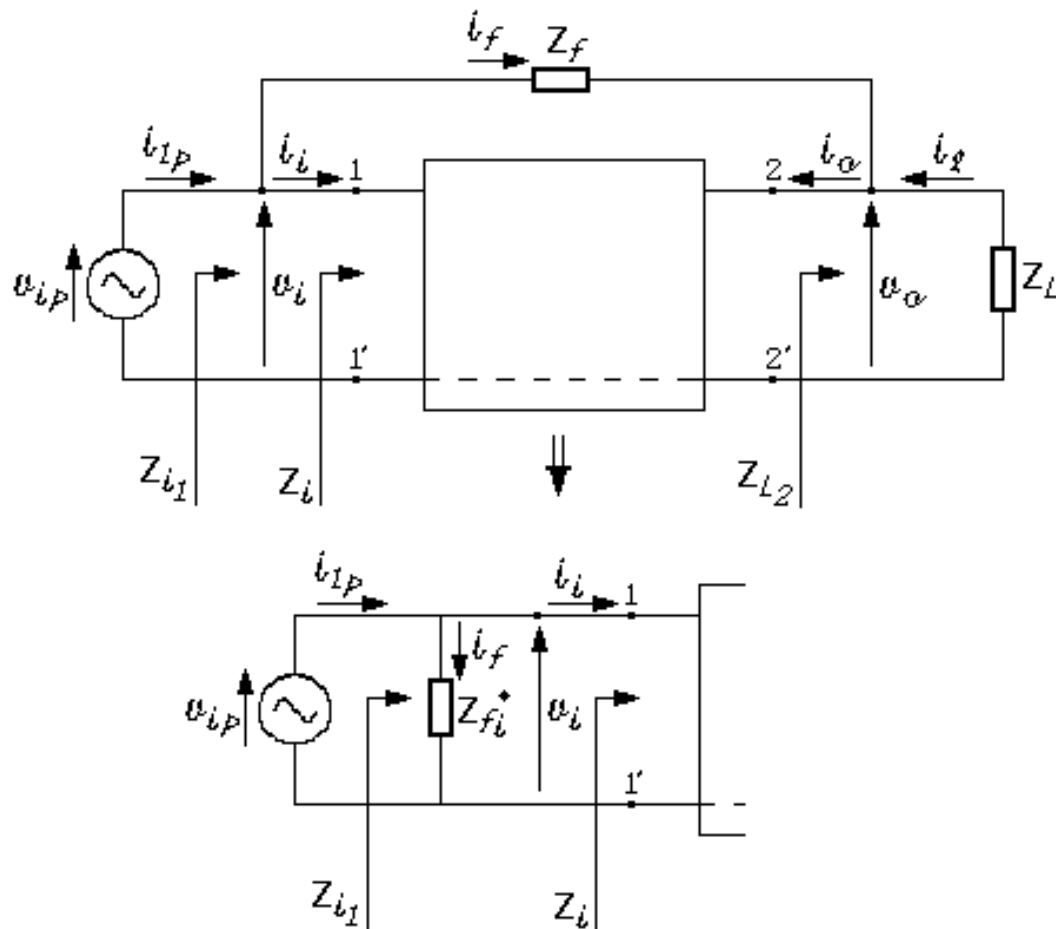
$$\rightarrow R_i \cong 100 \text{ K}\Omega$$

Reflexión por relación de V



Sin simplificaciones:
 $R_G^* = R_G / (1 - A_v)$

Generalicemos:



Con $|A_v| \gg 1$ y $A_v < 0$

Si $Z_f = R \rightarrow Z_{f^*} \cong R / |A_v|$

Si $Z_f \rightarrow L \rightarrow Z_{f^*} \cong j\omega L / |A_v|$

Si $Z_f \rightarrow C \rightarrow Z_{f^*} \cong 1 / j\omega C |A_v|$

Con $|A_v| \gg 1$ y $A_v > 0$

Si $Z_f = R \rightarrow Z_{f^*} \cong -R / |A_v|$

¿es posible?

Con $A_v \cong 1$

$Z_{f^*} \rightarrow \infty$

Recordar que sin simplificaciones:

$$Z_{f^*} = Z_f / (1 - A_v)$$