DEPARTAMENTO DE ENGENHARIA ELÉTRICA E DE COMPUTAÇÃO

ENGC46 - Síntese de Circuitos Docente: Maicon Deivid Pereira Discente: Vinícius Viana Moitinho

AVALIAÇÃO II Filtro LC Passa-alta

Das especificações do projeto, tem-se que $f_p = 21kHz$, $f_s = \frac{f_p}{4} = 5.25kHz$,

$$A_{max} = 0$$
, $2dB e A_{min} = 55dB$. 7

Sabe-se que a forma geral da expressão de Butterworth é

$$|T(jw)| = \frac{1}{\sqrt{1+\epsilon^2(\frac{w}{wp})^{2n}}}$$

Assim, para encontrar o valor de ε , para w = wp, temos

$$|T(jw)| = \frac{1}{\sqrt{1+\epsilon^2}}$$

sendo que

$$|T(jw)| = -A_{max} = -0,2dB$$

Assim.

$$\varepsilon = 0.2171$$

Para encontrar a ordem n necessária para o projeto, foi utilizada a função buttord do matlab e foi encontrado

$$n = 6$$

Dessa forma, foi possível realizar o cálculo dos componentes da rede válidos para $R=1\Omega$ e wp=1rad/s através das expressões:

$$C_k = 2\varepsilon^{1/n} sin(\frac{2k-1}{2n}\pi)$$
 para k ímpar e

$$L_{k}=2 \varepsilon^{1/n} sin(rac{2k-1}{2n}\pi)$$
 para k par.

Os valores encontrados para cada componente foram registrados na Tabela 1.

C1(F)	0,4013		
C3(F)	1,4977		
C5(F)	1,0964		
L2(H)	1,0964		
L4(H)	1,4977		
L6(H)	0,4013		

Tabela 1: valores dos componentes calculados do filtro passa-baixas.

Fazendo a conversão para um passa altas, foi realizada a desnormalização de frequência para o wp desejado, onde $wp_{desejado} = awp$ e $wp_{desejado} = 2\pi 21.\,10^3$ e de impedância, sendo $R_{desejado} = b.\,R$ e $R_{desejado} = 750\Omega$.

Do escalonamento de impedância temos que:

$$C_{ke} = C_k/b$$
 ϵ
 $L_{ke} = L_k.b$

Assim, realizando a desnormalização, temos:

$$L_{kd}=\frac{1}{C_{ke}.a}$$
 para k ímpares e
$$C_{kd}=\frac{1}{L_{ke}.a}$$

Os resultados da desnormalização dos componentes estão registados na Tabela 2.

L1d(H)	0,0142	
L3d(H)	0,0038	
L5d(H)	0,0052	
C2d(nF)	9,2169	
C4d(nF)	6,7472	
C6d(nF)	0,25181	

Tabela 2: valores dos componentes desnormalizados.

O diagrama esquemático do circuito montado no software LtSpice com os valores dos componentes desnormalizados encontrados anteriormente pode ser visto na Figura 1.

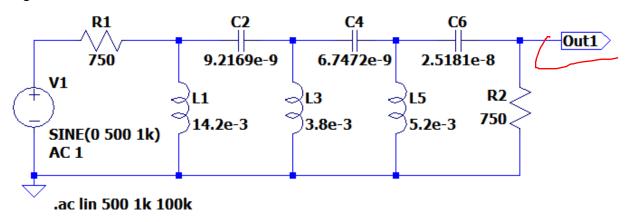


Figura 1: Diagrama esquemático do filtro LC passa-alta.

Conversão do filtro LC passa-alta no filtro RC-ativo equivalente

Para converter o filtro passa-alta LC num filtro RC-ativo equivalente através do Conversor Generalizado de Impedância (GIC) de Antoniou, dado que foi especificado que os resistores do GIC devem ser da ordem de $k\Omega$ ou superiores, adotou-se, para os três indutores:

$$\begin{split} Z_{11} &= Z_{21} = Z_{31} = R = 10k\Omega \\ \mathrm{e} \\ C_k &= 10pF \end{split}$$

Assim, temos que

$$R_{Lk} = \frac{L_{kd}}{R.C_1}$$

A Tabela 3 apresenta os resultados obtidos de RL para cada indutor.

RL1(kΩ)	141,64	
RL3(kΩ)	37,953	
RL5(k Ω)	51,845	

Tabela 3: valores dos componentes desnormalizados.

O diagrama esquemático do filtro Rc-ativo equivalente ao filtro LC passa-alta projetado anteriormente, simulado no software LtSpice, encontra-se na Figura 2.

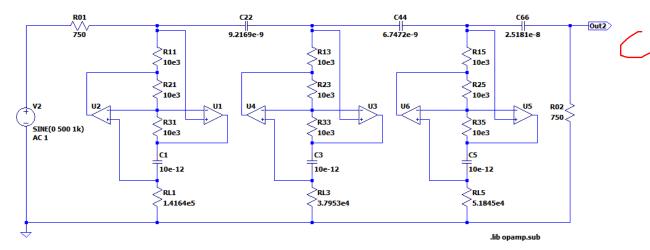


Figura 2: Diagrama esquemático do filtro RC-ativo equivalente.

Simulações dos filtros LC passa-alta e do RC-ativo equivalente no LTspice

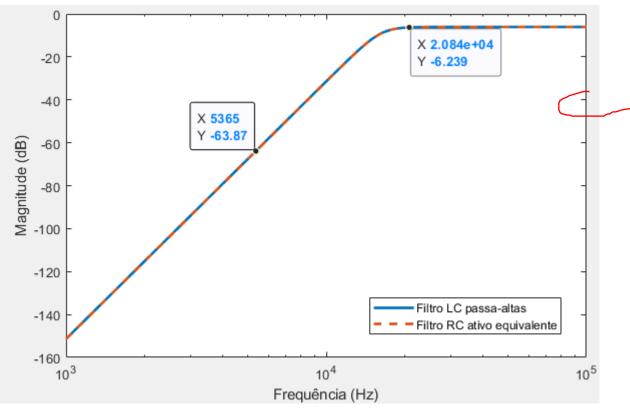


Figura 3: Diagrama de Bode de magnitude dos filtros LC passa-altas e do RC-ativo equivalente simulados no software LTspice

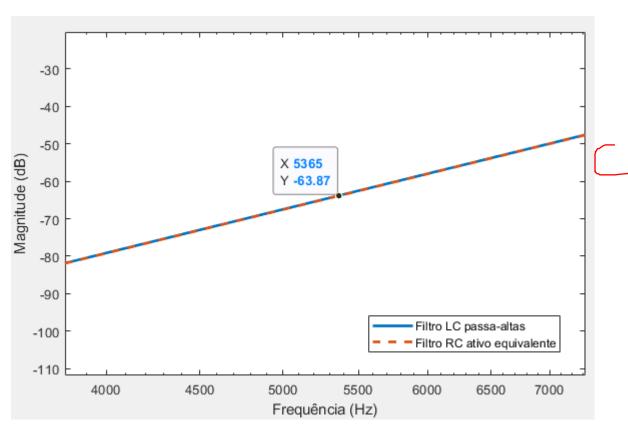


Figura 4: Diagrama de Bode de magnitude dos filtros LC passa-altas e do RC-ativo equivalente simulados no software LTspice com ênfase na Banda de Rejeição

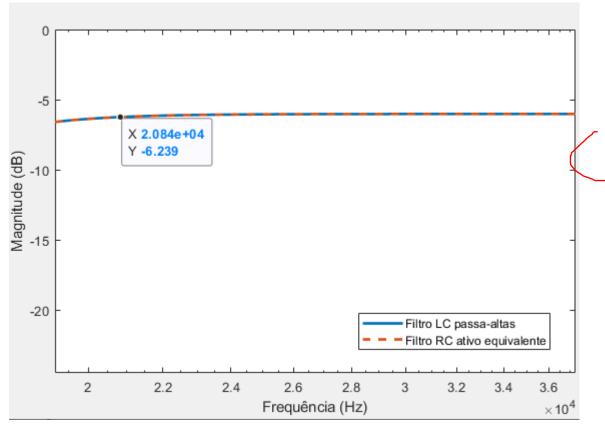


Figura 5: Diagrama de Bode de magnitude dos filtros LC passa-altas e do RC-ativo equivalente simulados no software LTspice com ênfase na Banda de Passagem

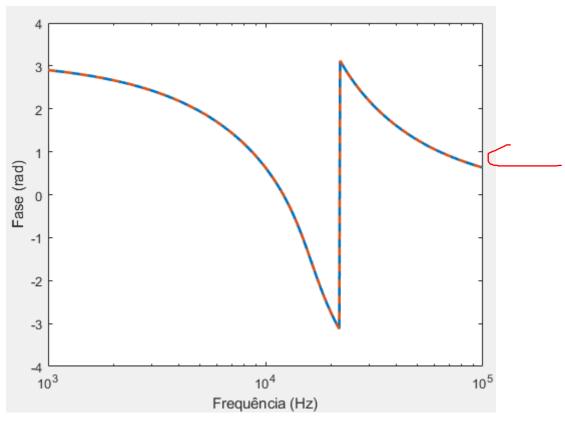


Figura 6: Respostas de fase dos filtros LC passa-altas e do RC-ativo equivalente simulados no software LTspice

		Atenuação (dB)	
	Frequência (Hz)	Filtro LC	Filtro ativo
Banda de passagem	21k	0,2185	0,2188
Banda de Rejeição	5,25k	58,9194	58,9794

Tabela 4: Comparação com especificações do gabarito