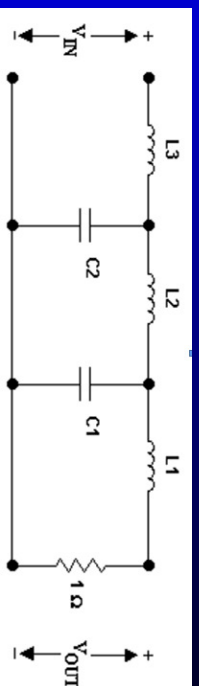


“SÍNTESIS DE FILTROS MODERNOS” “PARTE I - FILTROS PASIVOS”

Ing. Juan José GARCÍA ABAD

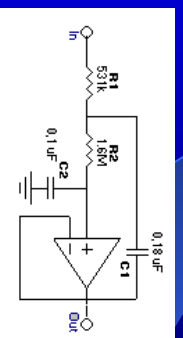
**TEORÍA DE LOS
CIRCUITOS II**

CIRCUITOS PASIVOS

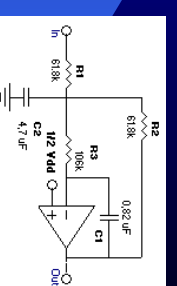


SÍNTESIS :

CIRCUITOS ACTIVOS



SALLEN KEY



MFB

RED ESCALERA CON ELEMENTOS PASIVOS

Emplearemos un circuito basado en reactancias.

Partiremos de un circuito NORMALIZADO con $R_{out} = 1 [\Omega]$ y $\omega_c = 1 [\text{rad/seg}]$.

Supondremos en primer lugar que la impedancia del Generador es $R_{GEN} = 0 [\Omega]$.

3

El circuito propuesto se genera para un valor de $A_{max} = 3 [\text{dB}]$.

Para desnormalizar a cualquier valor de A_{max} , de R_o y de pulsación de corte ω_c ó ω_p usaremos :

$$\varepsilon = \sqrt{10^{(0,1 * A_{max_{dB}}) - 1}}$$

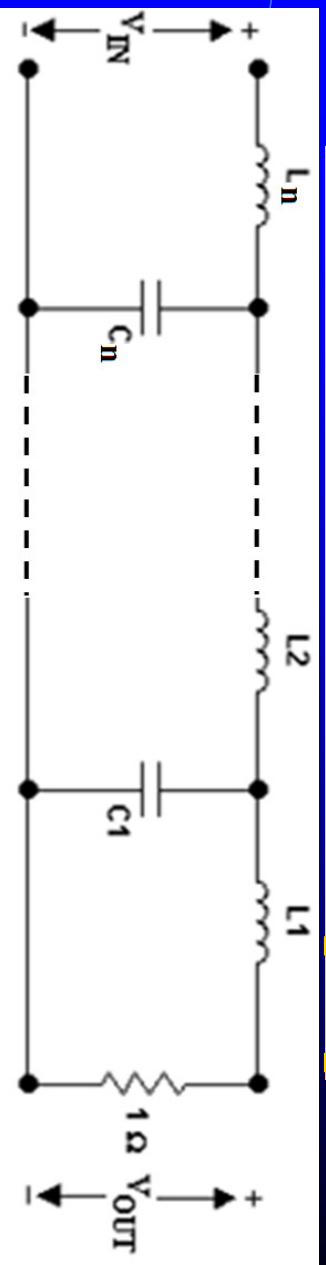
$$R_X = R_{OUT}$$

$$L_X = R_{OUT} * \varepsilon^{1/n} * \frac{1}{\omega_p} * L_N$$

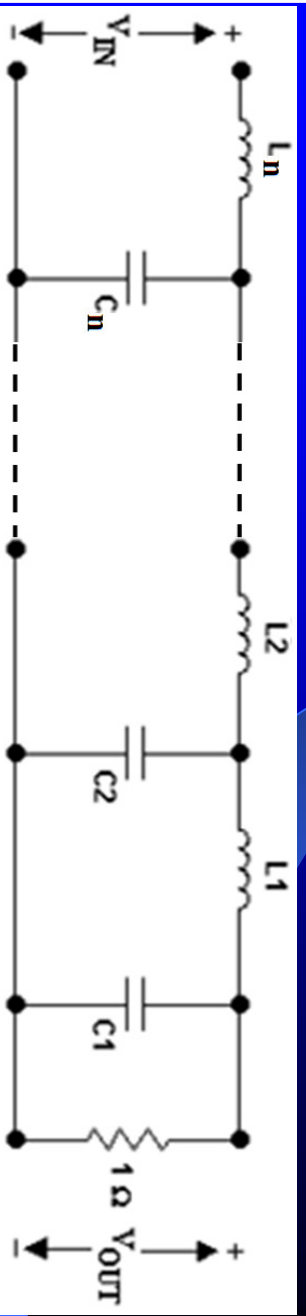
$$C_X = \frac{1}{R_{OUT}} * \varepsilon^{1/n} * \frac{1}{\omega_p} * C_N$$

4

RED ESCALERA CON ELEMENTOS PASIVOS CON $A_{max} = 3[\text{dB}]$

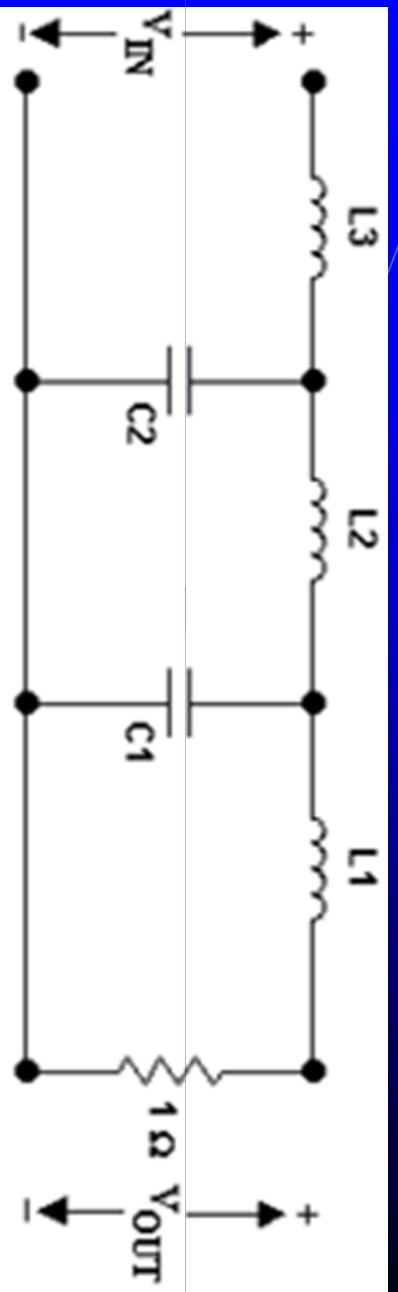


CIRCUITO PARA n IMPAR

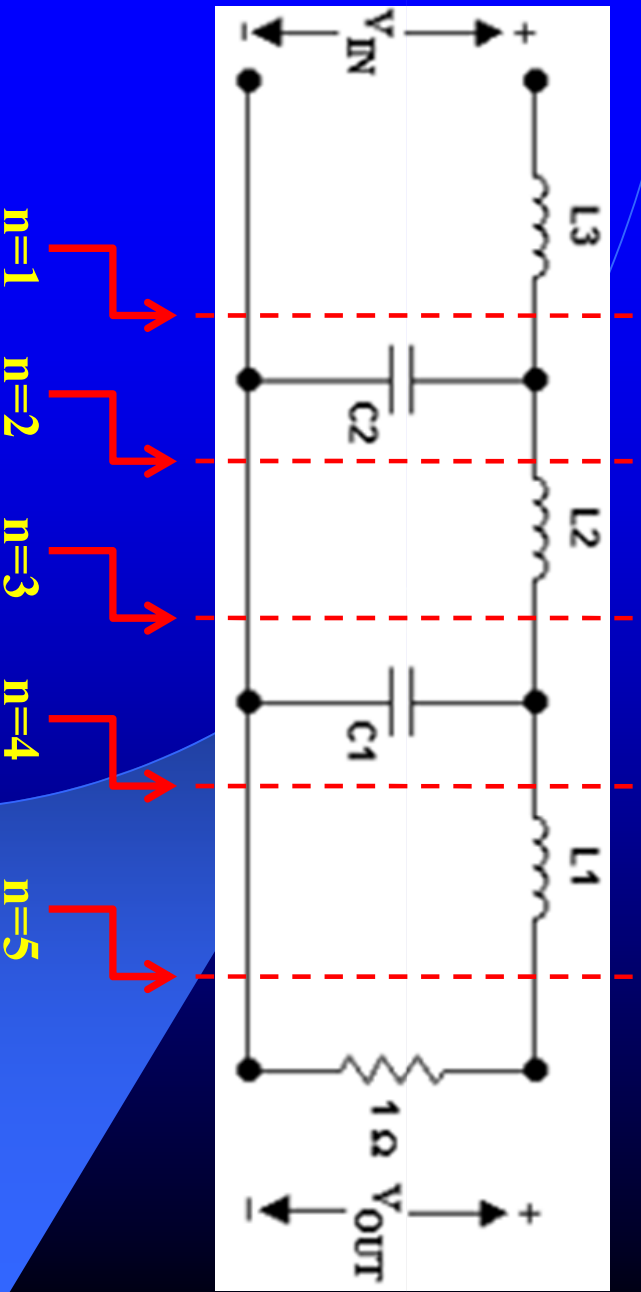


CIRCUITO PARA n PAR

RED ESCALERA PASA-BAJOS PASIVA GENERALIZADA DE 5 ELEMENTOS



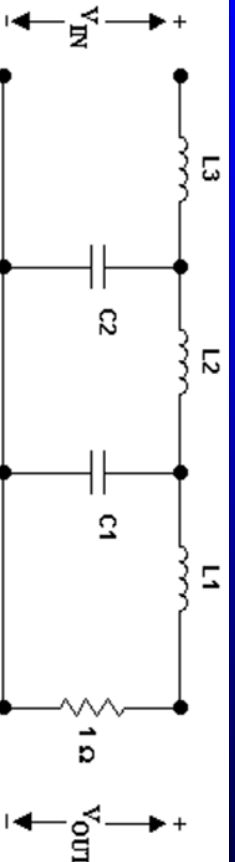
RED ESCALERA PASA-BAJOS PASIVA GENERALIZADA DE 5 ELEMENTOS



7

RED ESCALERA PASIVA PASA-BAJOS DE BUTTERWORTH CON Amax = 3 [dB] Y n = 5

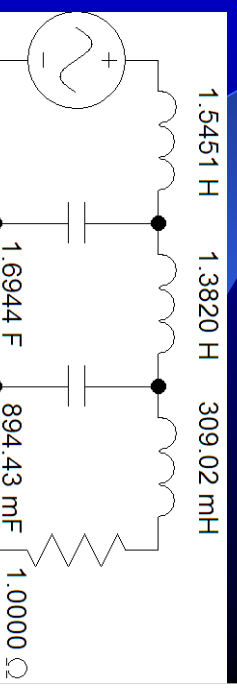
$n = 5.$



$$G_3(S) = \frac{V_{OUT}}{V_{IN}} = \frac{1}{S^5 L_1 L_2 L_3 C_1 C_2 + S^4 L_2 L_3 C_1 C_2 + S^3 [L_1 (L_2 C_1 + L_3 C_1 + L_3 C_2) + L_2 L_3 C_2] + S^2 [C_1 (L_2 + L_3) + L_3 C_2] + S (L_1 + L_2 + L_3) + 1}$$

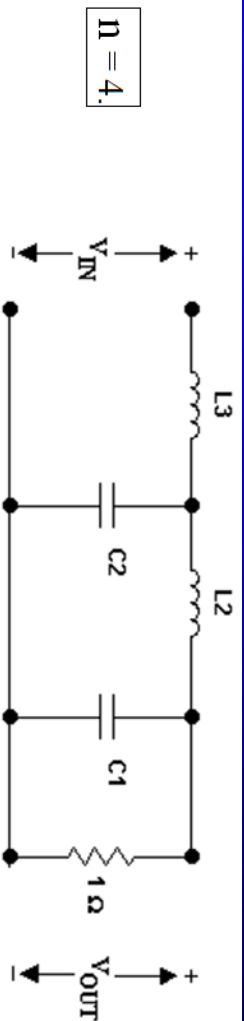
5th Order Low Pass Butterworth

$$\frac{1}{S^5 + 3.236 S^4 + 5.236 S^3 + 5.236 S^2 + 3.236 S + 1}$$



8

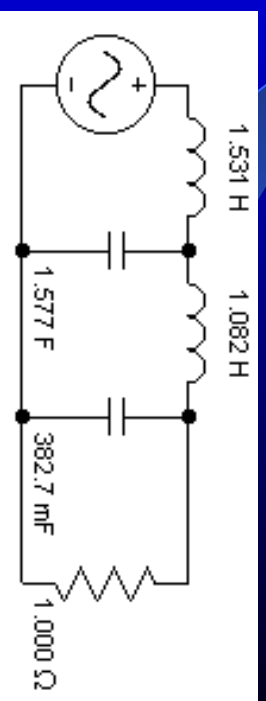
RED ESCALERA PASIVA PASA-BAJOS DE BUTTERWORTH CON Amax = 3 [dB] Y n =4



$$G_4(S) = \frac{V_{OUT}}{V_{IN}} = \frac{1}{S^4 L_2 L_3 C_1 C_2 + S^3 (L_2 L_3 C_2) + S^2 [C_1 (L_2 + L_3) + L_3 C_2] + S (L_2 + L_3) + 1}$$

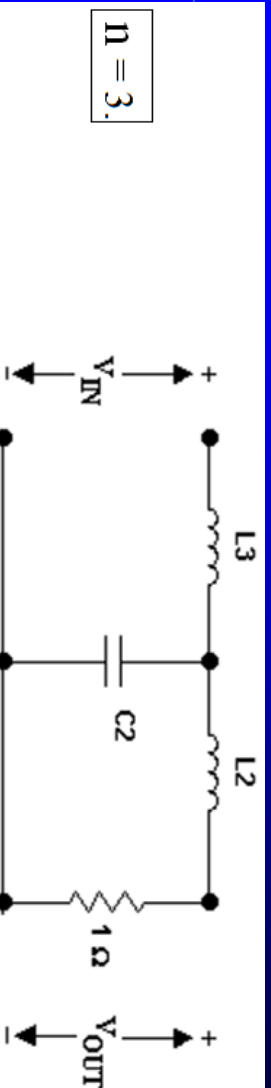
4th Order Low Pass Butterworth

$$\frac{1}{S^4 + 2.613S^3 + 3.414S^2 + 2.613S + 1}$$



9

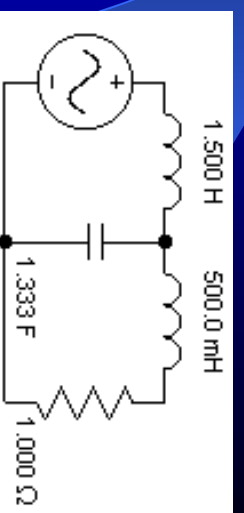
RED ESCALERA PASIVA PASA-BAJOS DE BUTTERWORTH CON Amax = 3 [dB] Y n =3



$$G_3(S) = \frac{V_{OUT}}{V_{IN}} = \frac{1}{S^3 (L_2 L_3 C_2) + S^2 L_3 C_2 + S (L_2 + L_3) + 1}$$

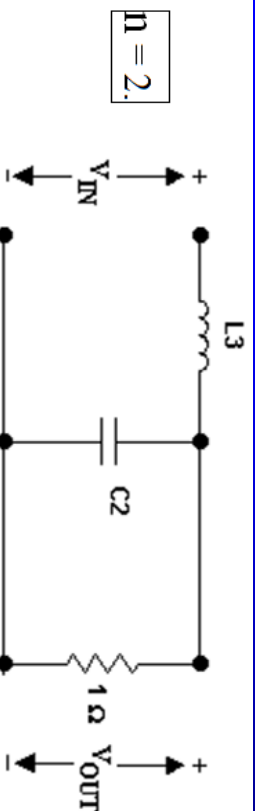
3rd Order Low Pass Butterworth

$$\frac{1}{S^3 + 2.000S^2 + 2.000S + 1}$$



10

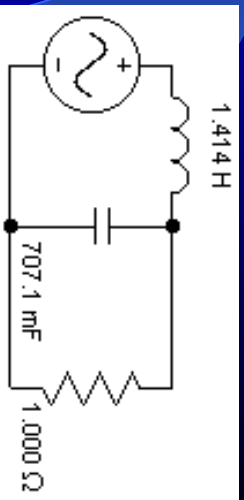
RED ESCALERA PASIVA PASA-BAJOS DE BUTTERWORTH CON Amax = 3 [dB] Y n = 2



$$G_2(s) = \frac{V_{OUT}}{V_{IN}} = \frac{1}{s^2 L_3 C_2 + s L_3 + 1}$$

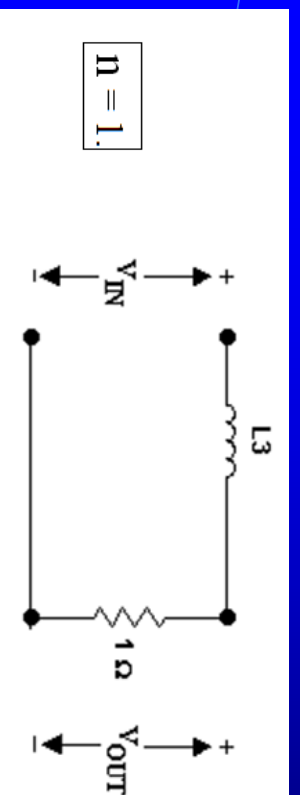
2nd Order Low Pass Butterworth

$$\frac{1}{s^2 + 1.414s + 1}$$



11

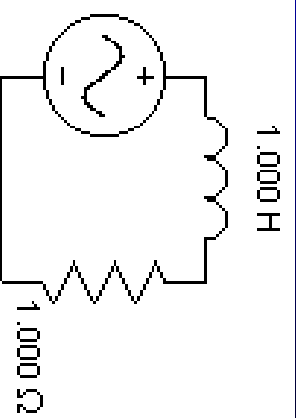
RED ESCALERA PASIVA PASA-BAJOS DE BUTTERWORTH CON Amax = 3 [dB] Y n = 1



$$G_1(s) = \frac{V_{OUT}}{V_{IN}} = \frac{1}{s L_3 + 1}$$

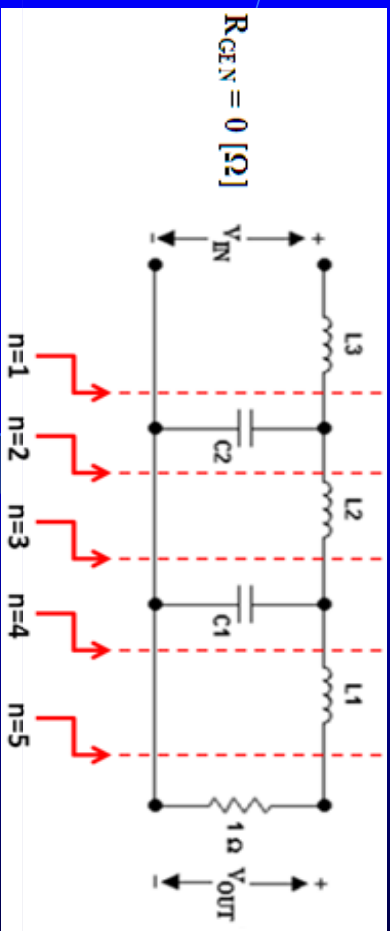
1st Order Low Pass Butterworth

$$\frac{1}{s + 1}$$



12

RED ESCALERA CON 5 ELEMENTOS PASA-BAJOS DE BUTTERWORTH - GENERALIZADA



VALORES DE COMPONENTES PARA Amax = 3 dB

n	Epsilon^(1/n)	L1	C1	L2	C2	L3
1	1					1
2	1					0,70710678 1,41421356
3	1			0,5	1,333333333	1,5
4	1		0,382683	1,08239	1,57716	1,53073
5	1	0,309017	0,894427	1,38197	1,69443	1,54508

13

VALORES DE COMPONENTES PARA Amax = 2 dB

n	Epsilon^(1/n)	L1	C1	L2	C2	L3
1	0,764783102					0,7647831
2	0,874518783				0,61837816	1,23675632
3	0,914490983			0,45724549	1,21932131	1,37173647
4	0,93515709		0,35786872	1,01220468	1,47489236	1,43147301
5	0,947780255	0,29288021	0,84772025	1,30980388	1,6059473	1,46439632

VALORES DE COMPONENTES PARA Amax = 1 dB

n	Epsilon^(1/n)	L1	C1	L2	C2	L3
1	0,50884714					0,50884714
2	0,713335223				0,50440417	1,00880835
3	0,798354503			0,39917725	1,06447267	1,19753175
4	0,844591749		0,3232109	0,91417766	1,33205632	1,29284193
5	0,87360974	0,26996026	0,78138014	1,20730245	1,48027055	1,34979634

VALORES DE COMPONENTES PARA Amax = 0,5 dB

n	Epsilon^(1/n)	L1	C1	L2	C2	L3
1	0,3493114					0,3493114
2	0,591025719				0,41791829	0,83583639
3	0,704267401			0,3521337	0,9390232	1,0564011
4	0,768781971		0,29419979	0,83212192	1,21249217	1,17679763
5	0,810293867	0,25039458	0,72474871	1,11980182	1,37298624	1,25196685

14

PARA OBTENER LOS VALORES DE LOS COMPONENTES PARA CUALQUIER VALOR DE Amax, SE CALCULA ϵ MEDIANTE LA SIGUIENTE EXPRESIÓN :

$$\epsilon = \sqrt[10]{10^{(0,1 \cdot Amax_{dB})} - 1}$$

Y SE MULTIPLICA EL VALOR DE CADA UNO DE LOS COMPONENTES DE LA TABLA PARA Amax = 3[dB] POR $\epsilon^{(1/n)}$

VALORES DE COMPONENTES PARA Amax = 3 dB

n	Epsilon^(1/n)	L1	C1	L2	C2	L3
1	1					1
2	1				0,70710678	1,41421356
3	1			0,5	1,33333333	1,5
4	1		0,382683	1,08239	1,57716	1,53073
5	1	0,309017	0,894427	1,38197	1,69443	1,54508

EJEMPLO PARA Amax = 0,25 [dB] Y $\epsilon = 0,243420881$

VALORES DE COMPONENTES PARA Amax = 0,25 dB

n	Epsilon^(1/n)	L1	C1	L2	C2	L3
1	0,243420881					0,24342088
2	0,493377017				0,34887023	0,69774047
3	0,624385214			0,31219261	0,83251362	0,93657782
4	0,702408013		0,26879961	0,76027941	1,10780982	1,07519702
5	0,753826787	0,23294529	0,67424303	1,041766	1,27730672	1,16472269

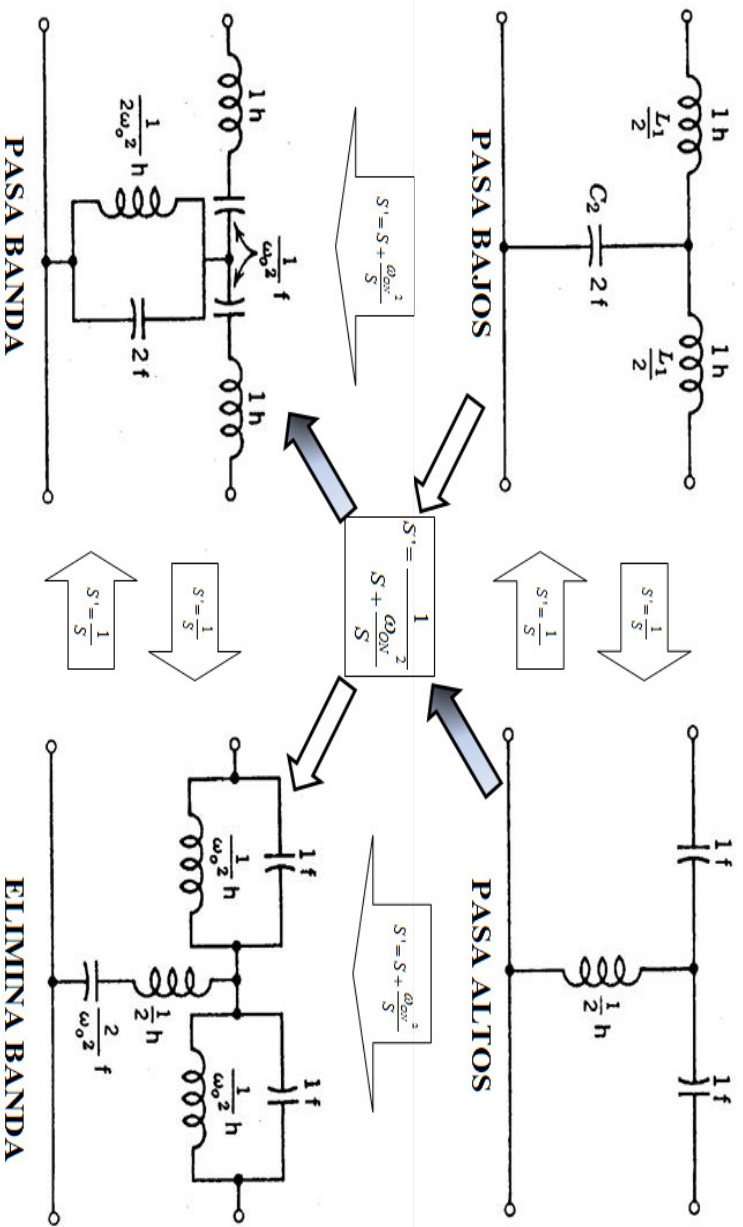
CÁLCULO DE EPSILON A PARTIR DEL VALOR DE Amax [dB]

$$\epsilon = \sqrt[10]{10^{(0,1 \cdot Amax_{dB})} - 1}$$

Amax [dB]	0,1	0,2	0,3	0,4	0,5	0,6	0,7	0,8	0,9	1
Epsilon	0,152620	0,217091	0,267431	0,310609	0,349311	0,384907	0,418208	0,449738	0,479863	0,508847
Epsilon^(1/2)	0,390667	0,465930	0,517137	0,557323	0,591026	0,620409	0,646690	0,670625	0,692722	0,713335
Epsilon^(1/3)	0,534405	0,601009	0,644274	0,677233	0,704267	0,727420	0,747820	0,766161	0,782899	0,798355
Epsilon^(1/4)	0,625033	0,682591	0,719123	0,746541	0,768782	0,787660	0,804170	0,818917	0,832299	0,844592
Epsilon^(1/5)	0,686630	0,736764	0,768143	0,791485	0,810294	0,826173	0,839998	0,852299	0,863423	0,873610

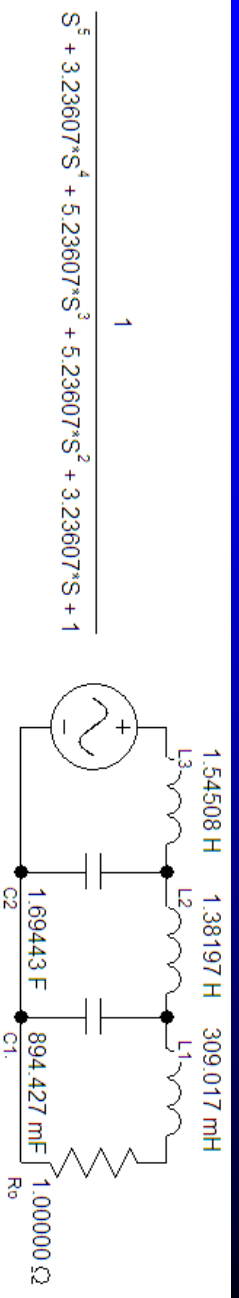
Amax [dB]	1,1	1,2	1,3	1,4	1,5	1,6	1,7	1,8	1,9	2
Epsilon	0,536889	0,564142	0,590731	0,616753	0,642291	0,667413	0,692177	0,716632	0,740822	0,764783
Epsilon^(1/2)	0,732727	0,751094	0,768590	0,785336	0,801431	0,816953	0,831971	0,846541	0,860710	0,874519
Epsilon^(1/3)	0,812758	0,826284	0,839067	0,851211	0,862801	0,873906	0,884584	0,894881	0,904839	0,914491
Epsilon^(1/4)	0,855995	0,866657	0,876693	0,886192	0,895227	0,903855	0,912125	0,920077	0,927745	0,935157
Epsilon^(1/5)	0,883033	0,891821	0,900073	0,907867	0,915264	0,922314	0,929059	0,935533	0,941765	0,947780
Amax [dB]	2,1	2,2	2,3	2,4	2,5	2,6	2,7	2,8	2,9	3
Epsilon	0,788549	0,812150	0,835610	0,858953	0,882201	0,905373	0,928486	0,951557	0,974600	0,997628
Epsilon^(1/2)	0,888003	0,901193	0,914117	0,926797	0,939256	0,951511	0,963580	0,975478	0,987218	0,998813
Epsilon^(1/3)	0,923867	0,932994	0,941892	0,950583	0,959082	0,967407	0,975570	0,983584	0,991461	0,999209
Epsilon^(1/4)	0,942339	0,949312	0,956095	0,962703	0,969152	0,975454	0,981621	0,987663	0,993589	0,999407
Epsilon^(1/5)	0,953599	0,959240	0,964719	0,970050	0,975245	0,980315	0,985270	0,990118	0,994868	0,999525

TRANSFORMACIÓN DE FRECUENCIAS:

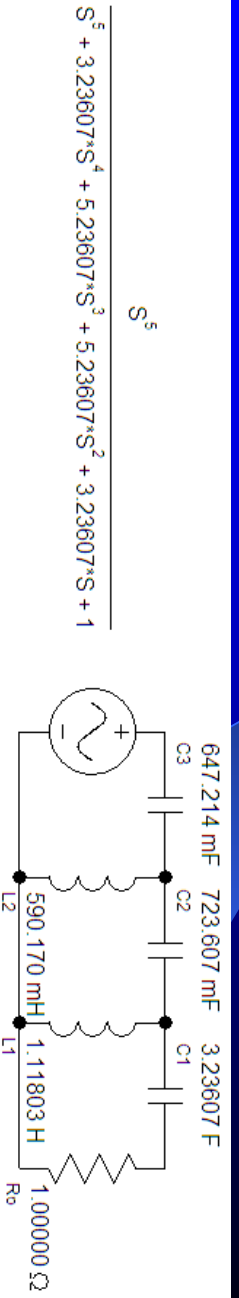


17

TRANSFORMACIÓN PASA-BAJOS A PASA-ALTOS :



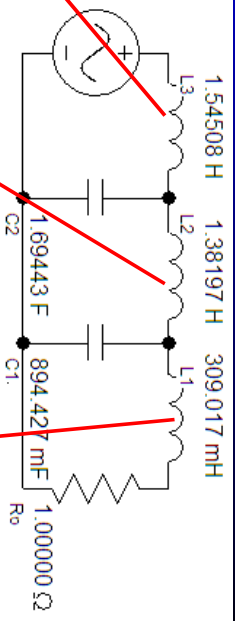
$P \rightarrow \frac{1}{P}$



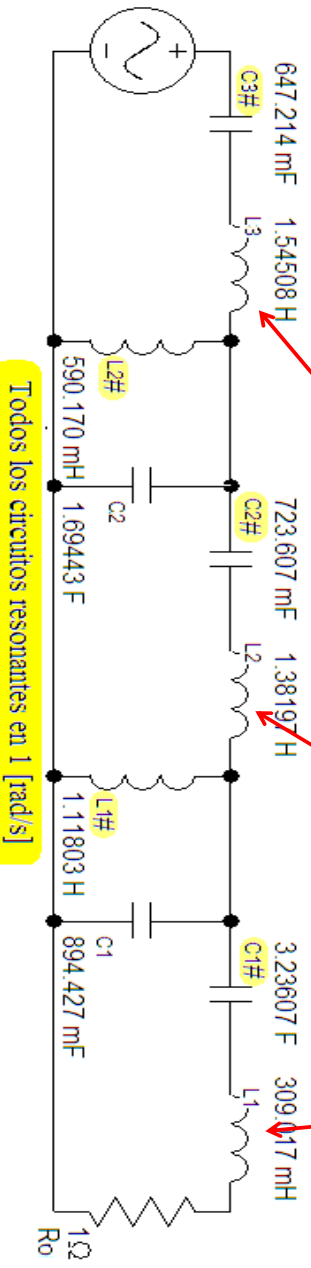
18

TRANSFORMACIÓN PASA-BAJOS A PASA-BANDA :

$$\frac{1}{S^5 + 3.23607 \times S^4 + 5.23607 \times S^3 + 5.23607 \times S^2 + 3.23607 \times S + 1}$$



$$S^L = S^H + \frac{\omega_0 S^H}{S}$$

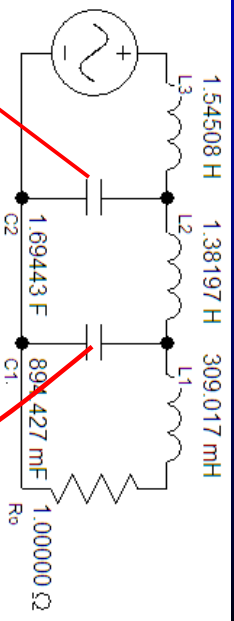


Todos los circuitos resonantes en 1 [rad/s]

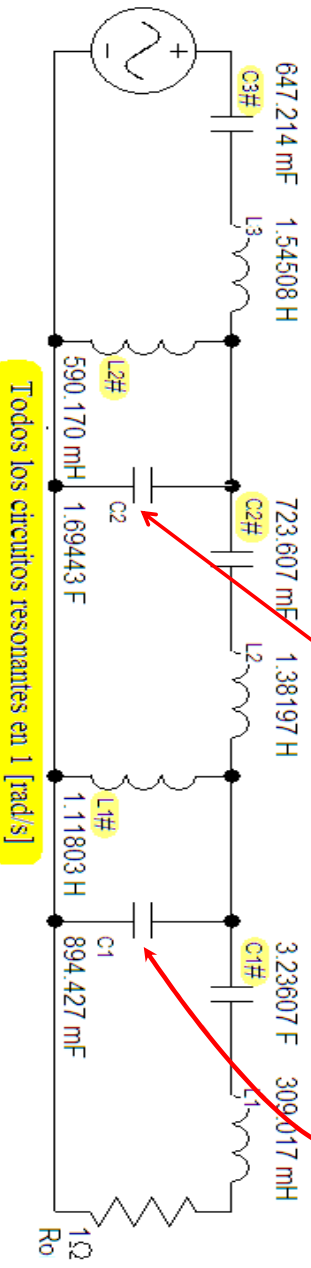
$$S^{10} + 3.23607 \times S^5 + 10.2361 \times S^3 + 18.1803 \times S^7 + 28.9443 \times S^5 + 30.8885 \times S^5 + 28.9443 \times S^4 + 18.1803 \times S^3 + 10.2361 \times S^2 + 3.23607 \times S + 1$$

TRANSFORMACIÓN PASA-BAJOS A PASA-BANDA :

$$\frac{1}{S^5 + 3.23607 \times S^4 + 5.23607 \times S^3 + 5.23607 \times S^2 + 3.23607 \times S + 1}$$



$$S^L = S^H + \frac{\omega_0 S^H}{S}$$



Todos los circuitos resonantes en 1 [rad/s]

$$S^{10} + 3.23607 \times S^5 + 10.2361 \times S^3 + 18.1803 \times S^7 + 28.9443 \times S^5 + 30.8885 \times S^5 + 28.9443 \times S^4 + 18.1803 \times S^3 + 10.2361 \times S^2 + 3.23607 \times S + 1$$

PARA DESNORMALIZAR A LOS VALORES REQUERIDOS APLICAMOS LAS SIGUIENTES TRANSFORMACIONES , PARA LOS COMPONENTES ORIGINALES DEL FILTRO PASA BAJOS:

$$R_X = R_o \quad L_X = L_N \frac{R_o * \epsilon^{1/n}}{\omega_p}$$

$$C_X = C_N \frac{\epsilon^{1/n}}{\omega_p * R_o}$$

MIENTRAS QUE PARA LOS ELEMENTOS QUE COMPLETARON LOS CIRCUITOS RESONANTES Y ESTAN MARCADOS CON # UTILIZAMOS :

$$L_{X\#} = L_N \frac{R_o}{\omega_{on}^2 * BW}$$

$$C_{X\#} = C_N \frac{1}{\omega_{on}^2 * BW * R_o}$$

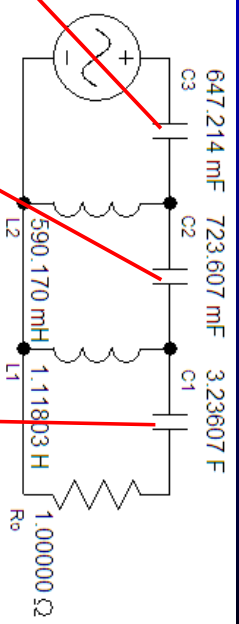
RECORDANDO QUE :

$$\omega_{on}^2 = \frac{\omega_o^2}{BW^2} = \frac{(\omega_{c2} * \omega_{c1})}{(\omega_{c2} - \omega_{c1})^2}$$

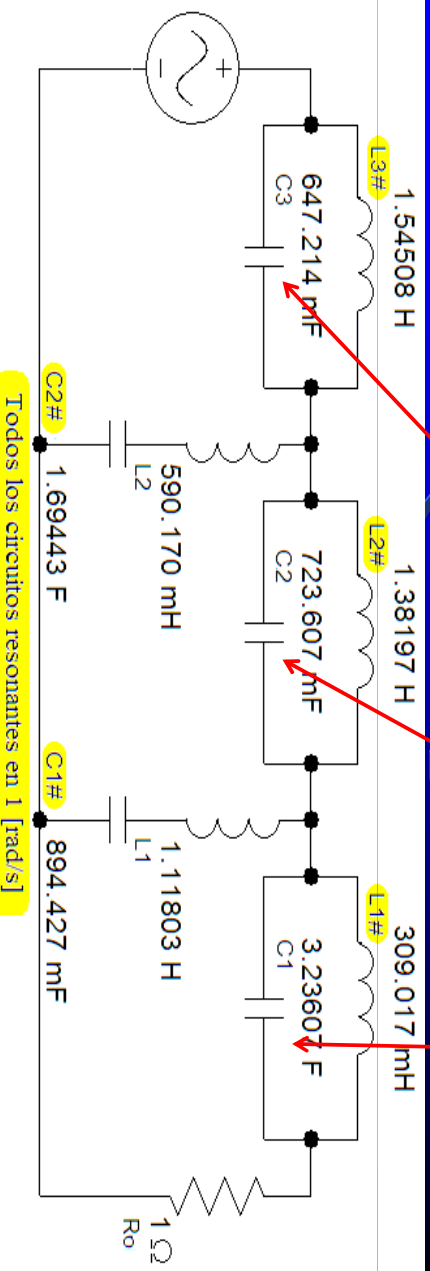
21

TRANSFORMACIÓN PASA-ALTOS A ELIMINA-BANDA :

$$S^5 + 3.23607 * S^4 + 5.23607 * S^3 + 5.23607 * S^2 + 3.23607 * S + 1$$



$$s^1 = s + \frac{\omega_o^2}{s}$$



Todos los circuitos resonantes en 1 [rad/s]

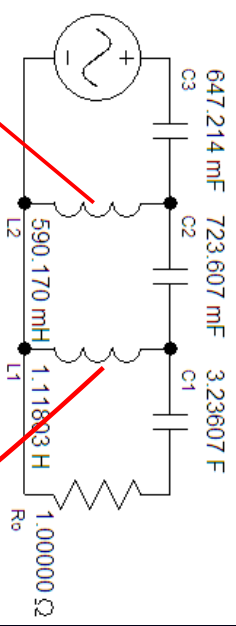
$$S^{10} + 5 * S^8 + 10 * S^6 + 10 * S^4 + 5 * S^2 + 1$$

$$S^{10} + 3.23607 * S^8 + 10.2361 * S^6 + 18.1803 * S^4 + 28.9443 * S^2 + 30.8885 * S^2 + 28.9443 * S^4 + 18.1803 * S^6 + 10.2361 * S^8 + 3.23607 * S^{10} + 1$$

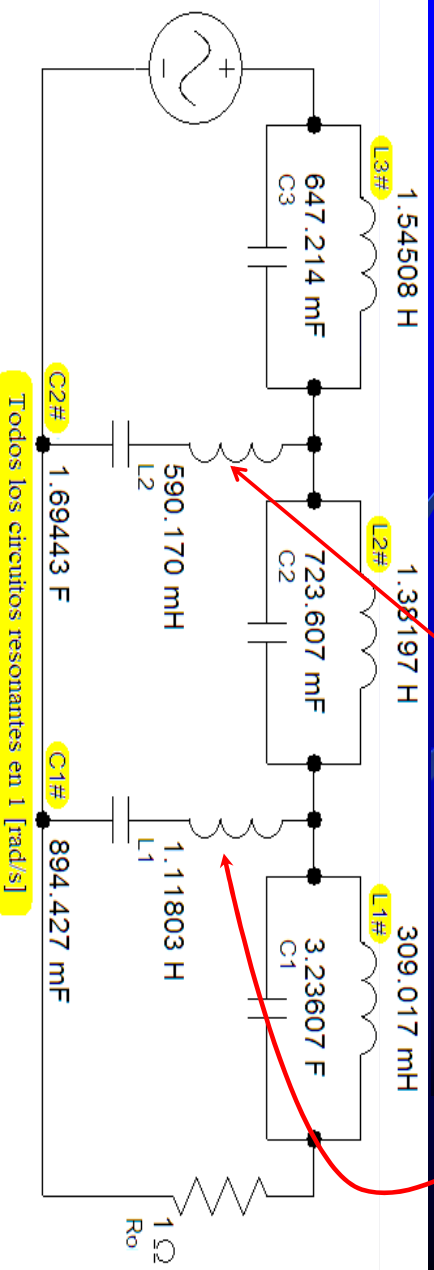
TRANSFORMACIÓN PASA-ALTOS A ELIMINA-BANDA :

$$S^5$$

$$S^5 + 3.23607 \times S^4 + 5.23607 \times S^3 + 5.23607 \times S^2 + 3.23607 \times S + 1$$



$$S^1 = S + \frac{\omega_o}{s}$$



$$S^{10} + 5. \times S^8 + 10. \times S^6 + 10. \times S^4 + 5. \times S^2 + 1$$

$$S^{10} + 3.23607 \times S^8 + 10.2361 \times S^6 + 18.1803 \times S^4 + 28.9443 \times S^2 + 30.8885 \times S^2 + 28.9443 \times S^4 + 18.1803 \times S^6 + 10.2361 \times S^8 + 3.23607 \times S^{10} + 1$$

PARA DESNORMALIZAR A LOS VALORES REQUERIDOS APLICAMOS LAS SIGUIENTES TRANSFORMACIONES , PARA LOS COMPONENTES ORIGINALES DEL FILTRO PASA BAJOS:

$$R_X = R_o \quad L_X = L_N \frac{R_o * \epsilon^{1/n}}{\omega_p}$$

$$C_X = C_N \frac{\epsilon^{1/n}}{\omega_p * R_o}$$

MIENTRAS QUE PARA LOS ELEMENTOS QUE COMPLETARON LOS CIRCUITOS RESONANTES Y ESTAN MARCADOS CON # UTILIZAMOS :

$$L_{X\#} = L_N \frac{R_o}{\omega_{on}^2 * BW}$$

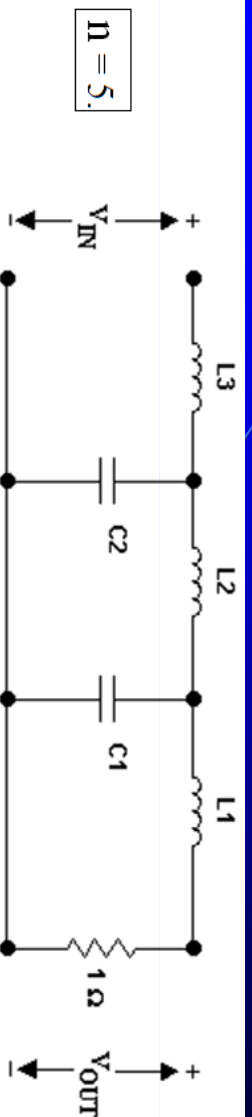
$$C_{X\#} = C_N \frac{1}{\omega_{on}^2 * BW * R_o}$$

RECORDANDO QUE :

$$\omega_{on}^2 = \frac{\omega_o^2}{BW^2} = \frac{(\omega_{c2} \times \omega_{c1})}{(\omega_{c2} - \omega_{c1})^2}$$

APLICACIÓN A OTROS TIPOS DE APROXIMACIONES:

A PARTIR DEL TIPO DE APROXIMACIÓN Y DEL GRADO DEL FILTRO DESEADO, SE OBTIENE LA ECUACIÓN CARACTERÍSTICA Y LUEGO LOS VALORES DE LOS COMPONENTES A PARTIR DEL CIRCUITO BÁSICO DE CINCO REACTANCIAS PASA BAJOS :



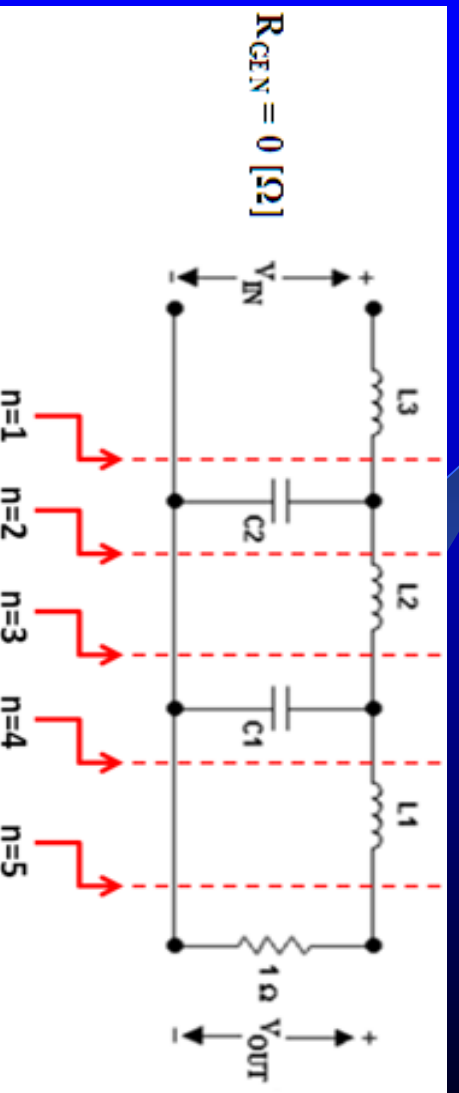
$$G_5(s) = \frac{V_{OUT}}{V_{IN}} = \frac{1}{S^5 L_1 L_2 L_3 C_1 C_2 + S^4 L_2 L_3 C_1 C_2 + S^3 [L_1 (L_2 C_1 + L_3 C_1 + L_3 C_2) + L_2 L_3 C_2] + S^2 [C_1 (L_2 + L_3) + L_3 C_2] + S (L_1 + L_2 + L_3) + 1}$$

25

APLICACIÓN A OTROS TIPOS DE APROXIMACIONES:

ELIMINAR DE LA FUNCIÓN DE TRANSFERENCIA ORIGINAL LOS COMPONENTES QUE CORRESPONDAN DE ACUERDO AL GRADO DEL FILTRO REQUERIDO :

$$G_5(s) = \frac{V_{OUT}}{V_{IN}} = \frac{1}{S^5 L_1 L_2 L_3 C_1 C_2 + S^4 L_2 L_3 C_1 C_2 + S^3 [L_1 (L_2 C_1 + L_3 C_1 + L_3 C_2) + L_2 L_3 C_2] + S^2 [C_1 (L_2 + L_3) + L_3 C_2] + S (L_1 + L_2 + L_3) + 1}$$



POLINOMIOS DE CHEBYSHEV CON $A_{\max} = 0,5$ y 1 [dB]

Coefficientes de los polinomios de Chebyshev ($\alpha_p = 0,5 \text{ dB}$).
($\varepsilon = 0,3493$ y $a_n = 1$)

n	a ₀	a ₁	a ₂	a ₃	a ₄
1	2,8627752				
2	1,5162026	1,4256245			
3	0,7156938	1,5348954	1,2529130		
4	0,3790506	1,0254553	1,7168662	1,1973856	
5	0,1789234	0,7525181	1,3095747	1,9373675	1,1724909

Coefficientes de los polinomios de Chebyshev ($\alpha_p = 1 \text{ dB}$)
($\varepsilon = 0,5089$)

n	a ₀	a ₁	a ₂	a ₃	a ₄
1	1,9652267				
2	1,1025103	1,0977343			
3	0,4913067	1,2384092	0,9883412		
4	0,2756276	0,7426194	1,4539248	0,9527114	
5	0,1228267	0,5805342	0,9743961	1,6888160	0,9368201

Polinomios de Bessel y ecuación de recurrencia

$$B_0(p) = 1$$

$$B_1(p) = p + 1 \rightarrow A_{\max} = 3 \text{ [dB]}$$

$$B_2(p) = p^2 + 3p + 3 \rightarrow A_{\max} = 1,597 \text{ [dB]}$$

$$B_3(p) = p^3 + 6p^2 + 15p + 15 \rightarrow A_{\max} = 0,903 \text{ [dB]}$$

$$B_4(p) = p^4 + 10p^3 + 45p^2 + 105p + 105 \rightarrow A_{\max} = 0,63 \text{ [dB]}$$

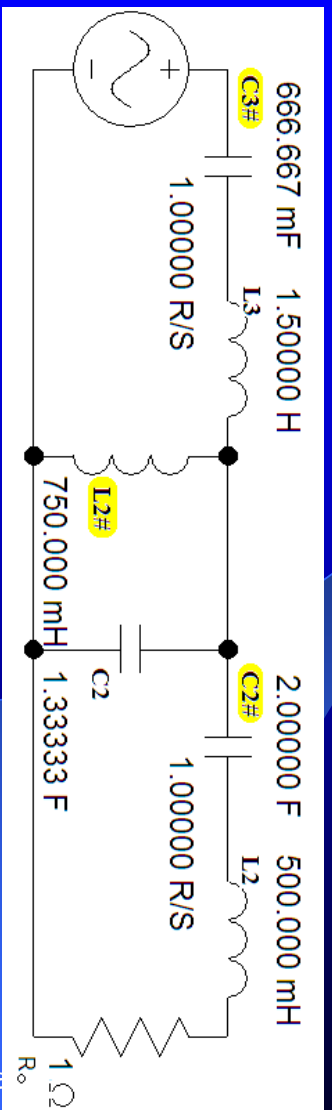
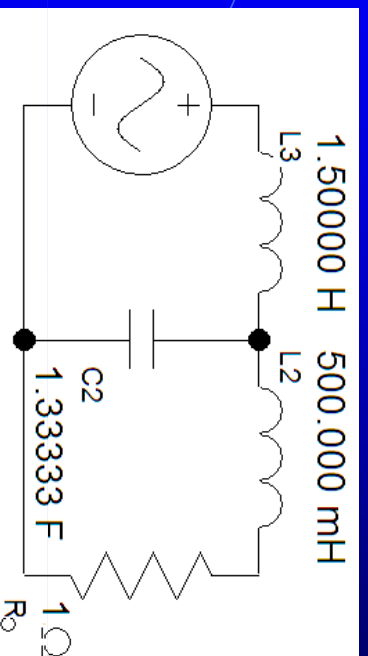
$$B_5(p) = p^5 + 15p^4 + 105p^3 + 420p^2 + 945p + 945 \rightarrow A_{\max} = 0,4865 \text{ [dB]}$$

$$B_6(p) = p^6 + 210p^4 + 1260p^3 + 4725p^2 + 10395p + 10395$$

∴

$$B_{N+1}(p) = (2N+1)B_N(p) + p^2 B_{N-1}(p)$$

Ejemplo pasa bajos a Pasa Banda N=3 Y $A_{max} = 3$ [dB]



PARA DESNORMALIZAR A LOS VALORES REQUERIDOS APLICAMOS LAS SIGUIENTES TRANSFORMACIONES , PARA LOS COMPONENTES ORIGINALES DEL FILTRO PASA BAJOS:

$$R_X = R_o$$

$$L_X = L_N \frac{R_o * \epsilon^{1/n}}{\omega_p}$$

$$C_X = C_N \frac{\epsilon^{1/n}}{\omega_p * R_o}$$

MIENTRAS QUE PARA LOS ELEMENTOS QUE COMPLETARON LOS CIRCUITOS RESONANTES Y ESTAN MARCADOS CON # UTILIZAMOS :

$$L_{X\#} = L_N \frac{R_o}{\omega_{on}^2 * BW}$$

$$C_{X\#} = C_N \frac{1}{\omega_{on}^2 * BW * R_o}$$

RECORDANDO QUE :

$$\omega_{on}^2 = \frac{\omega_o^2}{BW^2} = \frac{(\omega_{c2} * \omega_{c1})}{(\omega_{c2} - \omega_{c1})^2}$$

**FIN DE LA
PRESENTATION
MERCEES !**

