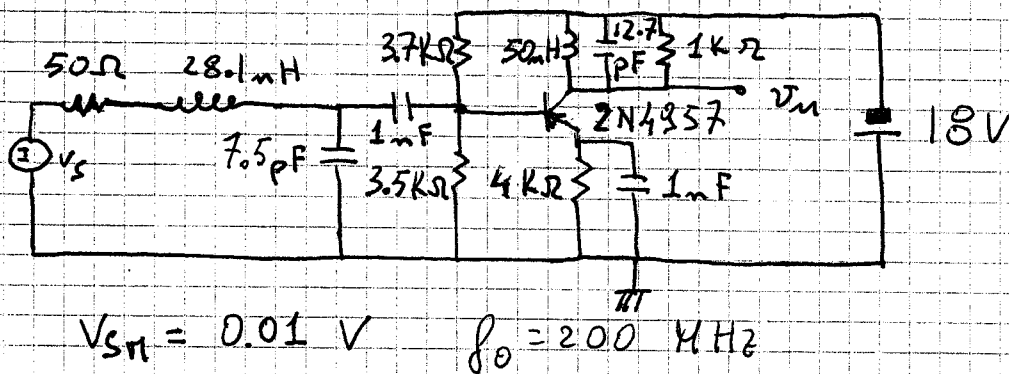


Elettronica delle Telecomunicazioni

08/02/96

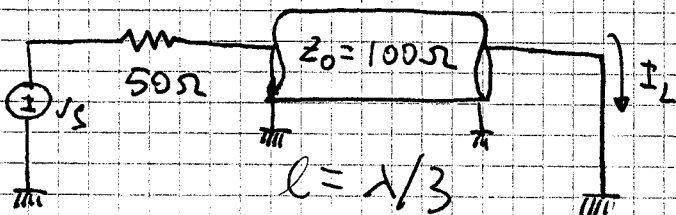
A) Con riferimento all'amplificatore in figura, dopo averne dimostrato la stabilità:

- 1) riportare in grafico, su una scala dei tempi opportuna, l'andamento della tensione di uscita V_u , giustificando la risposta;
- 2) calcolare la densità spettrale di potenza di rumore in uscita e la corrente nell'induttanza da 50mH.



B) Calcolare modulo e fase della corrente I_L nel circuito in figura.

Qual'è il carico che, sostituito al certo circuito di uscita, assorbirebbe la massima potenza possibile?



$$V_s = V_i \cos \omega_0 t$$

$$\omega_0 = 2\pi f_0$$

$$\lambda = \frac{v_0}{f_0}$$

$v_0 = \text{velocità di fase}$

8/2/96 1

Si calcola, immancabilmente, il punto di riposo con le procedure ben note.

Primita $I_c = -2 \text{ mA}$ $V_{eE} = -10 \text{ V}$

I parametri y sono:

$$y_{iE} = 2.7 + j6.5 \text{ mS}$$

$$y_{rE} y_{fE} = -8.5 - j26.5 \text{ mS}$$

$$y_{fE} = 53 - j17 \text{ mS}$$

$$y_{oE} = 0.15 + j2.5 \text{ mS}$$

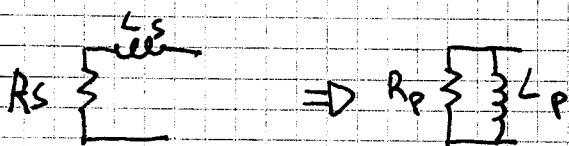
$$y_{rE} = -0.5 \text{ mS}$$

Si calcola il fattore di Stern

$$K = \frac{2(g_i + g_s)(g_o + g_L)}{|y_{rE} y_{fE}| + R_E \{y_{rE} y_{fE}\}}$$

Bisogna prima ricavare g_s e g_L

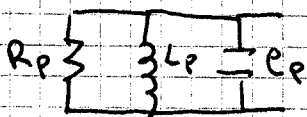
Trasformazione serie-parallelo



$$Q = \frac{\omega_0 L_s}{R_s} = 0.705$$

$$R_p = R_s(1 + Q^2) = 75 \Omega$$

$$L_p = 84.3 \text{ nH}$$



$$\frac{1}{j\omega_0 L_p} + j\omega_0 C_p \approx 0$$

Il gruppo $L_p C_p$ risona pertanto

$$Z_{sV} = R_{sV} = R_p = 75 \Omega$$

$$G_s = 13.3 \text{ mS}$$

In uscita $\frac{1}{j\omega_0 50 \cdot 10^{-9}} + j\omega_0 12.7 \cdot 10^{-12} \approx 0$

Anche questo gruppo risona

$$Z_{L_V} = 1 \text{ k}\Omega$$

$$G_L = 1 \text{ mS}$$

$$K = 2.35 > 1$$

8/2/86 | 2

Pertanto il quadrupolo è stabile qualunque sia la coppia $B_{SV} = B_{LV}$.

Si calcola il G_T

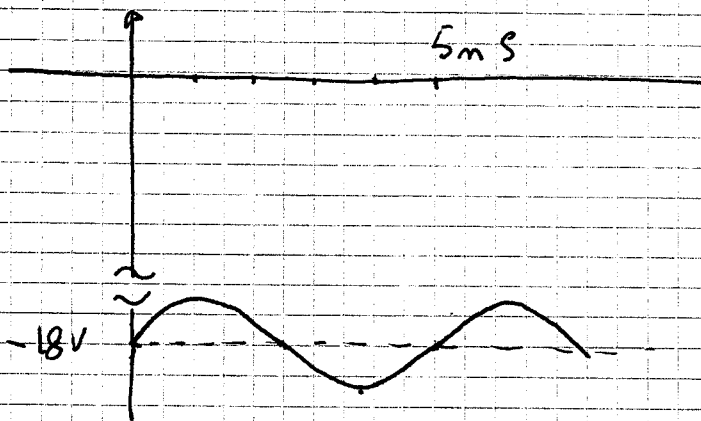
$$G_T = \frac{4 G_S G_L |Y_F|^2}{|(Y_i + Y_S)(Y_o + Y_L) - Y_A Y_F|^2} = 49.5$$

$$P_{Ain} = 0.25 \mu W$$

$$P_L = P_{Ain} \cdot G_T = 12.3 \mu W$$

$$V_n = \sqrt{2 P_L R_L} = 0.157 V$$

Pertanto, tenendo conto del valore continuo di V_n pari a 1 μV risulta



2) Dalla definizione di cifra di rumore si ottiene

$$NF \cdot G_A N_{AIN} = N_{OUT}$$

Su una banda sufficientemente stretta centrata su f_0

$$NF \cdot G_T S_{AIN} = S_{OUT} \quad \text{dove } S_{AIN} \text{ e } S_{OUT} \text{ sono rispettivamente}$$

la potenza di rumore termico disponibile in ingresso e la potenza totale di rumore in uscita per unità di frequenza.

Dalle caratteristiche, per $R_{SV} = 75 \Omega$ e $I_e = 2 \text{ mA}$ si ricava

$$NF_{dB} = 2.5 \Rightarrow NF = 1.78$$

$$S_{AIN} = kT = 4.16 \cdot 10^{-21} \text{ J}$$

$$S_{OUT} = 3.6 \cdot 10^{-19} \text{ W/Hz}$$

8/2/36 (3)

La corrente nell'induttanza ha una
componente continua coincidente con I_e ed
una alternativa di ampiezza

$$I_m = \frac{V_{up}}{\omega L} = 2.4 \text{ mA}$$

B) L'impedenza vista in ingresso alla linea è

$$Z_{in} = Z_0 \frac{Z_L + jZ_0 \tan \beta l}{Z_0 + jZ_L \tan \beta l} \quad \text{dove } Z_L = 0 \quad \text{per tanto}$$

$$Z_{in} = Z_0 \frac{jZ_0 \tan \beta l}{Z_0} = jZ_0 \tan \beta l$$

$$\beta l = \frac{2\pi}{\lambda} l = \frac{2\pi}{\lambda} \frac{\lambda}{3} = \frac{2}{3} \pi$$

$$Z_{in} = -1.73 j Z_0 = -1.73 j \Omega$$

La tensione di ingresso alla linea è

$$V_{in} = V_S \frac{Z_{in}}{Z_{in} + 50} = -(0.92 + 0.267 j) V_S$$

(Dove V_{in} e V_S rappresentano i relativi fasori delle tensioni)

Ponendo l'origine dell'axe in corrispondenza dell'uscita

$$v_{in} = v^+ e^{j\beta l} + v^- e^{-j\beta l} = v(l)$$

$$v_{in} = 0 = v^+ + v^- \Rightarrow v^+ = -v^-$$

$$v_{in} = v^+ (e^{j\beta l} - e^{-j\beta l}) \quad \beta l = \frac{2\pi}{\lambda} \frac{\lambda}{3} = \frac{2}{3} \pi$$

$$= v^+ [-0.5 + 0.866 j - (-0.5 - 0.866 j)]$$

$$= v^+ 1.73 j$$

$$v^+ = -j 0.577 v_{in} = (+0.154 + 0.53 j) V_S$$

$$I(l) = \frac{1}{Z_0} (v^+ e^{j\beta l} - v^- e^{-j\beta l})$$

$$I_L = I(0) = \frac{1}{Z_0} (v^+ - v^-) = 2 \frac{v^+}{Z_0} = \frac{V_S}{Z_0} (+0.308 + 1.06 j)$$

$$|I_L| = |V_S| 0.011 \quad A$$

$$\angle I_L = -106^\circ$$

L'impedenza vista dall'uscita è $Z_{out} = Z_0 \frac{50 + jZ_0 \tan \beta l}{Z_0 + j50 \tan \beta l}$

$$= 185 \angle -33^\circ$$

Per tanto, poiché la linea gode delle proprietà dei prodotti di adattamento, la massima potenza si ottiene

per $Z_L = 185 \angle 33^\circ$