

## ESERCITAZIONE 1

Esercizi svolti durante l'esercitazione.

### E1.1

Dato il circuito in figura 6.1 funzionante in regime sinusoidale, sono noti:

$R1 = 3 \Omega$ ,  $R2 = 4 \Omega$ ,  $R3 = 5 \Omega$   
 $R4 = 4 \Omega$ ,  $X_{c1} = 2 \Omega$ ,  $X_{c2} = 3 \Omega$   
 $X_L = 2 \Omega$ ,  $I_Z = 20 \text{ A}$ ,  $P_Z = 400 \text{ W}$   
 $Q_Z = 300 \text{ Var (ind)}$

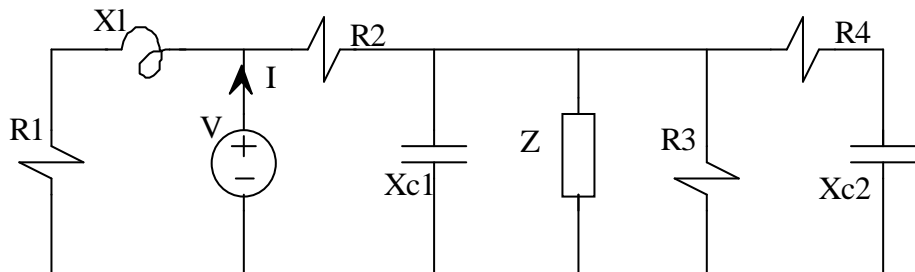


Fig. 6.1

Determinare i valori della tensione del generatore V, della corrente da esso erogata e del loro sfasamento reciproco.

$[V = 125.78 \text{ V}, I = 57.38 \text{ A}, \phi = 18.97^\circ \text{ (ind.)}]$

*{Si procede seguendo il metodo di Boucherot. Per trovare la tensione V è necessario trovare la potenza attiva, reattiva e apparente totale ai morsetti del generatore. Per fare questo conviene dividere la rete in tre sezioni:*

- sez. a comprende  $X_{c1}$ , Z,  $R3$ ,  $R4$  e  $X_{c2}$
- sez. b comprende  $R2$ ;
- sez. c comprende  $R1$  e  $X_L$

*Alla sez. a la potenza attiva totale è la somma di diversi contributi:*

$$P_a = P_Z + P_{R3} + P_{R4}$$

*dove  $P_Z = 400 \text{ W}$ ,  $P_{R3} = V_{R3}^2 / R3$ ,  $P_{R4} = R4 \cdot I_{R4}^2$ . La tensione ai capi di  $R3$  è la stessa che c'è ai capi di Z e vale  $V_{R3} = \sqrt{P_Z^2 + Q_Z^2} / I_Z = 25 \text{ V}$ . La corrente su  $R4$  è pari a*

$$I_{R4} = V_Z / \sqrt{R4^2 + X_{c2}^2} = 5 \text{ A quindi } P_a = 625 \text{ W.}$$

*Mentre la potenza reattiva è la seguente:*

$$Q_a = -Q_{X_{c2}} + Q_Z - Q_{X_{c1}}, \text{ dove } Q_{X_{c2}} = X_{c2} \cdot I_{R4}^2 = 75 \text{ Var}, Q_{X_{c1}} = V_Z^2 / X_{c1} = 312.5 \text{ Var}, \text{ da cui } Q_a = -87.5 \text{ Var.}$$

*Alla sez. b si ha  $Q_b = Q_a$ ,  $P_b = P_a + R2 \cdot I_2^2$ . La corrente  $I_2$  è data da*

$$I_2 = \sqrt{P_a^2 + Q_a^2} / V_Z = 25.24 \text{ A. Quindi } P_b = 3174 \text{ W.}$$

*Alla sez. c  $P_c = P_b + P1$ ,  $Q1 = Q_b + Q1$ . Dove  $P1 = R1 \cdot I1^2$  e  $Q1 = X_L \cdot I1^2$ . Per il calcolo della corrente  $I1$  conviene calcolare la tensione ai capi dell'impedenza  $R1-X_L$  (che è la stessa che c'è ai capi del generatore V). Questa tensione è pari a  $V1 = \sqrt{P_b^2 + Q_b^2} / I2 = 125.78 \text{ V}$ . Nota  $V1$  la*

*corrente  $I1$  risulta pari a  $I1 = V1 / \sqrt{R1^2 + X_L^2} = 34.89 \text{ A}$ . Risulta allora  $P_c = 6825 \text{ W}$  e  $Q_c = 2346.5 \text{ Var}$ . La potenza apparente totale è pari a  $A_c = \sqrt{P_c^2 + Q_c^2} = 7217.1 \text{ VA}$ , la tensione del generatore vale  $V = V1 = 125.78 \text{ V}$ , la corrente ai capi del generatore è pari a  $I = A_c / V = 57.38 \text{ A}$ , lo sfasamento è pari a  $\phi = \arccos(P_c / A_c) = 0.311 \text{ rad} = 18.97^\circ$*

**Ex1.2**

Dato il circuito in figura 6.2, sono noti:

$R1 = 50 \Omega$ ,  $R2 = 2 \Omega$ ,  $R3 = 4 \Omega$ ,  $R4 = 4 \Omega$ ,

$X_{c1} = 3 \Omega$ ,  $X_L = 6 \Omega$ ,

$P_Z = 1600 \text{ W}$ ,  $\cos \phi_Z = 0.8$  (ind.)  $V_Z = 100 \text{ V}$

$f = 50 \text{ Hz}$ .

Determinare il valore della capacità  $C$  affinché il fattore di potenza ( $\cos \phi$ ) del generatore  $A$  risulti pari a 0.9 (ind.)

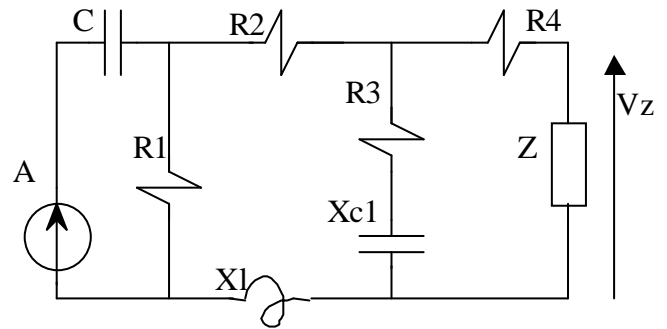


Fig. 6.2

$$[C = 2.131 \text{ mF}]$$

{Si procede utilizzando il metodo di Boucherot per calcolare il fattore di potenza che risulta ai capi del generatore  $A$  quando non sia presente il condensatore  $C$ , e successivamente si calcola il valore della capacità  $C$  tale da avere un  $\cos \phi = 0.9$  ind.

Si divide la rete nelle seguenti sezioni:

- sez. a -> impedenza  $Z$  e  $R4$
- sez. b -> impedenza  $R3$ - $X_{c1}$
- sez. c -> impedenza  $R2$ - $X_L$
- sez. d ->  $R1$
- sez. e ->  $C$

Alla sez. a si ha  $P_a = P_Z + R4 \cdot I_Z^2 = 3.2 \text{ kW}$ ,  $Q_Z = P_Z \cdot \tan(\phi) = 1.2 \text{ kVar}$ ,  $I_a = I_Z = P/(V \cdot \cos \phi) = 20 \text{ A}$ ,  $V_a = \sqrt{P_a^2 + Q_a^2} / I_Z = 170.88 \text{ V}$ . Alla sez. b si ha  $P_b = P_a + P_{R3}$ ,  $Q_b = Q_a - Q_{X_{c1}}$ . Ma  $P_{R3} = R3 \cdot I_{R3}^2$ , dove  $I_{R3} = V_a / \sqrt{R3^2 + X_{c1}^2} = 34.176 \text{ A}$ , quindi  $P_b = 7.872 \text{ kW}$  e  $Q_b = -2.304 \text{ kVar}$  e  $I_b = \sqrt{P_b^2 + Q_b^2} / V_a = 48 \text{ A}$ .

Alla sez. c si ha  $P_c = P_b + P_{R2}$  e  $Q_c = Q_b + Q_{X_L}$ . Dove  $P_{R2} = R2 \cdot I_2^2$  e  $Q_{X_L} = X_L \cdot I_2^2$ . La corrente  $I_2$  è pari a  $I_b$  quindi  $P_c = 12.48 \text{ kW}$  e  $Q_c = 11.52 \text{ kVar}$ . Alla sezione c si ha inoltre  $I_c = I_b$ , e  $V_c = \sqrt{P_c^2 + Q_c^2} / I_c = 353.84 \text{ V}$ . Nella sez. d si ha  $P_d = P_c + V_c^2 / R1 = 14.98 \text{ kW}$  e  $Q_d = Q_c$ . Si ha inoltre  $V_d = V_c$  e  $I_d = \sqrt{P_d^2 + Q_d^2} / V_c = 53.42 \text{ A}$

In assenza del condensatore il  $\cos \phi$  è pari a  $\cos \phi = P_d / \sqrt{P_d^2 + Q_d^2} = 0.793$ . Se si aggiunge il condensatore, nella sez. e si ha  $Q_e = P_d \cdot \tan \phi^* = Q_d - Q^* = 7.257 \text{ kVar}$  quindi  $Q^* = 4.263 \text{ kVar}$  (cap) da cui si ricava  $C = I_d^2 / (\omega \cdot Q^*) = 2.131 \text{ mF}$

**Esercizi proposti****Ex 1.3**

Dato il circuito in figura 6.5, sono noti:

$V_u = 280 \text{ V}$   $P_u = 1 \text{ kW}$

$\phi_u = \pi/4$  (ind)  $f = 50 \text{ Hz}$   $R1 = 17 \Omega$

$X_c = 200 \Omega$ ,  $R2 = 10 \Omega$

Determinare il valore della capacità  $C_x$  in modo che la corrente  $I$  sia in fase con la tensione  $V1$

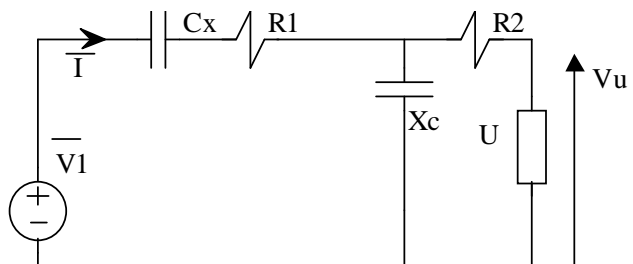


Fig. 6.5

$$[C = 115.91 \mu\text{F}]$$

{Si procede utilizzando il metodo di Boucherot. Si individuano le seguenti sezioni:

- sez a -> R-U
- sez b -> Xc
- sez c -> R1
- sez d -> Cx

Alla sez a si ha  $P_a = P_u + P_{R2} = P_u + R_2 \cdot I_u^2$ , ma  $I_u = P_u / (V_u \cdot \cos \phi) = 5.051 \text{ A}$ , quindi  $P_a = 1.255 \text{ kW}$ .  $Q_a = Q_u = P_u \cdot \tan \phi = 1 \text{ kVar}$ ,  $V_a = \sqrt{P_a^2 + Q_a^2} / I_u = 317.72 \text{ V}$ . Nella sez. b si ha  $P_b = P_a$ ,  $Q_b = Q_a - V_a^2 / X_c = 495.2 \text{ Var}$  e  $I_b = \sqrt{P_b^2 + Q_b^2} / V_a = 4.247 \text{ A}$ . Il condensatore  $C_x$  deve fornire una potenza reattiva pari a  $Q_b$  e quindi  $C_x = I_b^2 / (\omega \cdot Q_b) = 115.91 \mu\text{F}$ .

L'esercizio poteva essere risolto anche in altro modo calcolando il modulo dell'impedenza  $Z_u$  come  $Z_u = V_u / I_u$  e poi calcolando la parte reale e immaginaria di tale impedenza ( $R_u = Z_u \cdot \cos \phi$  e  $X_u = Z_u \cdot \sin \phi$ ). Affinché la corrente e la tensione siano in fase la parte immaginaria dell'impedenza vista ai morsetti di  $V1$  deve essere nulla. Imponendo questa condizione si trova la soluzione}

#### Ex 1.4

Dato il circuito in figura 6.6, sono noti:

$V = 200 \text{ V}$ ,  $I = 5 \text{ A ind.}$ ,  $P = 800 \text{ W}$

$R_1 = 10 \Omega$ ,  $X_c = 100 \Omega$ ,  $X_L = 5 \Omega$

$R_2 = 50 \Omega$ ,  $R_3 = 4 \Omega$

Determinare l'impedenza  $Z$

$[Z = 11.574 + j21.546 \Omega]$

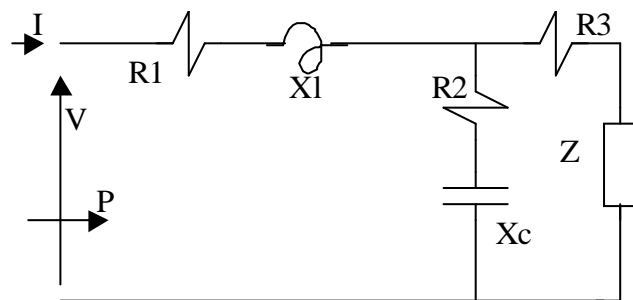


Fig. 6.6

{Si utilizza il metodo di Boucherot partendo da sinistra. La potenza reattiva assorbita è data da  $Q = \sqrt{(VI)^2 - P^2} = 600 \text{ Var}$ . Si divide il circuito nelle seguenti sezioni:

- sez1 che comprende  $R_1 - X_L$
- sez2 che comprende  $R_2 - X_c$
- sez3 che comprende  $R_3$ .

Per la sezione 1 si ha  $P_1 = P - R_1 \cdot I^2 = 550 \text{ W}$  e  $Q_1 = Q - X_L \cdot I^2 = 475 \text{ Var}$ . La tensione nella sezione 1 è pari a  $V_1 = \sqrt{P_1^2 + Q_1^2} / I = 145.344 \text{ V}$ . La corrente che interessa  $R_2 - X_c$  è pari a

$I_2 = V_1 / \sqrt{R_2^2 + X_c^2} = 1.3 \text{ A}$ . La potenza attiva e reattiva nella sezione 2 è data da  $P_2 = P_1 - R_2 \cdot I_2^2 = 465.5 \text{ W}$  e  $Q_2 = Q_1 + X_c \cdot I_2^2 = 644 \text{ Var}$ . La tensione nella sezione 2 è  $V_2 = V_1$  e la

corrente è  $I_2 = \sqrt{P_2^2 + Q_2^2} / V_2 = 5.467 \text{ A}$ . Nella sezione 3 si ha  $Q_3 = Q_2$  e  $P_3 = P_2 - R_3 \cdot I_2^2 = 345.94 \text{ W}$ . L'impedenza  $Z$  si ricava dalle seguenti relazioni:  $R_x \cdot I_2^2 = P_3$  e  $X_x \cdot I_2^2 = Q_3$  da cui si ricava  $R_x = P_3 / I_2^2 = 11.574 \Omega$  e  $X_x = Q_3 / I_2^2 = 21.546 \Omega$

}

**Ex1.5**

Dato il circuito in figura 4.1, sono noti:

$R = 8 \, \Omega$ ,  $L = 10 \, \text{mH}$ ,  $C = 100 \, \mu\text{F}$ .

$v(t) = 50 \cdot \cos(300 \cdot t + \pi/6) \, \text{V}$

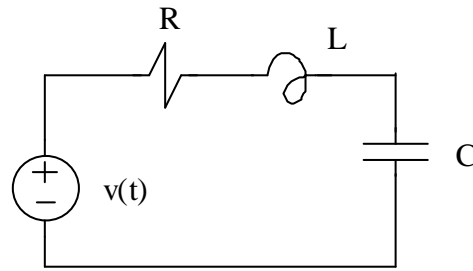


Fig. 4.1

Determinare la corrente, le tensioni sul resistore, sul condensatore e sull'induttore nel dominio del tempo ed in quello fasoriale.

$$\begin{aligned} i(t) &= 1.594 \cdot \cos(300 \cdot t + 1.8387) \, \text{A}, \\ v_r(t) &= 12.751 \cdot \cos(300 \cdot t + 1.837) \, \text{V}, \\ v_l(t) &= 4.782 \cdot \cos(300 \cdot t + 3.407) \, \text{V}, \\ v_c(t) &= 53.13 \cdot \cos(300 \cdot t + 0.266) \, \text{V} \end{aligned}$$

*{E' necessario esprimere la sorgente di tensione nel dominio fasoriale. In tale dominio*

$$\bar{V} = \frac{50}{\sqrt{2}} \cdot e^{j\frac{\pi}{6}} = \frac{50}{\sqrt{2}} \cdot \left( \cos \frac{\pi}{6} + j \cdot \sin \frac{\pi}{6} \right) = 30.62 + j \cdot 17.68 \, \text{V. La pulsazione è pari a } \omega = 300 \, \text{rad/s. Si}$$

*può ricavare la reattanza induttiva  $X_L = \omega \cdot L = 3 \, \Omega$ , la reattanza capacitiva è pari a  $X_C = 1/(\omega \cdot C) = 33.33 \, \Omega$ . Scrivendo la legge alla maglia si ottiene la corrente*

$$\bar{I} = \bar{V} / (R + j \cdot (X_L - X_C)) = -0.296 + j \cdot 1.087 \, \text{A. La tensione ai capi del resistore è pari a}$$

*$\bar{V}_r = R \cdot \bar{I} = -2.368 + j \cdot 8.7 \, \text{V}$ , la tensione sull'induttore vale  $\bar{V}_l = jX_L \cdot \bar{I} = -3.262 - j \cdot 0.888 \, \text{V}$ , la tensione sul condensatore vale  $\bar{V}_c = -jX_C \cdot \bar{I} = 36.249 + j \cdot 9.866 \, \text{V}$ . Per trasformare le grandezze trovate nel dominio del tempo si procede nel medesimo modo per tutte le grandezze. Ad esempio per la corrente si ha:*

$$i(t) = I_M \cdot \cos(\omega t + \varphi), \text{ dove } I_M = \sqrt{2} \cdot \left\{ \sqrt{\text{Re}(\bar{I})^2 + \text{Im}(\bar{I})^2} \right\} e \, \varphi = \arctan\left(\frac{\text{Im}(\bar{I})}{\text{Re}(\bar{I})}\right), \text{ se la parte reale è}$$

*positiva, e  $\varphi = \arctan\left(\frac{\text{Im}(\bar{I})}{\text{Re}(\bar{I})}\right) + \pi$  se è negativa. Si ottiene allora:*

$$\begin{aligned} i(t) &= 1.594 \cdot \cos(300 \cdot t + 1.8387) \, \text{A}, \\ v_r(t) &= 12.751 \cdot \cos(300 \cdot t + 1.837) \, \text{V}, \\ v_l(t) &= 4.782 \cdot \cos(300 \cdot t + 3.407) \, \text{V}, \\ v_c(t) &= 53.13 \cdot \cos(300 \cdot t + 0.266) \, \text{V} \end{aligned}$$

**Ex1.6**

Dato il circuito in figura 5.2, sono noti:

$$\bar{V}_1 = 10 \text{ V}, \bar{V}_2 = j*12 \text{ V}, R_1 = 2 \Omega, R_2 = 4 \Omega$$

$$R_3 = 5 \Omega, R_4 = 10 \Omega, X_c = 2 \Omega, X_l = 3 \Omega,$$

$$f = 50 \text{ Hz}.$$

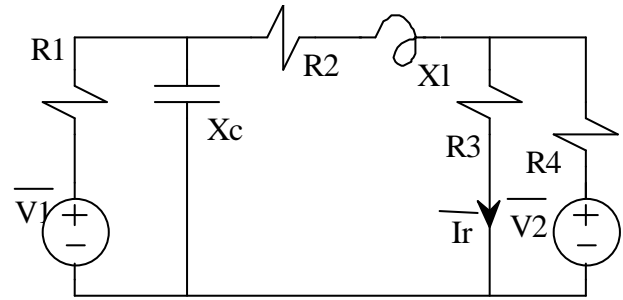


Fig. 5.2

Determinare  $i_r(t)$

$$[i_r(t) = 0.306 \cdot \cos(314.15 \cdot t + 0.132) \text{ A}]$$

{Conviene semplificare la parte di rete di sinistra (costituita dal bipolo a tipo serie costituito dal generatore di tensione  $\bar{V}_1$  e dall'impedenza  $\bar{Z}_1 = R_1$ , in parallelo a  $\bar{Z}_c = -jX_c$ , in serie a  $\bar{Z}_2 = R_2 + jX_l$ ). La tensione a vuoto si trova con la regola del partitore di tensione e vale  $\bar{V}_v = \bar{V}_1 \cdot \bar{Z}_c / (\bar{Z}_c + \bar{Z}_1) = 5 - j5 \text{ V}$ , l'impedenza equivalente è data dalla serie di  $\bar{Z}_2$  e del parallelo di  $\bar{Z}_1$  e  $\bar{Z}_c$ ,  $\bar{Z}_{eq} = 5 + j2 \Omega$ . La corrente  $\bar{I}_r$  può essere calcolata trasformando i due bipoli  $\bar{V}_v - \bar{Z}_{eq}$  e  $\bar{V}_2 - \bar{Z}_4$  ( $\bar{Z}_4 = R_4$ ) nel loro equivalente parallelo e applicando la regola del partitore di corrente, (dove  $\bar{Y}_{eq} = 1/\bar{Z}_{eq}$ ,  $\bar{Y}_3 = 1/\bar{Z}_3$ , ( $\bar{Z}_3 = R_3$ )  $\bar{Y}_4 = 1/\bar{Z}_4$ ) si ottiene quindi:

$$\bar{I}_r = ((\bar{V}_v / \bar{Z}_{eq}) + (\bar{V}_2 / \bar{Z}_4)) \cdot \bar{Y}_3 / (\bar{Y}_3 + \bar{Y}_4 + \bar{Y}_{eq}) = 0.215 + j0.028 \text{ A}.$$

La corrente  $i_r(t)$  risulta allora pari a  $i_r(t) = 0.306 \cdot \cos(314.15 \cdot t + 0.132) \text{ A}$

**Ex1.7**

Dato il circuito in figura 5.6, sono noti:

$$v_1(t) = 14.139 \cdot \sin(10 \cdot t) \text{ V}, R_1 = 2 \Omega, R_2 = 1 \Omega$$

$$R_3 = 4 \Omega, C_1 = C_2 = 0.1 \text{ F}$$

$$L_1 = 0.1 \text{ H}, L_2 = 0.5 \text{ H}.$$

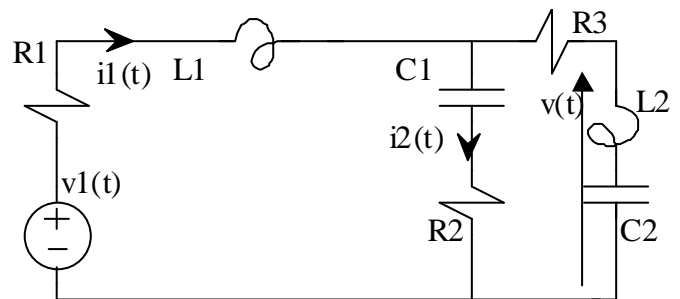


Fig. 5.6

Calcolare  $i_1(t)$ ,  $i_2(t)$ ,  $v(t)$ .

$$[i_1(t) = 4.432 \cdot \cos(10 \cdot t - 1.663) \text{ A},$$

$$i_2(t) = 4.3 \cdot \cos(10 \cdot t - 1.418) \text{ A},$$

$$v(t) = 4.3 \cdot \cos(10 \cdot t + 1.418) \text{ V}]$$

{Il generatore di tensione  $v_1(t)$  in regime fasoriale è pari a  $V_1 = -j9.99 \text{ V}$ . La rete è costituita dal parallelo di 3 bipoli:  $V_1 - Z_1$ ,  $Z_2$ ,  $Z_3$ , dove  $Z_1 = R_1 + j\omega \cdot L_1$ ,  $Z_2 = R_2 - j/(\omega \cdot C_1)$ ,  $Z_3 = R_3 + j(\omega \cdot L_2 - 1/(\omega \cdot C_2))$ . Per calcolare la tensione  $V$  conviene trasformare  $V_1 - Z_1$  nel suo equivalente parallelo e notare che in tal modo si ottiene dalla relazione  $I = Y \cdot V$  che la tensione  $V_u$  ai capi di  $Z_2$  è pari a  $V_u = (V_1 / Z_1) / (1/Z_1 + 1/Z_2 + 1/Z_3) = -2.543 - j3.467 \text{ V}$ . La tensione  $V$  si trova applicando la regola del partitore di tensione ed è pari a  $V = V_u \cdot (j(\omega \cdot L_2 - 1/(\omega \cdot C_2))) / (Z_3) = 0.462 - j3.005 \text{ V}$ , la corrente  $I_2$  è pari a  $I_2 = V_u / Z_2 = 0.462 - j3.005 \text{ A}$ , la corrente  $I_1 = (V_1 - V_u) / Z_1 = -0.289 - j3.121 \text{ A}$ . Ritornando nel dominio del tempo si ottiene:  $i_1(t) = 4.432 \cdot \cos(10 \cdot t - 1.663) \text{ A}$ ,  $i_2(t) = 4.3 \cdot \cos(10 \cdot t - 1.418) \text{ A}$ ,  $v(t) = 4.3 \cdot \cos(10 \cdot t + 1.418) \text{ V}$