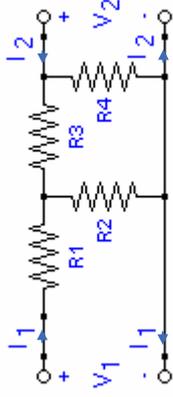


COMPITO DI ELETTROTECNICA (06-02-2004)

COGNOME: NOME: MATRICOLA: $\alpha =$

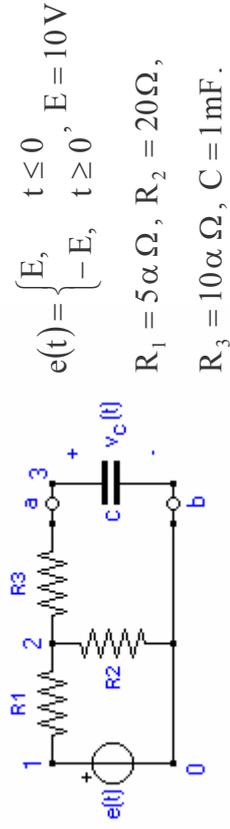
- 1) Determinare la matrice delle conduttanze del doppio bipolo in figura, ovvero determinare i parametri G_{11} , G_{12} , G_{21} e G_{22} così definiti:



$$\begin{cases} I_1 = G_{11} V_1 + G_{12} V_2 \\ I_2 = G_{21} V_1 + G_{22} V_2 \end{cases}$$

$R_1 = 5\Omega$, $R_2 = 10\Omega$, $R_3 = \alpha\Omega$, $R_4 = 5\Omega$.

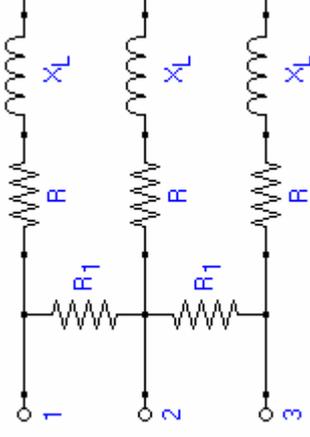
- 2) In relazione al circuito in figura:
- Semplificare il circuito applicando il teorema di Thevenin ai morsetti a, b.
 - Determinare l'andamento temporale della tensione $v_c(t)$.
 - Codificare la rete con Spice.



$$e(t) = \begin{cases} E, & t \leq 0 \\ -E, & t \geq 0 \end{cases}, \quad E = 10V$$

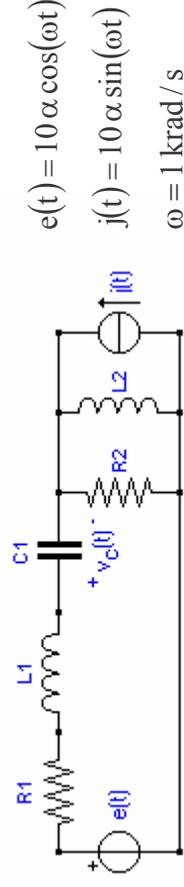
$R_1 = 5\alpha\Omega$, $R_2 = 20\Omega$,
 $R_3 = 10\alpha\Omega$, $C = 1mF$.

- 3) Per la rete trifase in figura determinare la corrente di linea \bar{I}_2 . La terna di alimentazione è simmetrica.



$\bar{V}_{12} = 230\sqrt{3} e^{j\pi/6}$, $R = 10\alpha\Omega$, $R_1 = 10\Omega$, $X_L = 20\alpha\Omega$.

- 4) La rete mostrata in figura è a regime. Calcolare la tensione $v_c(t)$ e la potenza attiva erogata dal generatore di tensione.



$$e(t) = 10\alpha \cos(\omega t)$$

$$i(t) = 10\alpha \sin(\omega t)$$

$$\omega = 1 \text{ krad/s}$$

$R_1 = \alpha\Omega$, $R_2 = 1\Omega$, $L_1 = 1mH$, $L_2 = 1mH$, $C = 1mF$.

Soluzione della prova del 6/2/2004

1) Il doppio bipolo assegnato è ovviamente reciproco, è ciò comporta che $G_{12} = G_{21}$. Tuttavia si il doppio bipolo “presumibilmente” è non simmetrico, ovvero $G_{11} \neq G_{22}$. Pertanto è necessario determinare G_{11} , G_{21} e G_{22} per riempire la matrice delle conduttanze.

Si calcola che:

$$G_{11} = \left[\frac{I_1}{V_1} \right]_{V_2=0} = \frac{1}{R_1 + R_2 // R_3} = \frac{R_2 + R_3}{R_1 R_2 + R_1 R_3 + R_2 R_3} = \frac{10 + \alpha}{50 + 15\alpha}$$

$$G_{21} = \left[\frac{I_2}{V_1} \right]_{V_2=0} = -\frac{1}{R_1 + R_2 // R_3} \frac{R_2}{R_2 + R_3} = -\frac{R_2}{R_1 R_2 + R_1 R_3 + R_2 R_3} = -\frac{10}{50 + 15\alpha}$$

$$G_{22} = \left[\frac{I_2}{V_2} \right]_{V_1=0} = \frac{1}{R_4 // (R_3 + R_1 // R_2)} = \frac{R_1(R_2 + R_3 + R_4) + R_2(R_3 + R_4)}{R_4(R_1 R_2 + R_1 R_3 + R_2 R_3)} = \frac{25 + 3\alpha}{50 + 15\alpha}$$

2) a) Applicando il teorema di Thevenin, si trova facilmente che la tensione a vuoto e la resistenza equivalente valgono:

$$e_{TH}(t) = e(t) \frac{R_2}{R_1 + R_2} = \begin{cases} \frac{E R_2}{R_1 + R_2} & \text{per } t < 0 \\ -\frac{E R_2}{R_1 + R_2} & \text{per } t > 0 \end{cases} = \begin{cases} \frac{40}{\alpha + 4} & \text{per } t < 0 \\ -\frac{40}{\alpha + 4} & \text{per } t > 0 \end{cases}$$

$$R_0 = R_3 + R_1 // R_2 = \frac{R_1 R_3 + (R_1 R_2 + R_2 R_3)}{R_1 + R_2} = \frac{10\alpha(6 + \alpha)}{\alpha + 4}$$

b) Dal circuito equivalente di Thevenin si ricava subito la condizione iniziale, che è $v_C(0) = \frac{40}{\alpha + 4}$.

Dall'analisi dello stesso circuito si ottiene la seguente equazione differenziale:

$$\frac{dv_C}{dt} + \frac{1}{R_0 C} v_C = \frac{e_{TH}(t)}{R_0 C}$$

Pertanto la soluzione omogenea è del tipo: $v_{C0}(t) = K e^{-t/\tau}$, con $\tau = R_0 C$.

La soluzione particolare può essere trovata facilmente osservando che il sistema, esaurito il transitorio, funziona in regime stazionario. Pertanto la soluzione particolare è $v_{CP}(t) = -\frac{40}{\alpha + 4}$.

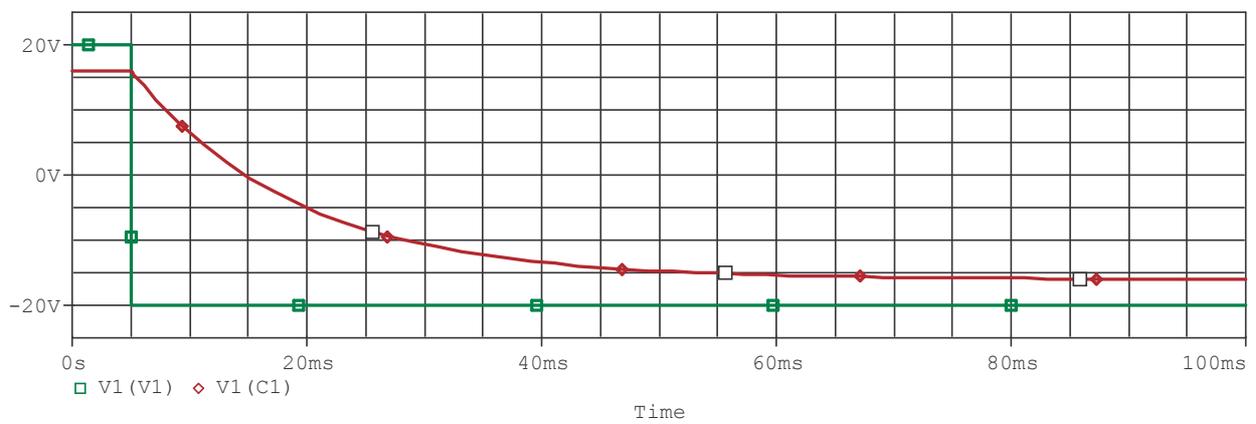
Pertanto la soluzione è $v_C(t) = -\frac{40}{\alpha + 4} + K e^{-t/\tau}$.

Imponendo le condizioni iniziali si trova $K = \frac{40}{\alpha + 4}$.

Pertanto alla fine si ottiene: $v_C(t) = \frac{40}{\alpha + 4} (2e^{-t/\tau} - 1)$.

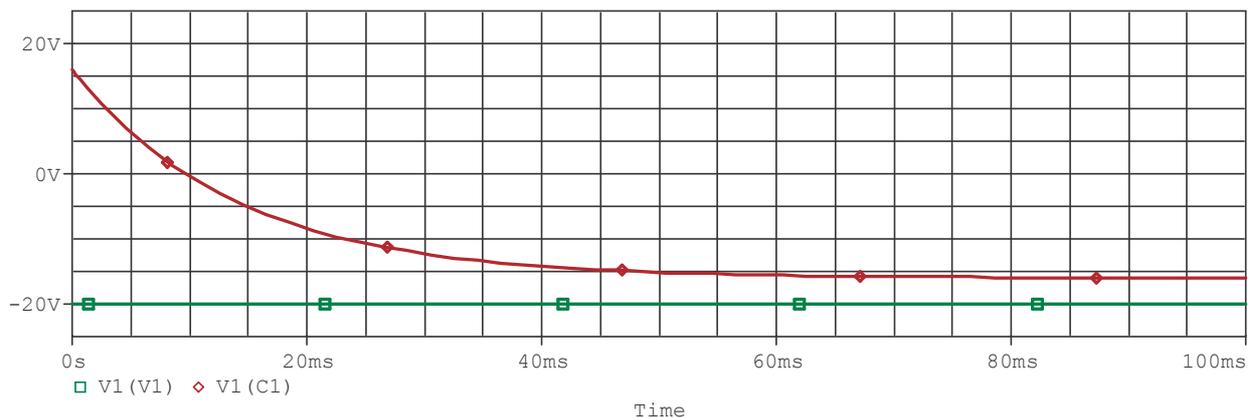
Per quanto riguarda il listato Spice, il generatore assegnato si simula con il comando PWL. Tale comando non accetta valori di tempo negativi: pertanto, per simulare la fase a $t < 0$ si deve di fatto traslare il gradino (e quindi la soluzione) in avanti nel tempo. In seguito è stata traslata di 5 ms.

```
Esercizio 2
* Prova del 6/2/2004
* Le resistenze R1 ed R3 vanno moltiplicate per alfa
R1 2 1 5
R2 2 0 20
R3 2 3 10
C1 3 0 1m
V1 1 0 PWL(0 20 0.005 20 0.0051 -20 0.1 -20)
.TRAN 1e-6 0.1
.PROBE
.END
```



In alternativa, se non si vuole traslare il transitorio, si può usare il comando IC. La condizione iniziale nel listato seguente vale solo se $\alpha = 1$.

```
Esercizio 2
* Prova del 6/2/2004
* Le resistenze R1 ed R3 vanno moltiplicate per alfa
* La condizione iniziale va calcolata in base ad alfa
R1 2 1 5
R2 2 0 20
R3 2 3 10
C1 3 0 1m IC=16
V1 1 0 -20
.TRAN 1e-6 0.1 UIC
.PROBE
.END
```



3) La terna di tensioni è simmetrica. Assegnata la tensione $\bar{V}_{12} = 230\sqrt{3} e^{j\frac{\pi}{6}}$, è possibile ricavare tutte le altre tensioni di alimentazione.

$$\bar{V}_{23} = 230\sqrt{3} e^{j\frac{3}{2}\pi}, \bar{V}_{31} = 230\sqrt{3} e^{j\frac{5}{6}\pi}$$

$$\bar{E}_1 = 230, \bar{E}_2 = 230 e^{-j\frac{2}{3}\pi}, \bar{E}_3 = 230 e^{-j\frac{4}{3}\pi}$$

La corrente \bar{I}_2 può essere calcolata come somma della corrente che circola nel carico L-R equilibrato e delle correnti che circolano nelle due resistenze verticali R_1 .

La corrente che attraversa il carico equilibrato, contrassegnata con l'apice per distinguerla dalla corrente di linea, vale:

$$\bar{I}'_2 = \frac{\bar{E}_2}{R + jX_L} = -\frac{1}{\alpha} \frac{23}{10} [2 + \sqrt{3} + j(1 - 2\sqrt{3})]$$

Le correnti che attraversano le due resistenze valgono:

$$\bar{I}'_{R_1} = \frac{\bar{V}_{12}}{R_1} = 23\sqrt{3} e^{j\frac{\pi}{6}}$$

$$\bar{I}''_{R_1} = \frac{\bar{V}_{23}}{R_1} = 23\sqrt{3} e^{j\frac{3}{2}\pi}$$

Pertanto la corrente \bar{I}_2 vale

$$\bar{I}_2 = \bar{I}'_2 - \bar{I}'_{R_1} + \bar{I}''_{R_1} = \frac{23}{10\alpha} [-15\alpha - 2 - \sqrt{3} + j(-15\alpha\sqrt{3} - 1 + 2\sqrt{3})]$$

È possibile sviluppare i calcoli ed ottenere la corrente \bar{I}_2 nel dominio del tempo, ma il risultato precedente è sufficiente.

4) La serie L-C è in risonanza e quindi equivale ad un corto circuito.

Per prima cosa, scegliamo i fasori da associare alla tensione ed alla corrente erogata dai generatori: $\bar{E} = 10\alpha j$, $\bar{I} = 10\alpha$.

Detta \dot{Z}_2 l'impedenza equivalente al parallelo R_2 - L_2 , è possibile trasformare il generatore di corrente e l'impedenza \dot{Z}_2 in parallelo ad esso in un generatore di tensione, di valore $\dot{Z}_2\bar{I}$, ed un'impedenza \dot{Z}_2 ad esso in serie. Questa trasformazione porta ad un circuito con un'unica maglia, per la quale, detta \bar{I}_1 la corrente che la attraversa, si può scrivere la seguente LKT:

$$\bar{E} - R_1\bar{I}_1 - \dot{Z}_2\bar{I}_1 - \dot{Z}_2\bar{I} = 0,$$

da cui:

$$\bar{I}_1 = \frac{\bar{E} - \dot{Z}_2 \bar{I}}{R_1 + \dot{Z}_2} = \alpha \frac{-10}{\alpha + j(1 + \alpha)}$$

Pertanto la tensione \bar{V}_C vale:

$$\bar{V}_C = \frac{\bar{I}_1}{j\omega C} = j\alpha \frac{10}{\alpha + j(1 + \alpha)^2}$$

mentre la potenza attiva erogata dal generatore di tensione vale:

$$P_e = \operatorname{Re} \left\{ \frac{1}{2} \bar{E} \bar{I}_1^* \right\} = \operatorname{Re} \left\{ -50\alpha^2 \frac{(1 + \alpha) + \alpha j}{2\alpha^2 + 2\alpha + 1} \right\} = -50\alpha^2 \frac{(1 + \alpha)}{2\alpha^2 + 2\alpha + 1}$$