



082742 – Elettrotecnica (E-O)

Prof. F. Bizzarri

Esame, 13 Luglio 2015

Cognome \_\_\_\_\_ Nome \_\_\_\_\_

Matricola \_\_\_\_\_ Firma \_\_\_\_\_

**AVVERTENZE**

- La prova dura **3 ore e mezza**
- I punteggi massimi per ogni quesito sono indicati nella tabella sottostante; un punteggio complessivo inferiore a **16 punti** invalida la prova.

Quesito o Esercizio	E1 2.0 punti	E2a 3.0 punti	E2b 5.0 punti	E3 3.0 punto	E4a 4.0 punti	E4b 5.0 punto	Voto Finale
Voto							

Riportare i risultati e i passaggi salienti nel riquadro relativo ad ogni esercizio

**E1**

Discutere similitudini e differenze tra il teorema di Gauss per il campo elettrico e il teorema di Gauss per il campo magnetico.

*Si vedano i paragrafi 1.8 e 7.8 delle dispense del corso.*

E2a

Per il circuito in Figura 1 si ricavi l'equazione di stato che ne governa la dinamica.

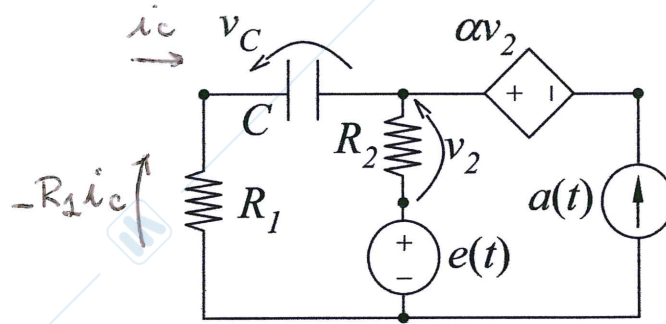


Figura 1

$$v_2 = -R_1 i_c - v_C - e(t)$$

$$C \frac{dv_C}{dt} = \frac{1}{R_2} (-R_1 i_c - v_C - e(t)) - a(t)$$

$$C \frac{dv_C}{dt} \left(1 + \frac{R_1}{R_2}\right) = -\frac{v_C}{R_2} - \frac{e(t)}{R_2} - a(t)$$

$$\frac{dv_C}{dt} = \frac{R_2 C}{(R_1 + R_2)C} \left( -\frac{v_C}{R_2} - \frac{e(t)}{R_2} - a(t) \right) =$$

$$= -\frac{1}{(R_1 + R_2)C} \left( v_C + e(t) + a(t)R_2 \right)$$

E2b

Per il circuito in Figura 1 si assumano  $a(t) = A \cdot u(t)$ ,  $e(t) = E \cdot u(-t)$  e, per  $t = 0^-$ , il circuito a regime. Si determini  $v_2(0^-)$  e  $v_2(t)$  per  $t \in (0^+, +\infty)$ . [Suggerimento:  $u(t) = 0$  per  $t < 0$  e  $u(t) = 1$  per  $t > 0$ ]

$$a(t) = A u(t) = \begin{cases} 0, & t < 0 \\ A, & t > 0 \end{cases} \quad e(t) = E u(-t) = \begin{cases} E, & t < 0 \\ 0, & t > 0 \end{cases}$$

$$i_c = \frac{v_2}{R_2} - a(t)$$

$$-R_1 \left( \frac{v_2}{R_2} - a(t) \right) - v_c - v_2 - e(t) = 0$$

$$v_2 \left( 1 + \frac{R_1}{R_2} \right) = -v_c - e(t) + R_1 a(t) \quad \left[ \text{vale per ogni } t \text{ e quindi anche in } 0^+ \right]$$

$$v_2 = - \frac{R_2}{R_1 + R_2} \left( v_c + e(t) - R_1 a(t) \right)$$

Non ci sono relazioni algebriche tra gli ingressi e  $V_C(t)$ .  
Quindi  $V_C$  è variabile di stato e, con  $e(t)$  e  $a(t)$   
discontinui ma entrambi in 0,  $V_C(0^-) = V_C(0^+)$

In  $t=0^-$  il circuito è a regime stazionario  $\rightarrow V_C(0^-) = -E$

$$V_C(0^+) = E$$

$$V_C(t) = k e^{-\lambda t} + h$$

$$\frac{dh}{dt} = -\frac{R_2}{R_1 + R_2} (h + R_2 A) \quad \rightarrow h = -R_2 A$$

$$V_C(0) = -E = k + h \quad k = R_2 A - E$$

$$V_C(t) = (R_2 A - E) e^{-\lambda t} - R_2 A$$

$$V_2(t) \Big|_{t>0} = -\frac{R_2}{R_1 + R_2} \left( (R_2 A - E) e^{-\lambda t} - R_2 A - R_1 A \right) =$$

$$= -\frac{R_2}{R_1 + R_2} \left( (R_2 A - E) e^{-\lambda t} - (R_1 + R_2) A \right)$$

$$V_2(0^+) = -\frac{R_2}{R_1 + R_2} \left( -E - R_1 A \right) = \frac{R_2 (E + R_1 A)}{R_1 + R_2}$$

$$V_2(0^-) = -\frac{R_2}{R_1 + R_2} \left( -E + E - R_1 A \right) = 0$$

E3

Il circuito in Figura 2 evolve in regime sinusoidale con  $e(t) = E \cos(\omega t)$ . Si determini la potenza istantanea erogata dal generatore indipendente di tensione. Si assuma  $\alpha = 3/2$ .

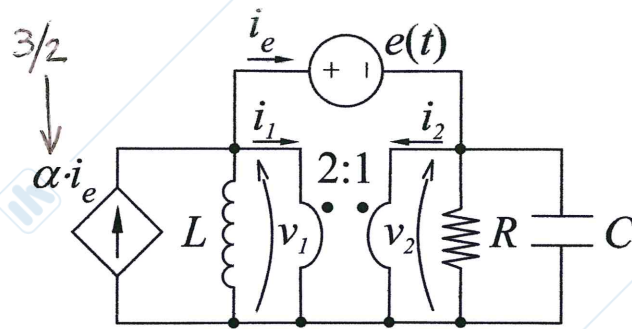


Figura 2

$$V_1 = 2V_2 \quad i_1 = -\frac{i_2}{2}$$

$$e(t) = E \cos \omega t \quad \longleftrightarrow \quad E$$

$$\begin{cases} \bar{V}_1 - E - \bar{V}_2 = 0 \\ \bar{V}_1 = 2\bar{V}_2 \end{cases} \quad \begin{cases} 2\bar{V}_2 - E - \bar{V}_2 = 0 \\ \bar{V}_2 = E \\ \bar{V}_1 = 2E \end{cases}$$

$$\begin{cases} \alpha \bar{i}_e = \frac{3}{2} \bar{i}_e = \bar{i}_e + \frac{2E}{j\omega L} + i_1 & \frac{1}{2} \bar{i}_e = \frac{2E}{j\omega L} + i_1 \\ \bar{i}_e = \bar{i}_2 + \frac{E}{R} + j\omega CE & \bar{i}_2 = \bar{i}_e - \frac{E}{R} - j\omega CE \\ \bar{i}_2 = -2i_1 & \bar{i}_1 = -\frac{1}{2} \left( \bar{i}_e - \frac{E}{R} - j\omega CE \right) \end{cases}$$

$$\frac{1}{2} \bar{i}_e = \frac{2E}{j\omega L} - \frac{1}{2} \left( \bar{i}_e - \frac{E}{R} - j\omega CE \right)$$

$$\bar{i}_e = \frac{2E}{j\omega L} + \frac{E}{2R} + \frac{j\omega CE}{2} = \frac{1}{2} E \left( \frac{4}{j\omega L} + \frac{1}{R} + j\omega C \right)$$

$$i_e(t) = \operatorname{Re} \left\{ \frac{1}{2} E \left( \frac{1}{R} - j \frac{4 - \omega^2 CL}{\omega L} \right) e^{j\omega t} \right\} =$$

$$= \frac{E}{2} \left( \frac{1}{R} \cos \omega t + \frac{4 - \omega^2 LC}{\omega L} \sin \omega t \right)$$

$$P_{\text{ist. erog.}}^e = - e(t) i_e(t) = - E \cos \omega t \cdot i_e(t)$$

E4a

Per il doppio-bipolo lineare affine in Figura 3 si ricavi i parametri della rappresentazione equivalente Thévenin con matrice [R] e vettore delle tensioni [E].

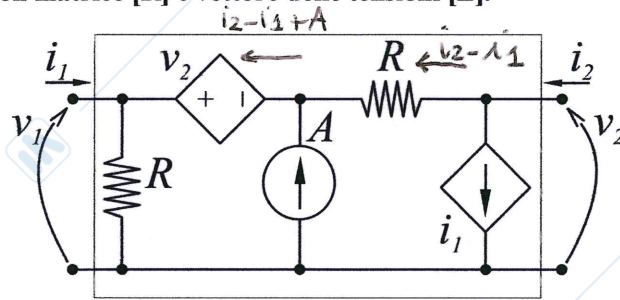


Figura 3

$$\begin{bmatrix} V_1 \\ V_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} R_{11} & R_{12} \\ R_{21} & R_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i_1 \\ i_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} E_1 \\ E_2 \end{bmatrix}$$

$$R_{12} \text{ e } R_{21} = \emptyset$$

$$\cancel{i_1} + \cancel{i_2 - i_1 + A} = \frac{V_2}{R} \quad \rightarrow \quad V_1 = \overbrace{R}^{\text{R}} i_2 + \frac{AR}{E_1}$$

$$V_1 - V_2 + R(i_2 - i_1) - V_2 = 0$$

$$2V_2 = R i_2 + AR + R(i_2 - i_1)$$

$$= -R i_1 + 2R i_2 + AR$$

$$V_2 = \underbrace{-\frac{R}{2} i_1}_{R_{21}} + \underbrace{R}_{R_{22}} i_2 + \underbrace{\frac{AR}{2}}_{E_2}$$

**E4b**

Il circuito in Figura 4 è ottenuto passivando la sorgente interna del doppio-bipolo lineare affine in Figura 3 e collegando alle porte un generatore di corrente  $a(t) = A_0 \cos(\omega t)$ , un condensatore e un bipolo b. Il circuito evolve in regime sinusoidale e b si comporta come l'impedenza  $Z = R_0 + jX_0$ . Determinare il rapporto  $R_0/X_0$  quando Z è tale da garantire il massimo trasferimento di potenza attiva da a al bipolo b.

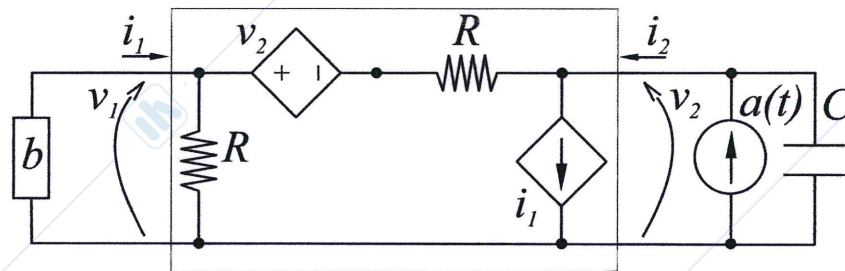
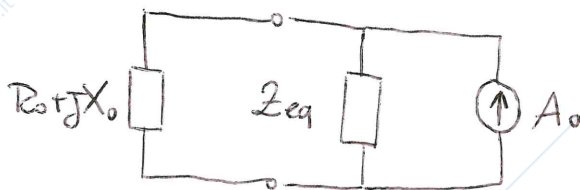


Figura 4



$Z_{eq}$  in trova passivando  $a(t)$  e imponendo  $\bar{i}_1$ :

$$Z_{eq} = \frac{\bar{V}_1}{\bar{i}_2}$$

$$\begin{cases} \bar{V}_1 = R \bar{i}_2 \\ \bar{V}_2 = -\frac{R}{2} \bar{i}_1 + R \bar{i}_2 = -\frac{\bar{i}_2}{j\omega C} \end{cases}$$

$$\bar{I}_2 \left( R + \frac{1}{j\omega C} \right) = \frac{R}{2} \bar{I}_1$$

$$\bar{I}_2 = \frac{j\omega RC}{2(1+j\omega RC)} \bar{I}_1$$

$$\bar{V}_1 = R \bar{I}_2 = \frac{j\omega R^2 C}{2(1+j\omega RC)} \bar{I}_1 =$$

$$= \frac{j(\omega R^2 C)(1-j\omega RC)}{2(1+\omega^2 R^2 C^2)} \bar{I}_1$$

$$Z_{eq} = \frac{\omega R^2 C}{2(1+\omega^2 R^2 C^2)} (\omega RC + j)$$

per avere massimo transf. potenza attiva:

$$Z^* = (R_0 + jX_0)^* = R_0 - jX_0 = Z_{eq}$$

$$\begin{cases} R_0 = \alpha \omega RC \\ -X_0 = \alpha \end{cases}$$

$$\frac{R_0}{X_0} = -\omega RC$$