

# ELT221 - Circuitos Elétricos II

Prof. Tarcísio Pizziolo

## Aula 1

### 1) Frequência Complexa

Seja uma **função  $f(t)$  senoidal** generalizada dada por  $f(t) = f_m e^{\sigma t} \cos(\omega t + \varphi^0)$

Onde:

$\omega$  = frequência angular =  $2\pi f$  (rd/s)

$\sigma$  = Frequência Neperiana  $\left(\frac{Np}{s}\right)$

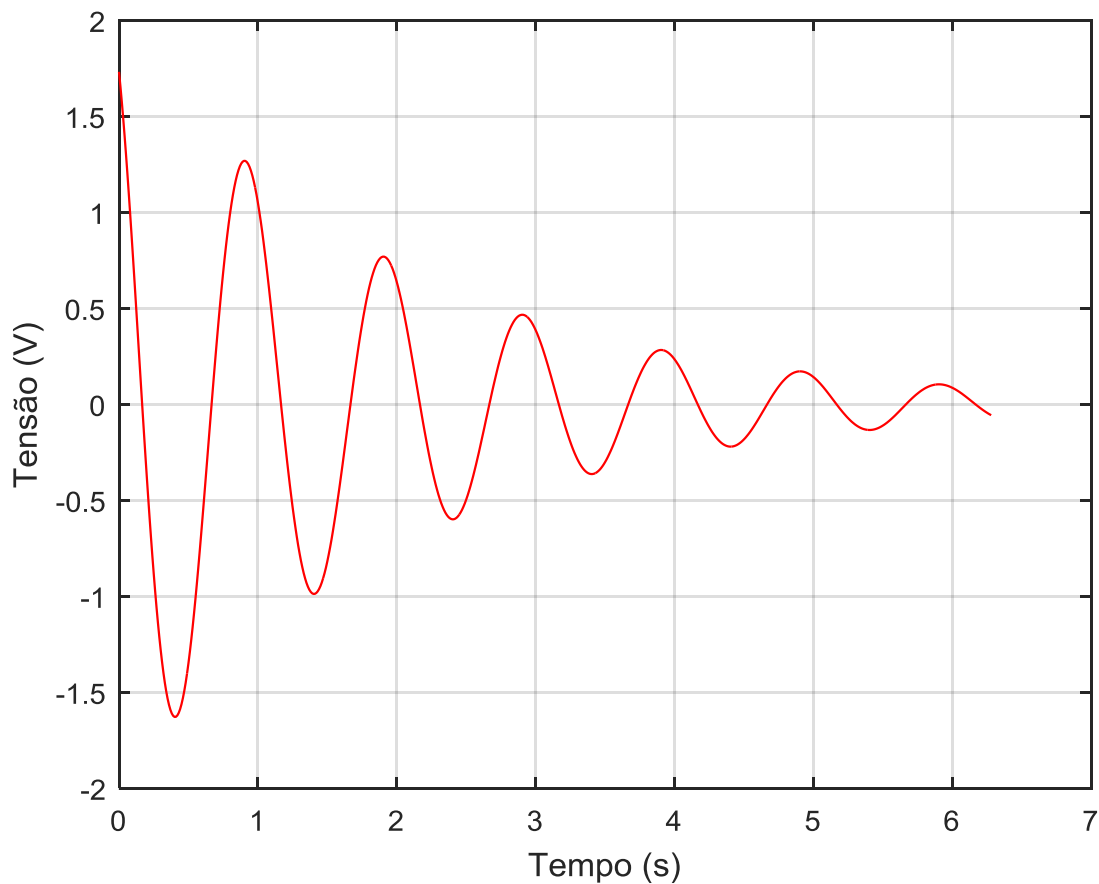
$e^{\sigma t}$  = fator de amortecimento para  $\sigma < 0$ .

Considerando esta **função  $f(t)$  senoidal** uma tensão  $v(t)$  pode-se escrever,

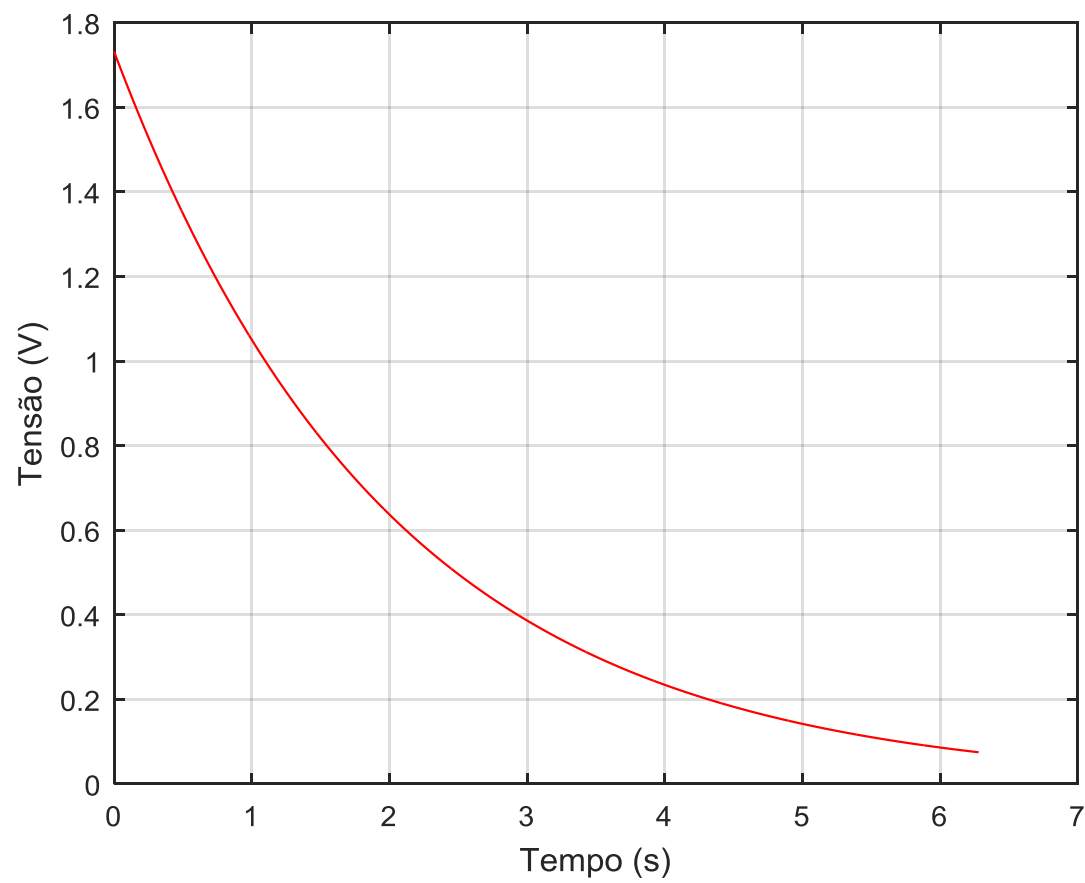
$$v(t) = V_m e^{\sigma t} \cos(\omega t + \varphi^0) \text{ V}$$

Em função dos valores de  $\sigma$  e de  $\omega$  os gráficos de  $v(t)$  poderão assumir as seguintes formas a seguir.

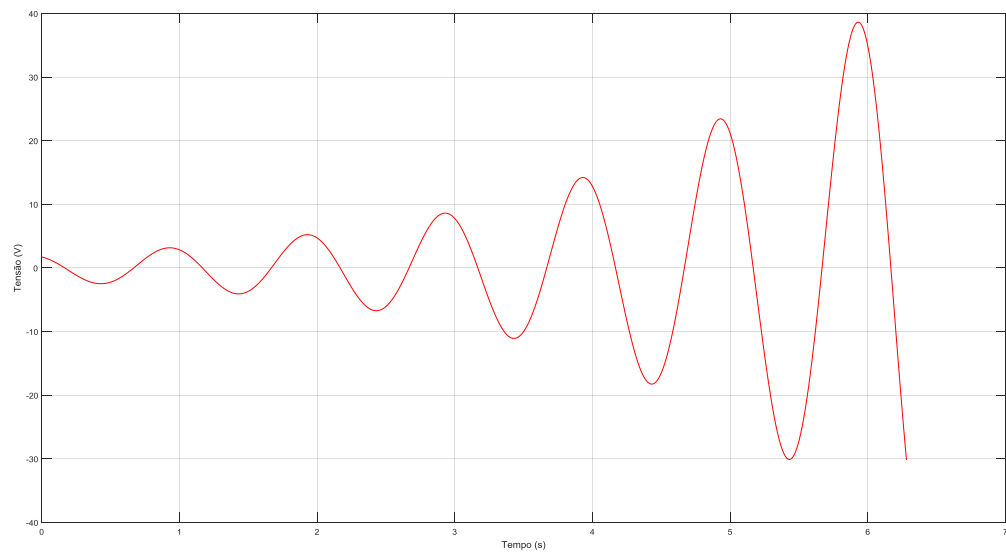
Para  $\sigma < 0$  e  $\omega > 0$ :



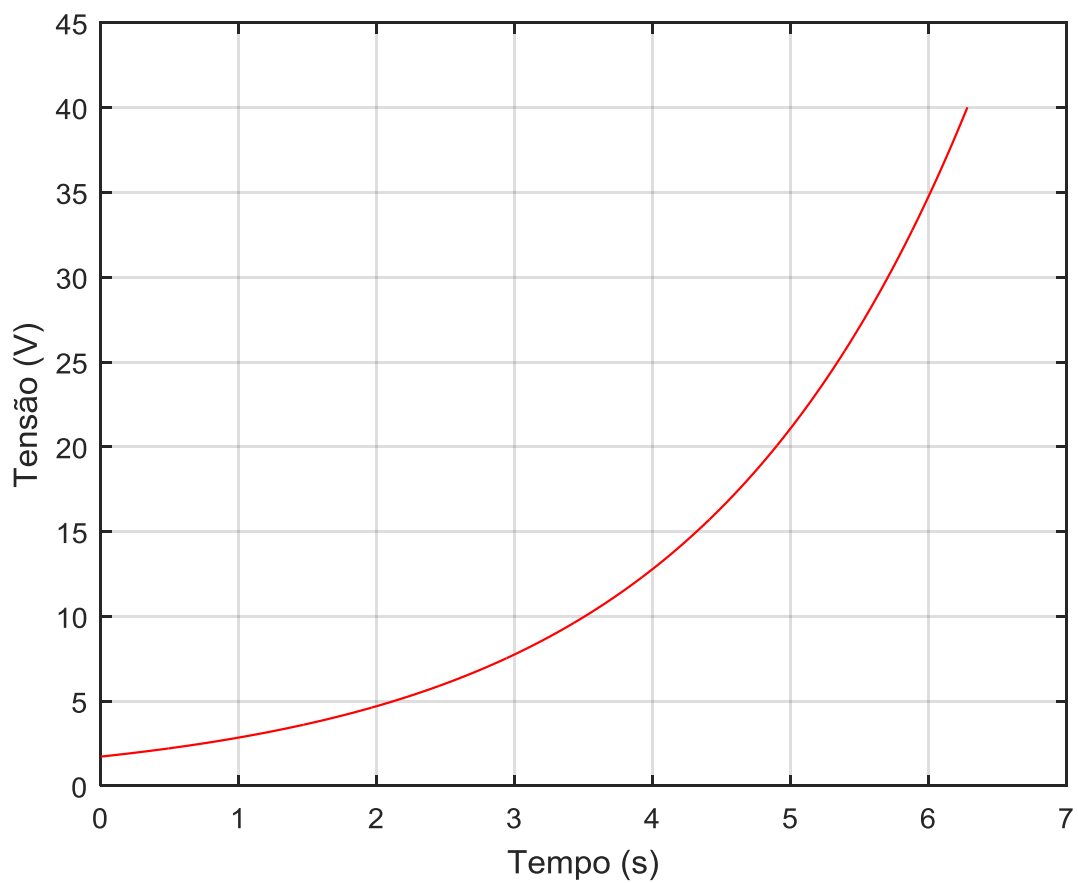
Para  $\sigma < 0$  e  $\omega = 0$ :



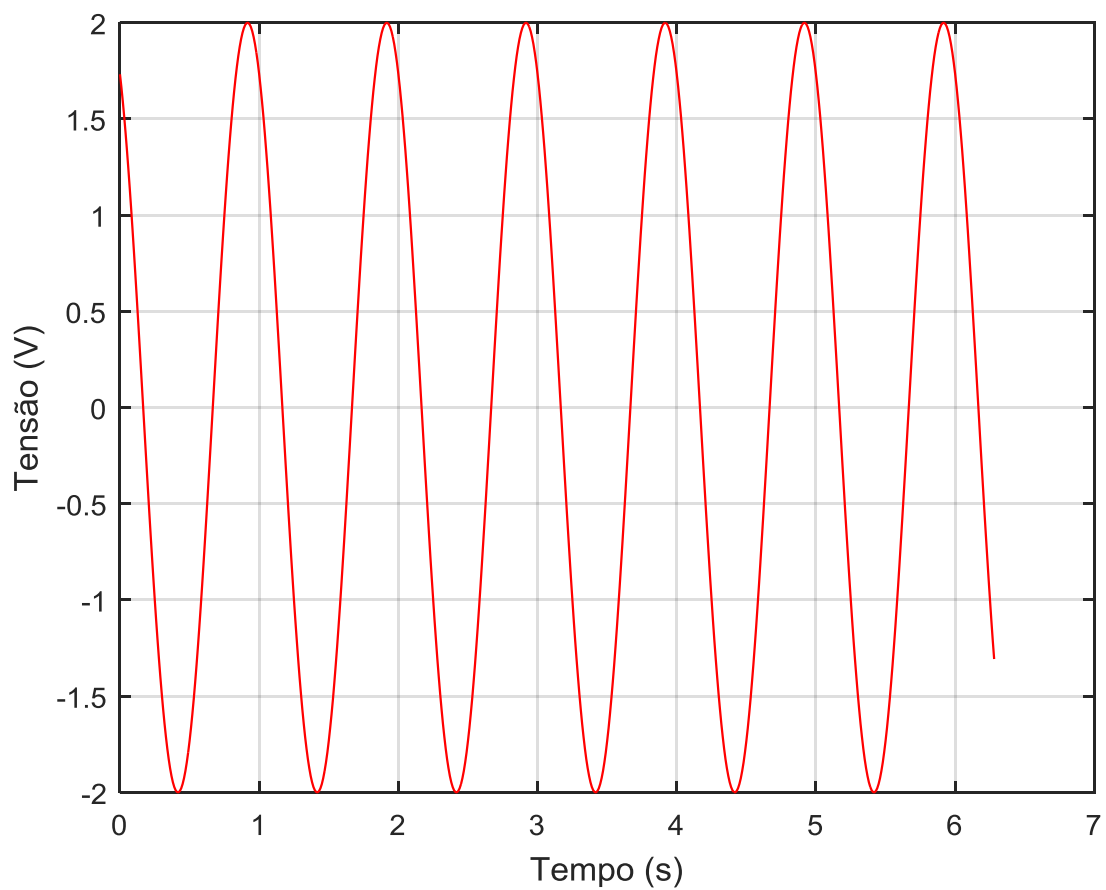
Para  $\sigma > 0$  e  $\omega > 0$ :



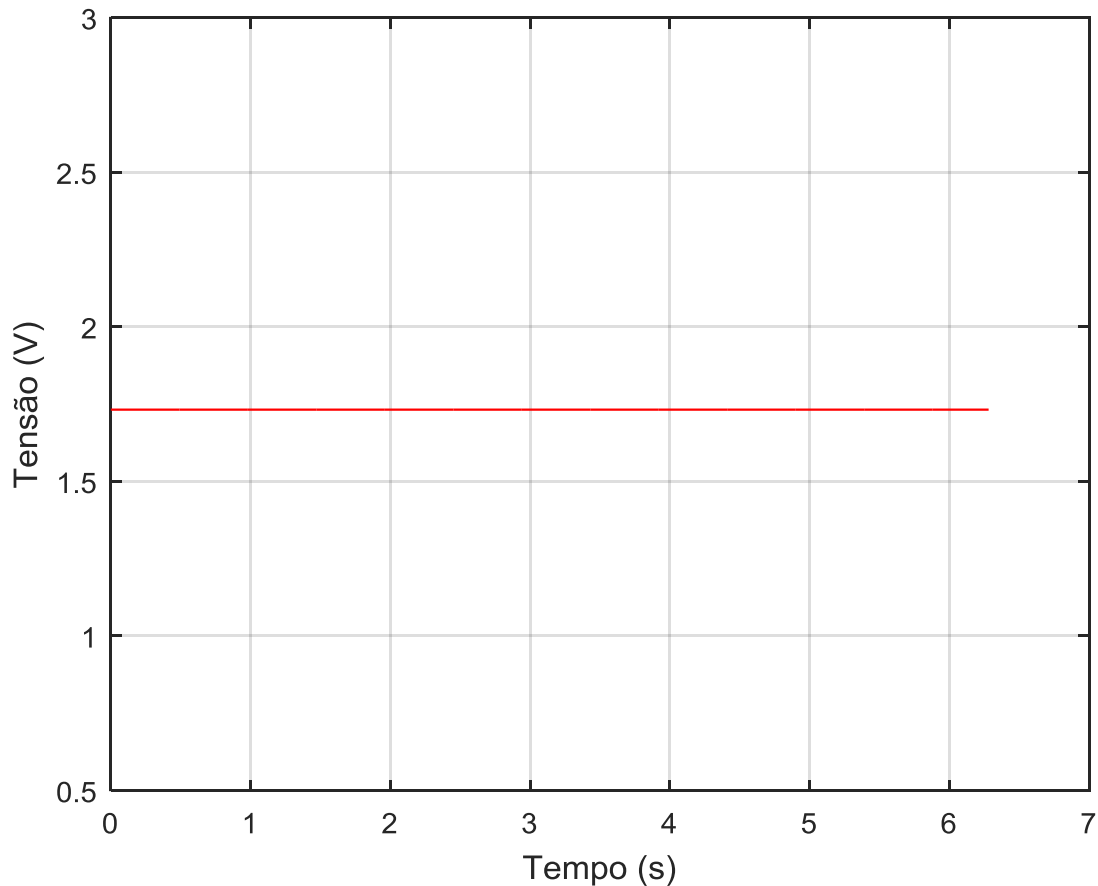
Para  $\sigma > 0$  e  $\omega = 0$ :



Para  $\sigma = 0$  e  $\omega > 0$ :

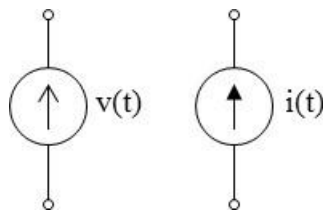


Para  $\sigma = 0$  e  $\omega = 0$ :



Para modelar as fontes de tensões independentes estas serão representadas por setas com a **cabeça aberta** dentro (ou ao lado) de um círculo e as fontes de correntes independentes serão representadas por setas com a **cabeça fechada** também dentro (ou ao lado) de um círculo.

Então teremos as seguintes representações:



Modelos de fontes independentes de tensão  $v(t)$  e de corrente  $i(t)$ .

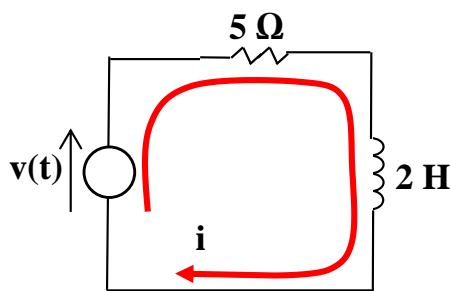


Modelos de fontes dependentes de tensão  $v(t)$  e de corrente  $i(t)$  controladas por tensão e por corrente.

Esta convenção de setas com **cabeça aberta** e com **cabeça fechada** também será utilizada para as tensões e correntes nos elementos do circuito respectivamente.

Para exemplificar, determinaremos a resposta forçada  $i(t)$  para um circuito **RL série** contendo uma fonte de tensão com este tipo de função senoidal amortecida.

Seja o circuito a seguir com  $v(t) = 25e^{-t}\cos(2t)$  V.



Aplicando a **LKT**,

$$v(t) = v_{5\Omega} + v_{2H} \Rightarrow 5i + 2 \frac{di}{dt} = 25e^{-t} \cos 2t \dots \dots \dots (1)$$

**Consideremos a solução para a EDOL :**

$$i(t) = e^{-t} (A \cos 2t + B \sin 2t) \quad (A)$$

Derivando  $i(t)$  e substituindo em (1) temos:

$$A = 3 \text{ e } B = 4$$

Daí:

$$i(t) = e^{-t} (3 \cos 2t + 4 \sin 2t) \text{ (A)} \quad \text{ou} \quad i(t) = 5e^{-t} \cos(2t - 53,1^\circ) \text{ (A)}$$

**Aplicando Fasores:**

$$v(t) = V_m \cos(\omega t + \varphi) \Rightarrow v(t) = \text{Re al} [V_m e^{j(\omega t + \varphi)}]$$

A representação fasorial fornece:

$$\dot{V} = V_m e^{j\varphi} = V_m \angle \varphi$$

Para uma **excitação com amortecimento**  $v(t) = V_m e^{\sigma t} \cos(\omega t + \varphi)$  tem-se que:

$$v(t) = \text{Re al} [V_m e^{\sigma t} e^{j(\omega t + \varphi)}] = \text{Re al} [V_m e^{j\varphi} e^{(\sigma + j\omega)t}]$$

Definindo a grandeza  $s = (\sigma + j\omega)$  pode se escrever:

$$\dot{V}(s) = \text{Re al} [\dot{V} e^{st}]$$

**Exemplos:**

$$\text{a) } v(t) = 25e^{-t} \cos 2t \text{ (V)} \Rightarrow \dot{V}(s) = 25 \angle 0^\circ \text{ e } s = (-1 + j2)$$

$$\text{b) } v(t) = 6e^{-3t} \sin(4t + 60^\circ) \text{ (V)} \Rightarrow \dot{V}(s) = 6 \angle 60^\circ \text{ e } s = (-3 + j4)$$

$$\text{c) } v(t) = 3e^{-4t} \cos(2t - 30^\circ) \text{ (V)} \Rightarrow \dot{V}(s) = 3 \angle -30^\circ \text{ e } s = (-4 + j2)$$

## 1.1) Frequência Complexa Generalizada

Seja a função dada anteriormente:

$$v(t) = V_m e^{\sigma t} \cos(\omega t + \varphi) \Rightarrow v(t) = V_m e^{\sigma t} \left\{ \frac{e^{j(\omega t + \varphi)} + e^{-j(\omega t + \varphi)}}{2} \right\} \Rightarrow$$

$$\Rightarrow v(t) = \frac{V_m e^{j\varphi}}{2} [e^{(\sigma + j\omega)t}] + \frac{V_m e^{-j\varphi}}{2} [e^{(\sigma - j\omega)t}] \Rightarrow v(t) = K_1 e^{(\sigma + j\omega)t} + K_2 e^{(\sigma - j\omega)t},$$

Onde:  $K_1 = \frac{V_m e^{j\varphi}}{2}$  e  $K_2 = \frac{V_m e^{-j\varphi}}{2} = K_1^*$

Os expoentes  $\sigma \pm j\omega$  são definidos como **frequências complexas** e representados por  $s$ .

Então  $v(t)$  possui **duas frequências complexas**:  $\begin{cases} s_1 = \sigma + j\omega \\ s_2 = \sigma - j\omega \end{cases}$

Generalizando, uma função que pode ser escrita sob a forma:

$$f(t) = K_1 e^{s_1 t} + K_2 e^{s_2 t} + \dots + K_n e^{s_n t},$$

é caracterizada pelas **Frequências Complexas**  $s_1, s_2, \dots, s_n$  (ou  $\lambda_1, \lambda_2, \dots, \lambda_n$ )

**Importante:** Quando  $s = \sigma \pm j\omega$  e  $\sigma = 0$ , a função torna-se **senoidal sem amortecimento**!

**Exemplo:**

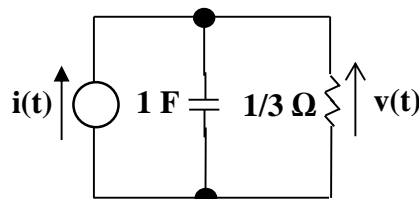
Determine a frequência complexa  $s$  e o fasor  $\dot{V}(s)$  para  $v(t) = 6e^{-3t} \cos(4t + 10^\circ)$  (V)  
 $s = -3 + j4$  e  $V(s) = 6 \angle 10^\circ$

**Exemplo:**

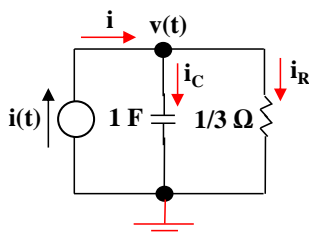
Determine  $v(t)$  para  $\dot{V} = 5 \angle 30^\circ$  e  $s = (-3 + j2)$   
 $v(t) = 5e^{-3t} \cos(2t + 30^\circ)$  (V)

**Exemplo:**

Determinar a resposta forçada  $v(t)$  dado que a fonte é  $i(t) = e^{-t} \cos(t)$  A.



Aplicando a LKC:



Para  $i(t) \Rightarrow \dot{I} = 1 \angle 0^\circ$  com  $s = -1 + j1$

Para  $v(t) \Rightarrow \dot{V} = \text{Re al} [V_m e^{j\varphi} e^{(\sigma + j\omega)t}] = \text{Re al} [V_m e^{j\varphi} e^{st}]$

$$\text{Então: } \frac{d\dot{V}}{dt} = \frac{d}{dt} \{ \text{Re al} [V_m e^{j\varphi} e^{st}] \} = s \{ \text{Re al} [V_m e^{j\varphi} e^{st}] \} = s \dot{V}$$

$$i = i_C + i_R \Rightarrow i = \frac{dv}{dt} + 3v \Rightarrow \frac{dv}{dt} + 3v = i$$

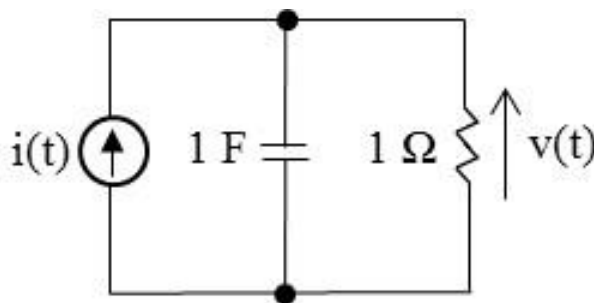
Transformando em Fasores:

$$\frac{d\dot{V}}{dt} + 3\dot{V} = \dot{I} \Rightarrow s\dot{V} + 3\dot{V} = \dot{I} \Rightarrow (s + 3)\dot{V} = \dot{I} \Rightarrow \dot{V} = \frac{\dot{I}}{(s + 3)}; \text{ substituindo } \dot{I} = 1 \angle 0^\circ \text{ e } s = -1 + j1:$$

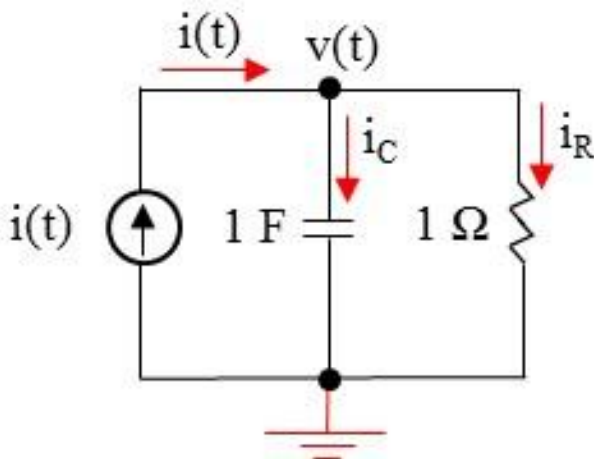
$$\dot{V} = \frac{1 \angle 0^\circ}{((-1 + j1) + 3)} \Rightarrow \dot{V} = \frac{1 \angle 0^\circ}{(2 + j1)} \Rightarrow \dot{V} = \frac{1}{\sqrt{5}} \angle -26,5^\circ \Rightarrow v(t) = \frac{\sqrt{5}}{5} e^{-t} \cos(t - 26,5^\circ) \text{ (V)}$$

**Exercício:**

Dado o circuito a seguir, determinar a resposta completa  $\mathbf{v(t)}$  no capacitor sabendo-se que a fonte de corrente do circuito é dada por  $\mathbf{i(t) = 2e^{-t}\cos(t + 30^\circ) A}$ .



Aplicando a lei de Kirchhoff de corrente (LKC):



$$i(t) = i_R + i_C \Rightarrow i(t) = \frac{v}{1} + 1 \frac{dv}{dt} \Rightarrow \frac{dv}{dt} + v = i(t)$$

Transformando  $v(t)$ ,  $\frac{dv}{dt}$  e  $i(t)$  em fasores :

$$V = \text{Real}[V_m e^{j\varphi} e^{(\sigma + j\omega)t}] \Rightarrow V = \text{Real}[V_m e^{j\varphi} e^{st}]$$

$$\frac{dV}{dt} = \frac{d}{dt} \{ \text{Real}[V_m e^{j\varphi} e^{st}] \} \Rightarrow \frac{dV}{dt} = s \{ \text{Real}[V_m e^{j\varphi} e^{st}] \} \Rightarrow \frac{dV}{dt} = sV$$

$$I = 2\angle 30^\circ \text{ A e } s = -1 + j1$$

Substituindo os fasores em  $\frac{dV}{dt} + V = I$  obtém-se:

$$\frac{dV}{dt} + V = I \Rightarrow sV + V = 2\angle 30^\circ \Rightarrow V = \frac{2\angle 30^\circ}{(s + 1)}$$

Substituindo a frequência complexa  $s = -1 + j1$  em  $V$ :

$$V = \frac{2\angle 30^\circ}{(s + 1)} \Rightarrow V = \frac{2\angle 30^\circ}{[(-1 + j1) + 1]} \Rightarrow V = \frac{2\angle 30^\circ}{j1} \Rightarrow V = \frac{2\angle 30^\circ}{1\angle 90^\circ} \Rightarrow V = 2\angle -60^\circ \text{ V}$$

A resposta  $\mathbf{v(t)}$  será dada por:

$$\mathbf{v(t) = 2e^{-t}\cos(t - 60^\circ) V}$$

A transformação inversa para o domínio do tempo requer atenção no tipo de função da fonte (**coseno** ou **seno**) e sua frequência  $\mathbf{w}$ , na representação do fator de amortecimento  $\mathbf{e^\sigma}$ , e na fase  $\mathbf{\varphi}$  final resultante das operações com números complexos.

## 1.2) Impedância Complexa Generalizada

Define-se  $Z(s)$  = **Impedância Complexa Generalizada**

Para o **Regime Permanente** temos que  $\sigma = 0$ , ou seja, o Regime Transitório já terminou, e  $s = j\omega$ .

Então:

Elemento resistivo  $R$  não depende da frequência  $s$ :  $Z_R(s) = R$

Elemento indutivo  $L$  depende da frequência  $s$ :  $X_L = j\omega L = sL$

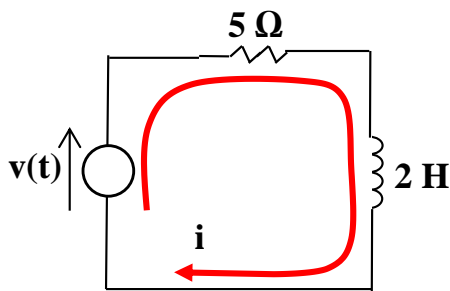
Elemento capacitivo  $C$  depende da frequência  $s$ :  $X_C(s) = \frac{1}{j\omega C} = \frac{1}{sC}$

## 1.3) Admitância Complexa Generalizada

Como  $Y(s) = \frac{1}{Z(s)}$  tem-se que:

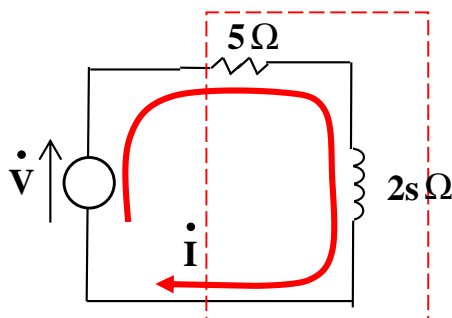
$$Y_R(s) = \frac{1}{Z_R(s)} = \frac{1}{R} = G, \quad Y_L(s) = \frac{1}{Z_L(s)} = \frac{1}{sL} \quad \text{e} \quad Y_C(s) = \frac{1}{Z_C(s)} = sC$$

**Exemplo:** Considerando o exemplo dado anteriormente determine  $i(t)$  no circuito **RL série** utilizando a frequência complexa  $s$ .



Primeiro deve-se transformar o circuito do domínio do tempo  $t$  para o domínio da frequência  $s$ .

$$v(t) = 25e^{-t} \cos(2t) \text{ (V)} \Rightarrow \dot{V} = 25\angle 0^\circ \text{ e } s = (-1 + j2)$$



$$\dot{I} = \frac{\dot{V}}{Z} = \frac{25\angle 0^\circ}{(2s + 5)} \Rightarrow \dot{I} = \frac{25\angle 0^\circ}{[2(-1 + j2) + 5]} \Rightarrow \dot{I} = 5\angle -53,1^\circ \text{ (A)}$$

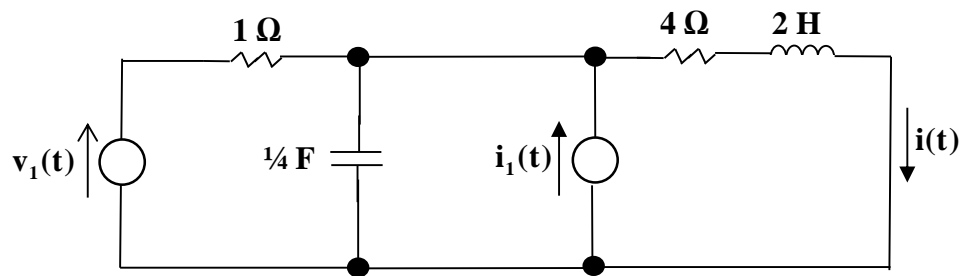
No domínio do tempo:  $i(t) = 5e^{-t} \cos(2t - 53,1^\circ) \text{ (A)}$



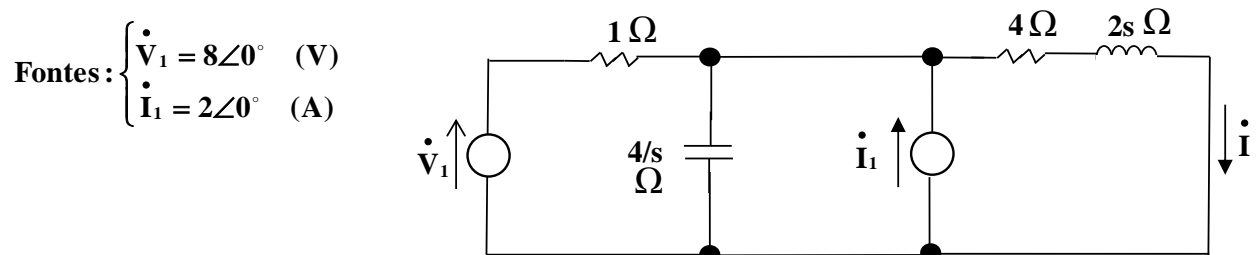
**Exemplo:** Para o circuito abaixo é dado:

$$\begin{cases} v_1(t) = 8e^{-t} \cos(t) \text{ (V)} & \text{e } s_v = (-1 + j1) \\ i_1(t) = 2e^{-5t} \text{ (A)} & \text{e } s_i = (-5 + j0) \end{cases}$$

Calcular a corrente  $i(t)$ .

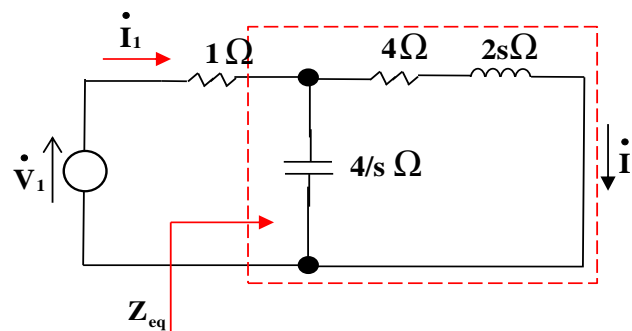


Primeiro deve-se transformar o circuito do domínio do tempo  $t$  para o domínio da frequência  $s$ .



As fontes possuem **frequências diferentes**  $s_v = (-1 + j1)$  e  $s_i = (-5 + j0)$  o que implica em aplicar o **Teorema da Superposição**.

Circuito com fonte de tensão ativa e com fonte de corrente desativada.



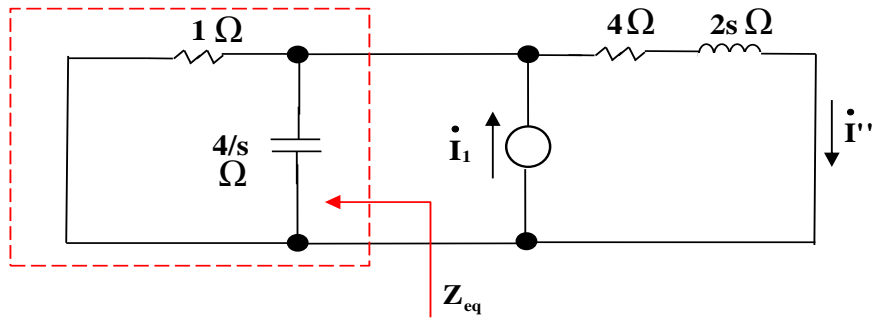
$$\dot{I}' = \frac{\frac{4}{s}}{\left(2s + 4 + \frac{4}{s}\right)} \times \dot{I}_1 \Rightarrow \dot{I}' = \frac{\frac{4}{s}}{\left(2s + 4 + \frac{4}{s}\right)} \times \frac{\dot{V}_1}{(1 + Z_{eq})} \Rightarrow \dot{I}' = \frac{\frac{4}{s}}{\left(2s + 4 + \frac{4}{s}\right)} \times \frac{8\angle 0^\circ}{(1 + Z_{eq})}$$

$$\text{Então: } \dot{I}' = \frac{\frac{4}{s}}{\left(2s + 4 + \frac{4}{s}\right)} \times \frac{8\angle 0^\circ}{\left\{1 + \left[\frac{(2s+4)\left(\frac{4}{s}\right)}{\left(2s + 4 + \frac{4}{s}\right)}\right]\right\}} \Rightarrow \dot{I}' = \frac{32}{(2s^2 + 4s + 4)} \times \frac{\left[\frac{2s^2 + 4s + 4}{s} + \left(\frac{8s + 16}{s}\right)\right]}{\left(\frac{2s^2 + 4s + 4}{s}\right)} \Rightarrow$$

$$\Rightarrow \dot{I}' = \frac{16s}{s^2 + 6s + 10}; \text{ para } s = (-1 + j1) \Rightarrow \dot{I}' = \frac{16(-1 + j1)}{(-1 + j1)^2 + 6(-1 + j1) + 10} \Rightarrow \dot{I}' = \frac{4(-1 + j1)}{(1 - j1)} \Rightarrow$$

$$\Rightarrow \dot{I}' = 2\sqrt{2}\angle -45^\circ \text{ A} \Rightarrow \boxed{i'(t) = 2\sqrt{2}e^{-t} \cos(t - 45^\circ) \text{ (A)}}$$

Circuito com fonte de corrente ativa e com fonte de tensão desativada



$$\dot{I}'' = \left[ \frac{Z_{eq}}{Z_{eq} + (2s + 4)} \right] \times \dot{I}_1 \Rightarrow \dot{I}'' = \left[ \frac{(1) \left( \frac{4}{s} \right)}{\left( 1 + \frac{4}{s} \right)} \right] \times (2 \angle 0^\circ) \Rightarrow \dot{I}'' = \left[ \frac{\frac{4}{(s + 4)}}{\left[ \frac{4}{(s + 4)} \right] + (2s + 4)} \right] \times (2 \angle 0^\circ) \Rightarrow$$

$$\Rightarrow \dot{I}'' = \left[ \frac{2}{(s^2 + 6s + 10)} \right] \times (2 \angle 0^\circ) \Rightarrow \dot{I}'' = \frac{4}{(s^2 + 6s + 10)}; \text{ para } s = -5 + j0 \Rightarrow \dot{I}'' = \frac{4}{(-5)^2 + 6(-5) + 10} \Rightarrow$$

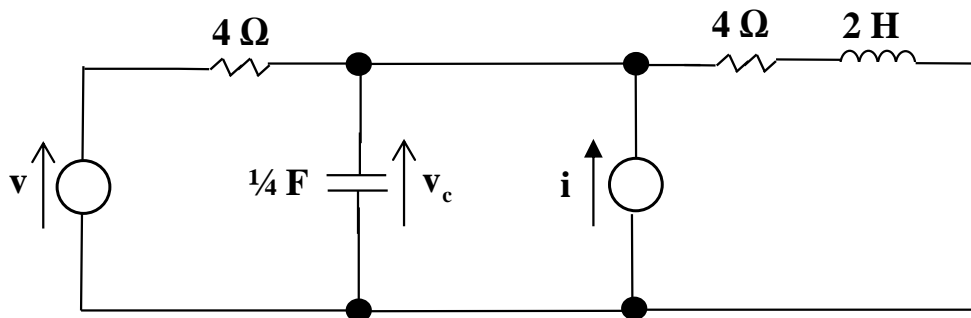
$$\Rightarrow \dot{I}'' = \frac{4}{5} \angle 0^\circ \Rightarrow \dot{I}'' = 0,8 \angle 0^\circ \Rightarrow \boxed{i''(t) = 0,8e^{-5t} \text{ (A)}}$$

**Finalmente:**  $i(t) = i'(t) + i''(t) \Rightarrow \boxed{i(t) = 2\sqrt{2}e^{-t} \cos(t - 45^\circ) + 0,8e^{-5t} \text{ (A)}}$

**Exercício 1:** Dado que

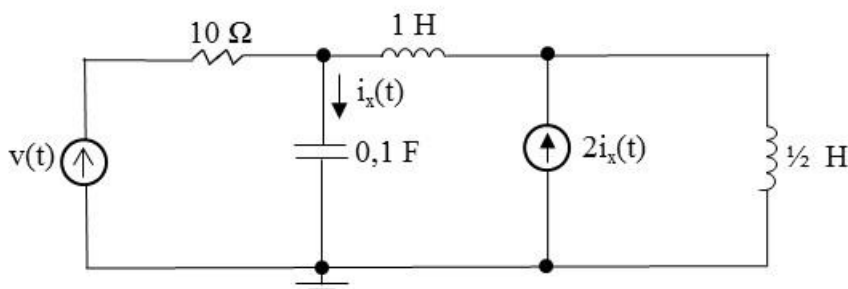
$$\begin{cases} v(t) = 4e^{-2t} \cos(t - 45^\circ) \text{ (V)} \\ i(t) = 2e^{-t} \text{ (A)} \end{cases}$$

Calcule a resposta forçada para  $v_c(t)$ .



**R.:**  $v_c(t) = 2\sqrt{2}e^{-2t} \cos(t + 90^\circ) + 4e^{-t} \text{ (V)}$

**Exercício 2:** Para  $v(t) = 20\cos(4t) \text{ V}$ , determine a corrente  $i_x(t)$  no circuito abaixo.



**R.:**  $i_x(t) = 7,59\cos(4t + 108,4^\circ) \text{ A}$