

Trabajo Práctico Semanal IV (BIS)(Ejercicio #7 de la guía)

Se debe diseñar un filtro paso banda con las siguientes especificaciones:

- Frecuencia de corte inferior $f_{ci} = 1600 \text{ KHz}$
- Frecuencia de corte superior $f_{cs} = 2500 \text{ KHz}$
- Ripple máximo en la banda de paso: 3 dB (α_{max})
- Máxima planicidad en la banda de paso (función de filtro)
- Atenuación mínima "d_{min}" de 20 dB a las frecuencias de 1250 KHz y 3200 KHz .

a. Obtener la función transferencia normalizada del filtro

Frecuencia central de la banda de paso:

$$f_0 = \sqrt{f_{ci} \cdot f_{cs}} = \sqrt{1600 \text{ KHz} \cdot 2500 \text{ KHz}} = 2 \text{ MHz} = 2000 \text{ KHz}$$

Norma de frecuencia: $\omega_w = 2\pi \cdot f_0 = 2\pi \cdot 2 \text{ MHz}$

$$\omega_0' = 1$$

$$\omega_{p1}' = \frac{2\pi \cdot 1600 \text{ KHz}}{2\pi \cdot 2000 \text{ KHz}} = \frac{4}{5} = 0,8$$

$$\omega_{p2}' = \frac{2\pi \cdot 2500 \text{ KHz}}{2\pi \cdot 2000 \text{ KHz}} = \frac{5}{4} = 1,25$$

$$\omega_{s1}' = \frac{2\pi \cdot 1250 \text{ KHz}}{2\pi \cdot 2000 \text{ KHz}} = \frac{5}{8} = 0,625$$

$$\omega_{s2}' = \frac{2\pi \cdot 3200 \text{ KHz}}{2\pi \cdot 2000 \text{ KHz}} = \frac{8}{5} = 1,6$$

núcleo de transformación LPF \rightarrow BPF (normalizado):

$$p = K(s) = Q \cdot \frac{s^2 + 1}{s}, \quad Q = \frac{\omega_0}{BW}, \quad BW = \omega_{p2}' - \omega_{p1}' = \frac{1}{A}$$

$$BW = \omega_{p2}' - \omega_{p1}' = \frac{5}{4} - \frac{4}{5} = \frac{9}{20} = 0,45$$

$$\Rightarrow Q = \frac{\omega_0}{BW} = \frac{1}{9/20} = \frac{20}{9} = 2,2 \quad \text{Factor de selectividad del filtro paso banda}$$

* A través del núcleo de transformación $K(s)$, se obtiene la plantilla prototipo del LPF.

Primero
normaliza la
plantilla
del BPF

⇒ Ahora necesito obtener las frecuencias Ω_p y Ω_s del LPF equivalente, a través de $K(s)$

$$K(s) = \frac{Q \cdot s^2 + 1}{s} \rightarrow K(j\omega) = K(s) \Big|_{s=j\omega} = \frac{Q \cdot (j\omega)^2 + 1}{j\omega}$$

$$K(j\omega) = \frac{Q \cdot (-\omega^2 + 1)}{j\omega} = \frac{jQ \cdot (1 - \omega^2)}{(1 - j) \cdot \omega}$$

$$P = \sum + j\Omega \rightarrow \underline{\Omega} = Q \cdot \frac{\omega^2 - 1}{\omega} \quad \text{transformación en frecuencia LPF} \rightarrow \text{BPF}$$

* con esta expresión, transformo los valores de frecuencia de la plantilla del pasabanda normalizado hacia el pasabanda prototipo.

$$\Omega_p = Q \cdot \frac{(\omega_p^2 - 1)}{\omega_p} = \frac{20}{9} \cdot \left(\frac{0,8^2 - 1}{0,8} \right) = -1 \quad \left. \begin{array}{l} |\Omega_p| = 1 \\ \text{espectro de frecuencia PAR} \end{array} \right\}$$

$$\Omega_{p2} = Q \cdot \frac{(\omega_{p2}^2 - 1)}{\omega_{p2}} = \frac{20}{9} \cdot \left(\frac{1,25^2 - 1}{1,25} \right) = +1$$

$$\Omega_{s1} = Q \cdot \frac{(\omega_{s1}^2 - 1)}{\omega_{s1}} = \frac{20}{9} \cdot \left(\frac{0,625^2 - 1}{0,625} \right) = -\frac{13}{6} \approx -2,1\bar{6} \quad \left. \begin{array}{l} |\Omega_s| = \frac{13}{6} \end{array} \right\}$$

$$\Omega_{s2} = Q \cdot \frac{(\omega_{s2}^2 - 1)}{\omega_{s2}} = \frac{20}{9} \cdot \left(\frac{1,6^2 - 1}{1,6} \right) = +\frac{13}{6} \approx +2,1\bar{6}$$

* Como $|\Omega_{s1}| = |\Omega_{s2}| \rightarrow$ Para banda simétrica, se cumple:

$$\omega_{s1} \cdot \omega_{s2} = \omega_o^2, \text{ ambas frecuencias se mapean en una misma } \Omega_s.$$

• Datos plantilla LPF prototipo a diseñar:

$$\left. \begin{array}{ll} \Omega_p = 1 & \alpha_{\max} = 3 \text{ dB} \\ \Omega_s = \frac{13}{6} & \alpha_{\min} = 20 \text{ dB} \end{array} \right\} \text{ los mismos que para el pasabanda, no sufren modificación.}$$

$$\text{Como } \alpha_{\max} = 3 \text{ dB} \rightarrow \frac{1}{\epsilon^2} \approx 1 \rightarrow \text{Como Butterworth de máxima planicidad}$$

$$\frac{1}{\epsilon^2} = 10^{\frac{\alpha_{\max}}{10}} - 1 = 0,995 \rightarrow \frac{1}{\epsilon} = 0,997 \approx 1$$

$$\alpha_{\min}(n) = 10 \cdot \log(1 + \frac{1}{\epsilon^2} \cdot \Omega_s^{2n}) ; \frac{1}{\epsilon^2} = 1 \text{ y } \omega_s = \frac{13}{6}$$

$$\alpha_{\min}(n=2) = 13,6 \text{ dB} < 20 \text{ dB} \quad \times$$

$$\alpha_{\min}(n=3) = 20,17 \text{ dB} > 20 \text{ dB} \quad \checkmark \rightarrow \underline{n=3} \quad \text{El filtro pasabanda prototipo será de orden } n=3$$

Obtengo la transferencia del LPF prototipo:

$$\xi^2 = 1 \text{ y } n = 3$$

$$|T_{LP-3}(j\omega)|^2 = T_{LP3}(j\omega) \cdot T_{LP3}(-j\omega) = \frac{1}{1 + \xi^2 \cdot \omega^{2n}} = \frac{1}{1 + \omega^6}$$

Butter de $n = 3$ (Impar):

→ Polo simple en $\Sigma = -1$ (este real)

→ Separación angular entre singularidades: $\pi/n = \pi/3$

$$\phi = \frac{1}{2 \cdot \cos(\pi/3)} = \frac{1}{2 \cdot \cos(\pi/3)} = \frac{1}{2 \cdot 1/2} = 1; \quad \frac{1}{\phi} = 1$$

$$\Rightarrow H_{LP3}(p) = \left(\frac{1}{p^2 + 1 \cdot p + 1} \right) \cdot \left(\frac{1}{p + 1} \right)$$

Función transferencia del filtro paso bajos prototipo

* Aplico la transformación en frecuencia $p = k/s = \phi \cdot \frac{s^2 + 1}{s}$

$$H_{BP}(s) = H_{LP3} \left(p = \phi \cdot \frac{s^2 + 1}{s} \right)$$

$$= \left(\frac{\phi^2 \cdot \frac{(s^2 + 1)^2}{s^2} + 1 \cdot \frac{s^2 + 1}{s} + 1}{\phi^2 \cdot \frac{(s^2 + 1)^2}{s^2} + 1 \cdot \frac{s^2 + 1}{s} + 1} \right) \cdot \left(\frac{1}{\phi \cdot \frac{s^2 + 1}{s} + 1} \right)$$

$$H_{BP}(s) = \left(\frac{s^2}{\phi^2 \cdot \frac{(s^2 + 1)^2}{s^2} + \phi \cdot (s^2 + 1) + s^2} \right) \cdot \frac{1}{\phi \cdot \frac{s^2 + 1}{s} + 1}$$

$$= \left(\frac{s^2}{\phi^2 \cdot (s^4 + 2s^2 + 1) + \phi s^3 + \phi s + s^2} \right) \cdot \left(\frac{s}{\phi s^2 + \phi + s} \right)$$

$$= \left(\frac{s^2}{\phi^2 s^4 + 2\phi^2 s^2 + \phi^2 + \phi s^3 + \phi s + s^2} \right) \cdot \left(\frac{s}{\phi s^2 + s + \phi} \right)$$

$$= \left(\frac{s^2}{\phi^2 s^4 + \phi s^3 + s^2 \cdot (2\phi^2 + 1) + \phi s + \phi^2} \right) \cdot \left(\frac{s}{\phi s^2 + s + \phi} \right)$$

$$= \frac{s^2}{\phi^2 \left[s^4 + \frac{1}{\phi} s^3 + s^2 \cdot \left(2 + \frac{1}{\phi^2} \right) + \frac{1}{\phi} s + 1 \right]} \cdot \frac{s}{\phi \left[s^2 + \frac{1}{\phi} s + 1 \right]}$$

$$H_{BP}(s) = \left(\frac{1}{Q^3} \right) \cdot \left(\frac{s^2}{s^4 + \frac{1}{Q} s^3 + s^2} \right) \cdot \left(\frac{s}{s^2 + \frac{1}{Q} s + 1} \right)$$

→ Función transferencia normalizada del filtro pasa banda objetivo

El "Q" que aparece en la expresión de arriba corresponde al factor de selectividad del filtro pasa banda.
Por lo tanto, $Q = \frac{20}{9}$

⇒

$$H_{BP}(s) = \left(\frac{9}{20} \right)^3 \cdot \left(\frac{s^2}{s^4 + \frac{9}{20} s^3 + s^2} \right) \cdot \left(\frac{s}{s^2 + \frac{9}{20} s + 1} \right)$$

$$= \left(\frac{729}{8000} \right) \cdot \left(\frac{s^2}{s^4 + \frac{9}{20} s^3 + \frac{881}{400} s^2 + \frac{9}{20} s + 1} \right) \cdot \left(\frac{s}{s^2 + \frac{9}{20} s + 1} \right)$$

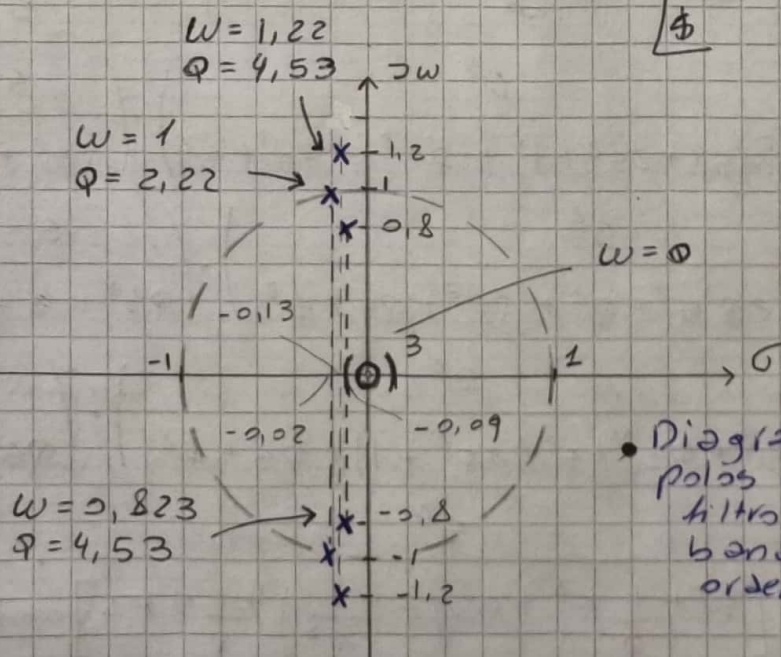
b- Gráfica el diagrama de polos y ceros

Singularidades:

$$\omega_a \cdot \omega_b = 1$$

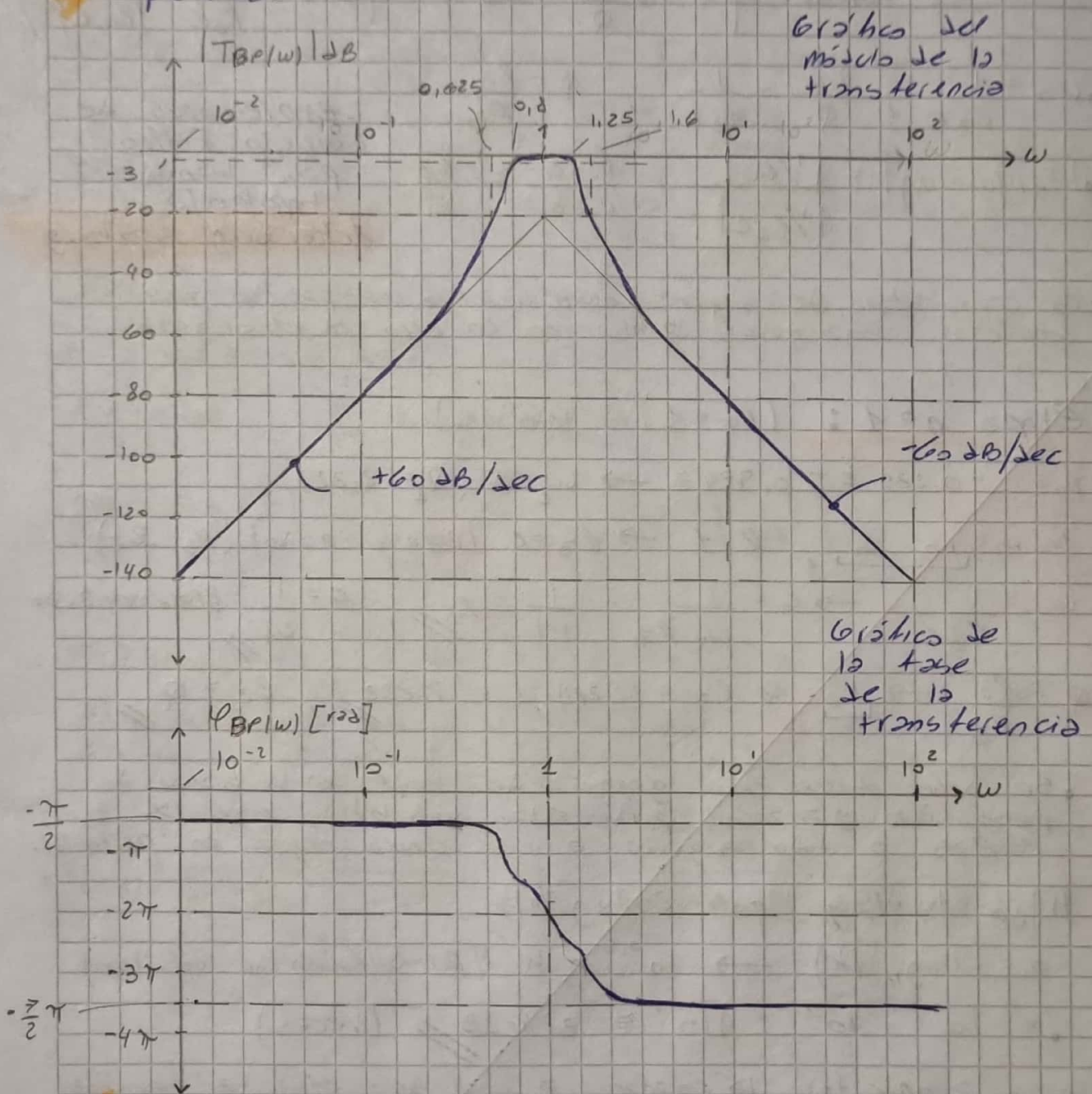
→ Polos: $\left\{ \begin{array}{l} -0,090856 \pm j \cdot 0,817952 \quad (\omega_p = 0,823; Q = 4,53) \\ -0,134144 \pm j \cdot 1,207664 \quad (\omega_p = 1,22; Q = 4,53) \end{array} \right\}$ mismo Q.

→ Ceros: $\left\{ \begin{array}{l} -0,225 \pm j \cdot 0,9743 \quad (\omega_z = 1; Q = 2,22) \\ 0 + j \cdot 0 \quad (\text{orden } 3) \end{array} \right\}$ es el Q de pasa banda objetivo. (Polo simple)



• Diagrama de polos y ceros del filtro pasa banda de orden $n=6$.

c. Graficar la transferencia (módulo y fase) del filtro pedido.



d. Sintetizar el filtro utilizando estructuras Ackerberg - Mossberg.

- Como el filtro pasa banda obtenido es de orden $n=6$, lo puedo implementar con 3 secciones de segundo orden Ackerberg - Mossberg pasa banda en cascada.

Utilizo las expresiones ya obtenidas previamente en la TS2 acerca de esta topología.

$$T_{BP}(s) = \frac{V_{O2}(s)}{V_{O1}(s)} = \frac{s \frac{W_0}{Q}}{\left(s^2 + s \frac{W_0}{Q} + W_0^2\right)} = \frac{-s \frac{1}{R_1 C}}{\left(s^2 + s \frac{1}{R_2 C} + \frac{1}{(R_3 C)^2}\right)}$$

$$W_0 = \frac{1}{R_3 C}; \quad \frac{W_0}{Q} = \frac{1}{R_2 C}; \quad Q = \frac{R_2}{R_3}$$

$$|T_{BP}(w=w_0)| = \frac{|1/R_1 C|}{|1/R_2 C|} = \frac{R_2 \cdot \cancel{C}}{R_1 \cdot \cancel{C}} = \frac{R_2}{R_1}$$

expresiones de
diseño Filtro
para banda
topología
Ackerberg-Mossberg

* Con cada etapa de segundo orden sintetiza un par de polos
conjugados junto con un cero en el origen.

Etapas n° 1: ($R_4 = 1$, no interviene)

$$P_{1,2} = -0,225 \pm j 0,9743 \rightarrow W_1 = 1; Q_1 = 2,222$$

$$\text{Asumo } \underline{R_3 = 1}; R = 1 \rightarrow R_3 = R \text{ (parametrizado)} (R_3 = R_2)$$

$$W_0 = \frac{1}{R_3 C} \rightarrow C = \frac{1}{W_0 \cdot R_3} = \frac{1}{1 \cdot 1} = 1; \quad C = \frac{1}{W_1} \text{ (parametrizado)}$$

$$Q = \frac{R_2}{R_3} \rightarrow \underline{R_2} = Q \cdot R_3 = (2,222) \cdot 1 = 2,222; R_2 = Q //$$

• Se debe obtener una ganancia de 10 dB en la banda de
paso. Esta ganancia puede estar distribuida entre las 3
etapas o toda asignada a una única etapa en particular.

$$K|_{dB} = 10 \text{ dB}; 10 \text{ dB} = 20 \log(|K|)$$

$$0,5 = \log_{10} |K| \rightarrow 10^{0,5} = K \text{ (por definición de logaritmo)}$$

$$K = 10^{0,5} = 10^{1/2} = \sqrt{10} \approx 3,1623 // \text{ (veces)}$$

* Conviene asignar toda la ganancia a una sola etapa, así es más
fácil de controlar.

$$\Rightarrow K_{\text{total}} = K_{\text{etapa 1}} \cdot K_{\text{etapa 2}} \cdot K_{\text{etapa 3}} //$$

* También conviene dejar parametrizado los componentes en función de los
parámetros $W_1, W_2, W_3; Q_1, Q_2, Q_3$ y R (o C).

$$K = \frac{R_2}{R_1}; R_2 = Q \rightarrow R_1 = \frac{R_2}{K} = \frac{Q}{K} //$$

le pongo toda
la ganancia K
a la primer
etapa.

Resumen
etapa 1: $R_1 = \frac{Q_1}{K_{10dB}}; R_2 = Q_1; C = \frac{1}{W_1}$

$$R_3 = R; R_4 = R$$

Función transferencia obtenida numéricamente, separada en secciones de segundo orden: (para banda de 0 dB)

Así aparece en spider, no se corrigió.

$$H_{BP}(s) = \left(\frac{s^2 \cdot 1,673}{s^2 + s \cdot \frac{1}{2,222} + 1} \right) \cdot \left(\frac{5,1,057 \cdot \frac{1,215}{4,529}}{s^2 + s \cdot \frac{1,215}{4,529} + 1,215^2} \right) \cdot \left(\frac{5,1,057 \cdot \frac{1,215}{4,529}}{s^2 + s \cdot \frac{0,823}{4,529} + 0,823^2} \right)$$

Ahora, le agrego ganancia a alguna de las etapas así obtengo 10 dB en la banda de paso.

$$K_{dB} = 10 \text{ dB}; \quad K_{dB} = 20 \log(K_{veces})$$

$$\frac{K_{dB}}{20} = \log(K_r) \rightarrow \frac{10}{20} = \log(K_r) \rightarrow K_{(veces)} = 10$$

$$\Rightarrow K_{(veces)} = 10 = 10^{\frac{10}{20}} = 10^{1/2} = \sqrt{10} \approx 3,16227766$$

Ahora, incluyo esta ganancia en el numerador de la primera etapa, elevando así la 10 dB la ganancia en la banda de paso.

Pasa - banda de 10 dB.

$$H_{BP}(s) = \underbrace{\left(\frac{s^2 \cdot 5,1291}{s^2 + s \cdot \frac{1}{2,222} + 1} \right)}_{\text{etapa 1}} \cdot \underbrace{\left(\frac{5,1,057 \cdot \frac{1,215}{4,529}}{s^2 + s \cdot \frac{1,215}{4,529} + 1,215^2} \right)}_{\text{etapa 2}} \cdot \underbrace{\left(\frac{5,1,057 \cdot \frac{0,823}{4,529}}{s^2 + s \cdot \frac{0,823}{4,529} + 0,823^2} \right)}_{\text{etapa 3}}$$

etapa 1:

$$\omega_{01} = 1$$

$$\omega_{02} = \omega_{03} = R \quad (\text{norme de impedancia})$$

$$\frac{\omega_{01}}{Q_1} = \frac{1}{2,222} \quad \left\{ \begin{array}{l} Q_1 = 2,222 \end{array} \right.$$

$$\frac{\omega_{02}}{Q_2} = \frac{1}{R} \quad \left\{ \begin{array}{l} Q_2 = R \end{array} \right. \quad (\text{no participa en la transferencia})$$

$$\omega_{01} = \frac{1}{R_3 C_1} \rightarrow C_1 = \frac{1}{R_3 \cdot \omega_{01}} = \frac{1}{1 \cdot 1} = 1$$

$$Q_1 = \frac{R_2}{R_3} \rightarrow R_2 = Q_1 \cdot R_3 = Q_1 = 2,222$$

$$TBP(w=w_0) = \frac{\left| \frac{1}{R_1 C} \right|}{\left| \frac{1}{R_2 C} \right|} = \frac{R_2 \cdot C}{R_1 \cdot C} = \frac{R_2}{R_1}$$

$$\Rightarrow TBP(w=w_0) = \frac{5,291}{\frac{1}{2,222}} = \frac{5,291}{\frac{w_{01}}{\Phi_1}} = \frac{R_2}{R_1} ; R_2 = \Phi_1$$

$$= \left(\frac{5,291 \cdot \Phi_1}{w_{01}} \right)^{-1} = \left(\frac{\Phi_1}{R_1} \right)^{-1} \rightarrow \frac{w_{01}}{5,291} = R_1$$

$$R_1 = \frac{w_{01}}{5,291} = \frac{1}{5,291} = 0,189$$

Resumir etapa 1:

$$R_1 = \frac{w_{01}}{5,291} ; K_1 = 5,291 \quad R_3 = R_4 = R = 1 ; w_{01} = 1$$

$$R_2 = \Phi_1 ; \Phi_1 = 2,222 \text{ (20/9)} \quad C = \frac{1}{w_{01}}$$

etapa 2:

$$w_{02} = 1,215 ; \Phi_2 = 4,529 ; R_3 = R_4 = R = 1$$

$$\frac{w_{02}}{\Phi_2} = \frac{1,215}{4,529}$$

$$w_{02} = \frac{1}{R_3 C} \rightarrow \underline{C} = \frac{1}{\underbrace{R_3}_{=1} w_{02}} = \frac{1}{w_{02}} = \frac{1}{1,215} = 0,823$$

$$\Phi_2 = \frac{R_2}{R_3} \rightarrow \underline{R_2} = \Phi_2 \cdot \underbrace{R_3}_{=1} = \Phi_2 = 4,529$$

$$TBP(w=w_0) = \frac{1,057 \cdot 1,215}{\frac{4,529}{\frac{1,215}{4,529}}} = \frac{R_2}{R_1} ; R_2 = \Phi_2$$

$$1,057 = \frac{R_2}{R_1} \rightarrow \underline{R_1} = \frac{\Phi_2}{1,057} = \frac{4,529}{1,057} = 4,288$$

Resumir etapa 2:

$$R_1 = \frac{\Phi_2}{1,057} ; K_2 = 1,057 ; R_3 = R_4 = R = 1 ; w_{02} = 1,215$$

$$\Phi_2 = 4,529 ; R_2 = \Phi_2 ; C = \frac{1}{w_{02}}$$

etapa 3:

$$\omega_0 = 0,823; \quad Q_3 = 4,529; \quad R_3 = R_4 = R = 1$$

$$\frac{\omega_0}{Q_3} = \frac{0,823}{4,529}$$

$$\omega_0 = \frac{1}{R_3 C} \rightarrow C = \frac{1}{R_3 \omega_0} = \frac{1}{\omega_0} = \frac{1}{0,823} = 1,215$$

$$Q_3 = \frac{R_2}{R_3} \rightarrow R_2 = \frac{R_3}{1} \cdot Q_3 = Q_3 = 4,529$$

$$T_{sl}(w=\omega_0) = \frac{1,057 \cdot \frac{0,823}{4,529}}{\frac{0,823}{4,529}} = \frac{R_2}{R_1}; \quad R_2 = Q_3$$

$$1,057 = \frac{R_2}{R_1} \rightarrow R_1 = \frac{Q_3}{1,057} = \frac{4,529}{1,057} = 4,2848$$

Resumen etapa 3:

$$R_1 = \frac{Q_3}{1,057}; \quad R_3 = 1,057; \quad \omega_0 = 0,823; \quad Q_3 = 4,529$$

$$R_3 = R_4 = R = 1; \quad R_2 = Q_3; \quad C = \frac{1}{\omega_0}$$

* Desnormalización de componentes:

$$C = \frac{C'}{\omega_w}; \quad \omega_w = \omega_0 = 2\pi \cdot f_0; \quad f_0 = 2000 \text{ KHz}$$