

## ELETTRONICA DELLE TELECOMUNICAZIONI

31/05/93

L'impedenza di antenna di un ricevitore è pari a  $200 \Omega$  e la potenza disponibile del segnale radio alla frequenza di 200 MHz è pari a  $100 \mu\text{W}$ .

a) Utilizzando il transistor bipolare 2N4957, progettare un amplificatore che, pilotato dal suddetto segnale, eroghi su un carico di  $50 \Omega$  una potenza pari a 100 mW.

b) Calcolare il guadagno operativo di potenza.

c) Unilateralizzare il transistor usando un'impedenza opportuna (da calcolare), e valutare la potenza di uscita (senza modificare gli altri parametri del circuito).

d) Calcolare la massima potenza che si può avere in uscita utilizzando il transistor unilateralizzato.

1) Il guadagno di trasduttore richiesto è

$$G_T = \frac{P_L}{P_{\text{aim}}} = 1000 \quad [30 \text{ dB}]$$

Dalla fig. 7 delle caratteristiche si ricava il valore corrispondente di  $k$

$$k = 2$$

Dalle figure 8-12 si ricavano i valori di  $Y_{LV}$  e  $Y_{SV}$  che, con  $k=2$ , massimizzano  $G_T$  e lo rendono pari a 30 dB.

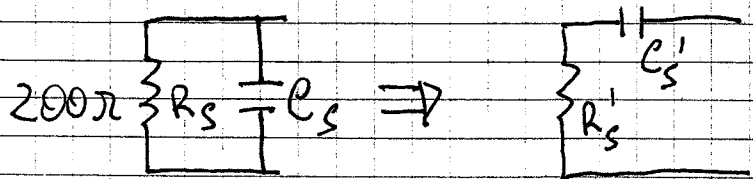
$$Y_{LV} = 0.67 - 2.4 j \quad \text{mS} \quad Z_{LV} = 108 + 387 j \quad \Omega$$

$$Y_{SV} = 17.5 - 27.5 j \quad \text{mS} \quad Z_{SV} = 16.5 + 25.8 j \quad \Omega$$

Si progettano le reti di adattamento di ingresso e di uscita.

### Ingresso

Bisogna effettuare una trasformazione di resistenza in discesa ( $R_{SV} < R_S$ ), pertanto si parte da una configurazione R-C parallelo che, trasformata nell'equivalente serie, origina una resistenza minore di  $R$ .



$$R'_S = R_{SV} = 16.5 \Omega$$

$$R'_S = \frac{R_S}{1 + Q_p^2}$$

Si ricava

$$Q_p = \sqrt{\frac{R_S - R'_S}{R'_S}} = 3.33$$

Da

$$Q_p = \omega_0 R_S C_S \quad \text{si ricava}$$

$$C_s = 13.2 \text{ pF}$$

pertanto risulta

$$C_s' = \frac{C_s (1 + Q_p^2)}{Q_p^2} = 14.4 \text{ pF}$$

Bisogna aggiungere in serie a  $C_s'$  una reattanza  $X_s'$ :

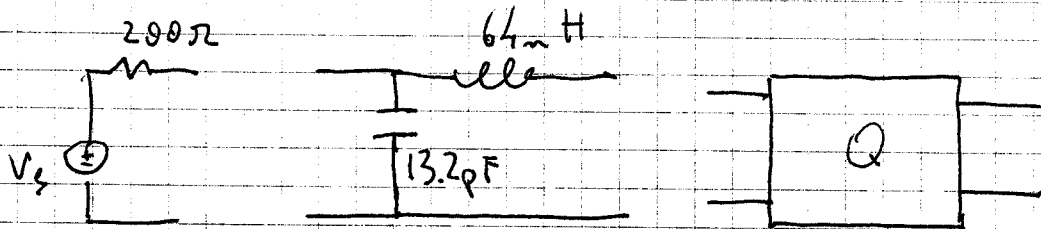
$$X_s' = \frac{1}{\omega_0 C_s'} = X_{SV} = 25.8 \Omega$$

$$X_s' = 81.2 \Omega$$

ovvero un'induttanza di valore

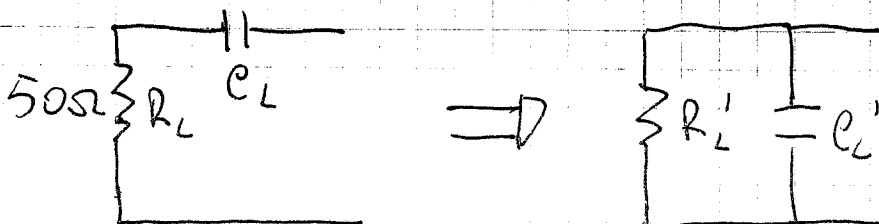
$$L_s' = 64 \text{ nH}$$

La rete di adattamento di ingresso è



### Uscita

Bisogna effettuare una trasformazione in solita ( $R_{L_v} > R_L$ ), pertanto si parte da una configurazione R-C serie che, trasformata nell'equivalente parallelo origina una resistenza maggiore di R



Deve risultare

$$R_L' = \frac{1}{G_{LV}} = 149 \Omega$$

Poiché

$$R_L' = R_L (1 + Q_s^2)$$

si ricava  $Q_s$ :

$$Q_s = \sqrt{\frac{R_L' - R_L}{R_L}} = 5.36$$

Pertanto risulta

$$C_L = \frac{1}{\omega_0 Q_s R_L} = 2.96 \text{ pF}$$

$$C_L' = C_L \frac{Q_s^2}{1 + Q_s^2} = 2.86 \text{ pF}$$

$C_L'$  rappresenta una suscettanza pari a

$$B_L' = \omega_0 C_L' = 3.6 \text{ mS}$$

Poiché deve essere

$$B_{L'} = -2.4 \text{ mS}$$

si aggiunge in parallelo una suscettanza  $B_{Lx}$ :

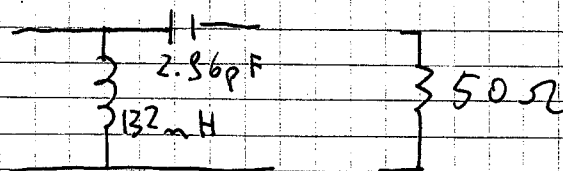
$$B_{Lx} + B_L' = -2.4 \cdot 10^{-3}$$

$$B_{Lx} = -6 \text{ mS}$$

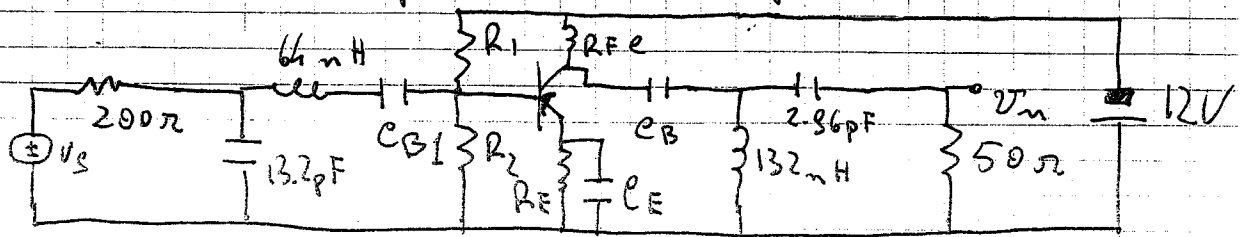
è tratto di una induttanza

$$L = 132 \text{ nH}$$

La rete di adattamento di uscita è



Il circuito completo è il seguente



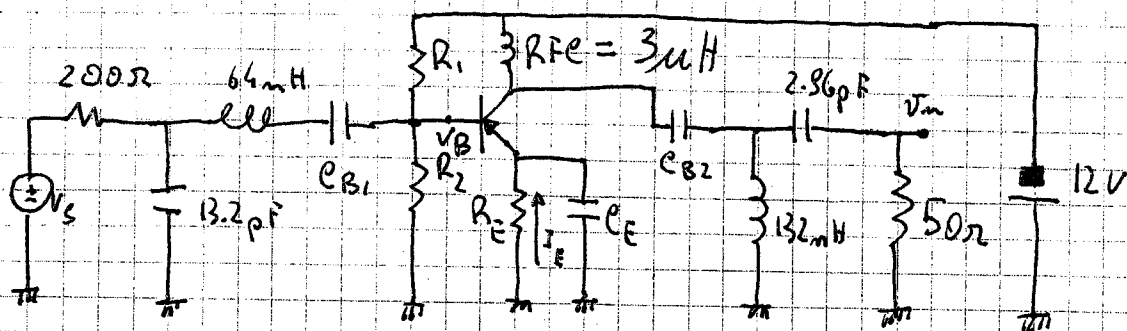
$$R_E = 1 \text{ k}\Omega \quad V_B = -2.7 \text{ V} \quad R_2 = 13.5 \text{ k}\Omega \quad R_1 = 46.5 \text{ k}\Omega$$

$$\frac{1}{\omega C_{B1}} < \frac{|Z_{in}|}{10} = 3 \Omega \Rightarrow C_{B1} = 270 \text{ pF} \quad \frac{1}{\omega C_{B2}} < \frac{|Z_{L'}|}{10} = 40 \Omega \Rightarrow C_{B2} = 27 \text{ pF} \quad C_E = 1 \text{ mF}$$

Il circuito completo è il seguente:

31/5/93

4



$R_1, R_2, R_E$  devono essere scelti in modo da ottenere  $V_{CE} = -10$   $I_C \approx I_E = 2 \text{ mA}$

$$V_{CE} = V_{CC} - V_E \Rightarrow V_E = -2 \text{ V} \Rightarrow R_E = \frac{V_E}{I_E} = 1 \text{ k}\Omega$$

$C_E$  si sceglie in modo da ottenere una reattanza di qualche  $\Omega$  alla frequenza di lavoro

$$\frac{1}{\omega C_E} \approx 1 \Omega \Rightarrow C_E = 0.8 \text{ nF}$$

$C_{B1}$  e  $C_{B2}$  sono scelti in modo da rispettare le seguenti condizioni

$$\frac{1}{\omega C_{B1}} < \frac{|E_{SV}|}{10} \Rightarrow C_{B1} > 270 \text{ pF}$$

$$\frac{1}{\omega C_{B2}} < \frac{|E_{LV}|}{10} \Rightarrow C_{B2} < 27 \text{ pF}$$

Poiché il valore tipico di  $h_{FE}$  è 40, la corrente  $I_B$  risulterà di  $50 \mu\text{A}$ .

$R_1$  e  $R_2$  vengono scelti in modo che la caduta sul gruppo  $R_1 \parallel R_2$  sia  $< \frac{|V_B|}{10} = 0.27 \text{ V}$

$$R_1 \parallel R_2 \cdot I_B < 0.27 \text{ V}$$

$$R_1 \parallel R_2 < 5.4 \text{ k}\Omega \quad R_2 = 5.4 \text{ k}\Omega \quad R_1 = 18.6 \text{ k}\Omega$$

$$\text{Poiché } R_1 \parallel R_2 \approx 4 \text{ k}\Omega \ll \left| \frac{1}{Y_1} \right| = 35 \Omega, \text{ non}$$

è necessario utilizzare le induttanze di blocco in serie a  $R_1$  e  $R_2$ .

2) Il guadagno operativo di potenza è

$$G_p = \frac{|Y_F|^2 G_{LV}}{|Y_{LV} + Y_0|^2 G_I}$$

Dove  $G_I$  è la conduttanza di ingresso che deve, quindi, essere calcolata.

I parametri  $y$  del transistor sono:

$$y_I = 2.7 + 6.6j \text{ mS}$$

$$y_0 = 0.15 + 1.5j \text{ mS}$$

$$y_F = 54 - 22.5j \text{ mS}$$

$$y_R = -0.48j \text{ mS}$$

Risultato

$$Y_I = y_I - \frac{y_F y_R}{y_0 + y_{LV}}$$

$$y_F y_R = -10.8 - 25.9j$$

$$|y_F|^2 = 3422$$

$$y_0 + y_{LV} = 0.82 - 0.9j$$

$$|y_0 + y_{LV}|^2 = 1.48$$

$$Y_I = 2.7 + 6.6j + \frac{(10.8 + 25.9j)(0.82 + 0.9j)}{1.48} =$$

$$= 2.7 + 6.6j + (-8.7 + 20.9j) =$$

$$= -7 + 27.5j \text{ mS}$$

[ Si noti che, come previsto,  $B_I = -B_{sc}$  ]

$$G_p = -221$$

Il guadagno operativo di potenza risulta negativo poiché la potenza di ingresso è negativa in quanto  $G_I < 0$ .

31/5/83

Parametri  $y$ 

$$y_I = 2.7 + 6.6j \text{ mS}$$

$$y_O = 0.15 + 1.5j \text{ mS}$$

$$y_F = 54 - 22.5j \text{ mS}$$

$$y_R = -0.48j \text{ mS}$$

Una induttanza posta tra ingresso e uscita permette di neutralizzare il quadripolo attivo, l'ammettanza da usare è

$$y_x = y_R = -0.48j \text{ mS}$$

ovvero una induttanza di valore

$$L_x = 1.66 \mu\text{H}$$

La potenza nel carico si calcola facilmente una volta noto il guadagno di trasferimento che, in queste condizioni vale:

$$G_{TU} = \frac{4 f_{sv} b_{LV} |y_{FE}|^2}{|(y_{IE} + y_{sv})(y_{OE} + y_{LV})|^2}$$

dove

$$y_{FE} = y_F - y_x = 54 - 22.02j \text{ mS}$$

$$|y_{FE}| = 58.3 \text{ mS}$$

$$y_{IE} = y_I + y_x = 2.7 + 6.12j \text{ mS}$$

$$y_{OE} = y_O + y_x = 0.15 + 1.02j \text{ mS}$$

$$G_{TU} = \frac{1.58 \cdot 10^5}{|(20.2 - 21.38j)(0.82 - 1.38j)|^2} = \frac{1.58 \cdot 10^5}{[865] \cdot [2.58]} = 7.1$$

Poiché

$$P_L = P_{Ain} \cdot G_{TU}$$

e  $P_{Ain}$  non viene modificata dall'aggiunta di

$y_x$ , si ottiene

$$P_L = 7.1 \text{ mW}$$

31/5/93 | 7

La potenza di uscita risulta fortemente ridotta poiché l'ingresso e l'uscita sono disadattati.

4) Il massimo della potenza di uscita si ha adottando le terminazioni di ingresso e di uscita, ovvero scegliendo  $\gamma_{sv}$  e  $\gamma_{lv}$  pari a

$$\gamma_{sv} = \gamma_{IT}^* = 2.7 - 6.125 \text{ mS}$$

$$\gamma_{lv} = \gamma_{OT}^+ = 0.15 - 1.025 \text{ mS}$$

In tal caso risulta

$$G_{TUNAX} = \frac{4 \cdot 2.7 \cdot 0.15 \cdot [58.3]^2}{[5.4 \cdot 0.3]^2} = 2098$$

e la potenza di uscita

$$P_{LMAX} = P_{Ain} G_{TUNAX} = 2098 \text{ mW}$$