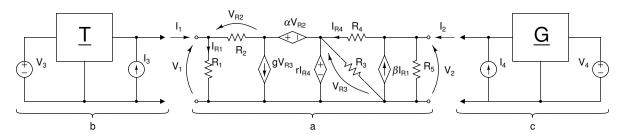
<u>Teoria dei Circuiti – Esercitazione</u> 11-12 Gennaio 2011

Esercizio 1

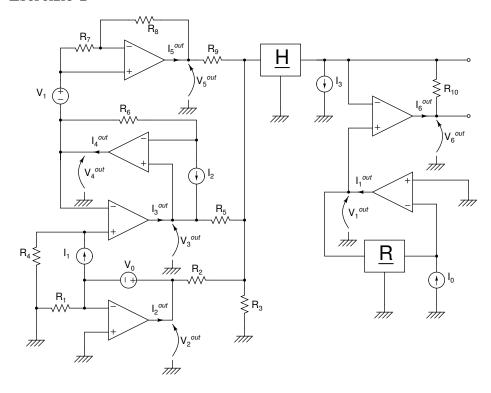


Con riferimento al circuito di figura si assumano i seguenti valori: $R_1 = 3 \,\mathrm{k}\Omega, \; R_2 = 1.5 \,\mathrm{k}\Omega, \; R_3 = R_4 = 3 \,\mathrm{k}\Omega, \; R_5 = 4 \,\mathrm{k}\Omega, \; r = 1 \,\mathrm{k}\Omega, \; g = 0.5 \,\mathrm{m}\Omega^{-1}, \; \alpha = 2, \; \beta = 3/2, \; V_3 = 4 \,\mathrm{V}, \; V_4 = 5 \,\mathrm{V}, \; I_3 = 1 \,\mathrm{mA}, \; I_4 = 2 \,\mathrm{mA}, \; \underline{T} = \begin{pmatrix} 15/4 & 73/36 \,\mathrm{m}\Omega^{-1} \\ 4 \,\mathrm{k}\Omega & 22/9 \end{pmatrix}, \; \underline{G} = \begin{pmatrix} -9/16 \,\mathrm{m} & -3/80 \,\mathrm{m} \\ -1 \,\mathrm{m} & 1 \,\mathrm{m} \end{pmatrix} \Omega^{-1}.$

Determinare:

- la descrizione del due porte evidenziato in figura con a tramite matrice ibrida \underline{H} , definita come $\begin{pmatrix} I_1 \\ V_2 \end{pmatrix} = \underline{H} \begin{pmatrix} V_1 \\ I_2 \end{pmatrix}$;
- il circuito equivalente di Thevenin alla porta 2 del due porte \underline{H} calcolato al punto precedente, quando alla porta 1 viene collegato il circuito indicato con b, e dove \underline{T} è un generico due porte descritto dall'equazione $\begin{pmatrix} I_1 \\ V_1 \end{pmatrix} = \underline{T} \begin{pmatrix} I_2 \\ V_2 \end{pmatrix}$;
- il circuito equivalente di Norton alla porta 1 del due porte \underline{H} , quando alla porta 2 viene collegato il circuito indicato con c;
- la potenza P_T , P_H e P_G dissipata rispettivamente da \underline{T} , \underline{H} e \underline{G} quando entrambi i circuiti b e c vengono collegati al due porte \underline{H} , come mostrato in figura;
- la regione di funzionamento (se generatore o se utilizzatore) dei generatori ideali di tensione V_3 e V_4 e dei generatori ideali di corrente I_3 e I_4 nel caso precedente.

Esercizio 2



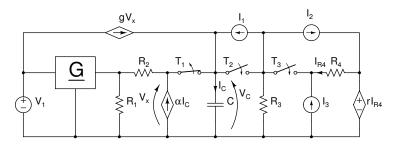
Con riferimento al circuito di figura si assumano i seguenti valori:

 $R_1=R_2=\ldots=R_{10}=1\,\mathrm{k}\Omega,\,\underline{R}=\begin{pmatrix}1\,\mathrm{k}&3\,\mathrm{k}\\3\,\mathrm{k}&1\,\mathrm{k}\end{pmatrix}\Omega,\,\underline{H}=\begin{pmatrix}5\,\mathrm{k}\Omega&-2\\-2&1/4\,\mathrm{m}\Omega^{-1}\end{pmatrix},\,V_0=5\,\mathrm{V},\,V_1=2.5\,\mathrm{V},\,I_0=3\,\mathrm{mA},\,I_1=7.5\,\mathrm{mA},\,I_2=2.5\,\mathrm{mA},\,I_3=1\,\mathrm{mA}.$ Si supponga inoltre che gli amplificatori operazionali siano ideali e che lavorino sempre nella zona ad alto guadagno. Calcolare:

- il circuito equivalente di Thevenin ai due morsetti indicati;
- le tensioni e le correnti di uscita degli amplificatori operazionali nel caso in cui la porta di uscita del circuito sia chiusa in corto circuito.

 $\textit{NOTA:} \text{ la matrice ibrida } \underline{H} \text{ \`e definita come } \binom{V_1}{I_2} = \underline{H} \binom{I_1}{V_2}.$

Esercizio 3



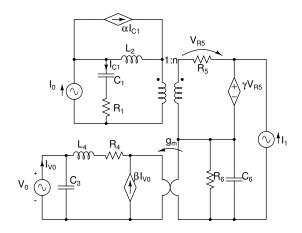
Con riferimento al circuito di figura si assumano i seguenti valori:

$$R_1 = 1 \,\mathrm{k}\Omega \ R_2 = 3 \,\mathrm{k}\Omega, \ R_3 = 2 \,\mathrm{k}\Omega, \ R_4 = 1 \,\mathrm{k}\Omega, \ \underline{G} = \begin{pmatrix} 1 & 3 \\ 3 & 1 \end{pmatrix} \mathrm{m}\Omega^{-1}, \ r = 5 \,\mathrm{k}\Omega, \\ g = 1 \,\mathrm{m}\Omega^{-1}, \ \alpha = 1/7, \ C = 1 \,\mathrm{\mu F}, \ V_1 = 1 \,\mathrm{V}, \ I_1 = 4 \,\mathrm{mA}, \ I_2 = 3.5 \,\mathrm{mA}, \\ I_3 = 5 \,\mathrm{mA}.$$

Determinare l'andamento della tensione $V_C(t)$ sapendo che:

- per t < 0 ms l'interruttore T_1 è chiuso, gli interruttori T_2 e T_3 sono aperti ed il circuito è a regime;
- all'istante $t = t_0 = 0 \,\text{ms}$ l'interruttore T_1 si apre;
- all'istante $t = t_1 = 2 \text{ ms}$ l'interruttore T_1 resta aperto, mentre si chiude l'interruttore T_2 ;
- all'istante $t = t_2 = 3.1 \,\text{ms}$ si chiude anche l'utimo interruttore T_3 .

Esercizio 4



Con riferimento al circuito di figura si assumano i seguenti valori: $R_1 = 200\,\Omega$ $C_1 = 40\,\mathrm{nF},\ L_2 = 4\,\mathrm{mH},\ C_3 = 25\,\mathrm{nF},\ R_4 = 2\,\mathrm{k}\Omega$ $L_4 = 40\,\mathrm{mH},\ R_5 = 3\,\mathrm{k}\Omega,\ R_6 = 6\,\mathrm{k}\Omega,\ C_6 = 3.33\,\mathrm{nF},\ g_m = 0.25\,\mathrm{m}\Omega^{-1},\ \alpha = 5/2,\ \beta = 1/4,\ \gamma = 8/3,\ n = 5,\ V_0(t) = 16\cos\left(\omega t - \pi/2\right)\,\mathrm{V},\ I_0(t) = 5\cos\left(\omega t + \pi/2\right)\,\mathrm{mA},\ I_1(t) = 4\cos\left(\omega t\right)\,\mathrm{mA},\ \omega = 50\,\mathrm{krad/s}.$

Determinare:

- la potenza complessa erogata dal generatore ideale di corrente I_1 ;
- la potenza complessa erogata dal generatore ideale di corrente I_0 . Supponendo di poter cambiare sia l'ampiezza che la fase della corrente $I_1(t)$, è possibile fare in modo che la potenza erogata da I_0 sia nulla? Se si, per quale valore di I_1 questo avviene?
- la potenza complessa erogata dal generatore ideale di tensione V_0 . Supponendo di poter cambiare sia l'ampiezza che la fase della corrente $I_1(t)$, è possibile fare in modo che la potenza erogata da V_0 sia nulla? Se si, per quale valore di I_1 questo avviene?

NOTA: le equazioni del giratore così disegnato in figura (assumendo la porta 1 a sinistra e la porta 2 a destra) sono $\begin{cases} I_1 = -g_m \, V_2 \\ I_2 = g_m \, V_1 \end{cases}.$