

**2<sup>do</sup> Parcial de Electrónica 2**  
**23/11/2009**

Resolver cada problema en hojas separadas.

Duración de la prueba: 3 horas 30 minutos.

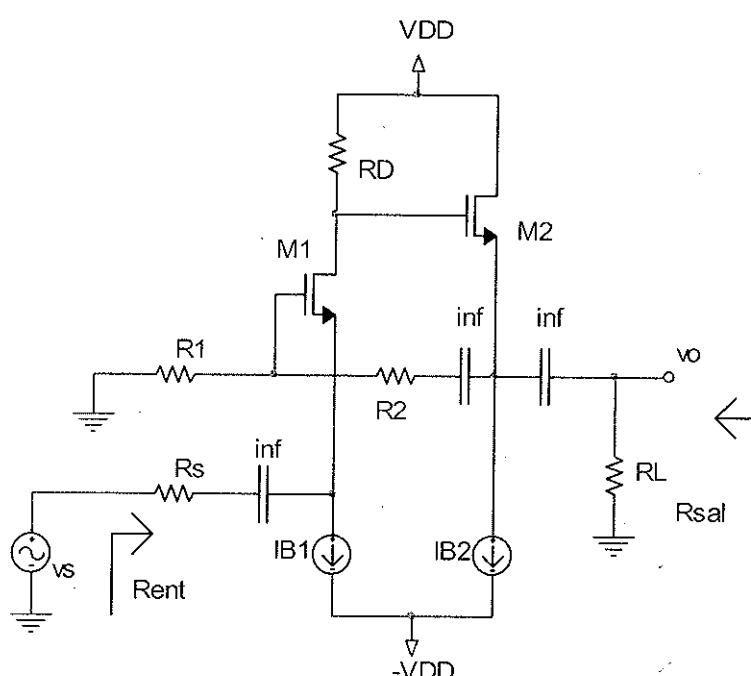
La prueba es sin material.

Los puntajes de los problemas se indican sobre un total de 100 puntos.

**Problema 1 : (25 puntos)**

En el amplificador de la Figura, los transistores tienen parámetros  $V_{t0}$ ,  $\beta$ ,  $\delta=0$  y tensión de Early que se podrá suponer infinita.

- Determinar en función de los componentes y los parámetros de pequeña señal de M1 y M2 los valores de  $A$  y  $\beta$  que permiten representar al amplificador en un diagrama de bloques de sistema realimentado.
- Determinar las resistencias vistas indicadas en la Figura:  $R_{ent}$  y  $R_{sal}$ .
- Si  $IB_1 = 1 \text{ mA}$ ,  $IB_2 = 10 \text{ mA}$ ,  $\beta = 50 \text{ mA/V}^2$ ,  $V_{t0} = 1 \text{ V}$ ,  $R_D = 8.2 \text{ k}\Omega$ ,  $R_1 = 1 \text{ k}\Omega$ ,  $R_2 = 2.2 \text{ k}\Omega$ ,  $R_s = 100 \Omega$ ,  $R_L = 1 \text{ k}\Omega$ , determinar la ganancia  $v_o/v_s$ .



**Problema 2: (25 puntos)**

En el circuito de la figura:

- Determine  $R_2$  y el mínimo  $I_{bias}$  que aseguren poder suministrar 8W de potencia a la carga y una tensión de 1.5V entre las bases de  $Q_N$  y  $Q_P$ .
- Determine la eficiencia de la etapa de salida cuando se suministran 8W a la carga.
- Determine la máxima potencia que deben disipar los transistores  $Q_N$  y  $Q_P$  para cualquier potencia entregada entre 0 y 8W.
- Determine cual es la máxima temperatura ambiente ( $T_{AMB}$ ) a la que puede funcionar el circuito.
- A cada transistor  $Q_N$  y  $Q_P$  se le coloca un disipador capaz de disipar  $4\text{mW}/^\circ\text{C}$  por cada  $\text{cm}^2$  de superficie. El disipador se supondrá acoplado a través de una resistencia térmica  $\Theta_{CS}=0.5^\circ\text{C}/\text{W}$ . ¿Qué superficie debe tener cada disipador para que el circuito pueda funcionar a una temperatura ambiente máxima  $T_{AMB}=40^\circ\text{C}$ ?

Datos:

$$V_{CC} = -V_{EE} = 10 \text{ V}$$

$$R_L = 4 \Omega$$

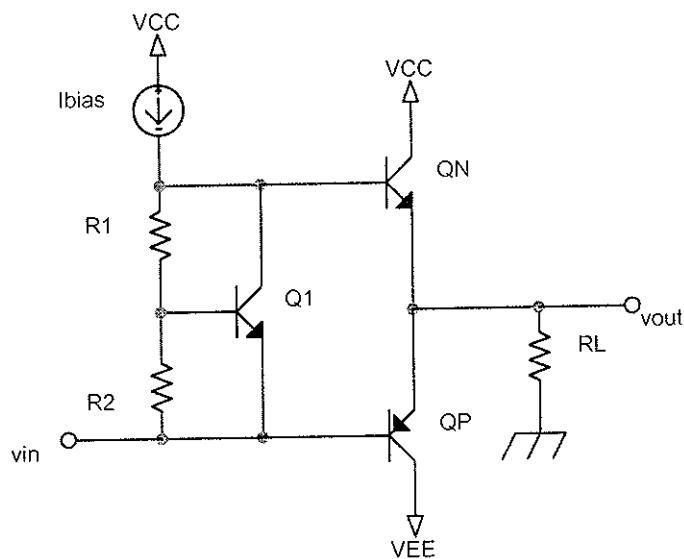
$$Q_1: \quad V_{BE} = 0.6 \text{ V si } I_C > 5 \text{ mA}$$

$$\beta \gg 1$$

$$R_i = 180 \Omega$$

$$Q_N, Q_P: \quad V_{BE} = 0.75 \text{ V}, \beta_{N,P} = 50$$

$$T_{jMAX} = 150^\circ\text{C}, \Theta_{JC} = 2^\circ\text{C}/\text{W}, \Theta_{CA} = 55^\circ\text{C}/\text{W}$$



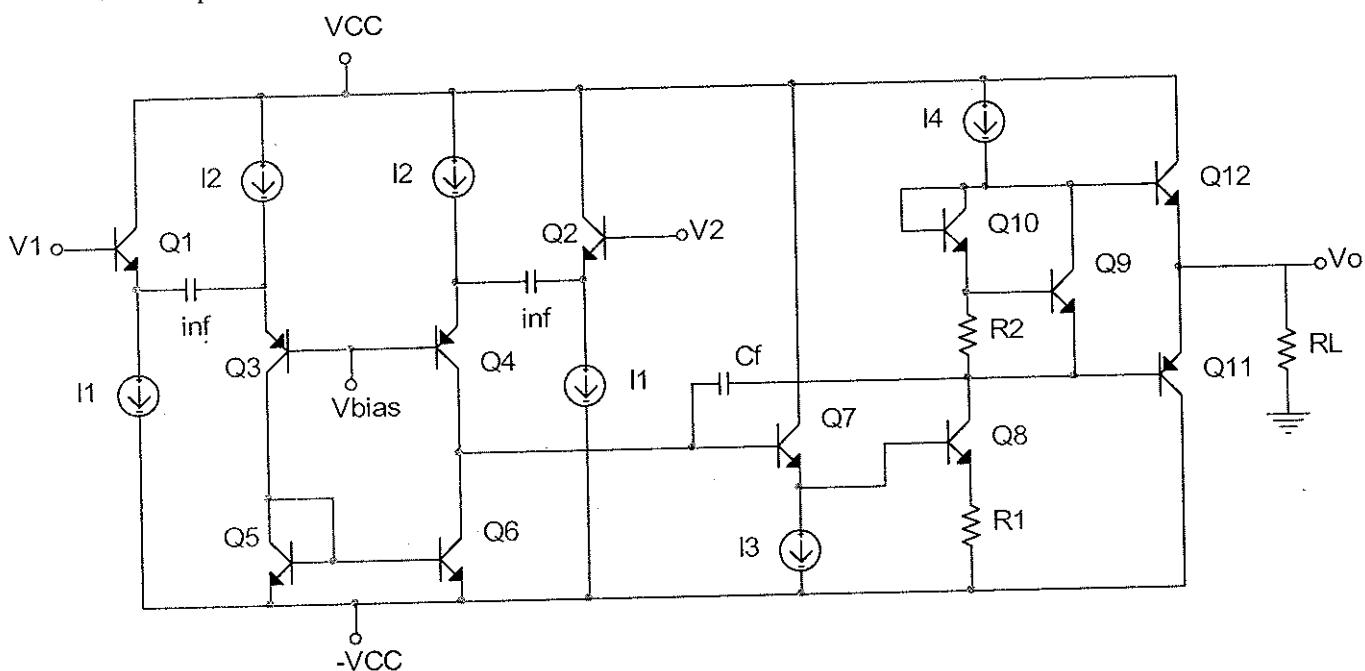
**Problema 3: (30 puntos)**

Para el amplificador de la figura se pide

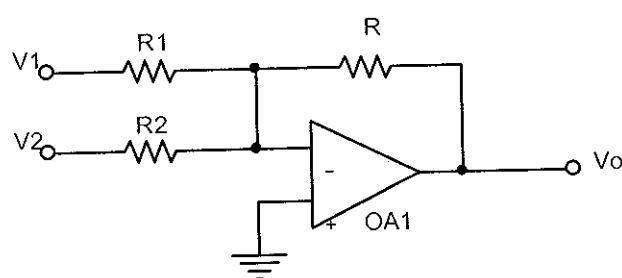
- Determine cuál es la entrada inversora. Justifique.
- Calcule la ganancia en tensión a frecuencias medias ( $V_o/|V_1 - V_2|$ ).
- Determine el  $f_T$  del amplificador.

**Datos:**

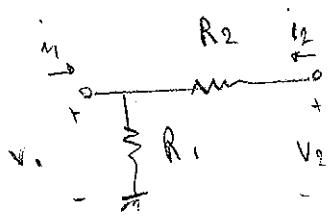
- Todos los transistores son iguales con  $V_{BE} = |V_{EB}| = 0.6$  V,  $\beta = 200$  y tensión de Early infinita.
- $I_1 = 0.5$  mA,  $I_2 = 0.1$  mA,  $I_3 = 1$  mA e  $I_4 = 10$  mA
- $R_1 = 100 \Omega$ ,  $R_2 = 1\text{k}\Omega$ ,  $R_L = 100 \Omega$
- $C_f = 50$  pF

**Problema 4 : (20 puntos)**

Para el circuito de la figura determinar el voltaje rms de ruido equivalente a la entrada  $V_1$ . Para ello se deberá considerar el ruido aportado por las resistencias, que se trabaja sobre un ancho de banda ideal de  $B$  Hz y que el amplificador operacional OA1 tiene, en ese ancho de banda, un ruido equivalente de entrada con densidad espectral de potencia constante igual a  $S_A V^2/\text{Hz}$ .



Problema 1.



$$N_1 = h_{11} i_1 + h_{12} N_2$$

$$i_2 = h_{21} i_1 + h_{22} N_2$$

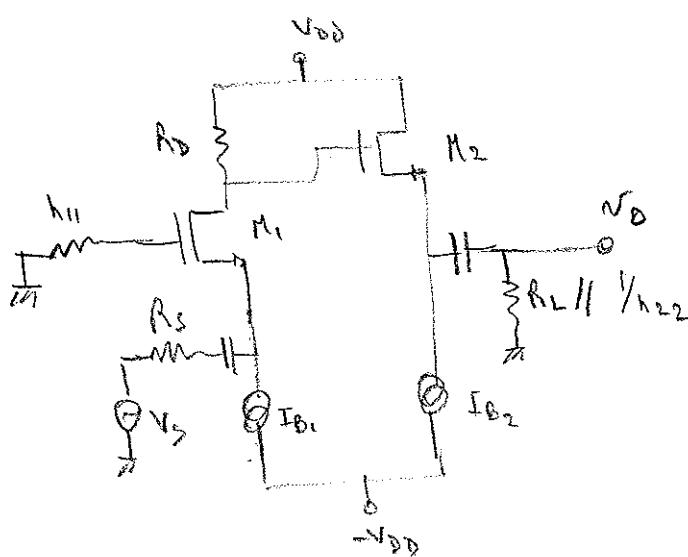
$$\beta = h_{12} = \frac{N_1}{N_2} \Big|_{i_1=0} = \frac{\frac{R_1}{R_1+R_2}}{1}$$

$$h_{11} = \frac{N_1}{i_1} \Big|_{N_2=0} = R_1 \parallel R_2$$

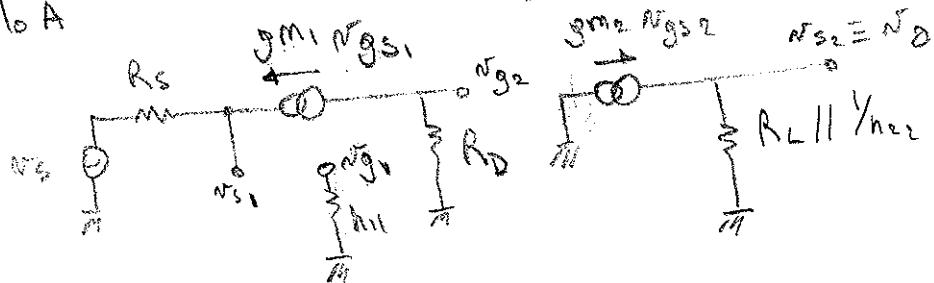
$$h_{22} = \frac{i_2}{N_2} \Big|_{i_1=0} = \frac{1}{R_1+R_2}$$

$$h_{21} = \frac{i_2}{i_1} \Big|_{N_2=0} = \frac{R_1}{R_1+R_2}$$

A



Cálculo A



$$\frac{N_S - N_{S1}}{R_S} + g_{m1} N_{gS1} = 0 \Rightarrow \frac{N_S - N_{S1}}{R_S} - g_{m1} N_{S1} = 0$$

" -N<sub>S1</sub>

$$\Rightarrow \frac{N_S}{R_S} = \sqrt{S_1} \left( \frac{1}{R_S} + g_{m1} \right)$$

$$\Rightarrow N_{S1} = \frac{N_S}{R_S} \cdot \frac{R_S}{R_S g_{m1} + 1} = \frac{N_S}{R_S g_{m1} + 1}$$

$$N_{g_2} = -g_{m_1} N_{g_1} \cdot R_D = -g_{m_1} \cdot \frac{N_S}{g_{m_1} R_S + 1} \cdot R_D = N_S \cdot \frac{g_{m_1} R_D}{g_{m_1} R_S + 1}$$

$$N_{S_2} = N_0 = g_{m_2} N_{g_2} \cdot R_L \parallel (R_1 + R_2) = g_{m_2} R_L \parallel (R_1 + R_2) \cdot (N_{g_2} - N_{S_2})$$

$$N_{S_2} (1 + g_{m_2} R_L \parallel (R_1 + R_2)) = N_{g_2} \cdot g_{m_2} (R_L \parallel (R_1 + R_2))$$

$$N_0 = N_{S_2} = \frac{N_{g_2} \cdot g_{m_2} (R_L \parallel (R_1 + R_2))}{1 + g_{m_2} (R_L \parallel (R_1 + R_2))}$$

$$\frac{N_0}{N_S} = \frac{g_{m_1} \cdot R_D}{g_{m_1} R_S + 1} \cdot \frac{g_{m_2} \cdot (R_L \parallel (R_1 + R_2))}{1 + g_{m_2} (R_L \parallel (R_1 + R_2))} = A$$

b)  $R_i = R_S + \frac{1}{g_{m_1}}$   
sin rezlim.

$$R_{out} = R_i (1 + A\beta)$$

sin rezlim.

$$R_{out} = R_L \parallel Y_{n2} \parallel Y_{gm2} = R_L \parallel (R_1 + R_2) \parallel Y_{gm2}$$

sin rezlim

$$R_{S2} = \frac{R_{out}}{1 + A\beta}$$

$$c) \frac{N_0}{N_S} = G = \frac{A}{1 + A\beta}$$

$$g_{m_1} = \sqrt{2\beta I_{D1}} = 10 \text{ mA/V}$$

$$g_{m_2} = \sqrt{2\beta I_{D2}} = 31,6 \text{ mA/V}$$

$$R_L \parallel (R_1 + R_2) = 761 \Omega$$

$$\Rightarrow A = 39 \Rightarrow A\beta = \frac{39}{3,2} = 12 \gg 1$$

$$\Rightarrow G \approx \frac{1}{\beta} \approx 3$$

(P2)

$$(e) V_{BB} = \left(1 + \frac{R_1}{R_2}\right) V_{BES} = 1,5 \text{ V}$$

$$\frac{R_1}{R_2} = \frac{V_{BB}}{V_{BES}} - 1 = 1,5 \Rightarrow R_2 = \frac{180\Omega}{1,5} = \underline{\underline{120\Omega}}$$

$$I_{Cs}|_{max} = 5 \text{ mA}, \quad I_{R_2} = \frac{96 \text{ V}}{120\Omega} = 5 \text{ mA}$$

$$P_L = \frac{1}{2} \hat{I}_L^2 R_L \Rightarrow \hat{I}_L = \sqrt{\frac{2P_L}{R_L}} = 2 \text{ A}$$

$$I_{BSN}|_{max} = \frac{\hat{I}_L}{\beta_N} = 40 \text{ mA}$$

$$\Rightarrow I_{bias}|_{max} = I_{Cs}|_{max} + I_{R_2} + I_{BSN}|_{max} = \underline{\underline{50 \text{ mA}}}$$

$$(b) \eta = \frac{P_S}{P_L} \quad P_{S+} = P_{S-} = \frac{1}{\pi} \hat{I}_L V_{CC} = 6,37 \text{ W} \\ \Rightarrow P_S = 12,7 \text{ W}$$

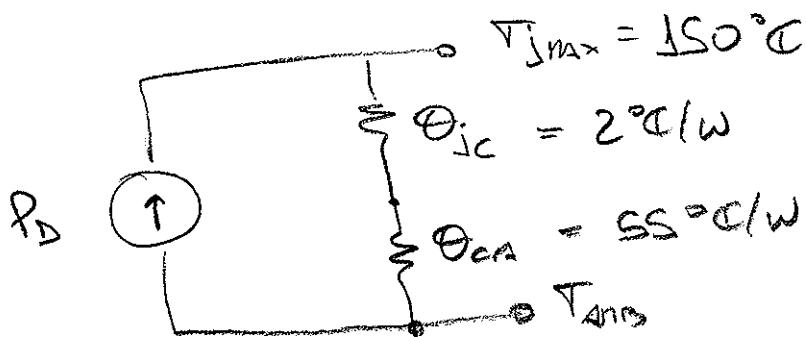
$$\Rightarrow \eta = 62,8\%$$

$$(c) P_{DN}|_{max} = P_{DP}|_{max} = \frac{V_{CC}^2}{\pi^2 R_L} \quad @ V_{out} = \frac{2V_{CC}}{\pi} < V_{out}|_{max} = \hat{I}_L R_L \\ (6,4 \text{ V} < 8 \text{ V})$$

$$\Rightarrow P_{DN}|_{max} = P_{DP}|_{max} = \underline{\underline{2,54 \text{ W}}}$$

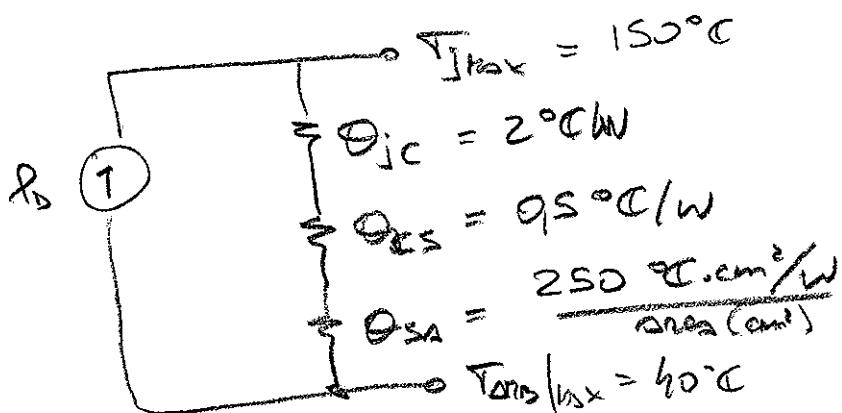
(2)

(4)



$$\Rightarrow T_{\text{amb}}|_{\max} = T_{j\max} - (\theta_{jc} + \theta_{ia}) P_D = 5,2^\circ\text{C} \quad \boxed{1}$$

(e)



$$T_{j\max} - T_{\text{amb}}|_{\max} = (\theta_{jc} + \theta_{ia} + \frac{\theta_{sa}}{\text{area}}) P_D$$

$$\Rightarrow \text{area} = \frac{\theta_{sa}}{\frac{T_j - T_A}{P_D} - \theta_{jc} - \theta_{ia}}$$

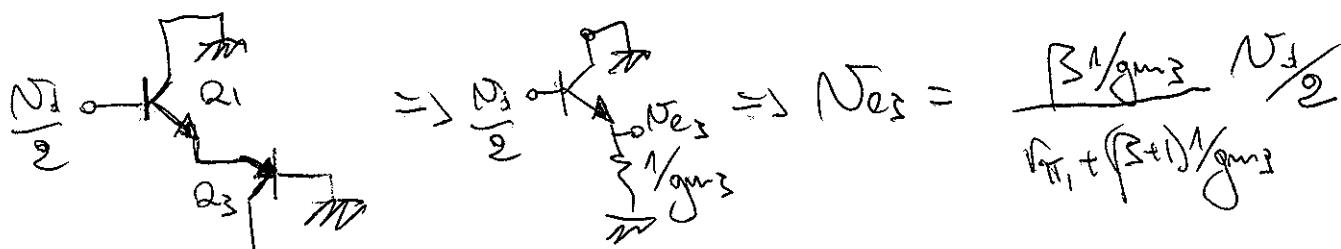
$$\Rightarrow \text{area} = 6,13 \text{ cm}^2 \quad \boxed{2}$$

### Problema 3

2)  $V_2 \uparrow \Rightarrow N_{e3} \uparrow \Rightarrow N_{C3} \uparrow \Rightarrow N_{e7} \uparrow \Rightarrow N_{C2} \downarrow \Rightarrow N_o \downarrow$

$\Rightarrow V_2$  es la entrada inversa

b) Primera etapa (asumiendo CMRR alto) ( $N_d = V_1 - V_2$ )



$$= \frac{\frac{\beta V_T}{I_2} \frac{N_d}{2}}{\frac{\beta V_T}{I_1} + \frac{\beta V_T}{I_2}} = \frac{I_1 \left( \frac{N_d}{2} \right)}{I_1 + I_2} \Rightarrow i_{C3} = gm_3 N_e = gm_3 \left( \frac{I_1}{I_1 + I_2} \right) \left( \frac{N_d}{2} \right)$$

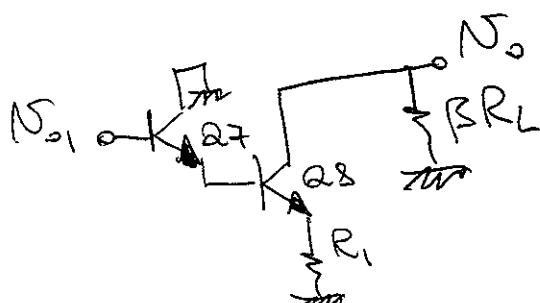
Análogamente  $i_{C4} = -gm_3 \left( \frac{I_1}{I_1 + I_2} \right) \frac{N_d}{2}$

$$\Rightarrow i_{b7} = i_{C4} - i_{C3} = -gm_3 \left( \frac{I_1}{I_1 + I_2} \right) N_d$$

$$R_{vista\_base7} = r_{\pi_7} + (\beta+1) [r_{\pi_8} + (\beta+1) R_1]$$

$$\Rightarrow \boxed{\frac{N_{o1}}{N_d} = - \left( r_{\pi_7} + (\beta+1) [r_{\pi_8} + (\beta+1) R_1] \right) gm_3 \frac{I_1}{I_1 + I_2}}$$

Segunda etapa



$$\frac{N_{b8}}{N_{o1}} = \frac{\beta(r_{T8} + (\beta+1)R_1)}{r_{T7} + (\beta+1)(r_{T8} + (\beta+1)R_1)}$$

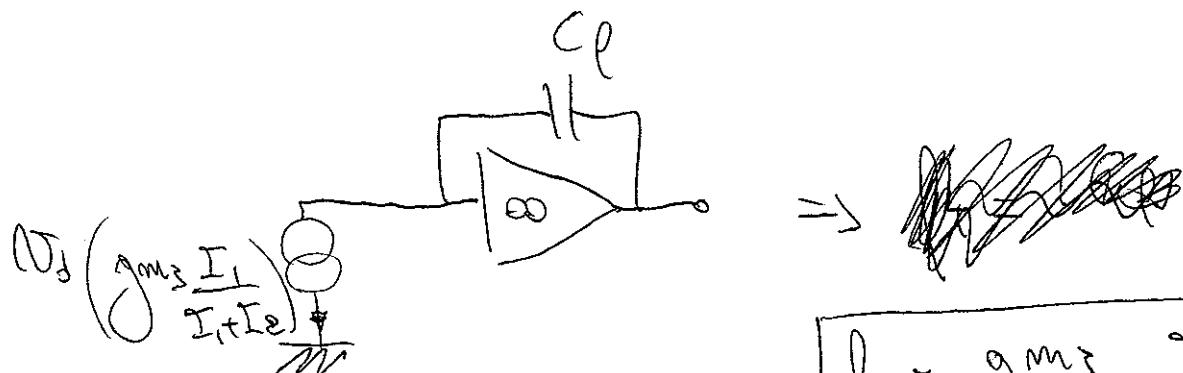
$$\frac{N_o}{N_{b8}} = \frac{-\beta(\beta R_L)}{r_{T8} + (\beta+1)R_1}$$

$$\frac{N_o}{N_{o1}} = \frac{N_{b8}}{N_{o1}} \frac{N_o}{N_{b8}} = \left( \frac{\beta(r_{T8} + (\beta+1)R_1)}{r_{T7} + (\beta+1)[r_{T8} + (\beta+1)R_1]} \right) \left( \frac{-\beta^2 R_L}{r_{T8} + (\beta+1)R_1} \right)$$

$$\frac{N_o}{N_d} = \frac{N_{o1}}{N_d} \frac{N_o}{N_{o1}} = \left( -\frac{(r_{T7} + (\beta+1)[r_{T8} + (\beta+1)R_1])}{(I_1 + I_2)} \right) \left( \frac{\beta(r_{T8} + (\beta+1)R_1)}{r_{T7} + (\beta+1)[r_{T8} + (\beta+1)R_1]} \right) \left( \frac{-\beta^2 R_L}{r_{T8} + (\beta+1)R_1} \right)$$

$$\boxed{\frac{N_o}{N_d} = g m_3 \beta^2 R_L \frac{I_1}{(I_1 + I_2)}}$$

c)

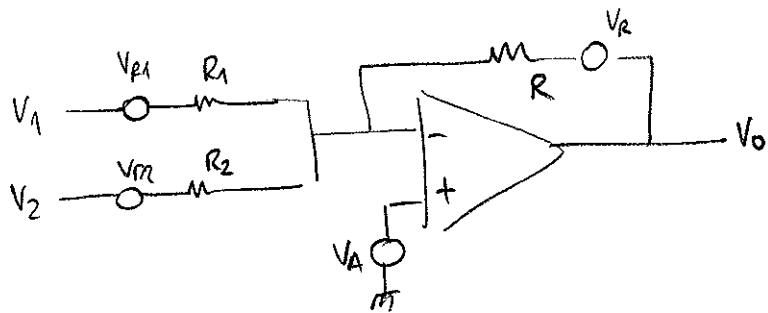


$\Rightarrow$

$$\boxed{f_T = \frac{g m_3}{2 \pi C_p} \frac{I_1}{I_1 + I_2}}$$

Problema 4

Identifico fuentes de ruido:  $R_1$  y OA



Aplico superposición para calcular el aporte a la salida de cada fuente:

$$R_1) \quad V_{R1} \text{ en paralelo con } R_1 \text{ y } R_2 \text{ en serie con } R \text{ da: } V_o = -\frac{R}{R_1} V_{R1}$$

$$R_2) \quad \text{Idem } R_2 \Rightarrow V_o = -\frac{R}{R_2} V_{R2}$$

$$V_R) \quad R_1 \text{ y } R_2 \text{ en paralelo con } R \text{ da: } V_o = V_R$$

$$A) \quad \text{Circuito equivalente: } V_o = \left(1 + \frac{R}{R_1/R_2}\right) V_A$$

$$\text{Los aportes se suman cuadráticamente: } V_o^2 = \left(\frac{R}{R_1}\right)^2 V_{R1}^2 + \left(\frac{R}{R_2}\right)^2 V_{R2}^2 + V_R^2 + \left(1 + \frac{R}{R_1/R_2}\right)^2 V_A^2$$

Para referirlo a la entrada debo dividir entre su respectiva ganancia.

$$G_1 = \frac{V_o}{V_1} \Big|_{V_2=0} \Rightarrow G_1 = \frac{-R}{R_1}$$

Problema 4 (cont)

$$V_{n1} = \text{ruido equivalente a la entrada } V_1 : \quad V_{n1}^2 = \frac{V_0^2}{G_1^2} \Rightarrow$$

$$\Rightarrow V_{n1}^2 = \frac{\left(\frac{R}{R_1}\right)^2 V_{R1}^2 + \left(\frac{R}{R_2}\right)^2 V_{R2}^2 + V_R^2 + \left(1 + \frac{R}{R_1 \parallel R_2}\right)^2 V_A^2}{\left(\frac{R}{R_1}\right)^2} =$$

$$= V_{R1}^2 + \left(\frac{R_1}{R_2}\right)^2 V_{R2}^2 + \left(\frac{R_1}{R}\right)^2 V_R^2 + \left(1 + \frac{R}{R_1 \parallel R_2}\right)^2 V_A^2 \quad \} \Rightarrow$$

$$V_{R1}^2 = 4kT R_1 B, \quad V_A^2 = S_A \cdot B$$

$$\Rightarrow V_{n1}^2 = 4kTB \left[ R_1 + R_2 \cdot \left(\frac{R_1}{R_2}\right)^2 + R \left(\frac{R_1}{R}\right)^2 \right] + \left(\frac{R_1}{R \parallel R_2 \parallel R_1}\right)^2 V_A^2$$

$$V_M = \sqrt{4kTR_1B \left[ 1 + \frac{R_1}{R_2} + \frac{R_1}{R} \right] + S_A \cdot B \cdot \left(\frac{R_1}{R \parallel R_2 \parallel R_1}\right)^2}$$