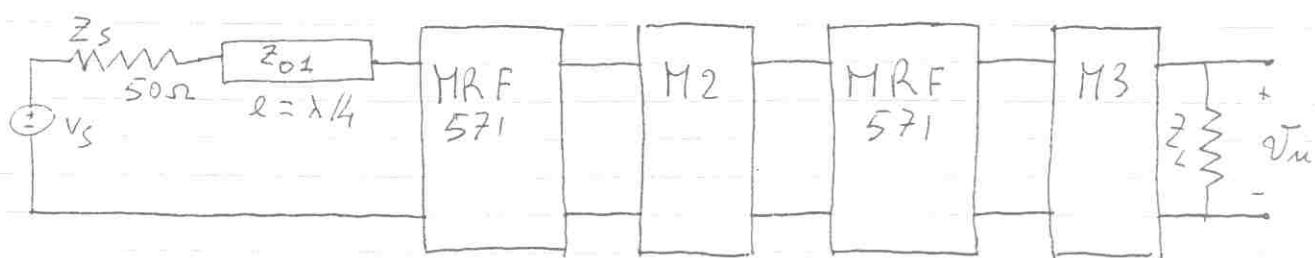


Eletronica delle Telecomunicazioni

14/02/87

A] Con riferimento all'amplificatore in figura
calcolare il valore di Z_{01} e progettare M_2 ed M_3 ai
parametri distribuiti in modo che risulti:

- 1) Livello di rumore = 2.5 dB
- 2) Guadagno di trasduzione complessivo $\gtrsim 26$ dB



$$f_0 = 16 \text{ GHz} \quad Z_s = 50 \Omega \quad Z_L = 100 \Omega$$

B] Dimensionare il filtro LC da porre in serie al
cavetto di un amplificatore in classe D con le
seguenti caratteristiche:

$$V_{ee} = 24 \text{ V}; \quad P_o = 2 \text{ W};$$

Ampiezza armoniche della tensione di uscita $\leq 0.2 \text{ V}$

Bisogna scegliere P_{SV} nel senso che le cifre di rumore sono a 2,5 dB e, contemporaneamente, sull'asse reale.

Ci sono due possibilità: $P_{SV1} = -0.66$ e $P_{SV2} = 0.13$.

Prima di effettuare le scelte è bene osservare che

$$G_{T\text{TOT}} = G_A + G_T = 26 \text{ dB}$$

Poiché $G_{L\text{MAX}} = 14 \text{ dB}$ è necessario che risultino

$G_A \geq 12 \text{ dB}$: Si osserva che in corrispondenza di P_{SV1} risulta $12 \leq G_A \leq 14 \text{ dB}$ mentre in corrispondenza di P_{SV2} risulta $G_A < 10 \text{ dB}$. E' pertanto, necessario scegliere P_{SV1} . Risulta quindi

$$Z_0 = \sqrt{10 \cdot 50} = 22.3 \Omega$$

Bisogna adesso dimensionare P_{SV2} e P_{CV2} in modo da ottenere il valore opportuno di G_T . Poiché si richiede che risultino $G_{T\text{TOT}} \geq 26 \text{ dB}$ il risultato può essere ottenuto facendo in modo che risultino

$G_T = G_{L\text{MAX}} = G_{A\text{MAX}} = G_{P\text{MAX}} = 14 \text{ dB}$. Si osserva che non è necessario eoleolare il valore esatto di G_A , poiché, dalla disposizione dei criteri sopra G_A , risulta evidente che $G_{A1}(P_{SV1}) > 12 \text{ dB}$.

Concludendo, η_2 ed η_3 devono essere progettati

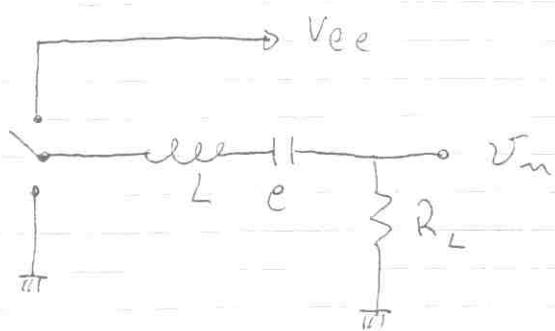
in modo da trasformare P_{OUT1} in $P_{S\text{MAX}} = 0.89 \angle -173^\circ$ e $P_L = 0.33$ in $P_{L\text{MAX}} = 0.81 \angle 66^\circ$.

Risultano, infine

$$P_{OUT1} = S_{22} + \frac{S_{12}S_{21}P_{SV1}}{1 - S_{11}P_{SV1}} = 0.57 \angle -68^\circ$$

Per le reti di adattamento si rimanda al procedimento esposto in soluzioni di esercizi d'esame precedenti.

Lo schema circuitale di principio di un amplificatore in classe D è il seguente



Le prime armoniche della tensione di uscita è

$$V_{U1} = -V_{ee} \frac{2}{\pi} = 15.28 \text{ V}$$

nell'ipotesi che $\omega_0 = \frac{1}{V_{ee}}$

La terza armonica si ottiene dalla seguente relazione

$$V_{U3} = V_{ee} \frac{2}{3\pi} \cdot \frac{R_c}{|R_L + j3\omega_0 L - \frac{I}{3\omega_0 e}|}$$

Per ottenere una forte attenuazione delle armoniche superiori è necessario che risulti $Q = \frac{\omega_0 L}{R_L} \gg 1$

per tanto si può approssimare come segue

$$V_{U3} \approx \frac{2}{3\pi} V_{ee} \frac{R_L}{3\omega_0 L} = \frac{V_{ee}}{3Q} \frac{2}{3\pi}$$

Affinche' risulti $V_{U3} < 0.2 \text{ V}$ dovrà essere $Q \geq \frac{V_{ee}}{3 \cdot 0.2} \frac{2}{3\pi} = 8.5$

Essendo

$$P_{U1} = \frac{V_{U1}^2}{2 R_L} = 2 \text{ W} \Rightarrow R_L = 58.3 \Omega$$

Risulta quindi

$$L = \frac{Q \cdot R_L}{\omega_0} = 780 \text{ mH}$$

$$C = \frac{1}{\omega_0^2 L} = 3.2 \text{ pF}$$