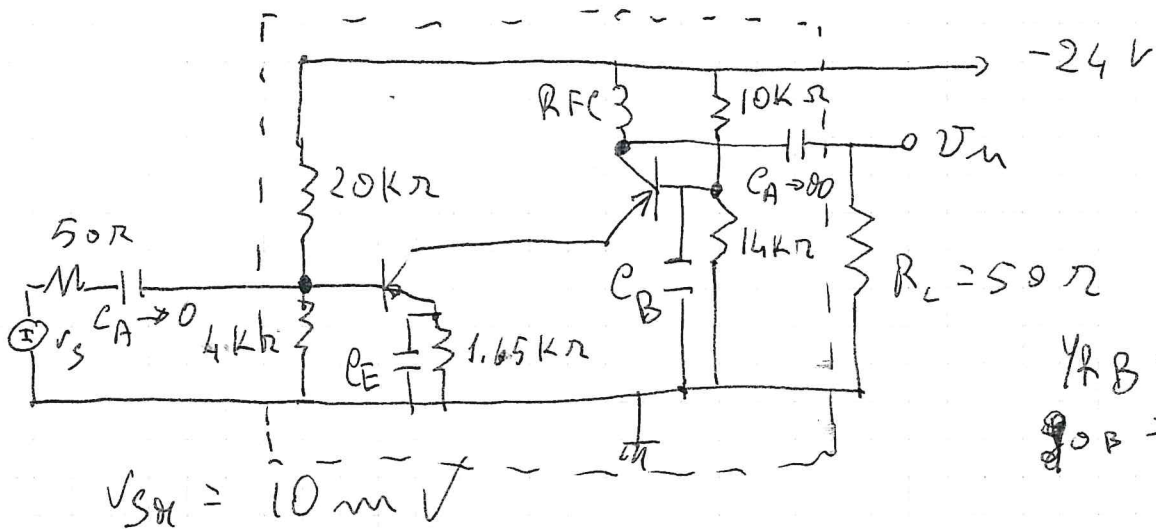


Parametri γ

Con riferimento all'amplificatore in figura

- 1] Calcolare il punto di riposo e ricavare il circuito equivalente per le variazioni;
- 2] determinare la stabilità incondizionata alle frequenze di 300 MHz del 2. parte contenuto nel riquadro a tratteggio;
- 3] Calcolare la potenza in uscita;
- 4] Introdurre una rete di adattamento di impedenza in modo da massimizzare la potenza di uscita.



$$Y_{FB} = 0$$

$$C_{0B} = 0.08 \text{ mF}$$

Parametri S

- 1] Progettare un amplificatore utilizzando il transistoro TRF571 a $V_{CE} = 6V$ $I_e = 10 \text{ mA}$ che, alle frequenze di 1.5 MHz, generi la massima potenza in uscita.
- 2] Calcolare la potenza Totale di rumore in uscita su una banda di 1 MHz [usare parametri di rumore a 1GHz, $I_e = 5 \text{ mA}$]
- 3] Ricavare i parametri S del due-porte risultante dalla aggiunta di una spugna di linee di impedenza caratteristica $Z_0 = 50 \Omega$ lunghezza $l = \lambda/2$ in ingresso. $R_S = 50 \Omega$ $R_L = 50 \Omega$

Parametri y

CE

$$Y_{IE} = 4.5 + j2.5 \text{ S}$$

$$Y_{FE} = 45 - j32 \text{ S}$$

$$Y_{OE} = 0.2 + j2.3 \text{ S}$$

$$Y_{RE} = -j0.7 \text{ S}$$

$$c = 1.597$$

$$Y_{IN}(Y_{IB}) = 4.6 + j10.47 \text{ S}$$

$$Y_{OUT}(20 \text{ mS}) = 2.428 + j3.1 \text{ S}$$

$$G_A(Y_S = 20 \text{ mS}) = 61.83$$

$$G_A(Y_S = 4.6 - j10.47 \text{ S}) = 73.8$$

$$Y_{OUT}(Y_S = 4.6 - j10.47 \text{ S}) = 2.27 + j5.38 \text{ S}$$

$$G_A(Y_S = Y_{RN}^*) = 73.8$$

$$Y_{OUT}(Y_S = Y_{IN}^*) = 2.27 + j5.38 \text{ S}$$

CB

$$Y_{IB} = 54 - j21 \text{ S}$$

$$Y_{FB} = -48 + j25 \text{ S}$$

$$Y_{OB} = 0.08 + j2.2 \text{ S}$$

$$Y_{RB} = 0$$

$$Y_{OUT}(Y_S = Y_{OUT1}) = 0.08 + j2.2 \text{ S}$$

$$Y_{IN}(Y_L = 20 \text{ mS}) = 54 - j21 \text{ S}$$

$$G_A(Y_S = 2.428 + j3.1) = 15.4$$

$$G_P(Y_L = 20 \text{ mS}) = 2.66$$

$$G_T(Y_S = 2.428 + j3.1, Y_L = 20 \text{ mS}) = 0.242$$

$$G_T(Y_S = 2.27 + j5.38 \text{ S}, Y_L = 20 \text{ mS}) = 0.384$$

3] $P_{OUT} = P_{AIN} \cdot G_{A1} \cdot G_{T2} = 14.96 \cdot 250 \text{ mW} = 3.74 \text{ mW}$

4] ML trasformata $R_S = 50 \Omega$ in $Y_{IN}^* = 4.6 - j10.47 \text{ S}$

serie parallelo $Q_S = 1.83$

$$C_S = \frac{1}{\omega_0 R_S Q_S} = 5.8 \text{ pF}$$

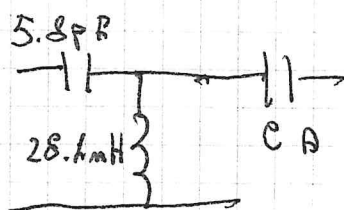
$$C_P = C_S \frac{Q_S^2}{1 + Q_S^2} = 4.46 \text{ pF}$$

$$B_P = 8.42 \text{ mS}$$

$$B_T + B_P = -10.47 \text{ mS}$$

$$B_T = -18.8 \text{ mS}$$

$$L_T = 28.2 \text{ mH}$$



Im. stab.	CB e I.S.
Per CE	
$B_A = \frac{Y_A Y_F}{Y_O + Y_L} \frac{1}{(Y_I + Y_S)} = R$	$R \in \mathbb{R}, R > 0$
$\frac{Y_A Y_F}{Y_O + Y_L} = 0.67 \angle -106$	Da vedere essere
$Y_I + Y_S = \frac{1}{50} \cdot 0.67 \angle -106$	Non è possibile ... $D = 54.3 > 0$

Parametri

$$S_{11} = 0.63 \angle 151$$

$$S_{12} = 0.12 \angle 56$$

$$S_{21} = 2.5 \angle 64$$

$$S_{22} = 0.16 \angle -113$$

$$K = 1.115$$

$$P_{S_{OPT}} = 0.79 \angle -155.4$$

$$D = 0.303$$

$$P_{L_{OPT}} = 0.537 \angle 56.27$$

$$G_A = G_T = G_P = 11.12 \text{ dB} \Rightarrow 12.94$$

Bisogna trasformare $P_S = 0$ in $P_{S_{OPT}} = 0.79 \angle -154$

Si fa con un trasformatore $\lambda/4$ di impedenza $50\sqrt{8.5} = 145.8$
e uno spezzone di linea di impedenza $Z_0 = 50\Omega$ e lunghezza

$$l_1 = 0.216 \lambda$$

Bisogna trasformare $P_L = 0$ in $P_{L_{OPT}} = 0.537 \angle 56.27$

Si fa con un trasformatore $\lambda/4$ di impedenza $50\sqrt{0.3} = 27.38\Omega$
e uno spezzone di linea di impedenza $Z_0 = 50\Omega$ e lunghezza

$$l_2 = 0.172 \lambda$$

—

Le cifre di rumore con $P_S = P_{S_{OPT}}$ e coleda
utilizzando il foglio di coleda

$$NF(P_S = P_{S_{OPT}}) = 4.84 \text{ dB} \Rightarrow 3.12$$

$$N_{V_{TOT}} = K T B_T A_f NF = 167 \text{ fF}$$

33 Come è noto l'operazione di spegneri di linea
 nota anche come traslazione dei piani di riferimento,
 porta ad una nuova matrice S' che si ottiene da
 quella di partenza S ed seguente procedimento:

$$S' = \begin{pmatrix} e^{-j\beta l} & 0 \\ 0 & e^{j\beta l} \end{pmatrix} (S) \begin{pmatrix} e^{j\beta l} & 0 \\ 0 & e^{-j\beta l} \end{pmatrix}$$

Nel caso in esame

$$e^{-j\beta l} = -1$$

$$e^{j\beta l} = 0$$

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

$$\begin{pmatrix} -1 & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} S_{11} & S_{12} \\ S_{21} & S_{22} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -S_{11} & -S_{12} \\ S_{21} & S_{22} \end{pmatrix}$$

quindi

$$\begin{pmatrix} -S_{11} & -S_{12} \\ S_{21} & S_{22} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} -1 & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} S_{11} & -S_{12} \\ -S_{21} & S_{22} \end{pmatrix}$$

quindi:

$$S' = \begin{pmatrix} S_{11} & -S_{12} \\ -S_{21} & S_{22} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0.63 \angle 151 & 0.12 \angle -124 \\ 2.5 \angle -116 & 0.16 \angle -113 \end{pmatrix}$$