

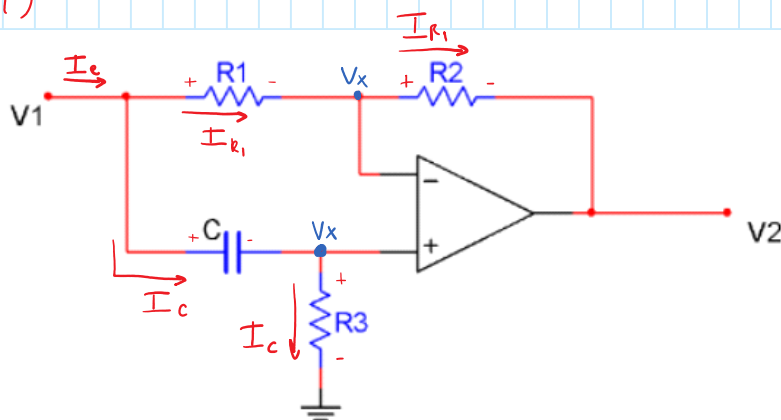
Ejercicio 7

martes, 12 de abril de 2022

8:35 p. m.

1. Obtener la función transferencia $\frac{V_2}{V_1}$ (módulo, fase y diagrama de polos y ceros).
2. Obtenga la función transferencia, pero normalizada. ¿Cuál sería en este caso la norma de frecuencia y qué interpretación circuital podría tener?
3. Simule la función transferencia normalizada (Python, Matlab, etc.).
4. Simule el circuito y obtenga la respuesta en frecuencia pedida en 1), para los valores: $\frac{R_2}{R_1} = 1$; $R_3 = 1 \text{ k}\Omega$ y $C = 1 \mu\text{F}$
5. ¿Qué utilidad podría tener este tipo de circuitos pasa-todo?

1)



V_x : DIVISOR RESISTIVO

$$V_x = \frac{V_1 \cdot R_3}{Z_c + R_3} \quad (A)$$

$$I_{R_1} = \frac{V_1 - V_x}{R_1} \quad I_{R_1} = I_{R_2} \quad (B)$$

$$I_{R_2} = \frac{V_x - V_2}{R_2}$$

(A) or (B)

$$\frac{V_1}{R_1} - \frac{1}{R_1} \left(\frac{V_1 \cdot R_3}{Z_c + R_3} \right) = \frac{1}{R_2} \left(\frac{V_1 \cdot R_3}{Z_c + R_3} \right) - \frac{V_2}{R_2}$$

$$-\frac{R_2}{R_1} V_1 + \frac{R_2}{R_1} \left(\frac{V_1 \cdot R_3}{Z_c + R_3} \right) + \frac{R_2}{R_1} \left(\frac{V_1 \cdot R_3}{Z_c + R_3} \right) = V_2$$

$$V_1 \left(\left(\frac{R_3}{Z_c + R_3} \right) + \frac{R_2}{R_1} \left(\frac{R_3}{Z_c + R_3} \right) - \frac{R_2}{R_1} \right) = V_2$$

$$A_v = \frac{V_2}{V_1} = \frac{R_1 \cdot R_3 + \frac{R_2 \cdot R_3}{Z_c + R_3} - R_2 (Z_c + R_3)}{R_1 (Z_c + R_3)}$$

$$A_v = \frac{R_3 R_1 + \frac{R_2 \cdot R_3}{Z_c} - R_2 (Z_c + R_3)}{Z_c \cdot \left(1 + \frac{R_3}{Z_c} \right) R_1}$$

$$T(s) = \frac{SC(R_3 R_1 + R_2 R_3 - R_2 Z_c \left(1 + \frac{R_3}{Z_c} \right))}{(1 + R_3 SC) R_1}$$

$$T(s) = \frac{SC(R_3 R_1 + R_2 R_3) - R_2 (1 + R_3 SC)}{(1 + R_3 SC) R_1}$$

$$T(s) = \frac{SCR_3R_1 + \cancel{SCR_2R_3} - R_2 - \cancel{SCR_2R_3}}{(1 + R_3SC)R_1}$$

$$T(s) = \frac{SCR_3R_1 - R_2}{R_1R_3C \left(s + \frac{1}{R_3C} \right)}$$

$$T(s) = \frac{s - \frac{R_2}{R_1} \left(\frac{1}{R_3C} \right)}{s + \frac{1}{R_3C}}$$

$$T(\omega) = \frac{j\omega - \frac{R_2}{R_1} \left(\frac{1}{R_3C} \right)}{j\omega + \frac{1}{R_3C}}$$

MODULO

$$|T(s)|_{s=j\omega} = \frac{\sqrt{\omega^2 + \left(\frac{R_2}{R_1} \cdot \left(\frac{1}{R_3C} \right) \right)^2}}{\sqrt{\omega^2 + \left(\frac{1}{R_3C} \right)^2}}$$

$$\omega = 0 \quad \frac{\frac{R_2}{R_1} \left(\frac{1}{R_3C} \right)}{\frac{1}{R_3C}} = \frac{R_2}{R_1}$$

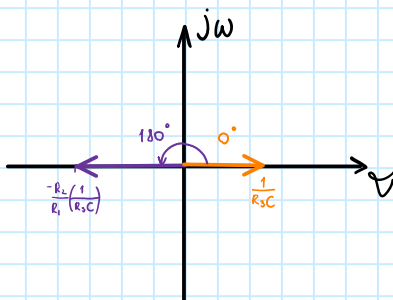
$$\lim_{\omega \rightarrow \infty} \frac{\omega \sqrt{1 + \frac{1}{\omega^2} \left(\frac{R_2}{R_1} \cdot \left(\frac{1}{R_3C} \right) \right)^2}}{\omega \sqrt{1 + \frac{1}{\omega^2} \left(\frac{1}{R_3C} \right)^2}} = 1$$

FASE

$$\angle T(\omega) = \tan^{-1} \left(-\frac{\frac{R_2}{R_1} \left(\frac{1}{R_3C} \right)}{\omega} \right) - \tan^{-1} \left(\frac{\omega}{\frac{1}{R_3C}} \right)$$

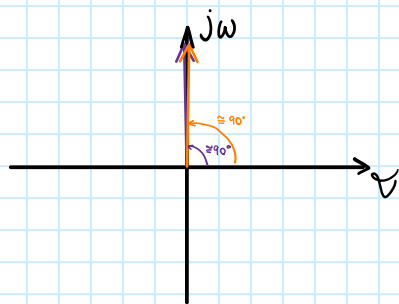
Análisis de Fase

Para $\omega = 0$: Solo componente Real



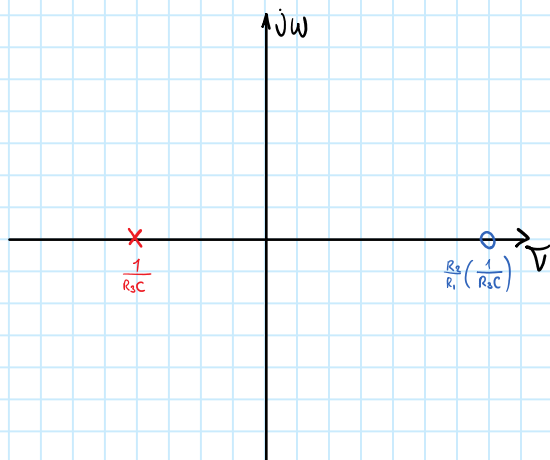
$$\therefore \angle T(0) = 180^\circ - 0^\circ = 180^\circ$$

Para $\omega \rightarrow \infty$: Componente REAL despreciable



$$\therefore \angle T(\omega) \Big|_{\omega \rightarrow \infty} \cong 90^\circ - 90^\circ \cong 0$$

DIAGRAMA DE POLOS Y CEROS



2) NORMALIZO EN FRECUENCIA

$$T(s) = \frac{s - \frac{R_2}{R_1} \cdot \overbrace{\left(\frac{1}{R_3 C}\right)}^{\omega_0}}{s + \underbrace{\frac{1}{R_3 C}}_{\omega_0}}$$

donde ω_0 : ω de CORTE

$$T(s) = \frac{s - \overbrace{\frac{R_2}{R_1}}^{K:cte} \cdot \omega_0}{s + \omega_0}$$

NORMALIZO PARA $\omega_0 = 1$

$$T(\phi) = \frac{\phi - K}{\phi + 1}$$

$$\phi = \frac{s}{\omega_0}$$

$$K = \frac{R_2}{R_1}$$

Al Normalizar por frecuencia, estoy ESCALANDO mi transferencia.

Esto me permite facilitar el análisis y los cálculos.

De acuerdo al valor de K tendremos una ganancia o atenuación

para $\omega = 0$

Si, $K = 1 \rightarrow$ OBTENEMOS FILTRO PASA TODO

ES DECIR, $R_1 = R_2$

NORMALIZACIÓN EN IMPEDANCIA

Elijo como norma $\Omega_z = R_3$

$$\Omega_w = \frac{1}{R_3 C}$$

$$R_3 \xrightarrow{N} 1$$

$$\text{Si } \Omega_w = \omega_0 = 1$$

$$R_1 \xrightarrow{N} \frac{R_1}{R_3}$$

$$1 = \frac{1}{R_3 C} \Rightarrow C = \frac{1}{R_3} \text{ (*)}$$

$$R_2 \xrightarrow{N} \frac{R_2}{R_3} = \frac{R_1}{R_3} \text{] Caso PasaTodo donde } K=1$$

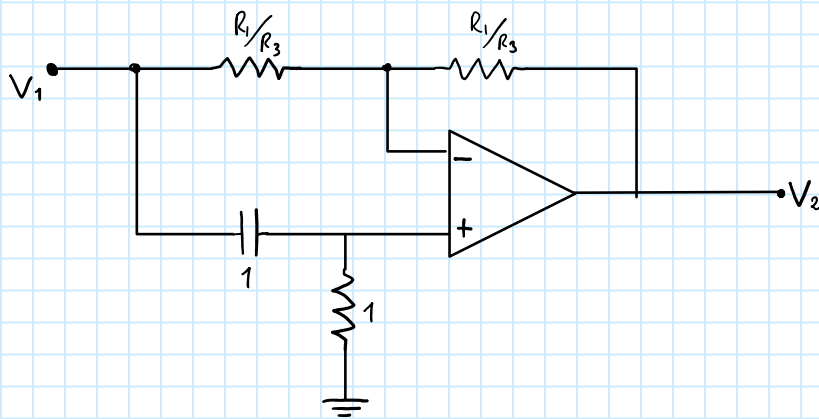
$$C_N = C \underset{\substack{\uparrow \\ R_3}}{\Omega_z} \cdot \underset{\substack{\uparrow \\ \omega_0 = 1}}{\Omega_w} = C \cdot R_3 \cdot 1$$

usando (*)

$$C_N = \frac{1}{R_3} \cdot \cancel{R_3} \rightarrow C_N = 1$$

ENTONCES, LA RED NOS QUEDARÍA

$$R_{1N} = \frac{R_1}{R_3} \quad R_{2N} = \frac{R_1}{R_3} \quad R_{3N} = 1 \quad C_N = 1$$



5)

Desde el punto de vista del módulo, no tiene mucha relevancia

ya que la ganancia es unitaria.

Ahora si analizamos la fase notamos que nuestro circuito INVIERTE la FASE a frecuencias bajas