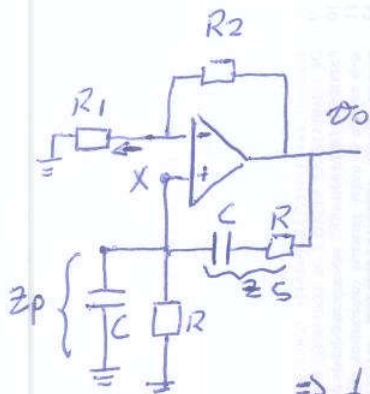


# \* Oscilador em ponte de Wien



$$\bullet \frac{v_x}{R_1} = \frac{v_0}{R_1 + R_2} \Rightarrow v_0 = \frac{R_1 + R_2}{R_1} v_x \Rightarrow v_0 = \left(1 + \frac{R_2}{R_1}\right) v_x$$

$$\bullet \frac{v_x}{z_p} = \frac{v_0}{z_p + z_s} \Rightarrow v_x = v_0 \frac{z_p}{z_p + z_s}$$

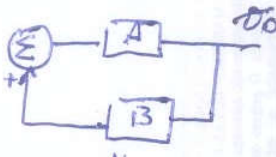
$$\Rightarrow v_0 = \left(1 + \frac{R_2}{R_1}\right) \frac{z_p}{z_p + z_s} v_0 \Rightarrow \left(1 + \frac{R_2}{R_1}\right) \frac{z_p}{z_p + z_s} = 1$$

$$\Rightarrow 1 - \left(1 + \frac{R_2}{R_1}\right) \frac{z_p}{z_p + z_s} = 0$$

eq. característica

critério de Oscilação  
 $L(s) = \underbrace{\left(1 + \frac{R_2}{R_1}\right)}_{A(s)} \cdot \underbrace{\frac{z_p}{z_p + z_s}}_{B(s)} = 1$

obs:



$$L(s) = A(s) \cdot B(s)$$

$$1 - A(s)B(s) = 0 \Rightarrow \text{eq. característica}$$

→ A planta em malha aberta é o amp. não inverter com ganho  $\left(1 + \frac{R_2}{R_1}\right)$  função transferência

→ A malha fecha através de  $z_p$  e  $z_s$ , gerando

$$B = \frac{z_p}{z_p + z_s}$$

$$\bullet z_s = \frac{1}{sC} + R \Rightarrow z_s = \frac{1 + RCs}{sC}$$

$$\bullet z_p = \frac{1}{sC} \parallel R \Rightarrow z_p = \frac{R}{\frac{1}{sC} + R} \Rightarrow z_p = \frac{R}{\frac{1 + RCs}{sC}} \Rightarrow z_p = \frac{R}{1 + RCs}$$

$$\bullet \frac{z_p}{z_p + z_s} = \frac{\frac{R}{1 + RCs}}{\frac{R}{1 + RCs} + \frac{1 + RCs}{sC}} \Rightarrow \frac{z_p}{z_p + z_s} = \frac{1}{1 + \frac{(1 + RCs)^2}{sRC}} \Rightarrow \frac{z_p}{z_p + z_s} = \frac{1}{1 + \frac{1 + 2RCs + R^2C^2s^2}{sRC}}$$

$$\bullet \frac{z_p}{z_p + z_s} = \frac{1}{1 + \frac{1}{sRC} + 2 + sRC} \Rightarrow \boxed{\frac{z_p}{z_p + z_s} = \frac{1}{3 + sRC + \frac{1}{sRC}}}$$

$$\bullet L(s) = \left(1 + \frac{R_2}{R_1}\right) \frac{1}{3 + sRC + \frac{1}{sRC}} \neq \left(1 + \frac{R_2}{R_1}\right) \cdot \frac{1}{s}$$

$$\bullet L(j\omega) = \left(1 + \frac{R_2}{R_1}\right) \cdot \frac{1}{3 + j\omega RC + \frac{1}{j\omega RC}} = \left(1 + \frac{R_2}{R_1}\right) \cdot \frac{1}{3 + j\omega RC - \frac{j}{\omega RC}}$$

$$\bullet L(j\omega) = \left(1 + \frac{R_2}{R_1}\right) \cdot \frac{1}{3 + j(\omega RC - \frac{1}{\omega RC})}$$

- Critério de oscilação  $\begin{cases} \angle L(j\omega_0) = 0 \Rightarrow \text{número real puro} \\ |L(j\omega_0)| = 1 \end{cases}$

$$\therefore \begin{cases} \omega_0 R C - \frac{1}{\omega_0 R C} = 0 \Rightarrow \omega_0 R C = \frac{1}{\omega_0 R C} \Rightarrow \boxed{\omega_0 = \frac{1}{RC}} \\ 1 + \frac{R_2}{R_1} \cdot \frac{1}{3} = 1 \Rightarrow \boxed{\frac{R_2}{R_1} = 2} \end{cases}$$

$\hookrightarrow$  módulo do ganho de malha aberta

obs:

$|L(j\omega_0)| = 1 \Rightarrow$    $v_{out}$

$|L(j\omega_0)| > 1 \Rightarrow$    $v_{out}$  (até a saturação)

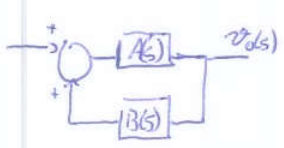
$|L(j\omega_0)| < 1 \Rightarrow$    $v_{out}$

- Para que a oscilação tenha início e não ocorra o risco de  $|L(j\omega_0)| < 1$ , devido à mudanças dos <sup>valores dos</sup> componentes com a temperatura, fazemos  $|L(j\omega_0)| = 1 + \delta$  ( $\delta \rightarrow 0^+$ ) e limitamos à saída por meio de uma malha de controle não linear. Resumindo:

início:  $|L(j\omega_0)| = 1 + \delta$

Quando já oscila  $|L(j\omega_0)| = 1$

- Outra abordagem para a oscilação é por Laplace



$$\rightarrow FT = \frac{A(s)}{1 - \frac{A(s)B(s)}{L(s)}} \Rightarrow \frac{\overbrace{A\sigma}^{A\sigma}}{\underbrace{\left(1 + \frac{R_2}{R_1}\right)}_{L(s)}} \Rightarrow \frac{A\sigma}{1 - \left(\frac{1+R_2}{R_1}\right) \left(3 + SRC + \frac{1}{SRC}\right)^{-1}} \Rightarrow \frac{A\sigma}{1 - A\sigma \left(3 + SRC + \frac{1}{SRC}\right)^{-1}}$$

$$\Rightarrow \frac{A\sigma}{1 - A\sigma \left(\frac{3SRC + (SRC)^2 + 1}{SRC}\right)^{-1}} \Rightarrow \frac{A\sigma}{1 - \frac{A\sigma SRC}{3SRC + (SRC)^2 + 1}} \Rightarrow \frac{A\sigma}{\frac{3SRC(SRC)^2 + 1 - A\sigma SRC}{3SRC + (SRC)^2 + 1}}$$

$$\Rightarrow \frac{A\sigma \cdot (3SRC + (SRC)^2 + 1)}{(SRC)^2 + SRC(3 - A\sigma) + 1} \Rightarrow \text{A condição para oscilar é que os polos sejam números imaginários puros}$$

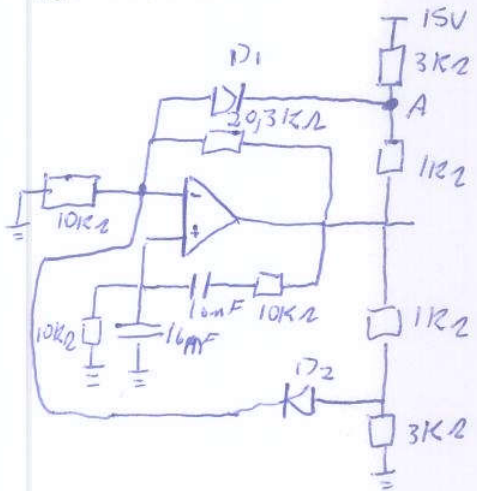
$$\therefore RC \cdot (3 - A\omega) = 0 \Rightarrow A\omega = 3 \Rightarrow L + \frac{R_2}{R_1} = 3 \Rightarrow \boxed{\frac{R_2}{R_1} = 2}$$

↳ mesma condição anterior

$$\Rightarrow (s_p RC)^2 + s_p RC \cdot \underbrace{(3 - A\omega)}_0 + 1 = 0$$

$$\Rightarrow (s_p RC)^2 + 1 = 0 \Rightarrow s_p = \pm \frac{j}{RC} \Rightarrow \boxed{\omega_0 = \frac{1}{RC}}$$

Exercício 13.3 - Sedra



$$FT = \frac{A(s)}{1 - A(s)B(s)} \begin{cases} A(s) = A_0 = \frac{1}{10} + \frac{20,3}{10} \Rightarrow A_0 = 3,03 \\ B(s) = \frac{1}{3 + sRC + \frac{1}{sRC}} = \frac{(3sRC + (sRC)^2 + 1)}{(sRC)^2 + sRC + 1} \end{cases}$$

$$\therefore FT = \frac{A_0 \cdot (3sRC + (sRC)^2 + 1)}{(sRC)^2 + sRC(3 - A_0) + 1}$$

$$\text{pólos} \Rightarrow (s_p RC)^2 + s_p RC \cdot (3 - A_0) + 1 = 0$$

$\begin{matrix} \nearrow 3,03 \\ \searrow 16 \cdot 10^{-4} \end{matrix}$

$$\Rightarrow (16 \cdot 10^{-5} s_p)^2 + 16 \cdot 10^{-5} \cdot (-0,03) s_p + 1 = 0 \Rightarrow s_p = \begin{cases} 93,750 + 6249,3j \\ 93,750 - 6249,3j \end{cases}$$

$$\omega_d = |s_p| = 6.250 \text{ rad/s} \Rightarrow \boxed{f_d = 994,7184 \text{ Hz}}$$

c-)

•  $v_x > 0 \Rightarrow v_{out} > 0 \Rightarrow v_{out} > v_x \Rightarrow D_1$  aberto

•  $V_B = -15 \cdot \frac{1K\Omega}{3K\Omega + 1K\Omega} + v_o \cdot \frac{3K\Omega}{1K\Omega + 3K\Omega}$  ( $D_2$  aberto)

•  $V_B = -\frac{15}{4} + v_o \frac{3}{4} \Rightarrow V_B = \frac{3v_o - 15}{4}$

$\rightarrow D_2$  conduz a partir de

$v_{xL+} = V_B = -V_{D0m}$

$\downarrow$   
 $\frac{v_{oL+}}{A_{oL}} - V_B = -V_{D0m} \Rightarrow \frac{v_{oL+}}{1 + \frac{203}{10}} - \frac{3v_{oL+} - 15}{4} = V_{D0m}$

$\frac{v_{oL}}{3,03} - \frac{3v_{oL} - 15}{4} = -V_{D0m} \Rightarrow \frac{4v_{oL} - 9,09v_{oL} + 45,45}{12,12} = -V_{D0m}$

$-5,09v_{oL} + 45,45 = -12,12V_{D0m} \Rightarrow v_{oL+} = \frac{45,45 + 12,12V_{D0m}}{5,09} \Rightarrow v_{oL+} = 10,57$

•  $v_x < 0 \Rightarrow v_{out} < 0 \Rightarrow v_x > v_{out} \Rightarrow D_2$  aberto

•  $V_A = 15 \cdot \frac{1}{3+1} + v_o \frac{3}{1+3} \Rightarrow V_A = \frac{15}{4} + \frac{3v_o}{4} \Rightarrow V_A = \frac{3v_o + 15}{4}$  ( $D_1$  aberto)

$\rightarrow D_1$  conduz a partir de

$v_{xL-} = V_A = V_{D0m}$

$\downarrow$   
 $\frac{v_{oL-}}{3,03} - \frac{3v_{oL-} + 15}{4} = V_{D0m} \Rightarrow \frac{4v_{oL-} - 9,09v_{oL-} - 45,45}{12,12} = V_{D0m}$

$-5,09v_{oL-} - 45,45 = 12,12V_{D0m} \Rightarrow v_{oL-} = \frac{-45,45 - 12,12V_{D0m}}{5,09} \Rightarrow v_{oL-} = -10,57$

•  $v_o = 10,5796 V_p$  ou  $v_o = 21,1591 V_{pp}$