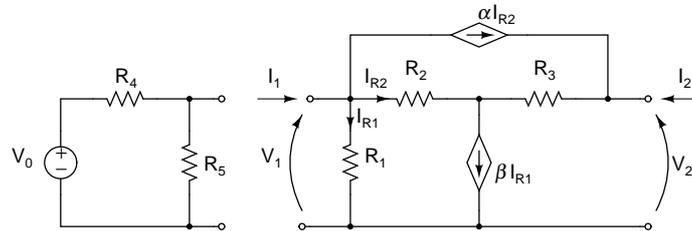


Esame di Teoria dei Circuiti - 18 luglio 2008 - Soluzione

Esercizio 1



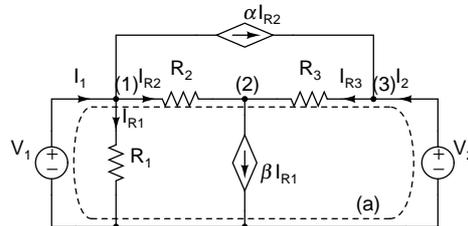
Con riferimento al circuito di figura si assumano i seguenti valori:

$R_1 = 1 \text{ k}\Omega$, $R_2 = 3 \text{ k}\Omega$, $R_3 = 2 \text{ k}\Omega$, $\alpha = 4$, $\beta = 2$, $V_0 = 6 \text{ V}$, $R_4 = 1 \text{ k}\Omega$, $R_5 = 2 \text{ k}\Omega$. Calcolare:

- la matrice G delle conduttanze del due-porte
- l'equivalente di Thevenin alla porta 2 quando alla porta 1 vengono collegati il generatore ideale di tensione V_0 e le due resistenze R_4 , R_5 come indicato in figura.

Soluzione

Per trovare la matrice G si supponga di collegare al due porte i due generatori ideali di tensione V_1 e V_2 e di calcolarne le correnti I_1 e I_2 :



Dal bilancio delle correnti ai nodi (1) e (3) si ha

$$\begin{aligned} I_1 &= I_{R1} + I_{R2} + \alpha I_{R2} = I_{R1} + (\alpha + 1)I_{R2} \\ I_2 &= I_{R3} - \alpha I_{R2} \end{aligned}$$

Per determinare I_{R1} , I_{R2} e I_{R3} si può subito notare che $I_{R1} = V_1/R_1$; inoltre dal bilancio delle correnti al nodo (2) e alla maglia (a) si ottiene il sistema

$$\begin{cases} I_{R2} + I_{R3} = \beta I_{R1} \\ V_1 - R_2 I_{R2} + R_3 I_{R3} - V_2 = 0 \end{cases}$$

che risolto in I_{R2} e I_{R3} dà come soluzione

$$\begin{aligned} I_{R2} &= \frac{V_1 - V_2 + \beta R_3 I_{R1}}{R_2 + R_3} \\ I_{R3} &= \frac{V_2 - V_1 + \beta R_2 I_{R1}}{R_2 + R_3} \end{aligned}$$

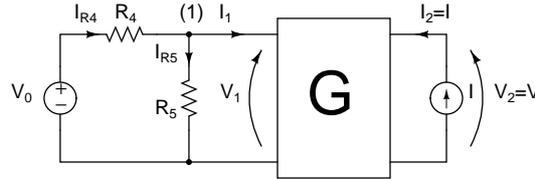
quindi

$$\begin{aligned}
I_1 &= \frac{V_1}{R_1} + (\alpha + 1) \frac{V_1 - V_2 + \beta R_3 I_{R1}}{R_2 + R_3} \\
&= \left(\frac{1}{R_1} + \frac{1 + \alpha}{R_2 + R_3} + \frac{(1 + \alpha)\beta R_3}{R_1(R_2 + R_3)} \right) V_1 - \frac{1 + \alpha}{R_2 + R_3} V_2 \\
&\quad \underbrace{\hspace{10em}}_{G_{11}} \hspace{1em} \underbrace{\hspace{1em}}_{-G_{12}} \\
I_2 &= \frac{V_2 - V_1 + \beta R_2 I_{R1}}{R_2 + R_3} - \alpha \frac{V_1 - V_2 + \beta R_3 I_{R1}}{R_2 + R_3} \\
&= - \left(\frac{\alpha + 1}{R_2 + R_3} + \beta \frac{\alpha R_3 - R_2}{R_1(R_2 + R_3)} \right) V_1 + \frac{1 + \alpha}{R_2 + R_3} V_2 \\
&\quad \underbrace{\hspace{10em}}_{-G_{21}} \hspace{1em} \underbrace{\hspace{1em}}_{G_{22}}
\end{aligned}$$

Numericamente

$$G = \begin{bmatrix} 6 & -1 \\ -3 & 1 \end{bmatrix} \cdot 10^{-3} \Omega^{-1}$$

Per il secondo punto, per trovare l'equivalente di Thevenin del circuito, si supponga di collegare il generatore ideale di corrente I alla porta due e calcolare la tensione V ai suoi capi:



Dati $I = I_2$ a $V = V_2$ le equazioni del due porte risultano:

$$\begin{cases} I_1 = G_{11}V_1 + G_{12}V \\ I = G_{21}V_1 + G_{22}V \end{cases}$$

e messe a sistema con l'equazione di bilancio al nodo (1)

$$\begin{aligned}
I_1 + I_{R5} &= I_{R4} \\
I_1 &= \frac{V_0}{R_4} - \left(\frac{1}{R_4} + \frac{1}{R_5} \right) V_1
\end{aligned}$$

si ottiene dalla prima equazione

$$\begin{aligned}
\frac{V_0}{R_4} - \left(\frac{1}{R_4} + \frac{1}{R_5} \right) V_1 &= G_{11}V_1 + G_{12}V \\
\left(\frac{1}{R_4} + \frac{1}{R_5} + G_{11} \right) V_1 &= \frac{V_0}{R_4} - G_{12}V
\end{aligned}$$

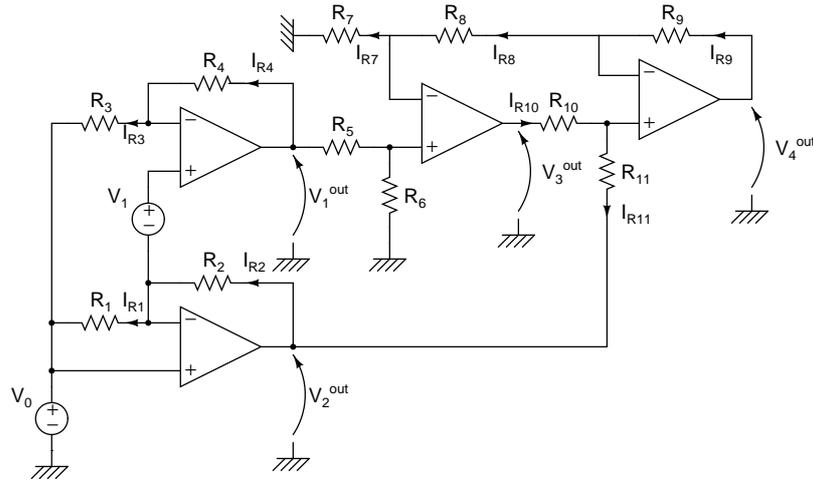
e quindi, sostituendo nella seconda

$$\begin{aligned}
\left(\frac{1}{R_4} + \frac{1}{R_5} + G_{11} \right) I &= G_{21} \frac{V_0}{R_4} - G_{21}G_{12}V + G_{22} \left(\frac{1}{R_4} + \frac{1}{R_5} + G_{11} \right) V \\
V &= \underbrace{\frac{G_{21}V_0}{R_4 \left(G_{22} \left(\frac{1}{R_4} + \frac{1}{R_5} + G_{11} \right) - G_{12}G_{21} \right)}}_{V^{eq}} + \underbrace{\frac{\frac{1}{R_4} + \frac{1}{R_5} + G_{11}}{G_{22} \left(\frac{1}{R_4} + \frac{1}{R_5} + G_{11} \right) - G_{21}G_{12}}}_{R^{eq}} I
\end{aligned}$$

Numericamente

$$V^{eq} = 4 \text{ V}, \quad R^{eq} = 1.66 \text{ k}\Omega$$

Esercizio 2



Con riferimento al circuito di figura si assumano i seguenti valori:
 $R_1 = R_2 = \dots = R_{11} = 1 \text{ k}\Omega$, $V_0 = 4 \text{ V}$, $V_1 = 3 \text{ V}$. Si supponga inoltre che gli amplificatori operazionali siano ideali e che lavorino sempre nella zona ad alto guadagno. Calcolare le tensioni di uscita degli operazionali V_1^{out} , V_2^{out} , V_3^{out} , V_4^{out} .

Soluzione

Dato che gli ingressi degli operazionali non assorbono corrente si può scrivere

$$V_2^+ = V_0 = V_2^-; \quad I_{R1} = \frac{V_2^- - V_0}{R_1} = 0 = I_{R2}$$

quindi $V_2^{out} = V_2^- + R_2 I_{R2} = V_0 = 4 \text{ V}$.

Per l'operazionale 1 invece si ha

$$V_1^+ = V_2^- + V_0 = V_0 + V_1 = V_2^-; \quad I_{R3} = \frac{V_1^- - V_0}{R_3} = \frac{V_1}{R_3} = I_{R4}$$

quindi $V_1^{out} = V_1^- + R_4 I_{R4} = V_0 + V_1 \left(1 + \frac{R_4}{R_3}\right) = 10 \text{ V}$.

Inoltre

$$V_3^+ = V_1^{out} \frac{R_6}{R_5 + R_6} = V_3^-; \quad I_{R7} = \frac{V_3^-}{R_7} = V_1^{out} \frac{R_6}{R_5 + R_6} \frac{1}{R_7} = I_{R8} = I_{R9}$$

quindi

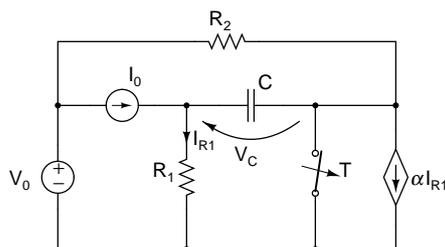
$$V_4^{out} = (R_7 + R_8 + R_9) I_{R7} = V_1^{out} \frac{R_6}{R_5 + R_6} \frac{R_7 + R_8 + R_9}{R_7} = 15 \text{ V}$$

Per determinare V_3^{out} invece

$$V_4^- = V_1^{out} \frac{R_6}{R_5 + R_6} \frac{R_7 + R_8}{R_7} = V_4^+$$

$$I_{R11} = \frac{V_4^+ - V_2^{out}}{R_{11}} = I_{R10}; \quad V_3^{out} = V_4^+ + R_{10} I_{R10} = 16 \text{ V}$$

Esercizio 3

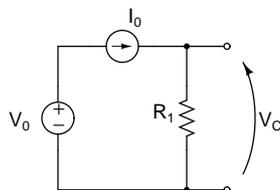


Con riferimento al circuito di figura si assumano i seguenti valori:
 $R_1 = 4 \text{ k}\Omega$, $R_2 = 2 \text{ k}\Omega$, $\alpha = 2$, $C = 100 \text{ }\mu\text{F}$, $V_0 = 1 \text{ V}$, $I_0 = 1 \text{ mA}$.

Per $t < t_0 = 0 \text{ sec}$ l'interruttore T è chiuso e il circuito è a regime. All'istante $t = t_0$ l'interruttore si apre. Determinare l'andamento della tensione $V_C(t)$.

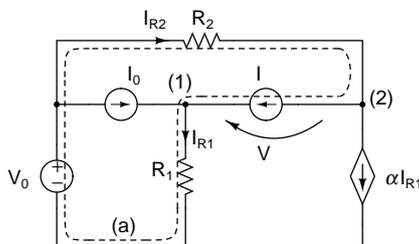
Soluzione

Per $t < t_0$ l'interruttore è chiuso, ed essendo tutti i transienti esauriti, è possibile sostituire C con un circuito aperto. Relativamente al calcolo della V_C il circuito si semplifica come da figura:



Risulta immediato $V_{C0} = R_1 I_0 = 4 \text{ V}$.

All'istante $t = t_0$ l'interruttore si apre. Per calcolare l'equivalente di Thevenin del circuito connesso alla capacità si supponga di sostituire alla capacità stessa un generatore ideale di corrente I e di calcolare la tensione V ai suoi capi:



Dal bilancio delle correnti al nodo (1) si ha $I_{R1} = I_0 + I$; dal bilancio al nodo (2) invece $I_{R2} = I + \alpha I_{R1} = \alpha I_0 + (\alpha + 1)I$. Per trovare V è sufficiente considerare il bilancio delle tensioni alla maglia (a)

$$\begin{aligned} V - R_1 I_{R1} + V_0 - R_2 I_{R2} &= 0 \\ V &= R_1 I_0 + R_1 I - V_0 + R_2 \alpha I_0 + R_2 (\alpha + 1) I \\ &= \underbrace{(R_1 + \alpha R_2) I_0 - V_0}_{V^{eq}} + \underbrace{(R_1 + (\alpha + 1) R_2)}_{R^{eq}} I \end{aligned}$$

Numericamente, $V^{eq} = 7 \text{ V}$, $R^{eq} = 10 \text{ k}\Omega$ e la costante di tempo $\tau = R^{eq} C = 1 \text{ sec}$. La tensione $V_C(t)$ risulta quindi

$$V_C(t) = \begin{cases} V_{C0} & t \leq 0 \\ V^{eq} + (V_{C0} - V^{eq}) e^{-t/\tau} & t > 0 \end{cases}$$

$$V_C(t) = \begin{cases} 4 \text{ V} & t \leq 0 \\ 7 - 3e^{-t} \text{ V} & t > 0 \end{cases}$$