

Construcción de un banco de filtros digitales para notas musicales

PROCESAMIENTO DIGITAL DE SEÑALES

Pablo Leonel Páez Costilla Paula María Fernández

INDICE

- 1. INTRODUCCIÓN
- 2. DESARROLLO
 - 2.1 DISEÑO DEL FILTRO PROTOTIPO PASABAJOS
 - 2.2 OBTENCIÓN DE LA FUNCIÓN TRANSFERENCIA DEL FILTRO PASA BANDA
 - 2.3 ESTRUCTURA DE REALIZACIÓN PROPUESTA
 - 2.4 RESPUESTA EN FRECUENCIA DEL PASABANDA
 - 2.5 RESPUESTA TEMPORAL DEL PASABANDA
 - 2.6 TRANSFORMADA RÁPIDA DE FOURIER
 - 2.6.1 N=16
 - 2.6.2 N=32
 - 2.6.3 N=6
 - 2.7 USO DE LA HERRAMIENTA FDATOOL
 - 2.7.1 NOTA DO
 - 2.7.2 NOTA RE
 - 2.7.3 NOTA MI
 - 2.7.4 NOTA FA
 - 2.7.5 NOTA SOL
 - 2.7.6 NOTA LA
 - 2.7.7 NOTA SI
 - 2.8 VERIFICACIÓN DEL DISEÑO MEDIANTE SIMULINK
- 3. EFECTO DE LA FRECUENCIA DE MUESTREO EN EL DIAGRAMA DE POLOS Y CEROS
- 4. CONCLUSIONES

INTRODUCCIÓN

Los filtros son herramientas muy útiles para el procesamiento digital de señales (PDS). Sirven principalmente para separar señales y restaurar. Podemos diferenciar dos grandes tipos: analógicos y digitales. Remarcando algunas diferencias, los filtros analógicos son más rápidos mientras que los digitales presentan mucho mejor desempeño.

Los filtros digitales son sistemas lineales e invariantes en el tiempo que permiten el paso de las componentes de la señal existentes en un determinado intervalo de frecuencia, y elimina las demás.

OBJETIVOS

Se desea construir un banco de filtros digitales para cubrir un rango de 50 a 150 Hz, destinado a un instrumento utilizado para seleccionar las notas musicales básicas de la primera octava. Para ello se divide el entorno 50 a 150 Hz en 7 bandas angostas muy selectivas centradas en las frecuencias correspondientes a cada nota:

- Do 1: 65,406 Hz (Do# 1: 69,296)
- Re 1: 73,416 Hz (Re# 1: 77,782)
- Mi 1: 82,407 Hz
- Fa 1: 87,307 Hz (Fa# 1: 92,499)
- Sol 1: 97,999 Hz (Sol#1: 103,826)
- La 1: 110 Hz (La# 1: 116,541)
- ➤ Si 1: 123,471 Hz

DESARROLLO

DISEÑO DEL FILTRO PROTOTIPO PASABAJOS

Método directo - Butterworth

Para el diseño de filtros digitales partiremos de un filtro prototipo y luego aplicando las trasformaciones correspondientes obtendremos el filtro digital con las características deseadas.

La banda de paso define el contenido frecuencial que se desea seleccionar y en el caso ideal, es la zona en la cual las señales no se verán atenuadas por el filtro. Se encuentra delimitada por la frecuencia de corte, que normalmente valdrá uno en el caso que haya sido normalizada. El margen frecuencial que contiene la banda de paso se denomina ancho de banda del filtro, que para el caso de un filtro paso bajo coincide con la frecuencia de corte. La banda suprimida es en el caso ideal la zona en la cual el filtro ya no deja pasar ninguna componente frecuencial. En realidad, la atenuación que ofrece es muy alta pero no llega a ser infinito.

El diseño de todos los filtros pasa bandas se realiza a partir de un único prototipo pasa bajos. Para determinar sus parámetros, se tiene en cuenta la banda que demanda más selectividad en el espectro de trabajo: en este caso de estudio se adopta la nota Mi, ya que presenta el menor margen de frecuencia con respecto a su nota contigua (Fa).

Al comenzar con el diseño se fijan los siguientes parámetros: frecuencia central (f_0) , frecuencia de atenuación superior (f_{aD}) , frecuencia de corte superior (f_{cD}) , frecuencia máxima (f_{max}) y frecuencia de muestreo (f_s) .

-La frecuencia máxima en el espectro de trabajo es de 150[Hz].

-Teniendo en cuenta la proximidad de la nota Fa (87,307 Hz) se adopta f_{cD} = 84[Hz] y f_{aD} = 86[Hz].

-Para la frecuencia de muestreo se debe considerar como mínimo el doble de la frecuencia máxima, adoptamos $f_s = 300[Hz]$. Esto último se concluye del criterio de Nyquist para tener un correcto muestro de la señal y evitar la pérdida de información.

Con esto calcularemos las frecuencias analógicas del prototipo pasa bajos y luego determinaremos el orden fijando un nivel de atenuación deseado.

$$f_0 = 82,407[Hz]$$

 $f_{max} = 150[Hz]$

$$f_{cD} = 84[Hz]$$

$$f_{aD} = 86[Hz]$$

$$\omega_{cA} = \frac{2}{T} \cdot \tan\left(\omega_{cD} \frac{T}{2}\right) = 725,2754 \left[\frac{rad}{s} \right]$$

$$\omega_{aA} = \frac{2}{T} \cdot \tan\left(\omega_{aD} \frac{T}{2}\right) = 757,0116 \left[\frac{rad}{s} \right]$$

Considerando una atenuación de 10 dB calculamos el orden.

$$n = \frac{1}{2} \frac{\log\left(10^{At/_{10}} - 1\right)}{\log\left(\frac{\omega_{aA}}{\omega_{cA}}\right)} = 25,65$$

Entonces se obtienen = 26.

Dado que el cálculo de un filtro con esta característica es demasiado complejo y sumado a que el filtro pasa banda final tendrá un orden igual al doble del prototipo, se optó por disminuir el requerimiento de atenuación y de esta manera reducir el orden. De esta manera, tomando una atenuación de 5 dB aproximadamente, el orden del filtro es 9.

Filtro prototipo simplificado para el análisis

El anunciado pide realizar el diseño a través del método directo y del tipo Butterworth. Para el desarrollo analítico del prototipo consideraremos un filtro de orden 2con la intensión de simplificar los cálculos.

- $f_s = 300[Hz]$
- $f_{cD} = 84[Hz]$
- $f_{aD} = 86[Hz]$

Como se trata un filtro Butterworth, los polos estables se encontrarán distribuidos sobre el círculo de Butterworth. Aquellos valores que se encuentren por fuera del mismo, serán los polos inestables. Solo consideraremos los estables. Por otro lado, obtendremos los ceros ubicados en z = -1. Esto podemos observarlo en la siguiente imagen:

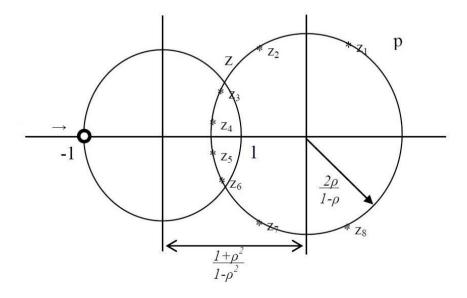


Fig. 1 Ejemplo de diagrama de polos y ceros.

Calculamos los polos de la función de transferencia del filtro:

$$\mu_{m} = \frac{1 - \tan^{2}\left(\frac{\omega_{cD} - T}{2}\right)}{1 - 2 \cdot \tan\left(\frac{\omega_{cD} - T}{2}\right) \cos\left(\frac{2 \cdot m + 1}{2 \cdot n} \cdot \pi\right) + \tan^{2}\left(\frac{\omega_{cD} - T}{2}\right)}$$

$$v_{m} = \frac{2 \cdot \tan\left(\frac{\omega_{cD} - T}{2}\right) \cdot \sin\left(\frac{2 \cdot m + 1}{2 \cdot n} \cdot \pi\right)}{1 - 2 \cdot \tan\left(\frac{\omega_{cD} - T}{2}\right) \cos\left(\frac{2 \cdot m + 1}{2 \cdot n} \cdot \pi\right) + \tan^{2}\left(\frac{\omega_{cD} - T}{2}\right)}$$

$$\begin{array}{lll} \bullet & \mu_0 = -0.6135 \; ; & v_0 = 2.2742 \\ \bullet & \mu_1 = -0.1105; & v_1 = 0.4098 \\ \bullet & \mu_2 = -0.1105; & v_2 = -0.4098 \\ \bullet & \mu_3 = -0.6135; & v_3 = -2.2743 \end{array}$$

•
$$\mu_1 = -0.1105$$
; $v_1 = 0.4098$

•
$$\mu_2 = -0.1105$$
; $v_2 = -0.4098$

•
$$\mu_3 = -0.6135$$
; $v_3 = -2.2743$

En forma Polar

ı. 2,3554**∠**1,8342

2. 0,4244∠1,8341

3. $0,4244 \angle - 1,8341$

4. $2,3554 \angle - 1,8342$

Los polos 2 y 3 se encuentran fuera del círculo unitario, entonces consideramos solo los polos 1 y 2 para armar la función de transferencia del filtro:

$$\checkmark$$
 P₁(-0,1105; 0,4098)

$$\checkmark$$
 P₂(-0,1105;-0,4098)

$$H(z) = \frac{(z-1)^2}{(z-P_1).(z-P_2)} = \frac{z^2 + 2.z + 1}{z^2 - 2.u_1.z + u_1^2 + v_1^2}$$

$$H(z) = \frac{z^2 + 2.z + 1}{z^2 + 0.221.z + 0.1801}$$

Para trabajar en el plano de Z⁻¹ se multiplica y divide la expresión por Z⁻².

$$H(z^{-1}) = \frac{z^{-2} + 2.z^{-1} + 1}{1 + 0.221.z^{-1} + 0.1801.z^{-2}}$$

En Matlab, la función que calcula la respuesta en frecuencia es: freqz (N,D), donde N son los coeficientes del numerador, y D son los coeficientes del denominador

```
%1- GRAFICAR EL FILTRO PROTOTIPO
num = [1 \ 2 \ 1];
den=[1 0.221 0.1801];
[h,w]=freqz(num,den);
plot (w*150/pi, abs(h)/max(abs(h)))
title ('Gráfica del filtro prototipo')
xlabel ('Frecuencia'), ylabel ('Amplitud'), grid on
```

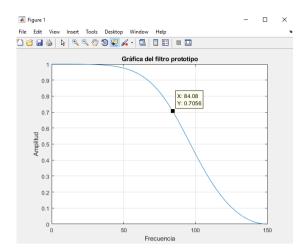


Fig. 2 Respuesta de magnitud del PB prototipo.

OBTENCIÓN DE LA FUNCIÓN TRANSFERENCIA DEL FILTRO PASA BANDA

A partir de la función de transferencia $G(z^{-1})$ de un pasa bajos digital prototipo con frecuencia de corte β , la función de un filtro digital pasa bandas que tenga las mismas características de amplitud, frecuencia centran ω_0 y frecuencia de corte superior e inferior ω_2 y ω_1 se obtiene remplazando Z^{-1} por lo siguiente:

$$z^{-1} = \frac{\frac{k-1}{k+1} - 2 \cdot \alpha \cdot \frac{k}{k+1} \cdot z^{-1} + z^{-2}}{1 - 2 \cdot \alpha \cdot \frac{k}{k+1} \cdot z^{-1} + \frac{k-1}{k+1} \cdot z^{-2}}$$

Donde

$$\beta = \omega_{cD}$$

$$\alpha = \frac{\cos\left(\frac{\omega_1 + \omega_2}{2}.T\right)}{\cos\left(\frac{\omega_2 - \omega_1}{2}.T\right)}$$

$$k = \cot\left(\frac{\omega_2 - \omega_1}{2}.T\right).\tan\left(\frac{\beta.T}{2}\right)$$

El filtro pasabanda a diseñar tendrá las siguientes especificaciones:

- $\omega_1 = 507,7693 [rad/s]$
- $\omega_2 = 527,7875 [rad/s]$
- $\alpha = -0.1545$
- $\beta = 527,7875 [rad/s]$
- k = 36,2173

$$z^{-1} = \frac{0,9462 + 0,3006.z^{-1} + z^{-2}}{1 + 0,3006.z^{-1} + 0,9462.z^{-2}}$$

De esta manera llegamos a la expresión correspondiente al filtro pasa banda digital:

$$H(z^{-1}) = \frac{0,0028 + 0,0057. z^{-2} + 0,0028. z^{-4}}{0,9521 + 0,5744. z^{-1} + 1,901. z^{-2} + 0,5478. z^{-3} + 0,8662. z^{-4}}$$

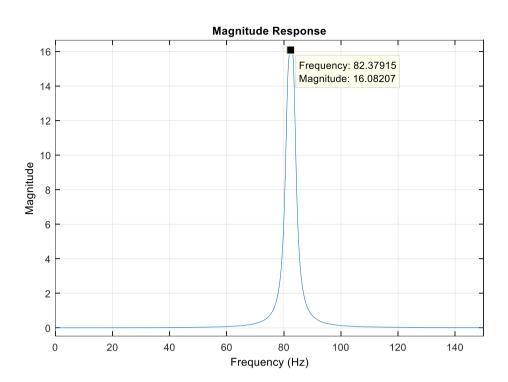


Fig. 3 Respuesta de magnitud pasa banda digital

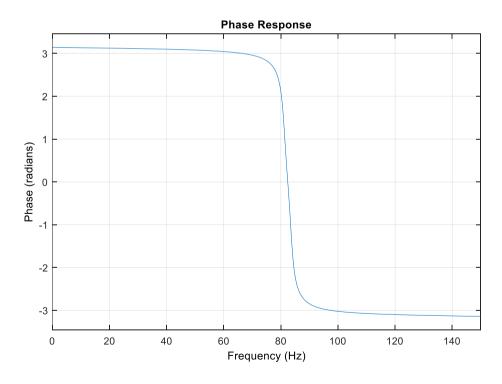


Fig. 4 Respuesta de fase de pasa bandas digital

Se puede observar que la fase es no lineal, en correspondencia con el concepto de un filtro con respuesta al impulso infinita o IIR.

% 2- POLOS Y CEROS DEL PASA BANDA

```
num1=[0.0028 0 -0.057 0 0.0028];
den1=[0.9521 0.5744 1.901 0.5478 0.8662];
fvtool(num1, den1, 'Analysis', 'polezero');
zeros= roots(num1)
polos= roots(den1)
```

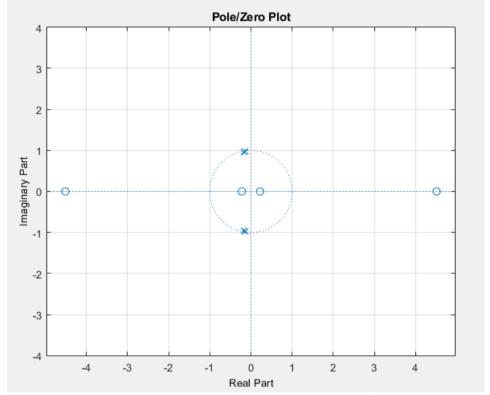


Fig. 5 Diagrama de polos y ceros pasa bandas digital

ESTRUCTURA DE REALIZACIÓN PROPUESTA

La representación de un sistema mediante bloques básicos conectados entre sí se denomina REALIZACIÓN O ESTRUCTURA. Ésta proporciona la relación entre la entrada y salida y algunas variables intermedias necesarias para su implementación.

Usando una implementación basada en un diagrama a bloques tiene varias ventajas:

- Es fácil de escribir el algoritmo computacional por simple inspección del diagrama.
- Es fácil analizar el diagrama a bloques para determinar la relación explicita entre la salida y la entrada.
- Facilidad de manipular el diagrama a bloques para poder derivar otros diagramas a bloques equivalentes que conducen a diferentes algoritmos computacionales.
- Facilidad de determinar los requerimientos de hardware.

• Es mucho más fácil desarrollar una representación de diagramas a bloques directamente de la función de transferencia.

A su vez, una estructura se define como canónica si el número de retardos presentes en el diagrama de bloques dado coincide con el orden del sistema; caso contrario es no canónico.

Se puede observar en la figura a continuación que posee cuatro retardos y, como el orden del filtro pasa banda es cuatro, la realización siguiente es canónica:

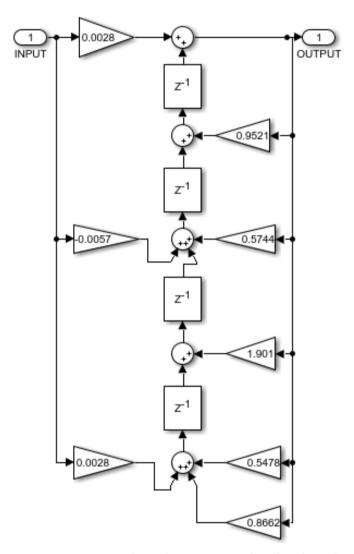


Fig. 6 Estructura de realización pasa bandas digital

RESPUESTA EN FRECUENCIA DEL PASABANDA

```
% 4- RESPUESTA EN FRECUENCIA- AMPLITUD Y FASE- FPASA BANDA
num1=[0.0028 0 -0.057 0 0.0028];
den1=[0.9521 0.5744 1.901 0.5478 0.8662];
[h,w]=freqz(num1,den1);
plot (w*150/pi, abs(h)/max(abs(h)))
title('Gráfica del filtro pasabanda')
xlabel ('Frecuencia'), ylabel ('Amplitud'), grid on
```

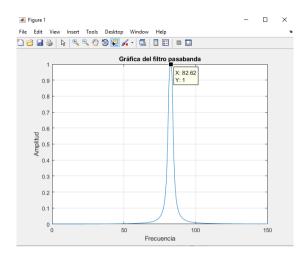


Fig. 7 Respuesta de magnitud con freqz

RESPUESTA TEMPORAL DEL PASABANDA

Al ser un filtro IIR, su respuesta al impulso es infinita, pero por otro lado es un filtro estable, lo que da como resultado una respuesta al impulso decreciente alternada (alterna entre valores positivos y negativos como vemos en el gráfico obtenido).

```
%RESPUESTA TEMPORAL- RESPUESTA AL IMPULSO
fvtool(num1,den1,'Analysis','impulse')
```

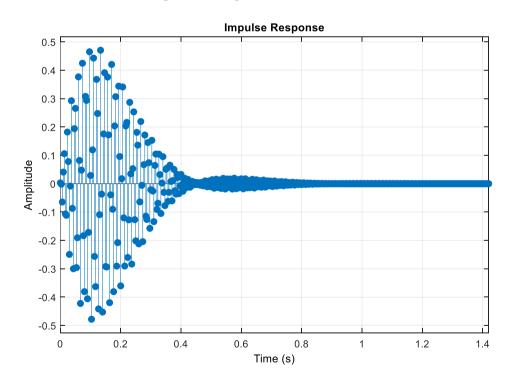


Fig. 8 Respuesta al impulso de pasa banda digital

TRANSFORMADA RÁPIDA DE FOURIER

La transformada rápida de Fourier FFT es un algoritmo que reduce el tiempo de cálculo de n2 pasos a n·log2(n). El único requisito es que el número de puntos en la serie tiene que ser una potencia de 2 (2n puntos), por ejemplo 32, 1024, 4096, etc.

Trabajando en Matlab.

```
%FFT RESPUESTA AL IMPULSO
y = filter(num1, den1, x); %aplico el filtro a la señal x y obtengo la
señal y
%N=16
n = 16; %número de muestras
fs = 4500;
f = [-n/2 : n/2-1]*(fs/n); %normalizo el eje para ponerlo en frecuencia
[h] = fft(y); %calculo la fft de y
plot(f,abs(h)/max(abs(h))) %grafico la fft
%N=32
y2=filter(num1, den1, x2);
[h] = fft(y2); %calculo la fft de y
plot(f,abs(h)/max(abs(h))) %grafico la fft
n = 32; %número de muestras
fs = 4500;
f = [-n/2 : n/2-1]*(fs/n); %normalizo el eje para ponerlo en frecuencia
%N=64
n = 64; %número de muestras
fs = 4500;
f = [-n/2 : n/2-1]*(fs/n); %normalizo el eje para ponerlo en frecuencia
[h] = fft(y); %calculo la fft de y
plot(f,abs(h)/max(abs(h))) %grafico la fft
```

N=16

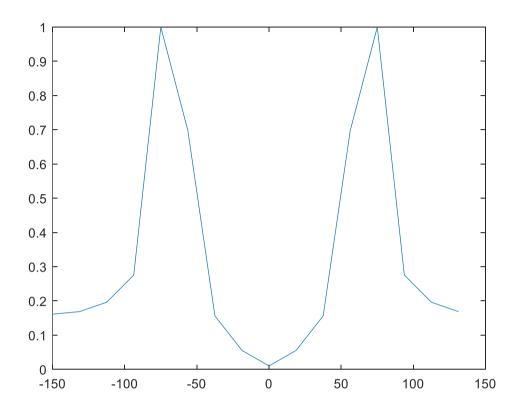


Fig. 9 Transformada de Fourier para N=16

N=32

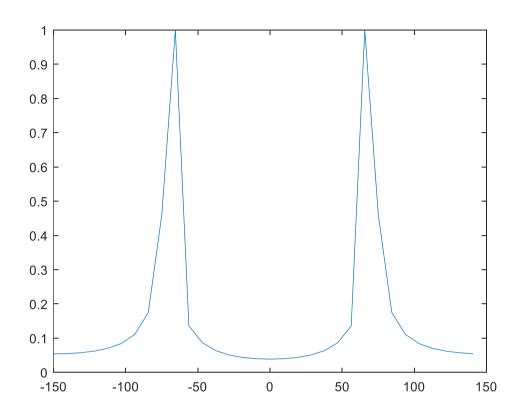


Fig. 10 Transformada de Fourier para N=32

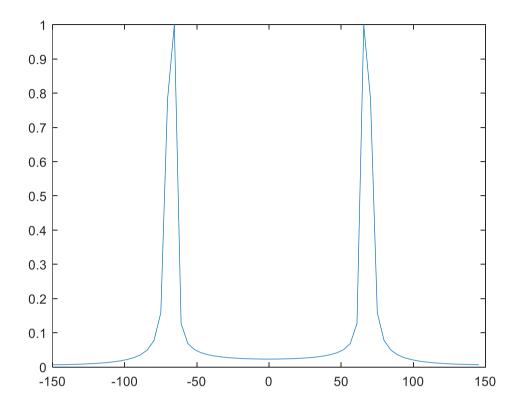


Fig. 11 Transformada de Fourier para N=64

Se puede observar que al aumentar el número de muestras tomadas para realizar la transformada de Fourier, la exactitud y resolución de la misma aumenta. Esto se debe a que tomamos mayor cantidad de datos de la señal analizada.

Comparando la respuesta de la FFT y la respuesta en frecuencia de nuestro filtro pasa banda, observamos que hay correspondencia entre los resultados obtenidos.

USO DE LA HERRAMIENTA FDATOOL

Para el diseño de cada uno de los filtros correspondientes a las siete notas musicales, se hará uso de la herramienta "fdatool" "Filter Designer" del programa MatLab. La misma es una interfaz gráfica de usuario con herramientas de procesamiento de señales para analizar y diseñar filtros.

Permite diseñar rápidamente filtros FIR o IIR digitales estableciendo especificaciones de rendimiento de filtros, importando filtros desde su espacio de trabajo MATLAB o agregando, moviendo o eliminando polos y ceros. El Diseñador de filtros también proporciona herramientas para analizar filtros, como gráficas de respuesta de magnitud y fase y gráficas de polo-cero. En nuestro caso se usa como verificación de los cálculos realizados con anterioridad.

En el uso de la herramienta, se especificará

- TIPO DE RESPUESTA: Pasa banda o bandpass
- MÉTODO DE DISEÑO: IIR o respuesta al impulso finita- Butterworth
- FRECUENCIA DE MUESTREO: fs=300 Hz según el criterio de Nyquist
- FRECUENCIA CENTRAL: dependerá de cada nota musical.
- ORDEN: Como se mencionó, se busca justificar y verificar los cálculos del orden del prototipo antes de tomar la simplificación del orden 2. Por ello se considera al prototipo pasa bajos de orden "9" y la transformación bilineal de pasa bajo a pasa banda (aumenta el orden al doble) por lo que en la herramienta se usará orden 18.

Finalmente, y en base a lo obtenido, se concluirá con respecto a los cálculos analíticos.

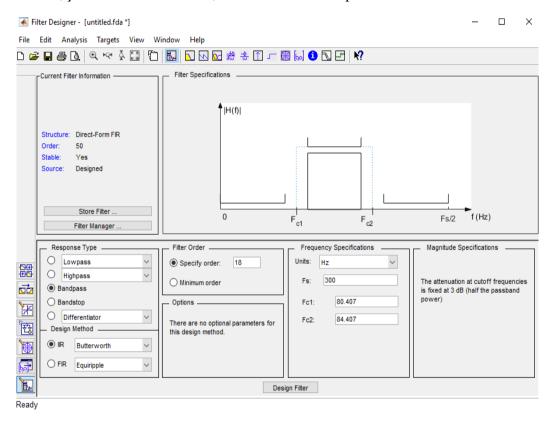


Fig. 12 Herramienta fdatool

Por otro lado, se encuentran especificadas las frecuencias de corte superior e inferior de cada filtro a diseñar, en la tabla a continuación:

	Frecuencia						
NOTA	Corte	Central	Corte				
	inferior		superior				
DO	63.406	65.406	67.406				
RE	71.416	73.416	75.416				
MI	80.407	82.407	84.407				
FA	85.307	87.307	89.307				
SOL	95.99	97.999	99.99				
LA	108	110	112				
SI	121.471	123.471	125.471				

NOTA DO

Se trata de un filtro realizado por método directo de orden 19 y nueve secciones. El programa afirma que es estable y sus gráficas son las siguientes:

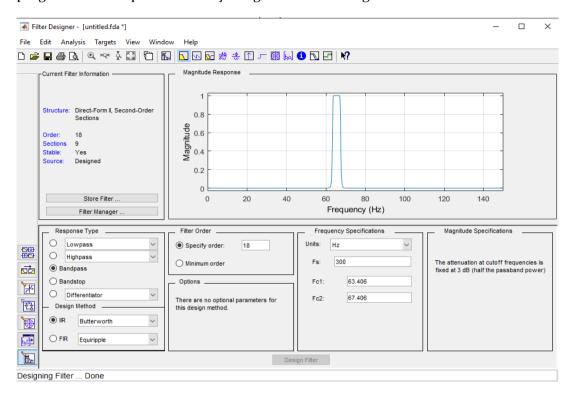


Fig. 13 Respuesta de magnitud

MAGNITUD Y FASE

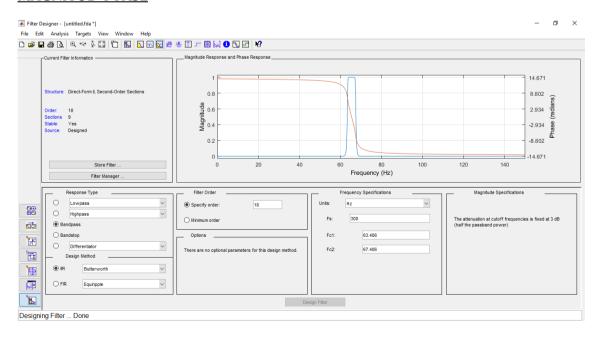


Fig. 14 Respuesta de fase y magnitud

RESPUESTA AL IMPULSO File Edit Analysis Targets View Window Structure: Direct-Form II, Second-Order Sections 0.01 Store Filter Filter Manager 1000 10000 10000 **□** Fc1: 63.406 H ***** ~ 1 ~ **...** ○ FIR Designing Filter ... Done

Fig. 15 Respuesta al impulso

POLOS Y CEROS

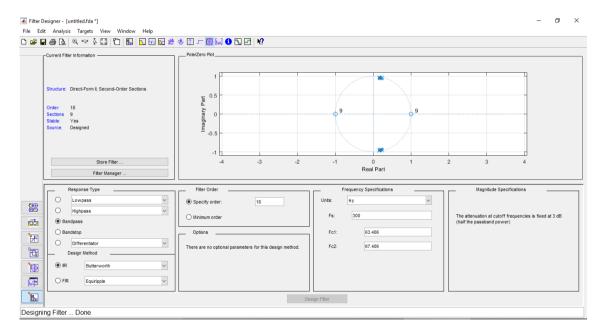


Fig. 16 Diagrama de polos y ceros

FUNCIÓN TRANSFERENCIA

La herramienta "fdatool" brinda al usuario las funciones transferencia de segundo orden de las nueve secciones. Como en el diseño del prototipo usamos Butterworth entonces todos los cero estarán en -1 y al hacer la transformación bilineal, todos los ceros estarán en -+ 1, es decir, posicionados sobre el circulo unitario; por ende, todas las seccione tendrán el mismo numerador.

FILTRO DO						
SECCIÓN	NUMERADOR	DENOMINADOR	GANANCIA			

	A ₂	Aı	Ao	B2	Bı	Во	
Ι					-0.315	0.985	0.041
II					-0.476	0.985	0.041
III					-0.460	0.959	0.041
IV					-0.312	0.958	0.041
V	1	О	-1	1	-0.438	0.938	0.040
VI					-0.335	0.937	0.040
VII					-0.411	0.954	0.040
VIII					-0.357	0.924	0.040
IX					-0.383	0.919	0.040

GANANCIA DE SALIDA =1.

<u>REALIZACIÓN</u>

Para la realización usando Simulink se usó la opción "RealizeModel" del panel de control izquierdo de fdatool.



Fig. 17 Realize model

NOTA RE

Se trata de un filtro realizado por método directo de orden 19 y nueve secciones. El programa afirma que es estable y sus gráficas son las siguientes:

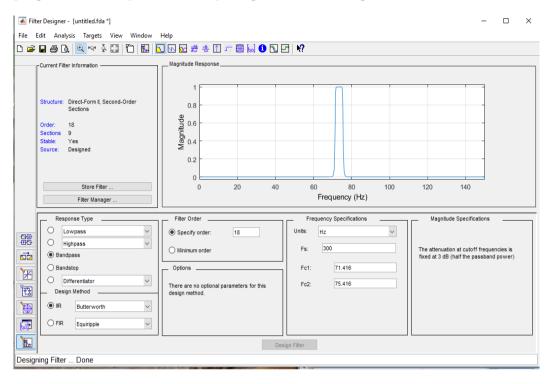


Fig. 18 Respuesta de magnitud

MAGNITUD Y FASE

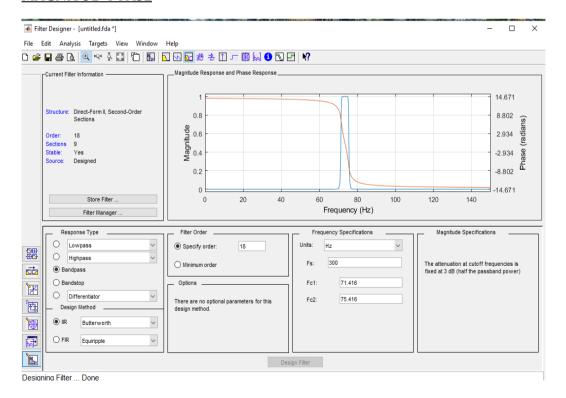


Fig. 19 Respuesta de fase y magnitud

RESPUESTA AL IMPULSO □ × Filter Designer - [untitled.fda *] File Edit Analysis Targets View Window Help Structure: Direct-Form II, Second-Order Sections Time (s) Magnitude Specifications Filter Order C Lowpass Highpass Specify order: Units: Fs: o d O Bandstop H O Differentiator __ Design Method . IR Butterworth 1 ○ FIR **₩** ~ Equiripple T. Designing Filter ... Done

Fig. 20 Respuesta al impulso

POLOS Y CEROS

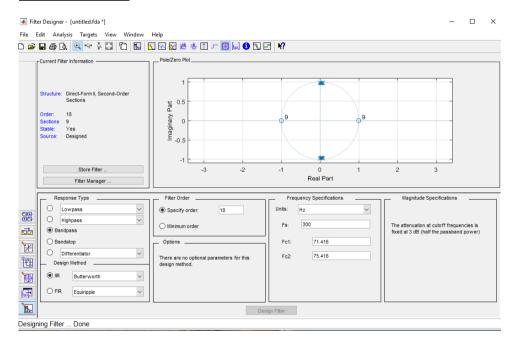


Fig. 21 Diagrama de polos y ceros

FUNCIÓN TRANSFERENCIA

La herramienta "fdatool" brinda al usuario las funciones transferencia de segundo orden de las nueve secciones. Como en el diseño del prototipo usamos Butterworth entonces todos los cero estarán en -1 y al hacer la transformación bilineal, todos los ceros estarán en -+ 1, es decir, posicionados sobre el circulo unitario; por ende, todas las seccione tendrán el mismo numerador.

FILTRO RE									
SECCIÓN	NUMERADOR			DENOMI	NADOR		GANANCIA		
	A ₂	Aı	Ao	B2	B ₁	Во			
Ι					-0.147	0.985	0.041		
II					0.01	0.985	0.041		
III					-0.135	0.959	0.040		
IV					0.006	0.958	0.040		
V	1	О	-1	1	-0.116	0.937	0.040		
VI					-0.012	0.937	0.040		
VII					-0.091	0.924	0.040		
VIII					-0.036	0.924	0.040		
IX					-0.063	0.919	0.040		

GANANCIA DE SALIDA =1.

<u>REALIZACIÓN</u>

Para la realización usando SImulink se usó la opción "RealizeModel" del panel de control izquierdo de fdatool.



Fig. 22 Realize model

NOTA MI

Se trata de un filtro realizado por método directo de orden 19 y nueve secciones. El programa afirma que es estable y sus gráficas son las siguientes:

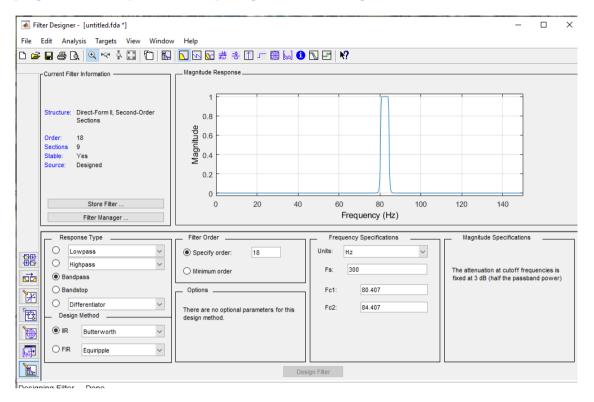


Fig. 23 Respuesta de magnitud

MAGNITUD Y FASE

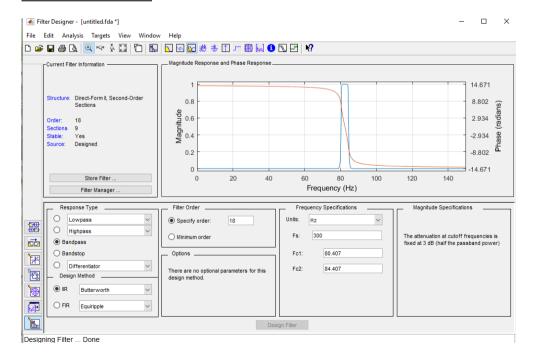


Fig. 24 Respuesta de fase y magnitud

RESPUESTA AL IMPULSO Filter Designer - [untitled.fda *] File Edit Analysis Targets View Window Help D 😅 🖫 👰 🔃 🔍 🗠 🕹 🔝 | 🛅 | 🛅 | 🔂 🖸 🐼 🛣 👙 👚 🦵 🕮 ы 🐧 🔃 🗹 🙌 0.02 Structure: Direct-Form II, Second-Order Sections 0.01 Order: 18 Amplit. Source: Designed -0.02 -0.03 L Store Filter ... Time (s) Filter Manager . Response Type Filter Order Frequency Specifications Magnitude Specifications O Lowpass ~ Units: Hz Specify order: 18 **₩** The attenuation at cutoff frequencies is fixed at 3 dB (half the passband power) O Minimum order Bandpass od d ○ Bandstop Options _ Fc1: 80.407 H O Differentiator Fc2: There are no optional parameters for this design method. **T** __ Design Method _ IIR Butterworth O FIR Equiripple **6**

Fig. 25 Respuesta al impulso

POLOS Y CEROS

Designing Filter ... Done

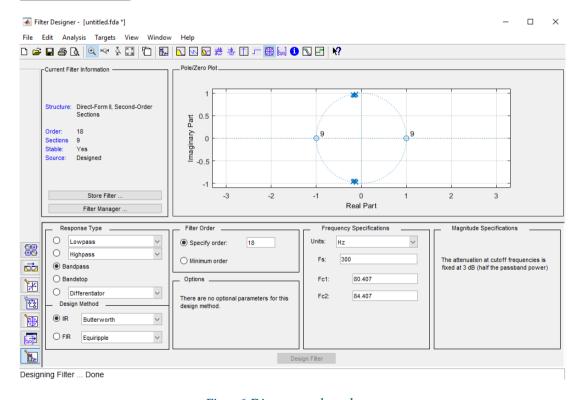


Fig. 26 Diagrama de polos y ceros

FUNCIÓN TRANSFERENCIA

La herramienta "fdatool" brinda al usuario las funciones transferencia de segundo orden de las nueve secciones. Como en el diseño del prototipo usamos Butterworth entonces todos los cero estarán en -1 y al hacer la transformación bilineal, todos los ceros estarán en -+ 1, es decir, posicionados sobre el circulo unitario; por ende, todas las seccione tendrán el mismo numerador.

FILTRO MI								
SECCIÓN	NUMERA	NUMERADOR			NADOR		GANANCIA	
	A ₂	Aı	Ao	B2	B1	Во		
I					0.387	0.985	0.041	
II					0.225	0.985	0.041	
III					0.372	0.959	0.041	
IV					0.232	0.958	0.041	
V	1	О	-1	1	0.351	0.938	0.040	
VI					0.247	0.937	0.040	
VII					0.324	0.924	0.040	
VIII					0.270	0.924	0.040	
IX					0.296	0.919	0.040	

GANANCIA DE SALIDA =1.

REALIZACIÓN

Para la realización usando SImulink se usó la opción "RealizeModel" del panel de control izquierdo de fdatool



Fig. 27 Realize model

NOTA FA

Se trata de un filtro realizado por método directo de orden 19 y nueve secciones. El programa afirma que es estable y sus gráficas son las siguientes:

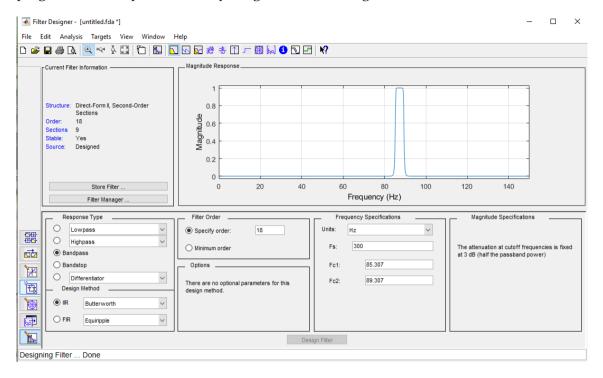


Fig. 28 Respuesta de magnitud

MAGNITUD Y FASE

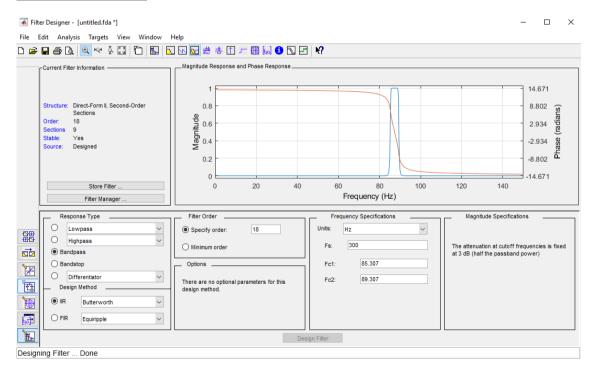


Fig. 29 Respuesta de fase y magnitud

RESPUESTA AL IMPULSO

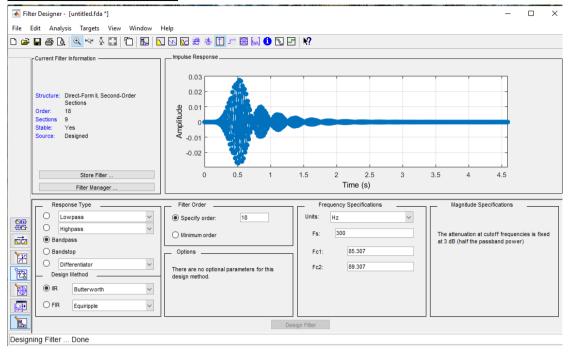


Fig. 30 Respuesta al impulso

POLOS Y CEROS

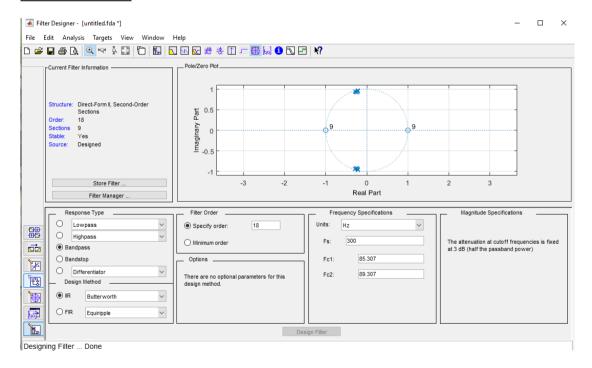


Fig. 31 Diagrama de polos y ceros

FUNCIÓN TRANSFERENCIA

La herramienta "fdatool" brinda al usuario las funciones transferencia de segundo orden de las nueve secciones. Como en el diseño del prototipo usamos Butterworth entonces todos los cero estarán en -1 y al hacer la transformación bilineal, todos los ceros estarán en -+ 1, es decir, posicionados sobre el circulo unitario; por ende, todas las seccione tendrán el mismo numerador.

FILTRO FA									
SECCIÓN	NUMERADOR			DENOMI	NADOR		GANANCIA		
	A ₂	Aı	Ao	B2	B ₁	Во			
I					-0.426	0.985	0.041		
II					0.584	0.985	0.041		
III					0.430	0.958	0.041		
IV					0.567	0.959	0.041		
V	1	О	-1	1	0.443	0.937	0.040		
VI					0.544	0.937	0.040		
VII					0.517	0.954	0.040		
VIII					0.464	0.924	0.040		
IX					0.489	0.919	0.040		

GANANCIA DE SALIDA =1.

<u>REALIZACIÓN</u>

Para la realización usando SImulink se usó la opción "RealizeModel" del panel de control izquierdo de fdatool

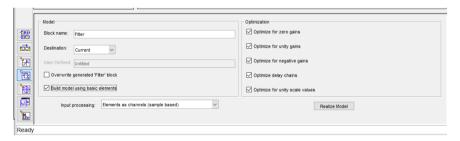


Fig. 32 Realize model

NOTA SOL

Se trata de un filtro realizado por método directo de orden 19 y nueve secciones. El programa afirma que es estable y sus gráficas son las siguientes:

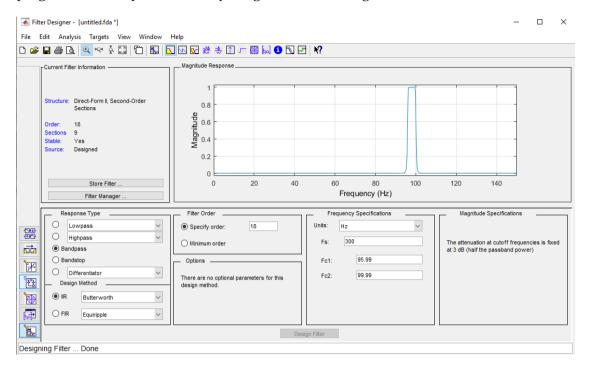


Fig. 33 Respuesta de magnitud

MAGNITUD Y FASE

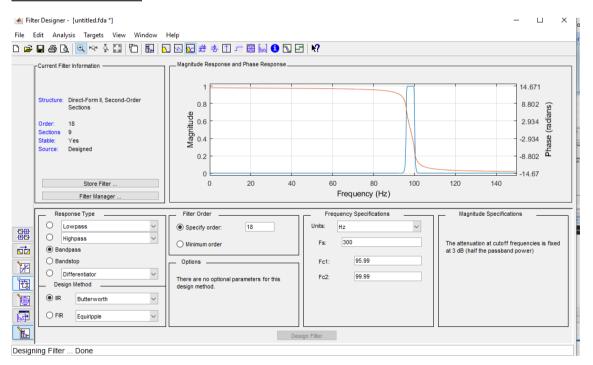


Fig. 34 Respuesta de fase y magnitud

RESPUESTA AL IMPULSO Filter Designer - [untitled.fda *] - 🗆 × File Edit Analysis Targets View Window Help D 😅 🖫 🚇 🔃 🔍 🔍 🖎 🚨 🖺 🖺 🔝 N N N N 😸 👙 🕦 🗩 🛗 ы 🐧 N 🗹 🙌 Structure: Direct-Form II, Second-Order Sections 0.02 9 0.01 Amplitu 0.01 Stable: Yes Source: Designed -0.02 Store Filter .. 0 0.5 1.5 3.5 4.5 Frequency Specifications Magnitude Specifications Response Type Filter Order O Lowpass ~ Units: Hz Highpass The attenuation at cutoff frequencies is fixed at 3 dB (half the passband power) Minimum order Bandpass ₽ E 95.99 H O Differentiator There are no optional parameters for this design method. **T** . Design Method _ ~ IIR Butterworth O FIR Equiripple ~ T. Design Filter Designing Filter ... Done

Fig. 35 Respuesta al impulso

POLOS Y CEROS

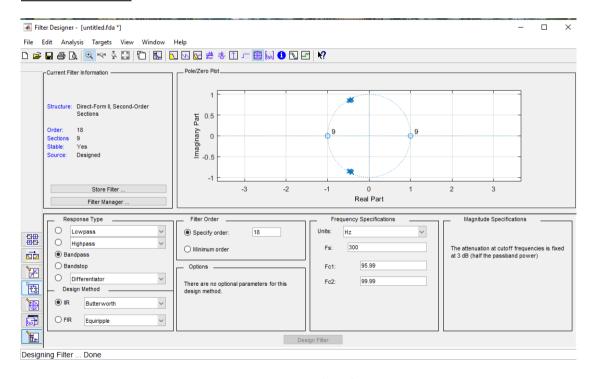


Fig. 36 Diagrama de polos y ceros

FUNCIÓN TRANSFERENCIA

La herramienta "fdatool" brinda al usuario las funciones transferencia de segundo orden de las nueve secciones. Como en el diseño del prototipo usamos Butterworth entonces todos los cero estarán en -1 y al hacer la transformación bilineal, todos los ceros estarán en -+ 1, es decir, posicionados sobre el circulo unitario; por ende, todas las seccione tendrán el mismo numerador.

FILTRO SOL								
SECCIÓN	NUMERA	NUMERADOR			NADOR		GANANCIA	
	A ₂	Aı	Ao	B2	B1	Во		
Ι					0.846	0.985	0.041	
II					0.991	0.985	0.041	
III					0.846	0.959	0.041	
IV					0.970	0.958	0.041	
V	1	О	-1	1	0.950	0.938	0.040	
VI					0.944	0.938	0.040	
VII					0.867	0.923	0.040	
VIII					0.916	0.924	0.040	
IX					0.889	0.919	0.040	

GANANCIA DE SALIDA =1.

REALIZACIÓN

Para la realización usando SImulink se usó la opción "RealizeModel" del panel de control izquierdo de fdatool.



Fig. 37 Realize model

NOTA LA

Se trata de un filtro realizado por método directo de orden 19 y nueve secciones. El programa afirma que es estable y sus gráficas son las siguientes:

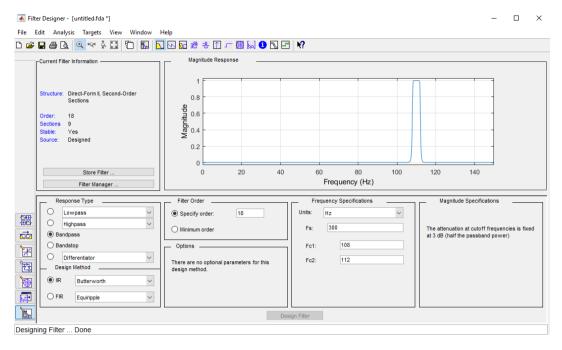


Fig. 38 Respuesta de magnitud

MAGNITUD Y FASE

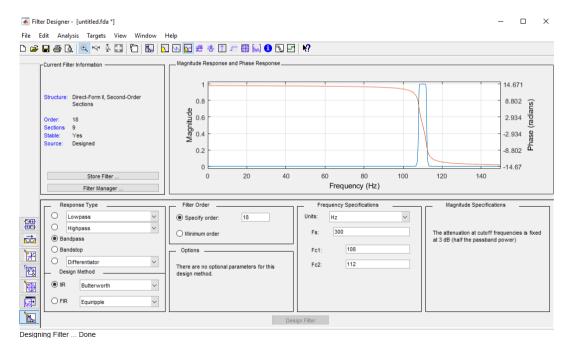


Fig. 39 Respuesta de fase y magnitud

RESPUESTA AL IMPULSO

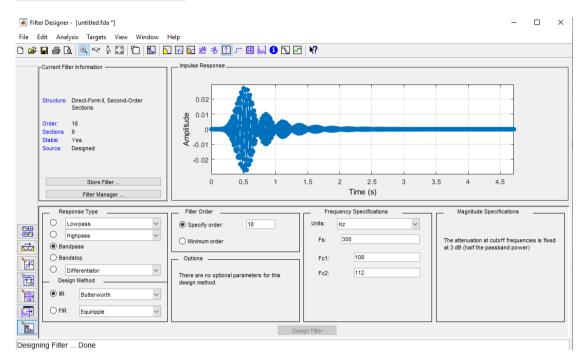


Fig. 40 Respuesta al impulso

POLOS Y CEROS

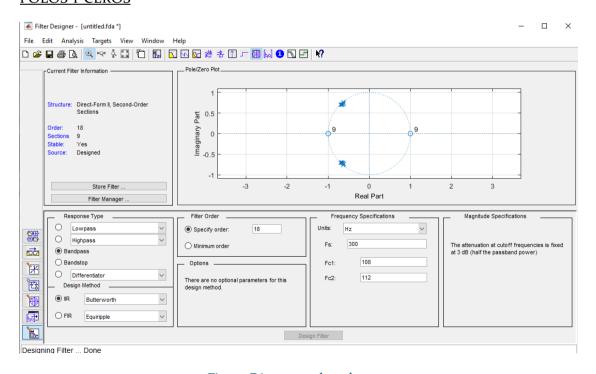


Fig. 41 Diagrama de polos y ceros

FUNCIÓN TRANSFERENCIA

La herramienta "fdatool" brinda al usuario las funciones transferencia de segundo orden de las nueve secciones. Como en el diseño del prototipo usamos Butterworth entonces todos los cero estarán en -1 y al hacer la transformación bilineal, todos los ceros estarán en -+ 1, es decir, posicionados sobre el circulo unitario; por ende todas las seccione tendrán el mismo numerador.

FILTRO LA									
SECCIÓN	NUMERADOR			DENOMI	NADOR		GANANCIA		
	A ₂	Aı	Ao	B2	B ₁	Во			
I					1.266	0.985	0.041		
II					1.388	0.985	0.041		
III					1.256	0.959	0.041		
IV					1.363	0.958	0.041		
V	1	О	-1	1	1.257	0.938	0.040		
VI					1.336	0.937	0.040		
VII					1.267	0.954	0.040		
VIII					1.309	0.924	0.040		
IX					1.285	0.919	0.040		

GANANCIA DE SALIDA =1.

REALIZACIÓN

Para la realización usando SImulink se usó la opción "RealizeModel" del panel de control izquierdo de fdatool.



Fig. 42 Realize model

NOTA SI

Se trata de un filtro realizado por método directo de orden 19 y nueve secciones. El programa afirma que es estable y sus gráficas son las siguientes:

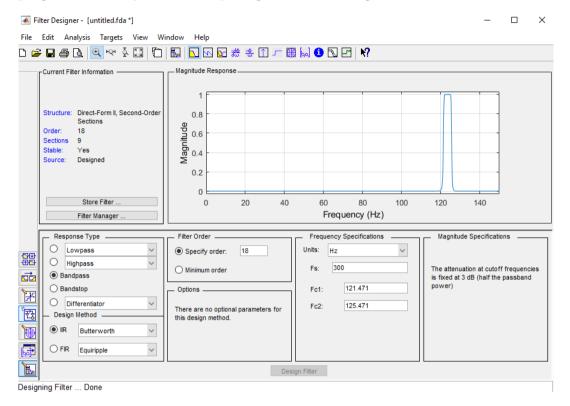


Fig. 43 Respuesta de magnitud

MAGNITUD Y FASE

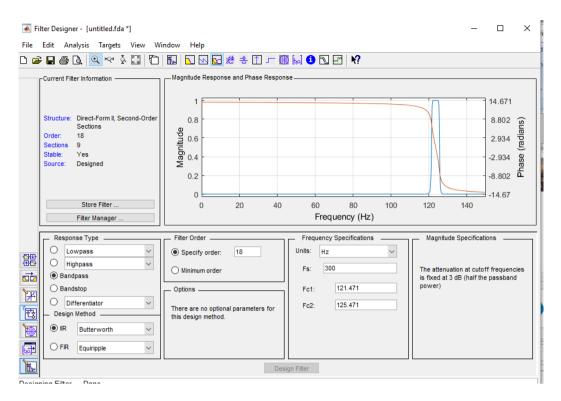


Fig. 44 Respuesta de fase y magnitud

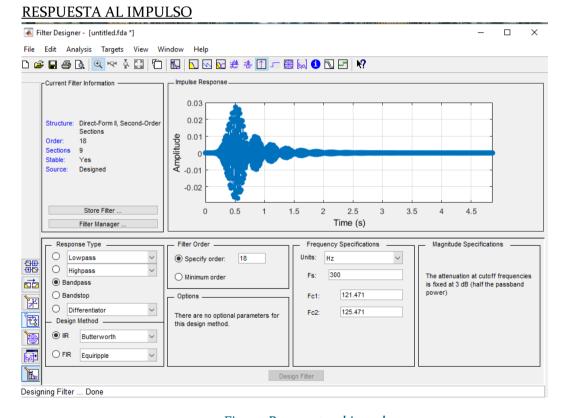


Fig. 45 Respuesta al impulso

POLOS Y CEROS

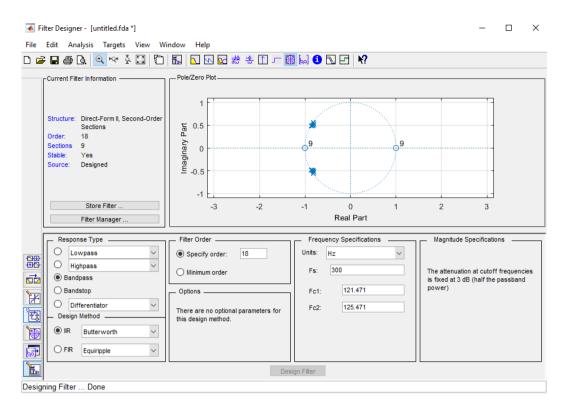


Fig. 46 Diagrama de polos y ceros

FUNCIÓN TRANSFERENCIA

La herramienta "fdatool" brinda al usuario las funciones transferencia de segundo orden de las nueve secciones. Como en el diseño del prototipo usamos Butterworth entonces todos los cero estarán en -1 y al hacer la transformación bilineal, todos los ceros estarán en -+ 1, es decir, posicionados sobre el circulo unitario; por ende todas las seccione tendrán el mismo numerador.

FILTRO SI												
SECCIÓN	NUMERADOR			DENOMINADOR			GANANCIA					
	A ₂	Aı	Ao	B2	B1	Во						
Ι					1.641	0.985	0.041					
II					1.729	0.985	0.041					
III					1.624	0.959	0.041					
IV					1.703	0.958	0.041					
V	1	О	-1	1	1.616	0.938	0.040					
VI					1.676	0.937	0.040					
VII					1.619	0.922	0.040					
VIII					1.651	0.925	0.040					
IX					1.632	0.919	0.040					

GANANCIA DE SALIDA =1.

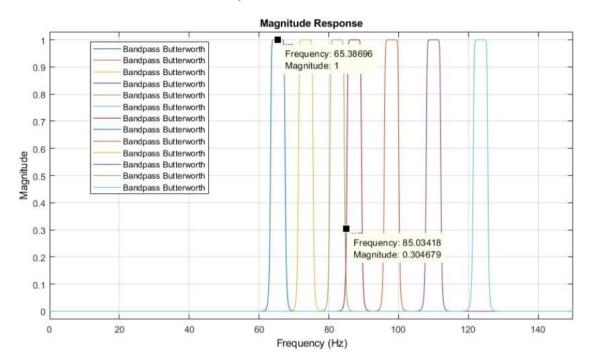
<u>REALIZACIÓN</u>

Para la realización usando SImulink se usó la opción "RealizeModel" del panel de control izquierdo de fdatool.



Fig. 47 Realize model

GRÁFICO DE LOS SIETE FILTROS JUNTOS



ig. 48 Espectro del banco de filtros digitales pasa banda

VERIFICACIÓN DEL DISEÑO MEDIANTE SIMULINK

Desde la herramienta fdatool, como se explicó antes, es posible migrar el diseño de cada uno de los filtros en modo de bloques o funciones transferencias con la opción "RealizeModel" para analizar la salida del sistema utilizando una señal de excitación sinusoidal en el rango de frecuencias permitidas por el diseño.

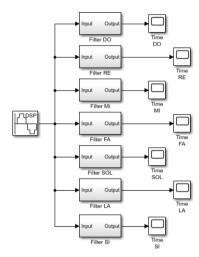


Fig. 49 Banco de filtros en simulink

Se usó una excitación senoidal con frecuencia variable a la de los siete filtros definidos y se armó la siguiente tabla:

FRECUENCIA	AMPLITUD DE SALIDA EN EL OSCILOSCOPIO									
FRECUENCIA	DO	RE	MI	FA	SOL	LA	SI			
65.406	1	0.08	0.04	0.03	0.018	0.015	0.013			
73.416	0.1	1	0.07	0.05	0.025	0.018	0.015			
82.407	0.04	0.065	1	0.13	0.04	0.025	0.018			
87.307	0.023	0.042	0.13	1	0.06	0.03	0.02			
97.999	0.018	0.023	0.035	0.06	1	0.06	0.03			
110	0.01	0.013	0.02	0.025	0.05	1	0.055			
123.471	0.008	0.007	0.01	0.015	0.018	0.04	1			

Estas mediciones se analizaron en el máximo nivel de amplitud luego de que pasa el transitorio. La forma de las ondas es una envolvente debido a que cada filtro en sí, es la suma de las secciones de segundo orden.

Para concluir y comparar, se analizará en detalle los filtros más comprometidos por su cercanía en frecuencia, la nota MI y FA.

Filtro MI

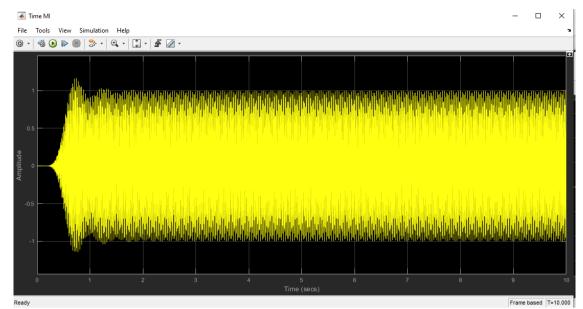


Fig. 50 Salida de señal en el filtro Mi

Filtro FA

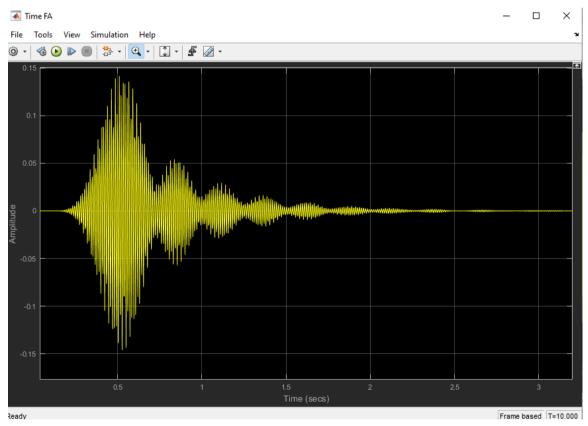


Fig. 51 Salida de señal en el filtro Fa

Si consideramos a la nota FA de amplitud igual a la unidad, podemos comparar por una regla de tres simple, cuál es el porcentaje de amplitud que deja pasar el filtro consiguiente, el MI.

Según lo observado en el osciloscopio, el valor de amplitud máximo MI= 0.14

$$1 - \longrightarrow 100\%$$

$$0.14 - \longrightarrow 1.4\%$$

Por ende, podemos afirmar que se trata de filtros muy selectivos del orden y respuesta en amplitud esperado conformando un banco de filtros de muy buena calidad y comportamiento en frecuencia.

EFECTO DE LA FRECUENCIA DE MUESTREO EN EL DIAGRAMA DE POLOS Y CEROS

A continuación, y con el objetivo de analizar como varia la disposición de los polos y ceros cuando cambiamos la frecuencia de muestreo con la herramienta "fdatool" de Matlab.

En primer lugar, se analizó y diseño nuevamente el filtro correspondiente a la nota Mi dónde fci= 80.407 y fc2= 84.407, igual que en caso anterior, pero cambiando la frecuencia de muestreo a **fs=1000 Hz**.

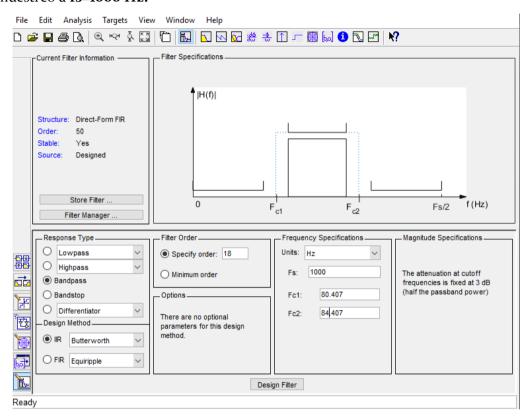


Fig. 52. Entorno fdatool

Su configuración de polos y ceros es:

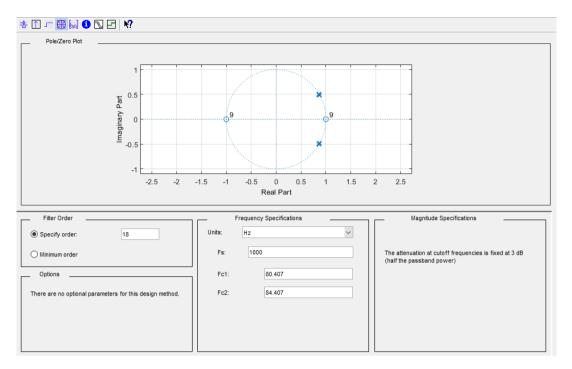


Fig. 53. Diagrama de polos y ceros cuando fs= 1000 Hz

En la figura se puede observar que los ceros siguen estando ubicados en 1 y -1, como corresponde al modelo de Butterworth pero los polos migraron al otro semiplano; en el caso cuando fs=300 Hz se encontraban del lado negativo o izquierdo y ahora se desplazaron hacia la parte derecha.

Se analizó la ubicación de los polos cuando:

ı. fs= 350Hz

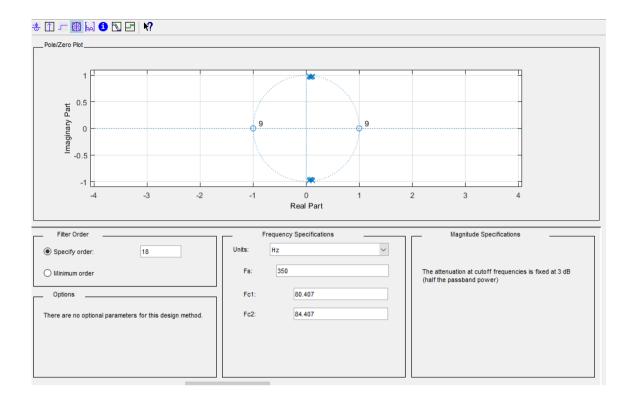


Fig. 54. Diagrama de polos y ceros cuando fs= 350 Hz

2. fs= 400 Hz

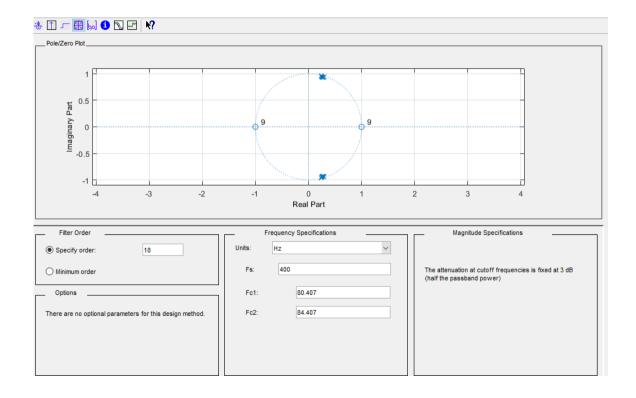


Fig. 55. Diagrama de polos y ceros cuando fs= 400 Hz

Se puede afirmar que a medida que aumenta la frecuencia de muestreo, los polos del sistema se van desplazando hacia el semiplano derecho. Al aumentar la frecuencia de muestreo el rango de frecuencia crece, entonces la distribución de los polos se corre a frecuencias menores, quedando mas comprimidos en frecuencias bajas y dejando liberado el rango de frecuencias más altas.

PÁGINA 45

CONCLUSIONES

- Luego de haber realizado el diseño, implementación y verificación de los filtros para las el rango de frecuencias deseado, podemos concluir que presentan una respuesta aceptable en la banda de paso y banda de rechazo.
- Pese a la cercanía en los rangos de frecuencias de algunas notas contiguas, los filtros cumplen de manera adecuado su función de atenuar aquellas frecuencias que no correspondan a los rangos especificados.
- En cuanto al grado de atenuación para aquellas frecuencias que están fuera de la banda de paso, registramos niveles de amplitud de alrededor del 1,4% de su valor máximo. Por lo que consideramos filtros altamente selectivos.
- Por otro lado, no se debe descuidar analizar el lugar de los polos y ceros y a que semiplano pertenecen para determinar si el sistema es estable o no.

BIBLIOGRAFÍA

- Tratamiento Digital de Señales, John G. Proakis& DimitrisG. Manolakis.
- Digital Signal Processing, Rabiner & Rader. Proceedings of the IEEE Press
- Digital Filters Design Techniques, Rader and Gold.
- Páginas web