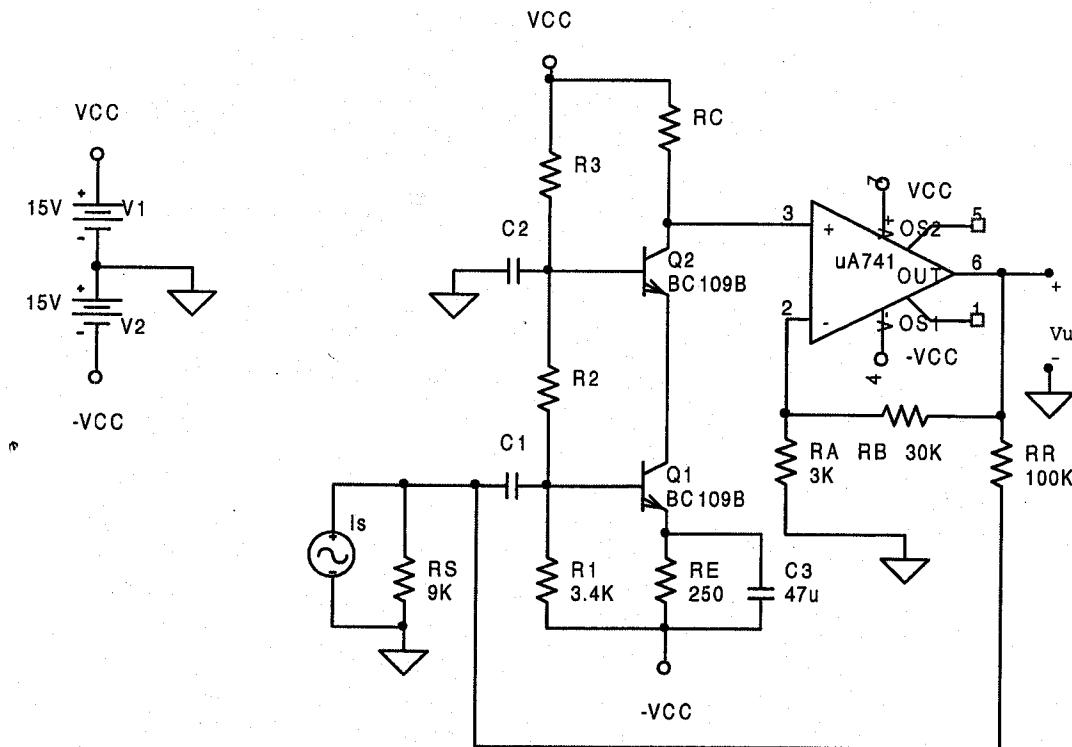


Elettronica II
Corso di Laurea in Ingegneria Elettronica
12 luglio 2001

Esercizio A



L'amplificatore operazionale è un $\mu\text{A}741$ con $A_{volo}=250000$, $f_p=4$ Hz, $Z_{in} \rightarrow \infty$, $Z_{out}=0$. Le tensioni di alimentazione sono $V_{cc}=15$ V e $-V_{cc}=-15$ V. I transistori Q_1 e Q_2 sono due BC109B resistivi con $h_{oe}=0$ e $h_{re}=0$. C_1 e C_2 hanno valore praticamente infinito (considerarli un corto circuito a frequenza non nulla).

Con riferimento al circuito di figura:

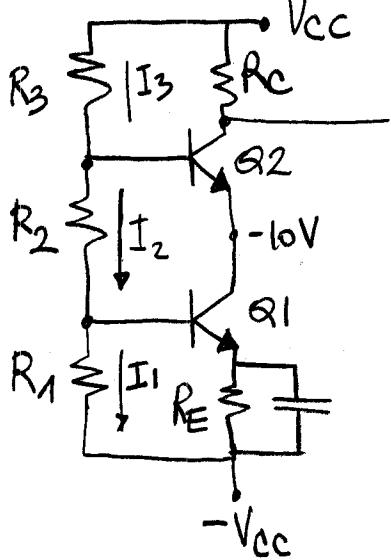
1. calcolare il valore di R_c , R_2 , R_3 per avere la V_u nulla a riposo, $I_c=4$ mA, $V_{CE1}=4$ V, $V_{CE2}=10$ V;
2. determinare la caratteristica di trasferimento V_u/I_s e tracciarne i diagrammi di Bode;
3. calcolare la cifra di rumore del sistema a 1 KHz, considerando solo i contributi del rumore del primo stadio (cioè di Q_1 , R_1 , R_2 , RR).

Esercizio B

Disegnare e discutere lo schema circuitale di un sistema elettronico in grado di fornire in uscita un impulso della durata di due secondi se un bipolo posto tra i morsetti d'ingresso ha impedenza a 100 KHz con modulo compreso tra 1 e 2 KΩ.

A1

Punto di Riposo



Se $V_{U1} = 0 \text{ V}$ a riposo

$$V_{C2} = 0 \text{ V}$$

dato che $V_{CE2} = 10 \text{ V}$

$$V_{E2} = -10 \text{ V}$$

$$V_{B2} = -9,3 \text{ V}$$

$$V_{E1} = -14 \text{ V}$$

$$V_{B1} = -13,3 \text{ V}$$

facendo l'ipotesi di partitore pesante

$$I_3 = I_2 = I_1 = \frac{V_{B1} + V_{CC}}{R_1} = 0,5 \text{ mA}$$

quindi $R_2 = \frac{V_{B2} - V_{B1}}{I_2} = 8 \text{ k}\Omega$

$$R_3 = \frac{V_{CC} - V_{B2}}{I_3} = 48,6 \text{ k}\Omega$$

$$\begin{aligned} I_{B1} &\approx 13 \mu\text{A} \\ I_{B2} &\approx 12 \mu\text{A} \end{aligned} \quad]$$

dalle caratteristiche $\ll I_1$
l'ipotesi di partitore pesante è verificata

$$h_{FE1} = h_{FE2} = h_{FL} = 300 \quad h_{ie} = \frac{h_F V_T + r_{bb}'}{I_C} = \frac{300}{4 \times 10^3} \times 26 \times 10^{-3} + 900 = 2850 \Omega$$

$$h_{ie1} = h_{ie2}$$

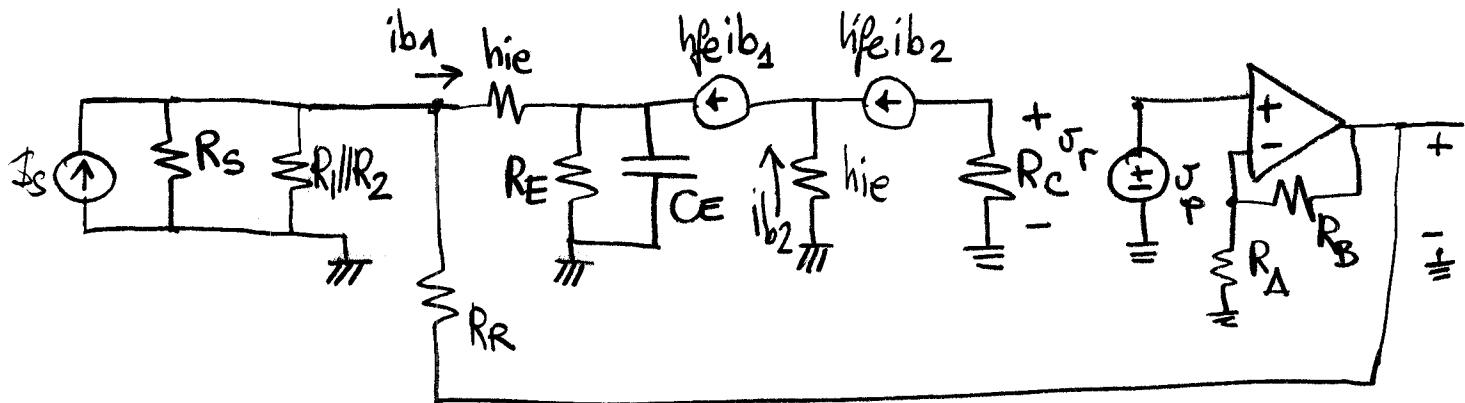
$$R_C = \frac{V_{CC} - V_{C2}}{I_C} = \frac{15}{4 \times 10^{-3}} = 3,75 \text{ k}\Omega$$

A2 funzione di trasferimento

effettuiamo una scomposizione tra l'ingresso non invertente e massa.

1

(2)

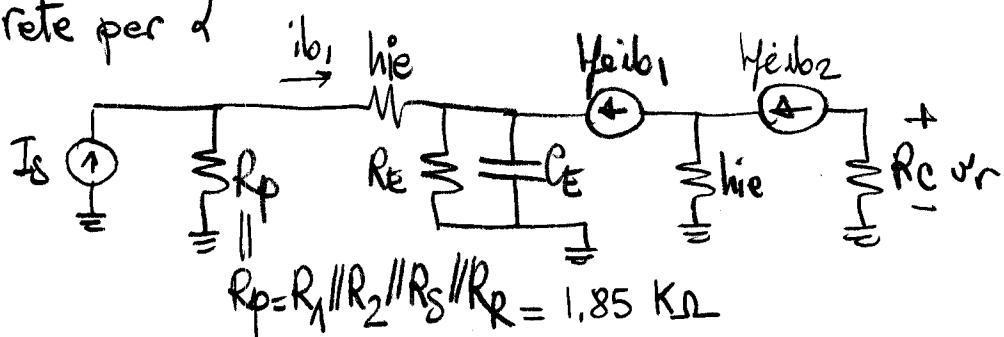


Con la scomposizione effettuata $\rho=0 \quad \gamma=0 \quad z_p \rightarrow \infty$

$$A = \frac{A_0}{1 - S_{pA}} \quad A_0 = 1 + \frac{R_B}{R_A} = 11$$

$$S_{pA} = -\frac{2\pi P_{GB}}{A_0} = -570,9 \text{ Krad/s}$$

Rete per d



$$d_0 = -\frac{R_p}{R_p + h_{ie} + R_E(h_{fe} + 1)} \quad h_{fe} \left(\frac{h_{fe}}{h_{fe} + 1} \right) R_C = -25.96 \text{ k}\Omega$$

$$d_{00} = -\frac{R_p}{R_p + h_{ie}} h_{fe} \left(\frac{h_{fe}}{h_{fe} + 1} \right) R_C = -441.3 \text{ k}\Omega$$

$$S_{pd} = -\frac{1}{C_E R_E / \left[\frac{h_{ie} + R_p}{h_{fe} + 1} \right]} = -\frac{1}{47 \cdot 10^6 \cdot 14.7} = -1447 \text{ rad/s}$$

$$S_{2d} = -\frac{1}{R_E C_E} = -85.1 \text{ rad/s}$$

β : le catene sono separate e $\beta = \frac{\alpha}{R_R}$ (3)

$$A_f = \frac{dA}{1-\beta A} = \frac{\alpha_0 \left(1 - \frac{s}{S_{2d}}\right) A_0}{\left(1 - \frac{s}{S_{p1}}\right) \left(1 - \frac{s}{S_{p2}}\right) - \frac{\alpha_0}{R_R} \left(1 - \frac{s}{S_{2d}}\right) A_0}$$

$$= \frac{\alpha_0 A_0}{1 - \frac{\alpha_0 A_0}{R_R}} \cdot \frac{\left(1 - \frac{s}{S_{2d}}\right)}{\left(1 - \frac{s}{S_{p1}}\right) \left(1 - \frac{s}{S_{p2}}\right)}$$

$$A_f = -74.1 \text{ K}\Omega \Rightarrow 97.4 \text{ dB}\Omega$$

denominatore

$$\frac{s^2}{S_{p1} S_{p2}} - s \left[\frac{1}{S_{p1}} + \frac{1}{S_{p2}} - \frac{\alpha_0 A_0}{R_R S_{2d}} \right] + 1 - \frac{\alpha_0 A_0}{R_R}$$

$$1.21 \cdot 10^{-9} s^2 + 0.0342 s + 3.86$$

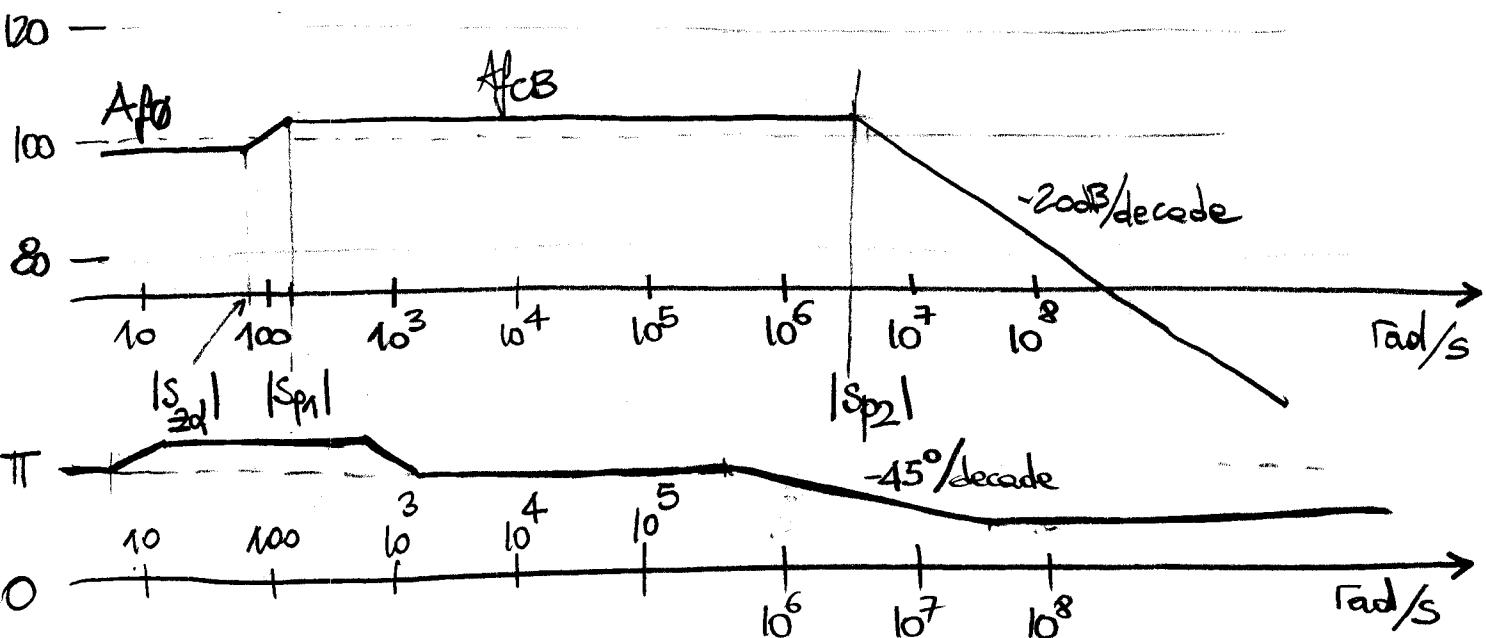
$$A_{fB} = A_f \left| \frac{S_{p1}}{S_{2d}} \right| = 98.3 \text{ K}\Omega$$

$$S_{p1} = -112.9 \text{ rad/s}$$

$$S_{p2} = -28.25 \text{ Mrad/s}$$

99.8 dB_{L2}

dB_{L2}

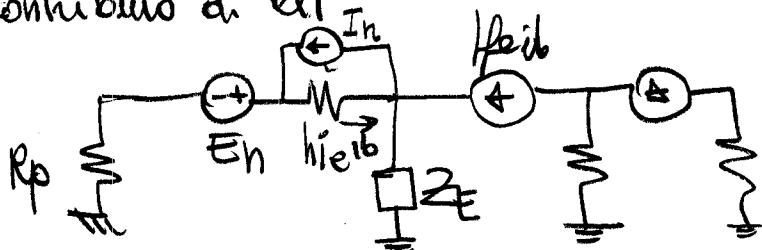


A3. Dobbiamo riportare in ingresso i generatori di rumore da considerare

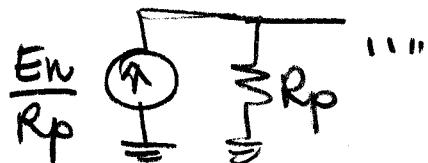
(4)

i contributi di R_E , R_I , R_S solo già in ingresso (generatori di corrente in parallelo a I_S).

Contributo di Q1



si riporta in ingresso facendo l'equivalente di Norton con R_p



relazione tra i_b e I_h

$$R_p(i_b - I_h) + h_{ie}i_b + Z_E(h_{fe} + 1)i_b - I_h Z_E = 0$$

$$i_b = \frac{I_h(R_p + Z_E)}{R_p + h_{ie} + Z_E(h_{fe} + 1)}$$

la relazione tra i_b e le I_S di ingresso è

$$i_b = \frac{I_S R_p}{R_p + h_{ie} + Z_E(h_{fe} + 1)}$$

le I_h riportate in ingresso è quindi $I_h \left(1 + \frac{Z_E}{R_p} \right) \approx I_h$

perché $Z_E \ll R_p \approx 100 \text{ kHz}$

$$F = 1 + \frac{S_{n_i}}{S_{R_S}} = \frac{\frac{4kT}{R_p} + \frac{S_{E_N}}{R_p^2} + S_{I_N}}{\frac{4kT}{R_S}}$$

↑ Scriveremo i termini

di corrente

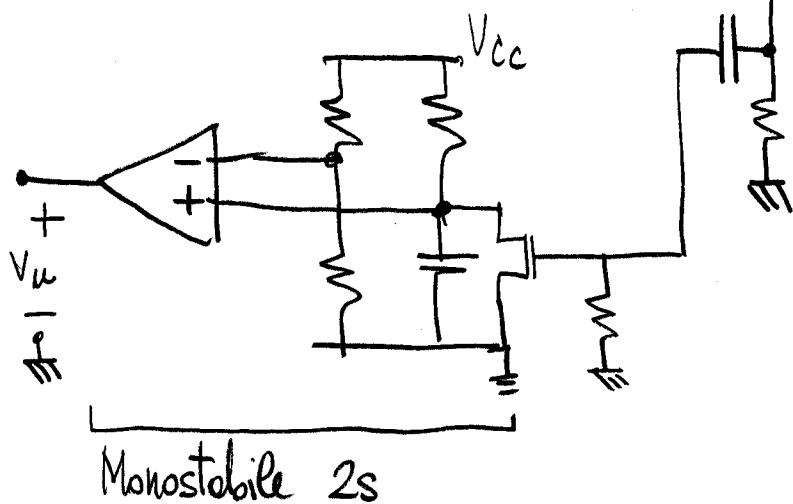
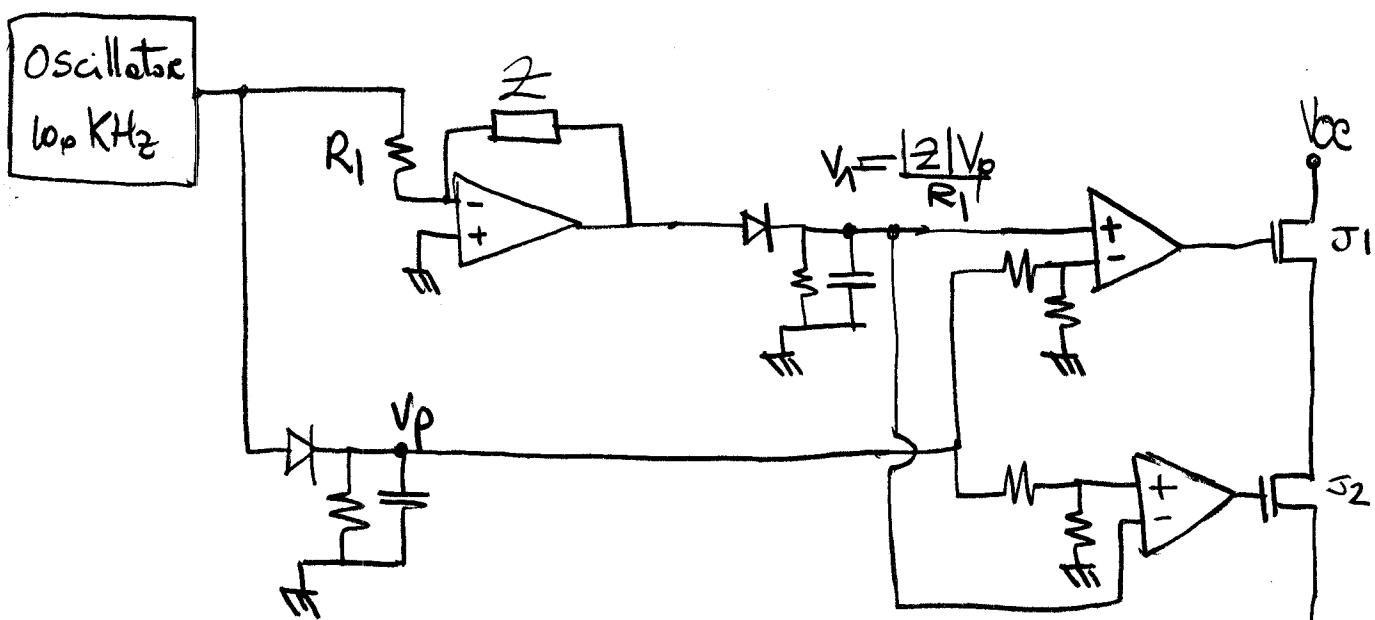
$$S_{EW} = 4kTbb' + 2qI_c \left(\frac{f_{le}}{h_{ie}} \right)^2 = 1,498 \cdot 10^{-17} + 1,418 \cdot 10^{-23} = 1,498 \cdot 10^{-17} V^2/Hz$$
(5)

$$S_{IW} = 2qI_B = 4,16 \cdot 10^{-24} A^2/Hz$$

$$F = \frac{8,99 \cdot 10^{-24} + 4,37 \cdot 10^{-24} + 4,16 \cdot 10^{-24}}{1,849 \cdot 10^{-24}} = 9,48 \Rightarrow \underline{\underline{9,77 dB}}$$

Esercizio B

Una possibile soluzione è la seguente



(6)

scegliendo opportunamente il partitore all'ingresso di ciascun comparatore J_1 conduce se $|z| > 1K\Omega$
 J_2 conduce se $|z| < 2K\Omega$

Come oscillatore possiamo usare un oscillatore di Colpitts

