Aluno: Raphael Henrique Braga Leivas

Código fonte LaTeX desse arquivo pode ser visto em meu GitHub pessoal:

https://github.com/RaphaelLeivas/latex/tree/main/ListaCEII

Aceito sugestões de melhoria do código :)

Problema P9.3

9.3 Considere a tensão senoidal $v(t) = 25 \cos (400\pi t + 60^{\circ}) \text{ V}.$

- a) Qual é a amplitude máxima da tensão?
- b) Qual é a frequência em hertz?
- c) Qual é a frequência em radianos por segundo?
- d) Qual é o ângulo de fase em radianos?
- e) Qual é o ângulo de fase em graus?

- f) Qual é o período em milissegundos?
- g) Qual é a primeira vez, após t = 0, que v = 0 V?
- h) A função senoidal é deslocada 5/6 ms para a direita ao longo do eixo do tempo.
 Qual é a expressão para v(t)?
- i) Qual é o valor mínimo de milissegundos de que a função deve ser deslocada para a esquerda, se a expressão para υ(t) for 25 sen 400πt V?

(a)

Sabemos que uma tensão senoidal v(t) é expressa na forma

$$v(t) = A\cos(\omega t + \phi) \tag{9.3.1}$$

onde

- A: amplitude máxima da tensão (V);
- ω: frequência angular da tensão (rad/s);
- ϕ : defasagem em relação à origem (rad ou °).

Portanto, conforme o enunciado, temos

$$A = 25 \text{ V}$$

(b)

A frequência angular ω é dada por

$$\omega = 2\pi f \quad \Rightarrow \quad f = \frac{\omega}{2\pi}$$

Substituindo, temos

$$f = 200 \text{ Hz}$$

(c)

Conforme o enunciado, temos

$$\omega = 400\pi \text{ rad/s} = 1256,64 \text{ rad/s}$$

(d)

Conforme o enunciado, temos $\phi=60^\circ$. Convertendo para radianos, temos

$$\phi = \frac{\pi}{3} \text{ rad} = 1,047 \text{ rad}$$

(e)

Conforme o enunciado,

$$\phi = 60^{\circ}$$

(f)

A frequência angular ω é dada por

$$\omega = 2\pi f \quad \Rightarrow \quad \omega = \frac{2\pi}{T} \quad \Rightarrow \quad T = \frac{2\pi}{\omega}$$

Substituindo,

$$T = 5 \text{ ms}$$

(g)

Isolando t em (9.3.1), temos

$$\omega t + \phi = \cos^{-1}\left(\frac{v(t)}{A}\right)$$

$$t = \frac{1}{\omega} \left[\cos^{-1}\left(\frac{v(t)}{A}\right) - \phi\right]$$
(9.3.2)

Para identificar os instantes t para os quais v(t) = 0, substituímos v(t) = 0 em (9.3.2), obtendo

$$t = \frac{1}{\omega} \left[\cos^{-1} \left(0 \right) - \phi \right]$$

O primeiro ângulo θ para o qual $cos(\theta)=0$ é $\frac{\pi}{2}$, portanto

$$t = \frac{1}{\omega} \left[\frac{\pi}{2} - \phi \right]$$

Substituindo os valores do enunciado, temos

$$t = 416,67 \ \mu s$$

(h)

Do item (f), sabemos que T=5ms. Além disso, sabemos que $1T=360^\circ$ para a função cosseno. Portanto, usando proporcionalidade, temos

$$\frac{T}{\Delta t} = \frac{360^{\circ}}{\Delta \phi}$$

Substituindo,

$$\frac{5 \text{ ms}}{\frac{5}{6} \text{ ms}} = \frac{360^{\circ}}{\Delta \phi}$$

$$\Delta \phi = 60^{\circ}$$

Portanto, um deslocamento de $\frac{5}{6}$ ms equivale a um deslocamento angular de $\Delta\phi=60^\circ$. Note que deslocamentos à direita de uma função trigonométrica correspondem a deslocamentos com sinal negativo. Assim,

$$\Delta \phi = -60^{\circ}$$

Aplicando isso à função original, temos a nova expressão de v(t) dada por

$$v(t) = A\cos(\omega t + \phi + \Delta\phi)$$

$$v(t) = 25\cos(400\pi t + 60^{\circ} - 60^{\circ})$$

$$v(t) = 25\cos\left(400\pi t\right) \text{ V}$$

(i)

Sabemos que

$$\cos(\theta) = \sin(\theta + 90^{\circ})$$

Portanto, podemos reescrever a função de v(t) como

$$v(t) = A\sin\left(\omega t + \phi + 90^{\circ}\right)$$

Seja Δt o deslocamento ao longo do eixo x que provoca uma diferença de fase $\Delta \theta$, de tal modo que

$$A\sin(\omega t + \phi + \Delta\theta + 90^{\circ}) = A\sin(\omega t)$$

Para isso, precisamos de

$$\phi + \Delta\theta + 90^{\circ} = 0$$

Portanto,

$$\Delta\theta = -\phi - 90^{\circ}$$

Uma vez conhecido $\Delta\theta$, identificamos o deslocamento temporal Δt através da proporcionalidade

$$\frac{T}{\Delta t} = \frac{360^{\circ}}{-\phi - 90^{\circ}}$$

Isolando Δt , temos

$$\Delta t = (-\phi - 90^\circ) \frac{T}{360^\circ}$$

Substituindo,

$$\Delta t = -2,08 \text{ ms}$$

Problema P9.14

9.14 As expressões para a tensão e a corrente de regime permanente nos terminais do circuito da Figura P9.14 são

$$v_g = 300 \cos (5.000\pi t + 78^\circ) \text{ V},$$

 $i_g = 6 \sin (5.000\pi t + 123^\circ) \text{ A}.$

- a) Qual é a impedância vista pela fonte?
- b) De quantos microssegundos é a defasagem entre a corrente e a tensão?

v_g + Circuito

Figura P9.14

(a)

A impedância Z_{in} vista pela fonte é dada por

$$Z_{in} = \frac{V_g}{I_a} \tag{9.14.1}$$

Usando a relação trigonométrica

$$\sin \theta = \cos(\theta - 90^{\circ})$$

Podemos reescrever a expressão de $i_q(t)$ como

$$i_g(t) = 6\cos(5000\pi + 123^\circ - 90^\circ)$$

$$i_q(t) = 6\cos(5000\pi + 33^\circ)$$

Assim, em notação fasorial, temos

$$Z_{in} = \frac{300/78^{\circ}}{6/33^{\circ}}$$

$$Z_{in} = 50/45^{\circ} \Omega$$
(9.14.2)

(b)

Usando proporcionalidade (regra de três simples), sabemos que uma diferença de fase de $\Delta\phi$ corresponde a uma diferença temporal Δt dada por

$$\frac{T}{\Delta t} = \frac{360^{\circ}}{\Delta \phi}$$

onde $T=\frac{2\pi}{\omega}$ é o período do sinal. Isolando Δt , temos

$$\Delta t = T \frac{\Delta \phi}{360^{\circ}}$$

$$\Delta t = \frac{2\pi}{\omega} \frac{\Delta \phi}{360^{\circ}}$$
(9.14.3)

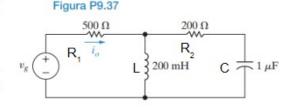
Substituindo tudo, temos

$$\Delta t = 50 \ \mu s$$

Problema P9.37

Pspice Multisim A frequência da fonte de tensão senoidal no circuito da Figura P9.37 é ajustada até que a corrente i_o fique em fase com v_o .

- a) Determine a frequência em hertz.
- b) Determine a expressão de regime permanente para i_o (na frequência encontrada em [a]), se $v_g = 90 \cos \omega t \text{ V}$.



(a)

Vamos começar identificando a impedância equivalente Z_{in} vista pela fonte v_g .

$$Z_{in} = \left(\left(\frac{1}{j\omega C} + R_2 \right) // j\omega L \right) + R_1$$
$$Z_{in} = R_1 + \frac{1}{\frac{1}{j\omega L} + \frac{1}{\frac{1}{j\omega C} + R_2}}$$

Agora vamos isolar a parte real da parte complexa.

$$Z_{in} = R_1 + \frac{1}{-\frac{j}{\omega L} + \frac{1}{-\frac{j}{\omega C} + R_2}}$$

$$Z_{in} = R_1 + \frac{1}{-\frac{j}{\omega L} + \frac{\omega C}{-j + R_2 \omega C}}$$

$$Z_{in} = R_1 + \frac{1}{-\frac{j}{\omega L} + \frac{(\omega C)(+j + R_2 \omega C)}{1^2 + (R_2 \omega C)^2}}$$

$$Z_{in} = R_1 + \frac{1}{-\frac{j}{\omega L} + \frac{j\omega C}{1 + (R_2 \omega C)^2} + \frac{R_2 \omega^2 C^2}{1 + (R_2 \omega C)^2}}$$

$$Z_{in} = R_1 + \frac{1}{-\frac{R_2 \omega^2 C^2}{1 + (R_2 \omega C)^2} + j\left(-\frac{1}{\omega L} + \frac{\omega C}{1 + (R_2 \omega C)^2}\right)}$$

Vamos adotar uma notação para simplificar a expressão. Sejam

$$A = \frac{R_2 \omega^2 C^2}{1 + (R_2 \omega C)^2} \quad , \quad B = -\frac{1}{\omega L} + \frac{\omega C}{1 + (R_2 \omega C)^2}$$

Com isso, podemos reescrever a expressão de Z_{in} como

$$Z_{in} = R_1 + \frac{1}{A + jB}$$

Continuamos o processo de isolar a parte real da parte complexa.

$$Z_{in} = R_1 + \frac{1}{A + jB}$$

$$Z_{in} = R_1 + \frac{A - jB}{A^2 + B^2}$$

$$Z_{in} = \left(R_1 + \frac{A}{A^2 + B^2}\right) - j\frac{B}{A^2 + B^2}$$

Agora é possível expressar uma função para o ângulo de fase ϕ de Z_{in} , dada por

$$\phi = \tan^{-1} \left(\frac{-\frac{B}{A^2 + B^2}}{R_1 + \frac{A}{A^2 + B^2}} \right)$$

$$\phi = \tan^{-1} \left(\frac{-\frac{B}{A^2 + B^2}}{\frac{R_1(A^2 + B^2) + A}{A^2 + B^2}} \right)$$

$$\phi = \tan^{-1} \left(-\frac{B}{R_1(A^2 + B^2) + A} \right)$$
(9.37.1)

Uma vez calculado Z_{in} , podemos expressar a relação entre V_q e I_o através de

$$V_g = Z_{in} \cdot I_g \tag{9.37.2}$$

Para que (9.37.2) seja satisfeita com V_g e I_o em fase, temos que o ângulo de fase de Z_{in} deve ser nulo. Portanto, usando (9.37.1), temos

$$\phi = \tan^{-1} \left(-\frac{B}{R_1(A^2 + B^2) + A} \right) = 0$$
$$-\frac{B}{R_1(A^2 + B^2) + A} = 0$$
$$B = 0$$

Expandindo B conforme o definimos, temos

$$-\frac{1}{\omega L} + \frac{\omega C}{1 + (R_2 \omega C)^2} = 0$$

$$\frac{-1 - R_2^2 \omega^2 C^2 + (\omega L)(\omega C)}{(\omega L)(1 + R_2^2 \omega^2 C^2)} = 0$$
$$-1 - R_2^2 \omega^2 C^2 + \omega^2 LC = 0$$

Isolando ω , temos

$$\omega^2 = \frac{1}{LC - R_2^2 C^2}$$

$$\omega = \sqrt{\frac{1}{LC - R_2^2 C^2}}$$

Usando $\omega=2\pi f$, a frequência f em Hertz da fonte de tensão deve ser

$$f = \frac{1}{2\pi} \sqrt{\frac{1}{LC - R_2^2 C^2}} \tag{9.37.3}$$

Substituindo,

$$f = 397.89 \; \text{Hz}$$

(b)

Usando (9.37.2), temos

$$i_o(t) = \frac{v_g(t)}{Z_{in}}$$
 (9.37.4)

Note que Z_{in} é puramente real, pois o ângulo de fase é nulo (fizemos B=0 no item anterior). Assim, a expressão de Z_{in} se reduz a

$$Z_{in} = R_1 + \frac{A}{A^2 + 0}$$

$$Z_{in} = R_1 + \frac{1}{A}$$

$$Z_{in} = R_1 + \frac{1 + (R_2 \omega C)^2}{R_2 \omega^2 C^2}$$

$$Z_{in} = 1500 \Omega$$

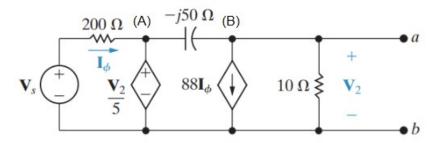
Subsituindo em (9.37.4),

$$i_o(t) = \frac{90\cos(\omega t)}{1500 \Omega}$$
$$i_o(t) = 60\cos(\omega t) \text{ mA}$$
$$i_o(t) = 60\cos(2500t) \text{ mA}$$

Problema P9.50

9.50 Determine o circuito equivalente de Norton em relação aos terminais a,b para o circuito da Figura P9.50 quando $\mathbf{V}_s = 5 / 0^{\circ} \,\mathrm{V}$.

Figura P9.50



Em um circuito equivalente norton, temos

$$I_N = I_{SC}$$
 , $R_N = R_{th}$

Vamos começar calculando a tensão de Thevenin V_{th} entre os terminais a e b, abrindo-os.

Expressando as variáveis de controle em função dos elementos do circuito, obtemos

$$V_2 = V_B (9.50.1)$$

$$I_{\phi} = \frac{5V - V_A}{200 \ \Omega} \tag{9.50.2}$$

Feito isso, aplicamos análise nodal dos nós essenciais A e B. Começamos pelo nó A. Obtemos de imediato que

$$V_A = \frac{V_2}{5} = \frac{V_B}{5} \tag{9.50.3}$$

Agora vamos para o nó B.

$$\frac{V_B - V_A}{-j50 \ \Omega} + 88I_\phi + \frac{V_B - 0}{10 \ \Omega} = 0$$

Usando (9.50.2) e (9.50.3), temos

$$\frac{V_B - \frac{V_B}{5}}{-j50 \Omega} + 88 \frac{5V - \frac{V_B}{5}}{200 \Omega} + \frac{V_B}{10 \Omega} = 0$$

Isolando V_B , temos

$$\frac{V_B}{-j50} - \frac{V_B}{-j250} - \frac{88V_B}{1000} + \frac{V_B}{10} = -2.2$$

$$V_B = -\frac{2.2}{\frac{1}{-j50} - \frac{1}{-j250} - \frac{88}{1000} + \frac{1}{10}}$$

$$V_B = -66 + j88V = 110/126.86^{\circ}V$$
(9.50.4)

Usando (9.50.3), obtemos

$$V_A = 22/126.86^{\circ}V \tag{9.50.5}$$

Assim, obtemos que a tensão de Thevenin é dada por

$$V_{th} = V_{ab} = V_B = 110/126.86^{\circ}V \tag{9.50.6}$$

Agora calculamos a corrente de curto-circuito I_{sc} . Curto circuitamos os terminais a e b, e novamente expressamos as variáveis de controle em função dos elementos do circuito.

$$V_2 = 0V (9.50.7)$$

$$I_{\phi} = \frac{5V - V_A}{200 \ \Omega} \tag{9.50.8}$$

Agora aplicamos análise nodal nos nós essencias A e B. De imediato temos que

$$V_A = \frac{V_2}{5} = \frac{V_B}{5}$$

No entanto, devido ao curto-circuito, observe que

$$V_B = 0V$$

E portanto,

$$V_A = V_B = 0V$$

Escrevendo a equação de nó de B, temos

$$\frac{V_B - \frac{V_B}{5}}{-i50 \Omega} + 88 \frac{5V - \frac{V_B}{5}}{200 \Omega} + I_{sc} = 0$$

Substituindo e isolando I_{sc} ,

$$0 + 88 \frac{5V}{200 \Omega} + I_{sc} = 0$$

$$I_{sc} = -2.2 A = 2.2/180^{\circ} A$$
(9.50.9)

Usando (9.50.9) e (9.50.6), obtemos a resistência de Thevenin R_{th} .

$$R_{th} = \frac{V_{th}}{I_{co}} = \frac{110/126.86^{\circ}}{2.2/180^{\circ}} = 50/-53.14^{\circ}\Omega$$
 (9.50.10)

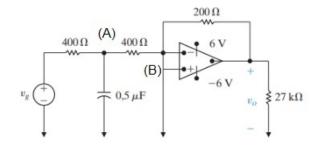
Finalmente,

$$R_N = 50/-53.14^{\circ}\Omega = 30 - j40\Omega$$

$$I_N = -2.2A$$

Problema P9.69

9.69 A fonte de tensão senoidal no circuito mostrado na Figura P9.69 está gerando a tensão $v_g = 20 \cos 5.000t$ V. Se o amp op for ideal, qual será a expressão de regime permanente para $v_o(t)$?



O primeiro passo é expressar V_o em função das tensões de entrada no AmpOp. Aplicamos análise nodal no nó (B).

$$i_{-} + i_{+} + \frac{V_{B} - V_{o}}{R_{s}} + \frac{V_{B} - V_{A}}{R_{2}} = 0$$

Como o Amplificador Operacional é ideal, temos

$$i_{-} = i_{+} = 0 \text{ A}$$
 (9.69.1)

Além disso, temos $V_B=0$. Substituindo na expressão do nó, temos

$$\frac{V_o}{R_s} + \frac{V_A}{R_2} = 0$$

Isolando V_o , temos

$$V_o = -\frac{R_s}{R_2} V_A {(9.69.2)}$$

Portanto, basta encontrar a expressão de V_A para achar a expressão de $v_o(t)$. Aplicando análise nodal no nó essencial (A), temos

$$\frac{V_A - 20}{400} + \frac{V_A}{\frac{1}{j\omega 0,5\mu F}} + \frac{V_A - V_B}{400} = 0$$

$$\frac{V_A - 20}{400} + \frac{V_A}{\frac{1}{j0,0025}} + \frac{V_A}{400} = 0$$

$$V_A \left(\frac{1}{400} + j0,0025 + \frac{1}{400}\right) = \frac{20}{400}$$

$$V_A = \frac{0,05}{0,005 + j0,0025}$$

$$V_A = 8,9442/-26,57^{\circ} \text{ V}$$

Assim, voltando para (9.69.2), temos

$$V_o = -\frac{200}{400} 8,9442 / -26,57^{\circ} \text{ V}$$

 $V_o = -4,47 / -26,57^{\circ} \text{ V}$

Removendo o sinal negativo, temos

$$V_o = 4,47 / -26,57^{\circ} + 180^{\circ} \text{ V}$$

$$V_o = 4,47/153,43^{\circ} \text{ V}$$

Convertendo do fasor para obter a expressão em função do tempo (note que usamos o valor de pico da tensão como o módulo do fasor), temos

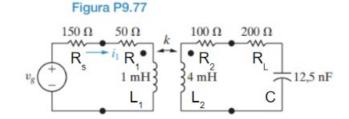
$$v_o(t) = 4,47\cos(5000t + 153,43^\circ) \text{ V}$$

Problema P9.77

9.77 A fonte de tensão senoidal no circuito visto na Figura P9.77 está funcionando a uma

> frequência de 200 krad/s. O coeficiente de acoplamento é ajustado até que o valor de pico de i, seja máximo.

- a) Qual é o valor de k?
- b) Se $v_p = 560 \cos(2 \times 10^5 t)$ V, qual é a amplitude máxima de i,?



(a)

O valor de i(t) depende da impedância Z_{in} vista pela fonte V_g . Sabemos que Z_{in} é expressa por

$$Z_{in} = Z_{11} + Z_r (9.77.1)$$

Além disso, sabemos que a impedância refletida Z_r é dada por

$$Z_r = \frac{\omega^2 M^2}{Z_{22}} {(9.77.2)}$$

Substituindo (9.77.2) em (9.77.1), temos

$$Z_{in} = Z_{11} + \frac{\omega^2 M^2}{Z_{22}} \tag{9.77.3}$$

Onde

- Z_{11} : Autoimpedância da malha do primeiro enrolamento;
- Z_{22} : Autoimpedância da malha do segundo enrolamento;
- M: Indutância mútua.

Expandindo os termos de (9.77.3), temos

$$Z_{in} = R_s + R_1 + j\omega L_1 + \frac{\omega^2 (k\sqrt{L_1 L_2})^2}{j\omega L_2 + R_2 + R_L + \frac{1}{j\omega C}}$$
(9.77.4)

Vamos reescrever (9.77.4) de modo a isolar a parte real da parte complexa.

$$Z_{in} = R_s + R_1 + j\omega L_1 + \frac{\omega^2 k^2 L_1 L_2}{j\omega L_2 + R_2 + R_L - \frac{j}{\omega C}}$$

$$Z_{in} = R_s + R_1 + j\omega L_1 + \frac{\omega^2 k^2 L_1 L_2}{R_2 + R_L + j(\omega L_2 - \frac{1}{\omega C})}$$

$$Z_{in} = R_s + R_1 + j\omega L_1 + \frac{(\omega^2 k^2 L_1 L_2)(R_2 + R_L - j(\omega L_2 - \frac{1}{\omega C}))}{(R_2 + R_L + j(\omega L_2 - \frac{1}{\omega C}))(R_2 + R_L - j(\omega L_2 - \frac{1}{\omega C}))}$$

$$Z_{in} = R_s + R_1 + j\omega L_1 + \frac{(\omega^2 k^2 L_1 L_2)(R_2 + R_L) - j(\omega^2 k^2 L_1 L_2)(\omega L_2 - \frac{1}{\omega C})}{(R_2 + R_L)^2 + (\omega L_2 - \frac{1}{\omega C})^2}$$

$$Z_{in} = R_s + R_1 + \frac{(\omega^2 k^2 L_1 L_2)(R_2 + R_L)}{(R_2 + R_L)^2 + (\omega L_2 - \frac{1}{\omega C})^2} + j \left(\omega L_1 - \frac{(\omega^2 k^2 L_1 L_2)(\omega L_2 - \frac{1}{\omega C})}{(R_2 + R_L)^2 + (\omega L_2 - \frac{1}{\omega C})^2}\right)$$
(9.77.5)

A partir de (9.77.5) podemos determinar o módulo de Z_{in} .

$$|Z_{in}|(k) = \sqrt{\left(R_s + R_1 + \frac{(\omega^2 k^2 L_1 L_2)(R_2 + R_L)}{(R_2 + R_L)^2 + (\omega L_2 - \frac{1}{\omega C})^2}\right)^2 + \left(\omega L_1 - \frac{(\omega^2 k^2 L_1 L_2)(\omega L_2 - \frac{1}{\omega C})}{(R_2 + R_L)^2 + (\omega L_2 - \frac{1}{\omega C})^2}\right)^2}$$
(9.77.6)

A expressão (9.77.6) expressa o módulo de Z_{in} como uma função do coeficiente k. O valor máximo de i(t) ocorre quando $Z_{in}(k)$ aitinge seu valor mínimo, ou seja, quando

$$\frac{d}{dk}|Z_{in}|(k) = 0 (9.77.7)$$

Vamos diferenciar (9.77.6) com respeito a k. Antes disso, vamos adotar uma notação para reduzir o tamanho da expressão. Sejam

$$A = \frac{(\omega^2 L_1 L_2)(R_2 + R_L)}{(R_2 + R_L)^2 + (\omega L_2 - \frac{1}{\omega C})^2} \quad , \quad B = \frac{(\omega^2 L_1 L_2)(\omega L_2 - \frac{1}{\omega C})}{(R_2 + R_L)^2 + (\omega L_2 - \frac{1}{\omega C})^2}$$

Note que A e B não dependem de k. Assim, podemos reescrever (9.77.6) como

$$|Z_{in}|(k) = \sqrt{(R_s + R_1 + Ak^2)^2 + (\omega L_1 - Bk^2)^2}$$
(9.77.8)

Diferenciando (9.77.8) com respeito a k, temos

$$\frac{d}{dk}|Z_{in}|(k) = \frac{1}{2} \frac{2(R_s + R_1 + Ak^2)(2Ak) + 2(\omega L_1 - Bk^2)(2Bk)}{\sqrt{(R_s + R_1 + Ak^2)^2 + (\omega L_1 - Bk^2)^2}}$$
(9.77.9)

Para que (9.77.9) seja igual a zero, temos

$$2(R_s + R_1 + Ak^2)(2Ak) + 2(\omega L_1 - Bk^2)(-2Bk) = 0$$

$$(R_s + R_1 + Ak^2)(Ak) + (\omega L_1 - Bk^2)(-Bk) = 0$$

$$AkR_s + AkR_1 + A^2k^3 - \omega BkL_1 + B^2k^3 = 0$$

$$k^3(A^2 + B^2) + k(AR_s + AR_1 - \omega BL_1) = 0$$

$$k \left(k^2 (A^2 + B^2) + (AR_s + AR_1 - \omega B L_1) \right) = 0$$

$$k^2 (A^2 + B^2) + AR_s + AR_1 - \omega B L_1 = 0$$

$$k = \sqrt{\frac{\omega B L_1 - AR_s - AR_1}{(A^2 + B^2)}}$$

Substituindo os valores todos, temos

$$A = 192 \quad , \quad B = 256$$

$$\boxed{k = 0.3536}$$

(b)

Conhecido o valor de k=0.3536, podemos calcular o valor da impedância vista pela fonte através de (9.77.4), obtendo

$$Z_{in} = 224 + j168 \ \Omega$$

Portanto, usando o fato que a corrente forncecida pela fonte é

$$i(t) = \frac{v_g(t)}{Z_{in}}$$

Em notação fasorial, usando o módulo do fasor como o valor RMS, temos

$$I = \frac{V_g}{Z_{in}} = \frac{\frac{560}{\sqrt{2}} / 0^{\circ}}{224 + i168 \Omega}$$

$$I = 1.4142 /\!\!\!\!/ -36.57^{\circ} A$$

Portanto, o valor de pico de i(t) é

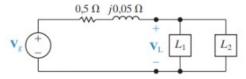
$$i_m(t) = 1.4142\sqrt{2} = 2 A$$

Problema P10.22

10.22 As duas cargas mostradas na Figura P10.22 podem ser descritas da seguinte forma: a carga 1 absorve uma potência média de 10 kW e uma potência reativa de 4 kVAR; a carga 2 tem uma impedância de (60 + j80) Ω. A tensão nos terminais das cargas é 1000 √2 cos 100πt V.

- a) Determine o valor eficaz da tensão da fonte.
- b) De quantos microssegundos é a diferença de fase entre a tensão da carga e a tensão da fonte?
- c) A tensão da carga está adiantada ou atrasada em relação à tensão da fonte?

Figura P10.22



(a)

Temos as seguintes informações dadas:

$$S_1 = 10000 + j4000 \text{ VA}$$
, $Z_2 = 60 + j80 \Omega$, $V_1 = V_2 = 1000/0^{\circ} \text{ V}$

Em L_1 , temos

$$S_1 = V_1 \cdot (I_1)^* \quad \Rightarrow \quad I_1 = \left(\frac{S_1}{V_1}\right)^* \quad \Rightarrow \quad I_1 = 10 - j4 \text{ A}$$

Uma vez calculado I_1 , agora calculamos a impedância da carga L_1 .

$$Z_1 = \frac{V_1}{I_1} = \frac{1000}{10 - j4} = 86, 2 + j34, 5 \Omega$$

Agora vamos calcular a corrente I_2 da carga L_2 .

$$I_2 = \frac{V_2}{Z_2} = \frac{1000}{60 + j80} = 6 - j8 \text{ A}$$

Assim, a corrente fornecida pela fonte é

$$I_q = I_1 + I_2 = 10 - j4 + 6 - j8 \text{ A} = 16 - j12 \text{ A}$$

A impedância Z_{in} vista pela fonte é

$$Z_{in} = 0.5 + j0.05 + (Z_1 // Z_2)$$

$$Z_{in} = 0.5 + j0.05 + \frac{1}{\frac{1}{86,2+j34,5} + \frac{1}{60+j80}}$$

$$Z_{in} = 0.5 + j0.05 + 40 + j30 = 40.5 + j30.05 \Omega$$

Finalmente, a tensão da fonte é

$$V_g = Z_{in} \cdot I_g = (40, 5 + j30, 05)(16 - j12) = 1008, 6 - j5, 2 \text{ V}$$

$$V_g = 1008, 6/-0, 295^{\circ} \text{ V}$$

(b)

Usando proporcionalidade (regra de três simples), temos

$$\frac{T}{\Delta t} = \frac{360^{\circ}}{\Delta \phi}$$

onde $\Delta\phi$ é a diferença de fase entre os sinais. Portanto, usando $T=\frac{2\pi}{\omega}$,

$$\Delta t = \frac{2\pi}{\omega} \frac{\Delta \phi}{360^{\circ}}$$

Substituindo,

$$\Delta t = \frac{2\pi}{100\pi} \frac{0,295^{\circ}}{360^{\circ}}$$

$$\Delta t = 16,39 \; \mu \text{s}$$

(c)

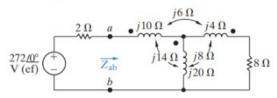
 V_L está $\Delta\phi=0,295^\circ$ adiantada em relação a V_g .

Problema P10.37

10.37 a) Determine a potência média fornecida ao resistor de 8 Ω no circuito da Figura P10.37.

- b) Determine a potência média produzida pela fonte de tensão senoidal ideal.
- c) Determine Zab.
- d) Mostre que a potência média fornecida é igual à potência média dissipada.

Figura P10.37



(a)

Aplicamos análise de malhas nas duas malhas do circuto, considerando as indutâncias mútuas. Malha 1:

$$-272\underline{/0^{\circ}} + 2I_{1} + j10I_{1} + j14I_{1} + j14(I_{1} - I_{2}) + j6(-I_{2}) + j8(-I_{2}) + j20(I_{1} - I_{2}) = 0$$

$$I_{1}(2 + j10 + j14 + j14 + j20) + I_{2}(-j14 - j6 - j8 - j20) = 272\underline{/0^{\circ}}$$

$$I_{1}(2 + j58) + I_{2}(-j48) = 272\underline{/0^{\circ}}$$
(10.37.1)

Malha 2:

$$j20(I_2 - I_1) + j4(I_2) + 8(I_2) + j8(I_2) + j8(I_2 - I_1) + j6(-I_1) + j14(-I_1) = 0$$

$$I_1(-j20 - j8 - j6 - j14) + I_2(j20 + j4 + 8 + j8 + j8) = 0$$

$$I_1(-j48) + I_2(8 + j40) = 0$$
(10.37.2)

Com (10.37.1) e (10.37.2), temos o sistema linear

$$\begin{bmatrix} 2+j58 & -j48 \\ -j48 & 8+j40 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I_1 \\ I_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 272 \\ 0 \end{bmatrix}$$

Vamos resolver o sistema aplicando o método de Cramer. Temos

$$\Delta = \begin{vmatrix} 2 + j58 & -j48 \\ -j48 & 8 + j40 \end{vmatrix} = j544$$

$$\Delta_{I_1} = \begin{vmatrix} 272 & -j48 \\ 0 & 8+j40 \end{vmatrix} = 2176 + j10880 , \Delta_{I_2} = \begin{vmatrix} 2+j58 & 272 \\ -j48 & 0 \end{vmatrix} = j13056$$

Assim,

$$I_1 = \frac{\Delta_{I_1}}{\Delta} = \frac{2176 + j10880}{j544} = 20 - j4 \text{ A}$$

$$I_2 = \frac{\Delta_{I_2}}{\Delta} = \frac{j13056}{j544} = 24 \text{ A}$$

Calculadas as correntes de malha, temos a potência no resistor de $8~\Omega$ dada por

$$P_{8\Omega} = R \cdot I_2^2 = (8)(24^2) = 4608 \text{ W}$$

(b)

A potência forncecida pela fonte é dada por

$$S_{V_g} = V_g \cdot (I_1)^* = 272 \underline{/0^\circ} \cdot 20,39 \underline{/+11,31^\circ} = 5546,08 \underline{/11,31^\circ} \text{ VA}$$

$$\boxed{S_{V_g} = 5438,37 \text{ W} + j1087,6 \text{ VA}_R}$$

(c)

Temos que Z_{ab} é a impedância vista pela fonte, removido o resistor de $2~\Omega.$ Logo,

$$Z_{ab} = \frac{V_g}{I_1} - 2 = \frac{272\underline{/0^{\circ}}}{20,39\underline{/-11,31^{\circ}}} - 2 = 13,34\underline{/11,31^{\circ}} - 2$$
$$\boxed{Z_{ab} = 11,08 + 2,62 \Omega}$$

Vamos usar apenas a potência real (W). A potência real fornecida pela fonte é $P_{V_g}=5438,37~{
m W}.$ Os dois resistores do circuito absorvem uma potência total de

$$P_{abs} = (2)|20 - j4|^2 + (8)(24)^2 = (2)(20,34)^2 + (8)(24)^2 = 5435,43 \text{ W}$$

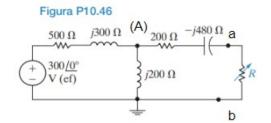
Portanto,

$$P_{abs} = 5435, 43 \text{ W} = P_{V_g}$$

Problema P10.46

10.46 O resistor variável no circuito da Figura P10.46 é ajustado até que a potência média que ele absorve seja máxima.

- a) Determine R.
- b) Determine a máxima potência média.
- c) Encontre um resistor no Apêndice H que teria a maior potência média fornecida a ele.



(a)

Aplicamos teorema de Thevenin nos terminais a e b mostrados na figura. Começamos calculando a tensão de Thevenin V_{th} , abrindo os terminais a e b. Nesse caso, temos apenas a malha à esquerda do nó essencial (A). Assim, aplicando análise de malhas nessa malha, temos

$$-300 + 500I + j300I + j200I = 0$$

$$I(500 + j300 + j200) = 300$$

$$I = \frac{300}{500 + j500} = 0, 3 + j0, 3 \text{ A} = 424, 25/45^{\circ} \text{ mA}$$

Assim, a tensão $V_A=V_a$ é dada por

$$V_a = j200 \cdot I = 200/90^{\circ} \Omega \cdot 424, 25/45^{\circ} \text{ mA}$$

$$V_a = V_{ab} = V_{th} = 84, 85/135^{\circ} \text{ V}$$

Agora curto-circuitamos os terminais a e b para achar a corrente I_{sc} . Nesse caso, aplicamos análise nodal no nó essencial (A), obtendo

$$\frac{V_A - 300}{500 + j300} + \frac{V_A}{j200} + \frac{V_A}{200 - j480} = 0$$

$$V_A \left(\frac{1}{500 + j300} + \frac{1}{j200} + \frac{1}{200 - j480} \right) = \frac{300}{500 + j300}$$

$$V_A = \frac{\frac{300}{500 + j300}}{\frac{1}{500 + j300} + \frac{1}{j200} + \frac{1}{200 - j480}}$$

$$V_A = \frac{0,4412 - j0,2647}{0,00221 - j0,00410}$$

$$V_A = 110, 46/30, 71^{\circ} \text{ V}$$

Assim, temos a corrente de curto-circuito dada por

$$I_{sc} = \frac{V_A}{200 - j480} = \frac{110,46/30,71^{\circ}}{200 - j480} = 212,42/98,09^{\circ} \text{ mA}$$

Conhecido V_{th} e I_{sc} , temos a impedância de Thevenin dada por

$$Z_{th} = \frac{V_{th}}{I_{sc}} = 399, 5/36, 91^{\circ} \Omega$$

Para que tenhamos a máxima transferência de potência, precisamos que

$$R = (Z_{th})^*$$

Contudo, como a resistência R é puramente real, temos que a condição de máxima potência é

$$R = |(Z_{th})^*|$$

Portanto,

$$R = 399, 5 \Omega$$

(b)

Usando o circuito equivalente Thevenin, sabemos que a corrente que passa pelo resistor R é

$$I_R = \frac{V_{th}}{R + Z_{th}}$$

$$I_R = \frac{84,85/135^{\circ}}{399,5+319,43+j239,92} = \frac{84,85/135^{\circ}}{718,93+j239,92}$$

$$I_R = 111,95/116,54^{\circ} \text{ mA}$$

Assim, a potência P_R no resistor de carga é

$$P_R = R \cdot |I_R|^2$$

$$P_R = 5 \text{ W}$$

(c)

O resistor com valor comercial mais próximo do valor calculado de $R=399,5~\Omega$ é o resistor de

$$R_c = 390 \ \Omega$$