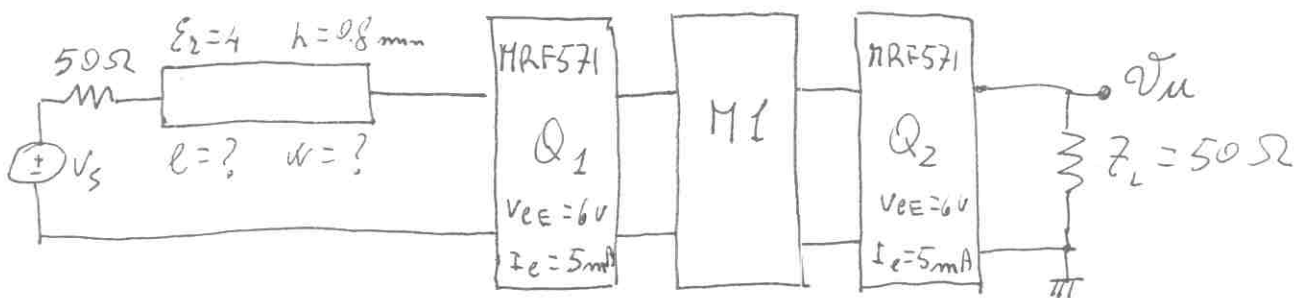


Elettronica delle Telecomunicazioni

22/06/95

Con riferimento all'amplificatore a due stadi in figure:

- 1) Dimensionare il tratto di microstriscia in ingresso in modo che la potenza disponibile in uscita al primo stadio sia pari a $400 \mu\text{W}$;
- 2) Progettare il quadripolo $M1$ in modo da minimizzare la potenza di uscita;
- 3) Progettare un quadripolo $M2$, da interporre tra Q_2 ed il carico, in modo da ottenere una potenza di uscita P_L pari a 4 mW .



$$V_s = V_{sH} \cos \omega_0 t$$

$$\omega_0 = 2\pi f_0 \quad f_0 = 1 \text{ GHz}$$

$$V_{sH} = 0.1 \text{ V}$$

61

1) La potenza disponibile di ingresso è pari a

$$P_{AIN} = \frac{V_{SN}^2}{2 \times 4 \times 50} = 25 \mu W$$

Pertanto il guadagno di potenza disponibile è pari a

$$G_{A1} = \frac{P_{AOUT1}}{P_{AIN}} = 16 \quad \text{ovvero} \quad 12 \text{ dB}$$

Il tratto di microstriscia deve permettere di passare dal centro del cerchio di Smith ($Z_S = 50 \Omega$) ad un punto sul cerchio equib_A corrispondente a $G_A = 12 \text{ dB}$.

Si tratta pertanto di un trasformatore in $\lambda/4$.

Sono possibili due soluzioni, una delle quali è praticamente non realizzabile poiché richiederebbe impedenza caratteristica $\rightarrow 0$.

Si sceglie allora $Z_{01} : \Gamma_{SV} = -0.4$ corrispondente a $R_{SV} = 22 \Omega$. Pertanto

$$Z_{01} = \sqrt{22 \cdot 50} = 33 \Omega$$

Utilizzando i grafici relativi si ottiene, con $\epsilon_r = 4$,

$$\frac{W}{h} = 3.5 \quad \text{e} \quad \frac{\lambda}{\lambda_{TE2}} = 1.11 \Rightarrow \lambda = \frac{c \cdot 1.11}{\sqrt{\epsilon_r} f_0} = 16.6 \text{ cm}$$

ovvero $W = 2.8 \text{ mm}$

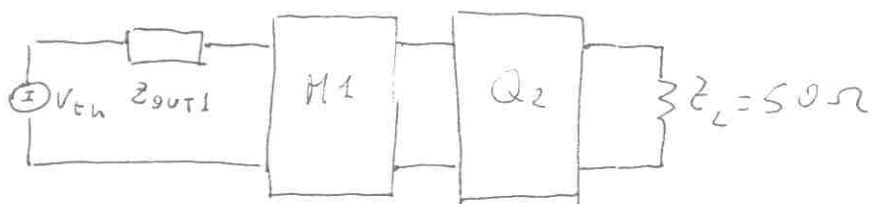
$$l = \lambda/4 = 4.16 \text{ mm}$$

In corrispondenza si ottiene

$$P_{OUT1} = S_{22} + \frac{S_{12} S_{21} P_{SV}}{1 - S_{11} P_{SV}} = 0.17 - 0.38 \text{ J}$$

Corrispondente al punto A_1 sul cerchio di Smith.

2) Il primo stadio può essere schematizzato con l'equivalente di Thevenin



La potenza di uscita P_L è pari a

$$P_L = P_{in2} G_{P2}$$

dove P_{in2} è la potenza in ingresso a Q_2 e G_{P2} è il guadagno perativo di potenza del secondo stadio.

Poiché G_{P2} dipende solo dal carico e non dall'impedenza di sorgente, per massimizzare P_L bisogna massimizzare P_{in2} . Ciò si ottiene se, e solo se, $M1$ realizza l'adattamento complesso coniugato tra Z_{OUT1} e Z_{IN2} . Essendo Q_2 incondizionatamente stabile tale soluzione non comporta problemi di instabilità.

Dalle carte di Smith si ricava

$$Z_{OUT1} = 55 - j50 \Omega$$

Rete di adattamento $M1$:

$$P_{in2} = S_{11} + \frac{S_{12} S_{21} P_L}{1 - S_{22} P_L} = S_{11} = 0.61 \angle 178^\circ = -0.61 + j0.24$$

Si può approssimare P_{in2} come segue:

$$P_{in2} \approx -0.61$$

Si va da A_1 ad A_2 , sulle carte di Smith, con una pezzona di linea a 50Ω di lunghezza pari a 0.17λ e quindi da A_2 ad A_3 con una pezzona di lunghezza $\lambda/4$ e impedenza caratteristica pari a

$$Z_{23} = \sqrt{0.4 \times 0.24} \cdot 50 = 15.5 \Omega$$

3) Il guadagno di trasmissione totale è pari a

$$G_{TOT} = G_{A1} \cdot G_{T2}$$

G_{A1} è fissato dalla terminazione di ingresso ed è pari a 16.

Se si vuole $P_i = 4 \text{ mW}$ si deve avere $G_{TOT} = 160$

e, infine $G_{T2} = 10$

Il problema è quello di determinare l'impedenza che dovrà essere vista dall'uscita del secondo stadio, ovvero Γ_{LV2} , fissato Γ_{SV2} , in modo da ottenere un certo valore di G_{T2} .

Γ_{LV2} , quindi, deve soddisfare la seguente condizione

$$G_{T2} = \frac{1 - |\Gamma_{SV2}|^2}{|1 - S_{11}\Gamma_{SV2}|^2} |S_{21}|^2 \frac{1 - |\Gamma_{LV2}|^2}{|1 - \Gamma_{OUT2}\Gamma_{LV2}|^2}$$

Poiché si realizza l'adattamento complesso coniugato

risulta

$$\Gamma_{SV2} = \Gamma_{in2}^* = -0.61 - 0.021j = 0.61 \angle -17.8^\circ$$

$$\Gamma_{SV2} \approx -0.61$$

Inoltre

$$\Gamma_{OUT2} = S_{22} + \frac{S_{12}S_{21}\Gamma_{SV2}}{1 - S_{11}\Gamma_{SV2}} = 0.202 - 0.502j = 0.54 \angle -68^\circ$$

$$G_{T2} = 10 = 14.33 \frac{1 - U^2 - V^2}{1 + 0.283U^2 + 0.283V^2 - 0.404U - 1.004V}$$

dove si è posto $\Gamma_{LV2} = U + jV$

si ottiene

$$U^2 + V^2 - 0.235U - 0.585V = 0.258$$

si tratta di una circonferenza di centro

$$C \equiv (0.116, 0.292) \quad \text{e raggio}$$

$$r = 0.537$$

Tutti i punti di questa circonferenza permettono di ottenere il risultato richiesto.

Per facilitare il progetto di H_2 si sceglie il
punto B sul cerchio di Smith

24