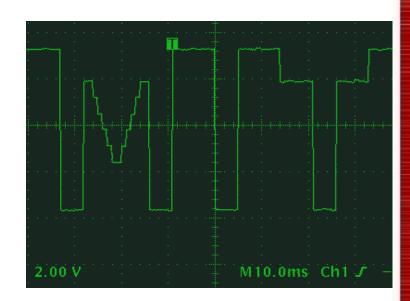
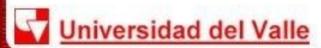


#### ■ Introducción

Definición de Filtrado

Proceso o algoritmo computacional que convierte una secuencia de números (señal de entrada) en otra secuencia de números (señal de salida), y en el cual la conversión cambia el carácter de la señal en una forma predeterminada.



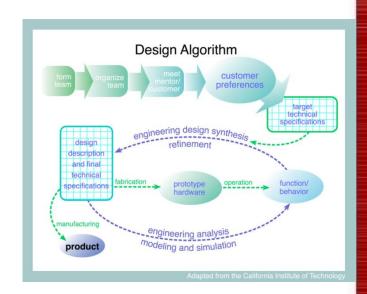


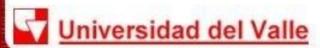


#### ■ Introducción...

#### **■** Definición de Diseño

- Proceso para determinar los coeficientes del algoritmo de entrada/salida, mediante un procedimiento de aproximación.
- Proceso para determinar H(w), H(z), h(n) o la ecuación de diferencia que pueda cumplir los requerimientos de filtrado de señal.





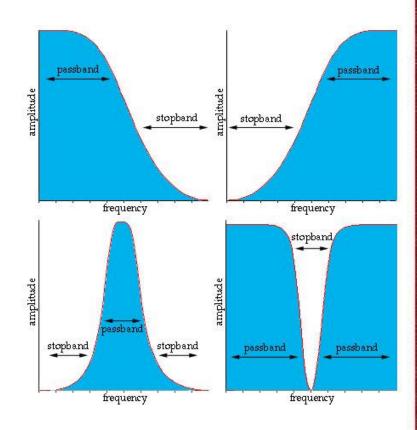


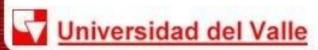
#### ■ Introducción...

#### Clasificación

De acuerdo con las *características* de su respuesta en frecuencia.

- Filtros Paso-Bajo
- Filtros Paso-Alto
- Filtros Banda de Rechazo
- Filtros Banda de Paso



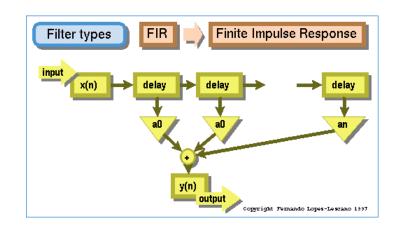


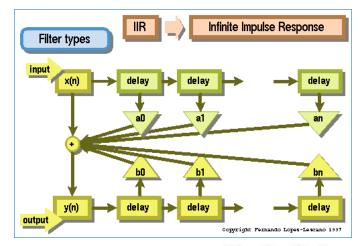


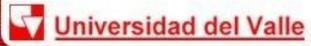
- Introducción...
  - Clasificación ...

Dependiendo de la duración de la respuesta al impulso

- De Respuesta Impulsional Finita (FIR)
- De Respuesta Impulsional Infinita (IIR)



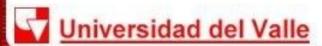




Facultad de Ingeniería Escuela de Ingeniería Eléctrica y Electrónica



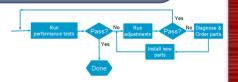
- Introducción...
  - Realizaciones (Puesta en operación)
    - Dominio del Tiempo
      - Realización Recursiva (preferido para Filtros IIR)
      - Realización No-Recursiva (preferido para Filtros FIR)
    - Dominio Frecuencial
      - Realización vía Transformada de Fourier

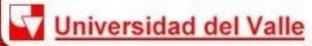




#### Procedimiento de Diseño

- 1. Determinar una respuesta o un conjunto de respuestas deseadas (p.e. la respuesta de magnitud y/o fase deseada).
- 2. Seleccionar una clase de filtros para aproximar la respuesta deseada (p.e. Filtros FIR o IIR)
- 3. Establecer un criterio de "aceptabilidad" para la respuesta obtenida comparada con la deseada.





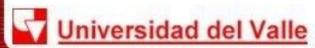




- 4. Desarrollar un método para encontrar el mejor miembro de la clase de filtros seleccionada.
- 5. Sintetizar el mejor filtro usando una estructura y una forma de implementación apropiadas (p.e. un programa de computador, un dsp, o un chip VLSI).
- 6. Analizar el desempeño (performance) del filtro.

El procedimiento anterior es frecuentemente iterativo hasta que se satisfagan los requerimientos de la aplicación particular.



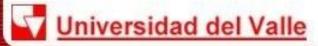




#### Consideraciones de Causalidad

- Teorema de Paley-Wiener.
  - Establece las condiciones suficientes y necesarias que debe satisfacer una característica de respuesta en frecuencia H(w) para que el filtro resultante sea causal.
  - Si h(n) tiene energía finita y h(n) = 0 para n < 0, entonces debe cumplirse que:

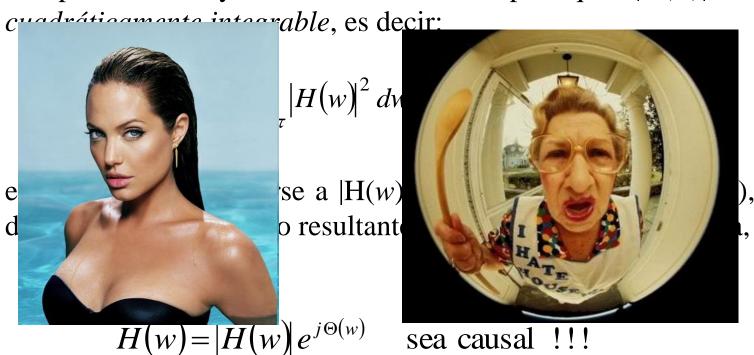
$$\int_{-\pi}^{\pi} \left| \ln \left| H(w) \right| \right| dw < \infty$$



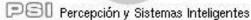


## Teorema de Paley-Wiener...

• Recíprocamente y si además se cumple que |H(w)|



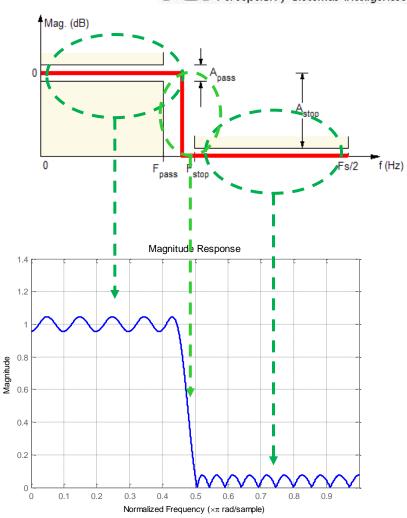
sea causal!!!



### **■** Consideraciones de Causalidad...

### Implicaciones Tma de Paley-Wiener

- |H(w)| **no** puede ser **constante** sobre ninguna **banda finita** de frecuencias.
- H(w) **puede ser cero** en algunas frecuencias, **pero no** puede serlo sobre cualquier **banda finita** de frecuencias.
- La **banda de transición** no puede ser **infinitamente abrupta**.





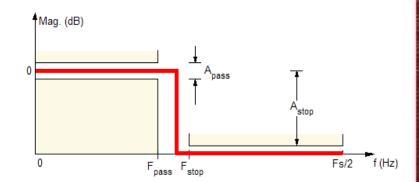
Facultad de Ingeniería Escuela de Ingeniería Eléctrica y Electrónica

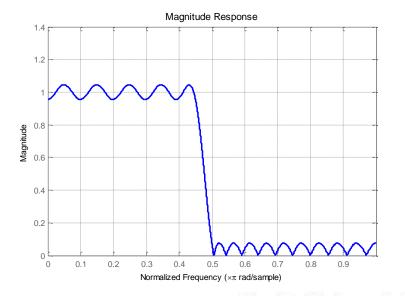


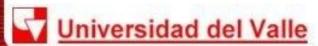
**■** Consideraciones de Causalidad...

### Implicaciones Tma de Paley-Wiener

- Lo anterior significa que:
  - Cualquier filtro ideal es no causal
  - Los filtros ideales no son físicamente realizables







Facultad de Ingeniería Escuela de Ingeniería Eléctrica y Electrónica

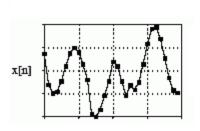


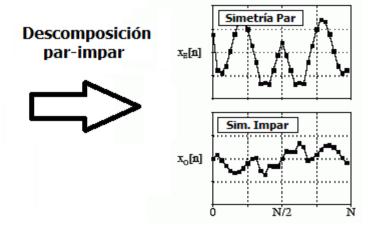
- Consideraciones de Causalidad: Dependencia entre  $H_R(w)$  y  $H_T(w)$ .
  - Para ilustrar la dependencia se descompone h(n) en una secuencia par y otra impar,

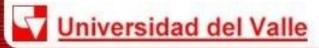
$$h(n) = h_e(n) + h_o(n)$$

$$h_e(n) = \frac{1}{2} [h(n) + h(-n)]$$

$$h_o(n) = \frac{1}{2} [h(n) - h(-n)]$$





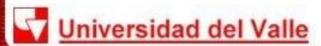




#### Consideraciones de Causalidad:

Dependencia entre  $H_R(w)$  y  $H_I(w)$ .

- Si h(n) es causal, es posible recuperarla sólo a partir de su parte par o impar [con h(0)].
  - Par:  $h(n) = 2h_e(n)u(n) h_e(0)\delta(n)$   $0 \le n \le \infty$
  - Impar:  $h(n) = 2h_o(n)u(n) + h(0)\delta(n)$   $1 \le n \le \infty$
- De lo anterior se desprende que  $h_o(n) = h_e(n)$  para  $n \ge 1$ , lo que implica una fuerte relación entre  $h_o(n)$  y  $h_e(n)$ .





Consideraciones de Causalidad:

Dependencia entre  $H_R(w)$  y  $H_I(w)$ ...

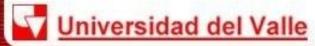
Si h(n) es absolutamente sumable (estable BIBO), existe la respuesta H(w) dada por,

$$H(w) = H_R(w) + j H_I(w)$$

Si h(n) es real y causal, las propiedades de simetría de la T.F implican que,

$$h_e(n) \stackrel{F}{\longleftrightarrow} H_R(w) \qquad h_o(n) \stackrel{F}{\longleftrightarrow} H_I(w)$$

Dado que h(n) se especifica completamente a partir de  $h_e(n)$ , entonces H(w) se específica completamente a partir de  $H_R(w)$ .



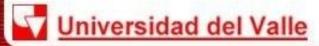


Consideraciones de Causalidad:

Dependencia entre  $H_R(w)$  y  $H_I(w)$ ...

- Para un sistema causal,  $H_R(w)$  y  $H_I(w)$  son interdependientes y no se pueden especificar independientemente.
  - Igual para |H(w)| y Φ(w)
- La relación entre  $H_R(w)$  y  $H_I(w)$  está dada por la T. Discreta de Hilbert

$$H_I(w) = -\frac{1}{2\pi} \int_{-\pi}^{\pi} H_R(\lambda) \cot\left(\frac{w-\lambda}{2}\right) d\lambda$$

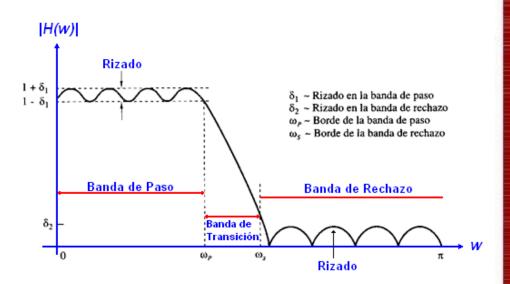


## Características de Filtros Prácticos



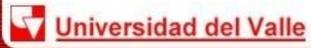
## **■** Especificaciones de diseño

- Máximo rizado en la banda de paso  $[\delta_1]$
- Máximo rizado en la banda de rechazo  $[\delta_2]$
- Frecuencia de corte en la banda de paso  $[w_p]$
- Frecuencia de corte en la banda de rechazo  $[w_s]$
- Banda de transición: 10%-90%



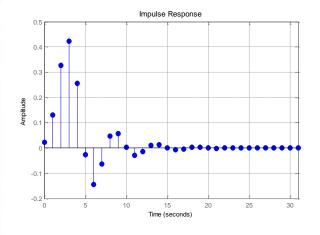
#### **■** Exactitud del Diseño

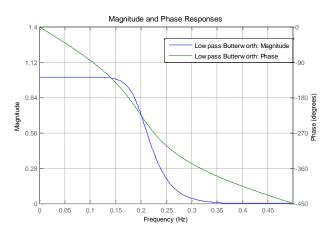
- Criterio de optimización para determinar los coeficientes del filtro.
- El **orden** del numerador y denominador de la función de transferencia.

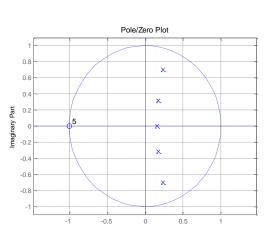


Facultad de Ingeniería Escuela de Ingeniería Eléctrica y Electrónica

## ■ Filtro Paso Bajo (IIR)



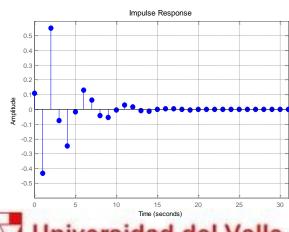


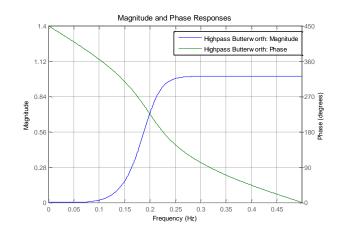


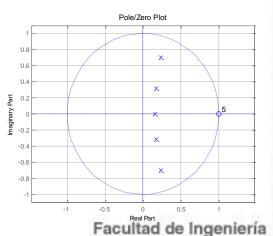
Real Part

PSO Percepción y Sistemas Inteligentes

## **■ Filtro Paso Alto (IIR)**







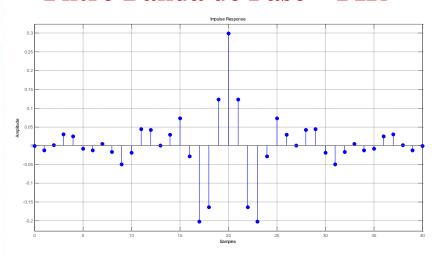


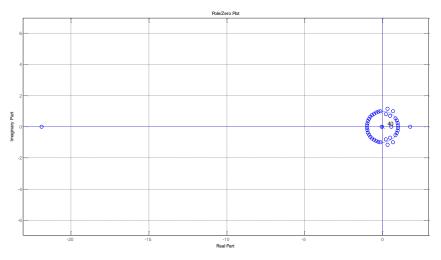
Escuela de Ingeniería Eléctrica y Electrónica

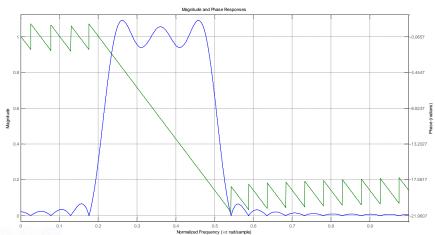


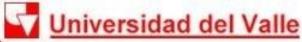
PSI Percepción y Sistemas Inteligentes

#### ■ Filtro Banda de Paso – FIR







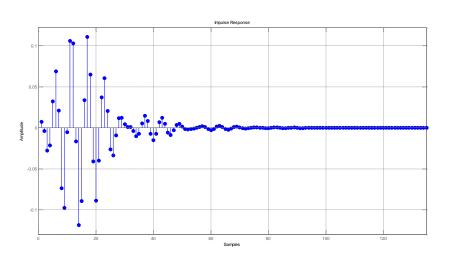


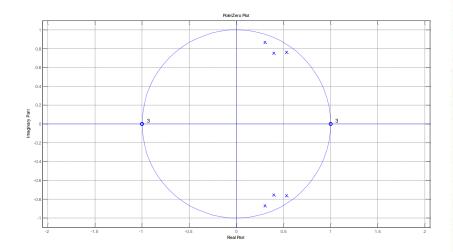
Facultad de Ingeniería Escuela de Ingeniería Eléctrica y Electrónica

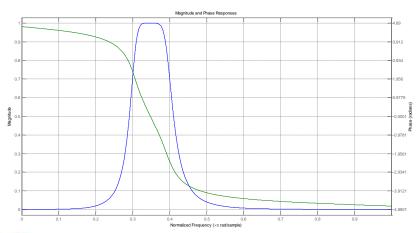


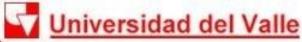
PSI Percepción y Sistemas Inteligentes

#### ■ Filtro Banda de Paso - IIR



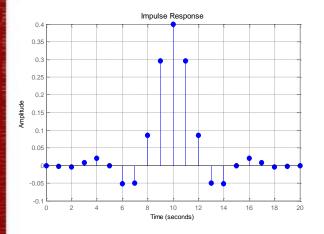


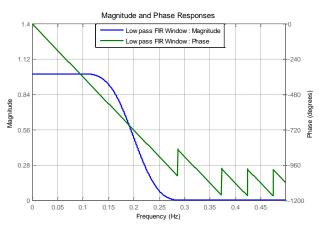


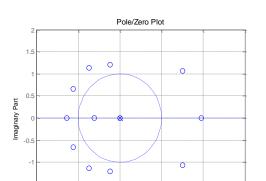


Facultad de Ingeniería Escuela de Ingeniería Eléctrica y Electrónica

## ■ Filtro Paso Bajo (FIR)

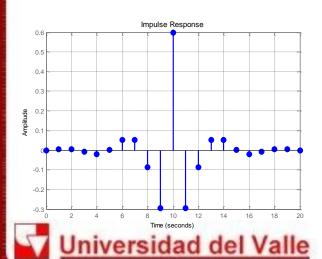


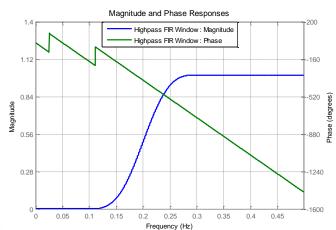


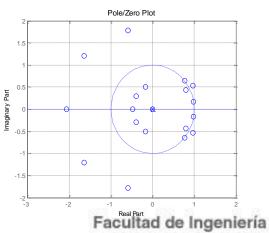


PSO Percepción y Sistemas Inteligentes

### **■ Filtro Paso Alto (FIR)**







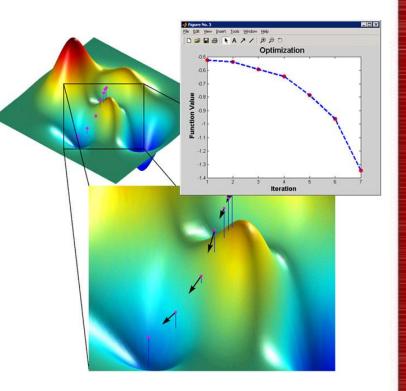
Escuela de Ingeniería Eléctrica y Electrónica

# Criterios de Aproximación de Filtros Digitales



#### **■** Introducción

- En el diseño es necesario optimizar el comportamiento en el dominio frecuencial de un filtro sujeto a unas condiciones.
- Condiciones del dominio del tiempo:
  - Valores determinados en la respuesta impulsional.
  - Limitación del sobresalto en la respuesta al impulso o al escalón.
  - Instantes de duración de h(n)



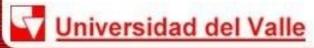


# Criterios de Aproximación de Filtros Digitales



#### ■ Introducción...

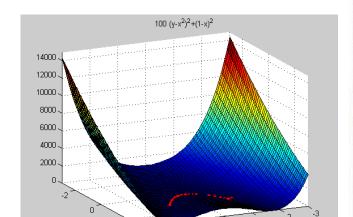
- Normalmente se utilizan en el diseño de filtros tres medidas de error como criterio a optimizar :
  - Error MinMax (minimax error)
  - Error de mínimos cuadrados (least-squared error)
  - Máxima planidad (maximally flat)
- Existen técnicas de diseño que no usan directamente criterios de optimización.
  - Ej. Diseño de filtro por enventanado, Método directo.



## Criterio: Error MinMax (minmax error)

### Objetivo

- Optimizar los coeficientes de la respuesta en frecuencia para minimizar el error máximo entre la respuesta obtenida y la deseada.
  - La solución que minimiza la función de error se denomina aproximación minmax o de Chebyshev.

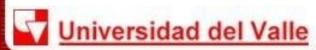


PEU Percepción y Sistemas Inteligentes

Se busca minimizar su valor absoluto pico de la función de error ponderado  $E(w) = W(w) [H_d(w) - H(w)]$ 

sobre todo el dominio de definición S de w, es decir:

$$\varepsilon = \max_{w \in S} |E(w)|$$



## Criterio: Error MinMax (minmax error)



- Procedimiento: Para un valor máximo permitido de ε,
  - Primero se encuentra el orden mínimo del filtro para satisfacer el criterio.
  - Luego se optimizan los coeficientes de H(w) del filtro de orden mínimo para minimizar ε.
- Casos:
  - Diseño de filtros IIR elípticos (Cauer)
  - Diseño de filtros FIR de fase lineal con rizado constante



# Criterio: Error de Mínimos Cuadrados (least-squared error)

# Objetivo

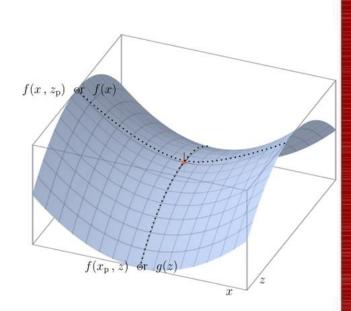


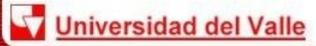
- Optimizar los coeficientes de la respuesta en frecuencia para minimizar la norma de error Lp (Least p).
- ▶ **Procedimiento:** para la función de error ponderado E(w)

$$E(w) = W(w)[H_d(w) - H(w)]$$

Se busca minimizar la integral del error elevado a una potencia *p* positiva entera:

$$E_p = \int_S E(w)^p \ dw$$





# Criterio: Error de Mínimos Cuadrados (least-squared error)



#### **■ Casos:**

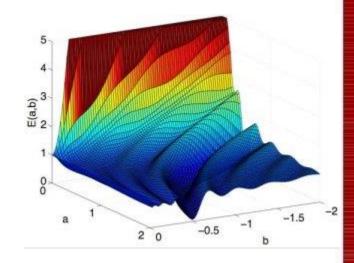
- Filtros IIR: se explota el hecho de que cuando  $p \rightarrow \infty$  la solución se aproxima a la solución minmax.
- Filtros FIR: solo es de interés la norma L2 por su efectividad.

# Criterio: Máxima Planidad (maximally flat)



## **■** Objetivo

- Obtener filtros con una respuesta máximamente plana alrededor de unas frecuencias establecidas.
- Generalmente se seleccionan dos valores de H(w) en dos frecuencias: una en la banda de paso w=0 y otra en la banda de rechazo  $w=\pi$ .
- Filtros simples de diseñar y se utilizan donde se desee conservar la señal casi sin error cerca de la frecuencia cero.





# Criterio: Máxima Planidad (maximally flat)



#### Procedimiento

Las respuestas de los filtros se obtienen a partir de las series de Taylor para lograr coincidir la respuesta en las frecuencias especificadas.

■ El filtro se expresa como:

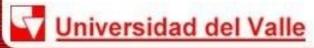
$$H(w) = \sum_{n=0}^{\frac{M-1}{2}} \alpha(n) \cos^n w$$

y al satisfacer que:

H(w) tenga 2K ceros en  $w=\pi$  y 2L ceros en w=0

se logra que:

$$H(w=0)=1$$
 y  $H(w=\pi)=0$ 



# Criterio: Máxima Planidad (maximally flat)



#### **■** Procedimiento ...

Para M=2(K+L)-1 se obtiene:

$$H(w) = \cos^{2K}\left(\frac{w}{2}\right) \sum_{n=0}^{L-1} d[n] \operatorname{sen}^{2n}\left(\frac{w}{2}\right) \quad \text{y} \quad H(w) = 1 - \sin^{2K}\left(\frac{w}{2}\right) \sum_{n=0}^{K-1} \overline{d}[n] \cos^{2n}\left(\frac{w}{2}\right)$$

donde 
$$d[n] = \frac{(K-1+n)!}{(K-1)! n!}$$
,  $\bar{d}[n] = \frac{(L-1+n)!}{(L-1)! n!}$ 

donde L y K son los parámetros a determinar a partir de las especificaciones de diseño. (pg.195 Mitra y Kaiser 1993)





## ■ Retardo de Grupo

■ El retardo de grupo  $\tau_q$  se define como:

$$\tau_g = -\frac{d\Theta(w)}{dw}$$

- Donde,  $\Theta(w)$  es la fase de la respuesta en frecuencia del sistema
- $\tau_a$  tiene unidades de tiempo.
- Se interpreta como el retardo temporal que sufre una componente de señal de frecuencia w al pasar de la entrada a la salida del sistema.

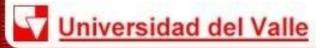


## ■ Retardo de Grupo...

- Generalmente la salida y(n) de un filtro práctico presenta un retardo con respecto a la señal de entrada x(n).
- Muchas aplicaciones requieren que todos los componentes frecuenciales de la señal de entrada sufran un mismo retardo  $n_0$ .
  - Se logra si el filtro presenta en su banda de paso una fase  $\Theta(w)$  lineal,  $\Theta(w) = -w n_0$
  - Puesto que,

$$\tau_g = -\frac{d\Theta(w)}{dw} = n_0$$

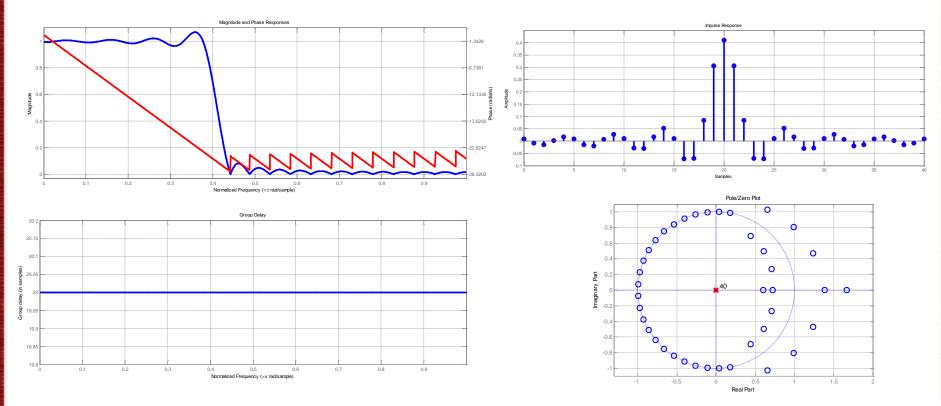
■ Un retardo puro es tolerable y no se considera distorsión de la señal.

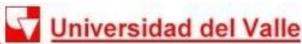




### Ejemplo 1

■ Filtro Paso-Bajo, FIR, Fase Lineal, M=40, Diseño por Mínimos Cuadrados.  $\tau_q = 20 \; muestras$ 



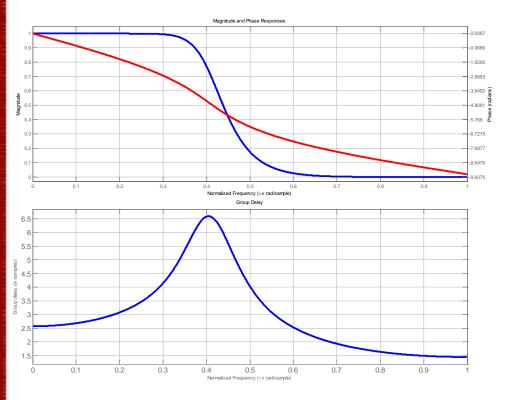


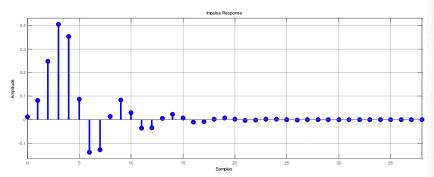
Facultad de Ingeniería Escuela de Ingeniería Eléctrica y Electrónica

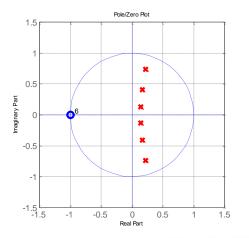


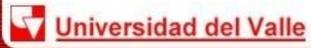
## **■ Ejemplo 2**

■ Filtro Paso-Bajo, IIR, Fase No-Lineal, Butterworth, N=6.  $\tau_g = No\ constante$ 









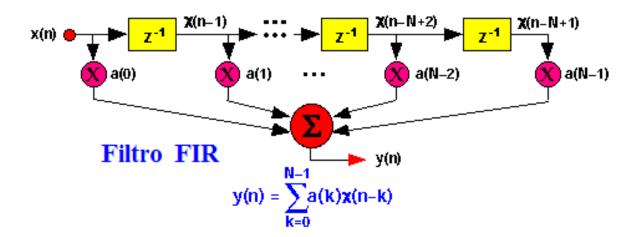
Facultad de Ingeniería Escuela de Ingeniería Eléctrica y Electrónica

## Diseño de Filtros FIR

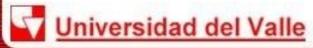


#### **■** Introducción

■ **Determinar** los **coeficiente**s de H(z), de H(w), de h(n) o de la ecuación de diferencia del Filtro.



■ Nota: Una secuencia x(n) de duración finita y longitud N está caracterizada por completo por N muestras de su T.F. en Tiempo Discreto X(w).



## Diseño de Filtros FIR



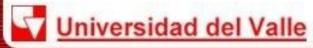
#### **■** Introducción

- Diseño **más restrictivo** por disponer de un **sólo** polinomio **numerador** en la función de transferencia del filtro FIR
- Representaciones:
  - Respuesta impulsional  $h(n) = \{b_0, b_1, \dots, b_{M-2}, b_{M-1}\}$
  - Ecuación de diferencia

$$y(n) = b_0 x(n) + b_1 x(n-1) + \dots + b_{M-1} x(n-M+1) = \sum_{k=0}^{M-1} b_k x(n-k)$$

Función de Transferencia

$$H(z) = h(0) + h(1) z^{-1} + h(2) z^{-2} + \dots + h(M-2) z^{-(M-2)} + h(M-1) z^{-(M-1)}$$

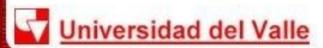


## Diseño de Filtros FIR



## **■ Propiedades Generales de los Filtros FIR**

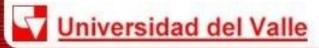
- Implementación no-recursiva o realización por medio de la convolución directa.
- Realización por convolución de alta velocidad mediante la transformada rápida de Fourier o por técnicas recursivas.
- Errores producidos por cuantización, redondeo e imprecisiones en los coeficientes son menos críticos en realizaciones no-recursivas (no realimentaciones) de filtros FIR que en filtros IIR.
- La función de transferencia de un filtro FIR no-recursivo tiene todos los polos en el origen y siempre es estable.





#### **■ Propiedades Generales de los Filtros FIR...**

- Pueden diseñarse con características de **fase lineal**. (Poco posible para filtros IIR).
- El "orden" (longitud) es más alto que de uno IIR para obtener las mismas prestaciones.
- El **retardo de tiempo** incrementa con el número de términos y puede hacerse muy **grande** para filtros de ordenes relativamente altos.
- En general los métodos de **diseño** son más "**complejos**" que para filtros IIR por involucrar ecuaciones para el diseño.



## Filtros FIR Simétricos y Antisimétricos



#### Descripción de Filtros FIR

- Un **filtro FIR** causal con longitud M, entrada x(n) y salida y(n) puede **describirse** mediante:
  - Ecuación de Diferencia:

$$y(n) = b_0 x(n) + b_1 x(n-1) + \dots + b_{M-1} x(n-M+1) = \sum_{k=0}^{M-1} b_k x(n-k)$$

donde {b<sub>k</sub>} es el conjunto de coeficientes del filtro.



## Filtros FIR Simétricos y Antisimétricos



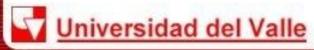
#### Descripción de Filtros FIR ...

- **■** Puede describirse mediante...
  - **Convolución:**  $y(n) = \sum_{k=0}^{M-1} h(k) x(n-k)$

donde 
$$h(k) = b_k, k = 0, 1, ..., M - 1$$

■ Función de Transferecia:  $H(z) = \sum_{k=0}^{M-1} h(k)z^{-k}$ 

es un polinomio de grado M-1 en la variable  $z^{-1}$ .



## Filtros FIR Simétricos y Antisimétricos



- **■** Condición de Fase lineal
  - Un filtro FIR tiene **fase lineal** si h(n) satisface la **condición de simetría** o **antisimetría**:

$$h(n) = \pm h(M-1-n)$$
  $n = 0,1,...,M-1$ 

#### Filtros FIR Simétricos y Antisimétricos



#### ■ H(z) del Filtro FIR de Fase lineal

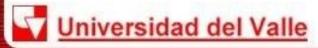
■ **Incorporando** las condiciones de simetría y antisimetría en H(z) se tiene:

$$H(z) = h(0) + h(1) z^{-1} + h(2) z^{-2} + ... + h(M-2) z^{-(M-2)} + h(M-1) z^{-(M-1)}$$

Considerando el valor de M:

$$H(z) = z^{-(M-1)/2} \left\{ h\left(\frac{M-1}{2}\right) + \sum_{n=0}^{(M-3)/2} h(n) \left[ z^{(M-1-2k)/2} \pm z^{-(M-1-2k)/2} \right] \right\} \qquad M \text{ impar}$$

$$H(z) = z^{-(M-1)/2} \sum_{n=0}^{(M/2)-1} h(n) \left[ z^{(M-1-2k)/2} \pm z^{-(M-1-2k)/2} \right]$$
 M par



#### Filtros FIR Simétricos y Antisimétricos



#### ■ Simetría y Localización de las Raíces

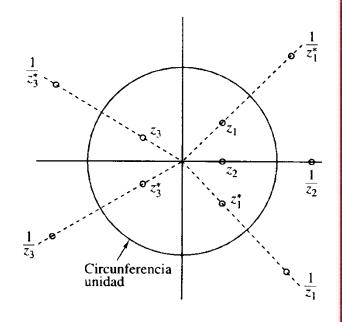
■ Sustituyendo  $z^{-1}$  por z en

$$H(z) = \sum_{k=0}^{M-1} h(k) z^{-k}$$

• y multiplicando por  $z^{-(M-1)}$  se obtiene:

$$z^{-(M-1)}H(z^{-1})=\pm H(z)$$

- Lo que **implica que**:
  - Las **raíces** de H(z) son **idénticas** a las raíces de  $H(z^{-1})$
  - Las **raíces** de H(z) deben ocurrir en pares **recíprocos**.
  - Si  $z_1$  es raíz,  $1/z_1$  también es raíz.



## Implicaciones de la Simetría de h(n)

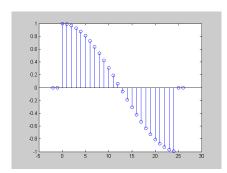


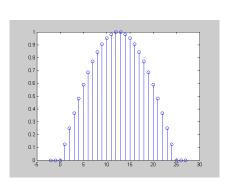
Percepción y Sistemas Inteligentes

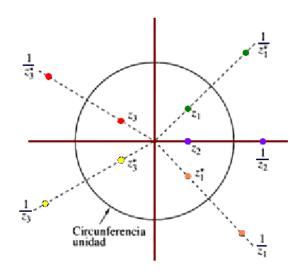
## Dominio Temporal

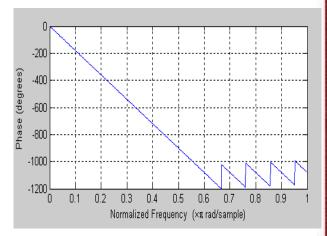
Dominio T.z

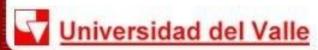
#### Dominio T. F











Facultad de Ingeniería Escuela de Ingeniería Eléctrica y Electrónica

## Filtros FIR Simétricos



#### **■** H(w) del Filtro FIR de Fase Lineal

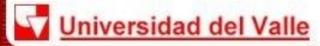
► La Respuesta en Frecuencia H(w) se obtiene al evaluar H(z) en la circunferencia unitaria, z=e<sup>jw</sup>.

$$H(w) = H(z)|_{z=e^{jw}}$$

$$H(z) = h(0) + h(1) z^{-1} + h(2) z^{-2} + ... + h(M-2) z^{-(M-2)} + h(M-1) z^{-(M-1)}$$

$$H(w) = h(0) + h(1) e^{-jw} + h(2) e^{-2jw} + ... + h(M-2) e^{-(M-2)jw} + h(M-1) e^{-(M-1)jw}$$

▶ H(w) puede **reescribirse** para cada condición de **simetría** de h(n) y valor de M (par o impar).



#### Filtros FIR Simétricos



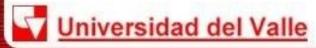
- H(w) del Filtro FIR de Fase Lineal ...
  - ► Simétrico: h(n) = h(M-1-n), H(w) puede expresarse como,

$$H(w) = H_r(w) e^{-jw(M-1)/2}$$

donde  $H_r(w)$  es una función real de w y está dada por:

$$H_r(w) = h\left(\frac{M-1}{2}\right) + 2\sum_{n=0}^{(M-3)/2} h(n)\cos\left[w\left(\frac{M-1}{2}-n\right)\right]$$
 M impar

$$H_r(w) = 2\sum_{n=0}^{(M/2)-1} h(n)\cos\left[w\left(\frac{M-1}{2}-n\right)\right]$$
 M par



## Filtros FIR Simétricos

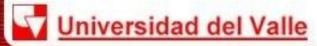


ightharpoonup Cuando  $h(n) = h(M-1-n) \dots$ 

La característica de fase del filtro para M par e impar es,

$$\Theta(w) = \begin{cases} -w\left(\frac{M-1}{2}\right) & si \ H_r(w) > 0 \\ \\ -w\left(\frac{M-1}{2}\right) + \pi & si \ H_r(w) < 0 \end{cases}$$

Número de coeficientes: M impar = (M+1)/2; M par = M/2



### Filtros FIR Antisimétricos



- **■ H(w)** del Filtro FIR de Fase Lineal ...
  - ► Antisimétrico: h(n) = -h(M-1-n), H(w) puede expresarse como,

$$H(w) = H_r(w) e^{j[-w(M-1)/2 + \pi/2]}$$

donde H<sub>r</sub>(w) es una función real de w y está dada por,

$$H_r(w) = 2 \sum_{n=0}^{(M-3)/2} h(n) senw(\frac{M-1}{2} - n)$$
 M impar

$$H_r(w) = 2 \sum_{n=0}^{(M/2)-1} h(n) senw(\frac{M-1}{2} - n)$$
  $M$  par



#### Filtros FIR Antisimétricos



ightharpoonup Cuando  $h(n) = -h(M-1-n) \dots$ 

La característica de fase del filtro para M par e impar es,

$$\Theta(w) = \begin{cases} \frac{\pi}{2} - w \left( \frac{M-1}{2} \right) & \text{si } H_r(w) > 0 \\ \\ \frac{3\pi}{2} - w \left( \frac{M-1}{2} \right) & \text{si } H_r(w) < 0 \end{cases}$$

- ▶ Punto central de la antisimetría de h(n) es n=(M-1)/2, donde h(n)=0.
- ▶ Número de coeficientes: M impar = (M-1)/2; M par = M/2





#### Selección: Simétrico o Antisimétrico??

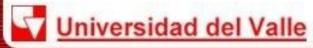
Simetría del Filtro?

Simetría Par

Depende de la aplicación!

Simetría Impar

Condicionado a que las especificaciones de diseño en el dominio frecuencial sean compatibles con las del filtro  $H_r(w)$ 



Facultad de Ingeniería Escuela de Ingeniería Eléctrica y Electrónica



- Selección: Simétrico o Antisimétrico??
  - Depende de la aplicación. Cada función de transferencia,  $H_r(w)$ , simétrica o antisimétrica, tiene características particulares en el dominio frecuencial.
  - **Ejemplo**. No puede emplearse un h(n) antisimétrico para el diseño de un filtro FIR paso bajo de fase lineal  $\rightarrow H_r(0) = 0$ .

$$H_r(w) = 2\sum_{n=0}^{(M-3)/2} h(n) senw(\frac{M-1}{2} - n)$$
 M impar

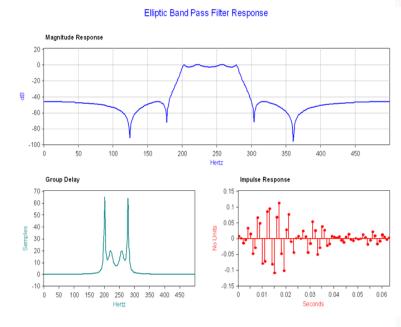
$$H_r(w) = 2 \sum_{n=0}^{(M/2)-1} h(n) senw \left(\frac{M-1}{2} - n\right)$$
  $M par$ 

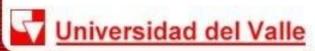




#### ■ Método Directo

- Utiliza condiciones de diseño para determinar los coeficientes del filtro mediante la solución de un sistema de ecuaciones.
- Generalmente se logra soluciones para las condiciones de diseño
- No se garantiza el comportamiento en rangos de frecuencia diferentes a las especificaciones puntuales.







#### **■ Ejemplo 1**

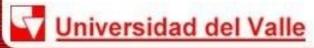
■ Obtenga la respuesta impulsional h(n) de un filtro FIR paso bajo de fase lineal de longitud M=4 cuyas muestras de la respuesta en frecuencia  $H_r(w)$  deseada se especifica como:

$$H_r(0) = 1$$
 y  $H_r(\pi/2) = 1/2$ 

#### **■** Solución

- Por ser un filtro paso-bajo no puede ser anti-simétrico.
- Se utilizará la ecuación general para un filtro FIR de Fase Lineal, simétrico y con *M* par:

$$H_r(w) = 2\sum_{n=0}^{(M/2)-1} h(n)\cos\left[w\left(\frac{M-1}{2}-n\right)\right]$$
 M par



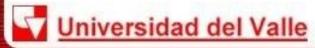


Percepción y Sistemas Inteligentes

■ Reemplazando el valor de M = 4,

$$H_r(w) = 2\sum_{n=0}^{1} h(n)cos\left[w\left(\frac{3}{2} - n\right)\right]$$

- Evaluando en las condiciones de respuesta en frecuencia:
  - $H_r(0) = 1$ 
    - $2\sum_{n=0}^{1} h(n) = 1$
    - 2h(0) + 2h(1) = 1
  - $H_r(\pi/2) = 1/2$ 
    - $2\sum_{n=0}^{1} h(n)cos\left[\frac{\pi}{2}\left(\frac{3}{2}-n\right)\right] = 1/2$
    - $\sqrt{2} \left[ -h(0) + h(1) \right] = \frac{1}{2}$





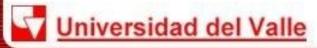
#### ■ Solución ...

■ Resolviendo el sistema

$$\begin{cases}
h(0) + h(1) = \frac{1}{2} \\
-h(0) + h(1) = \frac{1}{2\sqrt{2}}
\end{cases}$$

• Se tiene 
$$\begin{cases} h(0) = \frac{1}{4} \left( 1 - \frac{1}{\sqrt{2}} \right) \\ h(1) = \frac{1}{4} \left( 1 + \frac{1}{\sqrt{2}} \right) \end{cases}$$

Por simetría par: h(0) = h(3) y h(1) = h(2)

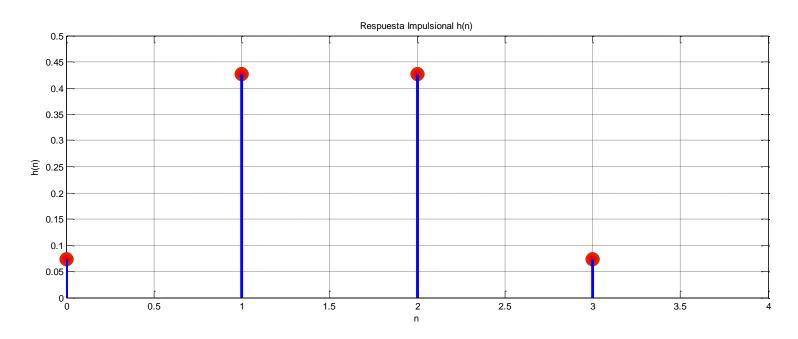


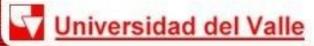


Parcepción y Sistemas Inteligentes

■ Por lo tanto, la respuesta impulsional es:

$$h(n) = \frac{1}{4} \left\{ \left( 1 - \frac{1}{\sqrt{2}} \right), \qquad \left( 1 + \frac{1}{\sqrt{2}} \right), \qquad \left( 1 + \frac{1}{\sqrt{2}} \right), \qquad \left( 1 - \frac{1}{\sqrt{2}} \right) \right\}$$

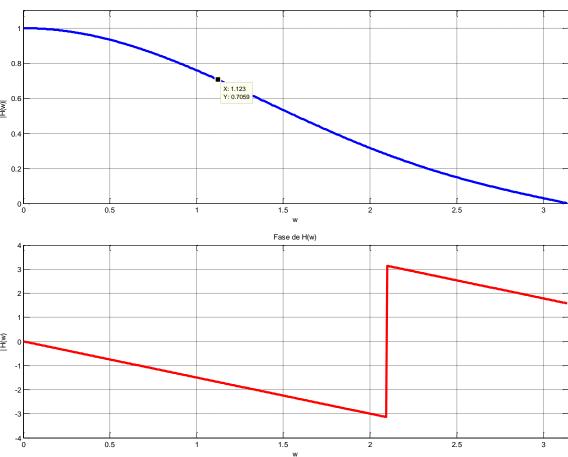


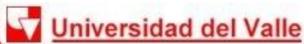


■ Solución ...

Percepción y Sistemas Inteligentes

■ La magnitud y fase del filtro:





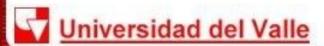


■ **Ejemplo 2:** Determinar los coeficientes de un filtro FIR de fase lineal representado por la ecuación de diferencia

$$y(n) = b_0 x(n) + b_1 x(n-1) + b_2 x(n-2)$$

De forma tal que:

- Elimine completamente las señales con frecuencia  $w_0 = 2\pi/3$
- La respuesta en frecuencia H(w) esté normalizada tal que H(0) = 1





#### **■** Solución

■ Puesto que las especificaciones están expresadas en el dominio frecuencial, se obtiene la respuesta en frecuencia del filtro

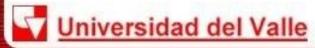
$$H(w) = \frac{Y(w)}{X(w)} = b_0 + b_1 e^{-jw} + b_2 e^{-j2w}$$

■ Al evaluar las condiciones de diseño se llega a:

$$H\left(w = \frac{2\pi}{3}\right) = 0 = b_0 + b_1 e^{-j\frac{2\pi}{3}} + b_2 e^{-j\frac{4\pi}{3}}$$

$$H(w=0) = 1 = b_0 + b_1 + b_2$$

■ Debido a que existen tres parámetros desconocidos y dos ecuaciones, es necesario generar una tercera ecuación!!

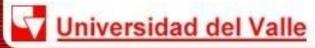




#### PSI Percepción y Sistemas Inteligentes

#### ■ Solución ...

- La tercera ecuación se obtiene de la condición de diseño:
  - Fase Lineal: simetría de los coeficientes de  $h(n) = \{\underline{b_0}, b_1, b_2\}$
  - Por lo tanto:  $b_0 = \pm b_2$  (simetría par o impar)
- Para simetría par se tiene:
  - $b_0 = b_2$
  - $H\left(w = \frac{2\pi}{3}\right) = 0 = b_0 + b_1 e^{-j\frac{2\pi}{3}} + b_2 e^{-j\frac{4\pi}{3}}$
  - $-H(w=0) = 1 = b_0 + b_1 + b_2$





PSI Percepción y Sistemas Inteligentes

#### ■ Solución ...

Resolviendo se encuentra que:

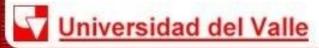
• 
$$b_0 = \frac{1}{3}$$
,  $b_1 = \frac{1}{3}$ ,  $b_2 = \frac{1}{3}$ 

■ Por lo tanto:

$$y(n) = \frac{1}{3}x(n) + \frac{1}{3}x(n-1) + \frac{1}{3}x(n-2)$$

• 
$$h(n) = \left\{\frac{1}{3}, \frac{1}{3}, \frac{1}{3}\right\}$$

$$H(w) = \frac{1}{3} + \frac{1}{3}e^{-jw} + \frac{1}{3}e^{-j2w}$$





#### ■ Solución ...

Reescribiendo la Respuesta Frecuencia:

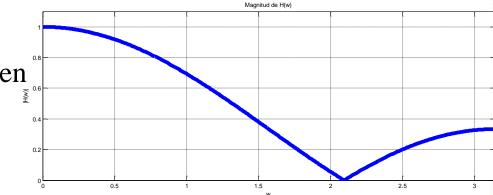
$$H(w) = \frac{1}{3}e^{-jw} \left[ 1 + 2\cos(w) \right]$$

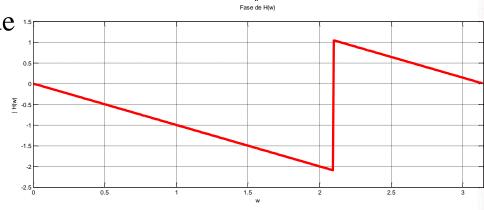
Se verifica las condiciones de diseño:

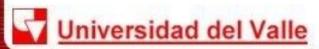
• 
$$H(w = 0) = 1$$

$$H\left(w = \frac{2\pi}{3}\right) = 0$$

Fase lineal









- **Ejemplo 3:** Para el filtro encontrado en el ejemplo anterior, calcular:
  - a) La magnitud |H(w)| y fase  $\angle H(w)$
  - b) La frecuencia  $w_c$  donde la ganancia del filtro cae en 3dB.
  - $\blacksquare$  c) La respuesta y(n) del filtro a la entrada

$$x(n) = 5 + 2sen\left(\frac{2\pi}{3}n\right), -\infty < n < \infty$$



#### ■ Solución

■ a) Del ejemplo anterior, se tiene:

$$H(w) = \frac{1}{3} + \frac{1}{3}e^{-jw} + \frac{1}{3}e^{-j2w}$$

• Que es equivalente a:

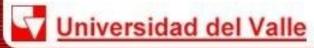
$$H(w) = \frac{1}{3}e^{-jw}(e^{jw} + 1 + +e^{-jw}) = \frac{1}{3}e^{-jw}[1 + 2\cos(w)]$$

■ La magnitud |H(w)| se determina como:

$$|H(w)| = \frac{1}{3} |1 + 2\cos(w)|$$

■ y la fase  $\angle H(w)$  como:

$$\angle H(w) = \begin{cases} -w & para[1 + 2cos(w)] \ge 0; |w| \le 2\pi/3 \\ -w + \pi & para[1 + 2cos(w)] < 0; \pi > |w| > 2\pi/3 \end{cases}$$





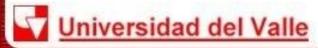
#### ■ Solución ...

**b**) La frecuencia  $w_c$  donde la ganancia del filtro cae en 3dBse obtiene como:

$$|H(w_c)| = \frac{1}{3}|1 + 2\cos(w_c)| = \frac{1}{\sqrt{2}}$$

■ De donde:

$$w_c = \cos^{-1}\left[\frac{1}{2}\left(\frac{3}{\sqrt{2}} - 1\right)\right]$$
  
 $w_c = 0.9756 \ rad/muest = 55.8985^{\circ}/muest$ 





#### ■ Solución ...

 $\blacksquare$  c) La respuesta y(n) del filtro a la entrada

$$x(n) = 5 + 2sen\left(\frac{2\pi}{3}n\right), -\infty < n < \infty$$

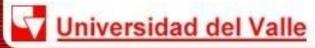
Se calcula con base en la respuesta en frecuencia en w = 0 y  $w = \frac{2\pi}{3}$ 

$$|H(w=0)|=1$$
,  $\angle H(w=0)=0$ 

$$\left| H\left( w = \frac{2\pi}{3} \right) \right| = 0 , \quad \angle H\left( w = \frac{2\pi}{3} \right) = -2\pi/3$$

■ De donde,

$$y(n) = 5$$
,  $-\infty < n < \infty$ 



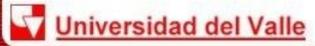


#### ■ Metodología

- Especificar la respuesta en frecuencia deseada  $H_d(w)$
- Determinar la correspondiente respuesta impulsional  $h_d(n)$ , mediante la transformada de Fourier.

$$H_d(w) = \sum_{n=0}^{\infty} h_d(n) e^{-jwn} \quad \text{donde} \quad h_d(n) = \int_{-\pi}^{\pi} H_d(w) e^{jwn} dw$$

- Introducir un desplazamiento a la respuesta  $h_d(n)$ 
  - Es necesario conservar las características de simetría para garantizar la fase lineal del filtro resultante.

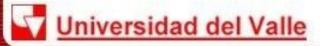




#### ■ Metodología...

- Truncar la respuesta  $h_d(n)$ 
  - Generalmente  $h_d(n)$  es de duración infinita y debe ser truncada en algún punto, n = M 1, para producir un filtro FIR de longitud M.
- El truncamiento de  $h_d(n)$  es equivalente a multiplicar  $h_d(n)$  por una **ventana rectangular** de longitud M, definida como,

$$w(n) = \begin{cases} 1, & n = 0, 1, \dots, M - 1 \\ 0, & en \ otro \ caso \end{cases}$$



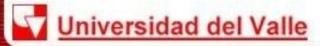


- Metodología...
  - Así, la respuesta impulsional del filtro FIR se convierte en,

$$h(n) = h_d(n) w(n) = \begin{cases} h_d(n), & n = 0, 1, ..., M - 1 \\ 0, & en \ otro \ caso \end{cases}$$

y por la convolución en el dominio frecuencial se llega a,

$$H(w) = H_d(w) * W(w) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\pi}^{\pi} H_d(v) W(w-v) \partial v$$







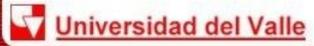
La transformada de Fourier de la ventana rectangular es

$$W(w) = \sum_{n=0}^{M-1} w(n) e^{-jwn} = \frac{1 - e^{-jwM}}{1 - e^{-jw}} = e^{-jw(M-1)/2} \frac{sen(wM/2)}{sen(w/2)}$$

■ Y su respuesta en *magnitud* y fase lineal a tramos es:

$$|W(w)| = \frac{|sen(wM/2)|}{|sen(w/2)|}, -\pi \le w \le \pi$$

$$\Theta(w) = \begin{cases} -w\left(\frac{M-1}{2}\right), & \text{cuando } sen(wM/2) \ge 0\\ -w\left(\frac{M-1}{2}\right) + \pi, & \text{cuando } sen(wM/2) < 0 \end{cases}$$

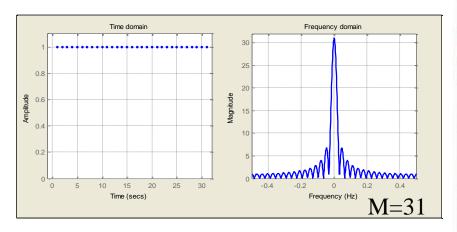


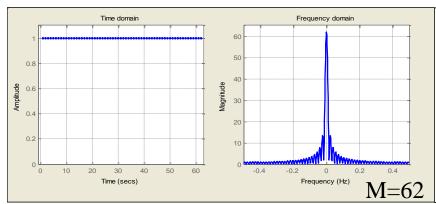
# Diseño de Filtros FIR por Ventanas

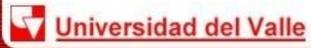


**■** Comportamiento de la respuesta en magnitud de W(w)

- El lóbulo principal se hace más estrecho a medida que *M* crece.
- El área de cada lóbulo lateral se conserva con variaciones de *M*.







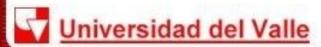
Facultad de Ingeniería Escuela de Ingeniería Eléctrica y Electrónica

# Diseño de Filtros FIR por Ventanas



#### Observaciones

- Las características de la ventana ayudan a determinar la respuesta en frecuencia H(w) del filtro FIR al truncar  $h_d(n)$  a la longitud M.
- La convolución de  $H_d(w)$  con W(w) tiene el efecto de suavizar  $H_d(w)$ .
- A medida que M crece, los lóbulos laterales de W(w) se estrechan más y el suavizado producido por W(w) se reduce.
- Los lóbulos laterales grandes de W(w) producen rizado y lóbulos grandes en H(w).

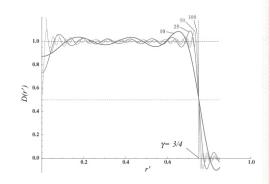


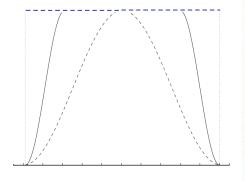
# Diseño de Filtros FIR por Ventanas



#### Observaciones ...

- El truncamiento de las series de Fourier introduce rizado en H(w), particularmente en la vecindad de discontinuidades.
  - Fenómeno de Gibbs.
- Ventanas sin discontinuidades abruptas en el dominio temporal, producen lóbulos laterales bajos en sus respuestas frecuenciales,
  - contribuyen a aliviar las oscilaciones indeseables.







## Diseño de Filtros FIR por Ventanas



### Observaciones ...

- Las ventanas "suavizadas" al compararse con la rectangular producen:
  - Lóbulos laterales más bajos.
  - Un lóbulo central más amplio para el mismo valor de M.
  - Mayor suavizado a través de la convolución en el dominio de la frecuencia.
  - Región de transición de la respuesta del filtro FIR más amplia.
    - Puede reducirse incrementando la longitud de la ventana



#### Nombre de la ventana

### Secuencia en el dominio temporal,

 $h(n), 0 \leq n \leq M$ ergepción y Sistemas Inteligentes

**Barlett** (triangular)

$$1 - \frac{2\left|n - \frac{M-1}{2}\right|}{M-1}$$

Blackman

$$0.42 - 0.5\cos\frac{2\pi n}{M-1} + 0.08\cos\frac{4\pi n}{M-1}$$

Hamming

$$0.54 - 0.46\cos\frac{2\pi n}{M-1}$$

Hanning

$$\frac{1}{2} \left( 1 - \cos \frac{2\pi n}{M - 1} \right)$$

$$I_0 \left[ \alpha \sqrt{\left(\frac{M-1}{2}\right)^2 - \left(n - \frac{M-1}{2}\right)^2} \right]$$

$$I_0 \left[ lpha \left( rac{M-1}{2} 
ight) 
ight]$$
 Facultad de Ingeniería Escuela de Ingeniería Eléctrica y Electrónica

#### Nombre de la ventana

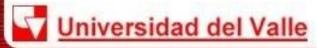
#### Secuencia en el dominio temporal,

 $h(n), \quad 0 \leq n \leq M$ relición y Sistemas Inteligentes

Lanczos

$$\left\{ \frac{sen\left[2\pi\left(n-\frac{M-1}{2}\right)/(M-1)\right]}{2\pi\left(n-\frac{M-1}{2}\right)/\left(\frac{M-1}{2}\right)} \right\}^{L} \qquad L>0$$

$$w(n) = \begin{cases} 1, & \text{para n que cumplan } \left| n - \frac{M-1}{2} \right| \le \alpha \frac{M-1}{2} & \text{con } 0 < \alpha < 1 \\ \frac{1}{2} \left[ 1 + \cos \left( \frac{n - (1+a)(M-1)/2}{(1-\alpha)(M-1)/2} \pi \right) \right] & \text{para n que cumplan } \alpha (M-1)/2 \le \left| n - \frac{M-1}{2} \right| \le \frac{M-1}{2} \end{cases}$$

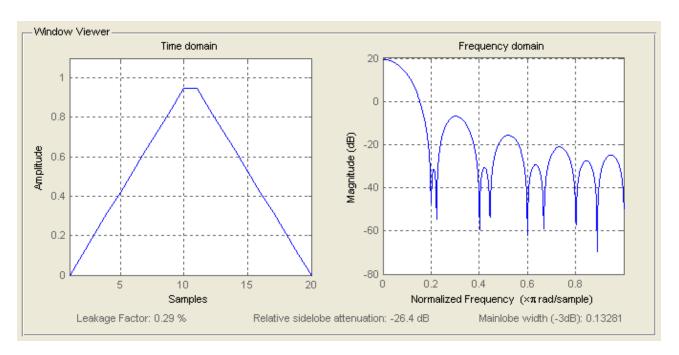


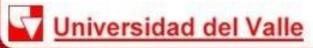


Percepción y Sistemas Inteligentes

■ Ventana Barlett (triangular) para  $h(n), 0 \le n \le M-1$ 

$$w(n) = 1 - \frac{2\left|n - \frac{M-1}{2}\right|}{M-1}$$

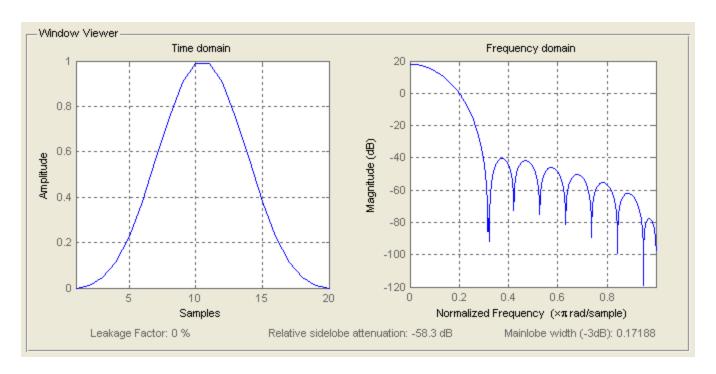






### ■ Ventana Blackman para $h(n), 0 \le n \le M-1$

$$w(n) = 0.42 - 0.5\cos\frac{2\pi n}{M - 1} + 0.08\cos\frac{4\pi n}{M - 1}$$

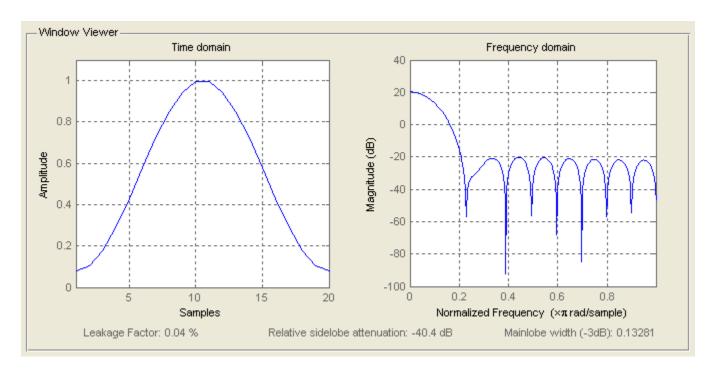


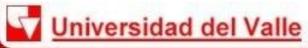




■ Ventana Hamming para  $h(n), 0 \le n \le M-1$ 

$$w(n) = 0.54 - 0.46\cos\frac{2\pi n}{M - 1}$$

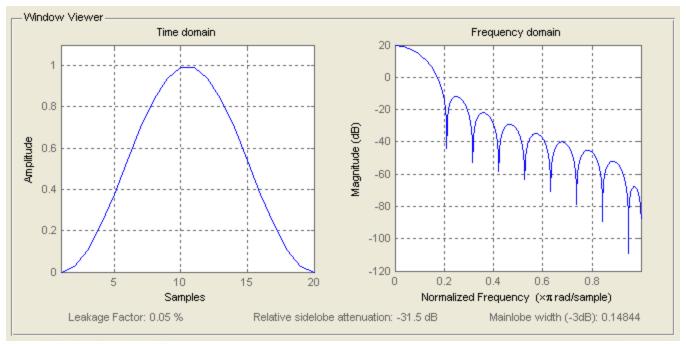


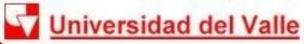




■ Ventana Hanning para  $h(n), 0 \le n \le M-1$ 

$$w(n) = \frac{1}{2} \left( 1 - \cos \frac{2\pi n}{M - 1} \right)$$





## Diseño de filtros FIR



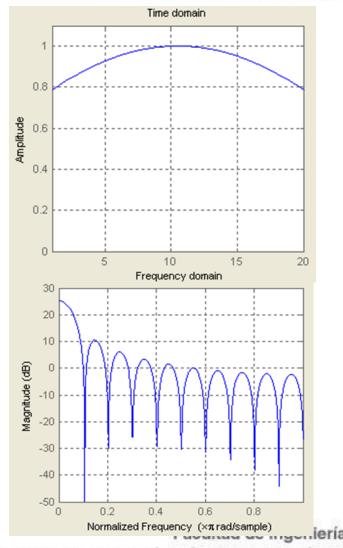
#### PSO Percepción y Sistemas Inteligentes

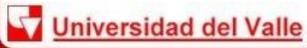
■ Ventana Kaiser para  $h(n), 0 \le n \le M-1$ 

$$w(n) = \frac{I_0 \left[ \alpha \sqrt{\left(\frac{M-1}{2}\right)^2 - \left(n - \frac{M-1}{2}\right)^2} \right]}{I_0 \left[ \alpha \left(\frac{M-1}{2}\right) \right]}$$

- Donde,
  - $\alpha$  es un factor de forma ajustable.
  - $I_0(x)$  es la función Bessel de orden cero modificada dada por,

$$I_o(x) = 1 + \sum_{r=1}^{\infty} \left[ \frac{(x/2)^r}{r!} \right]^2$$



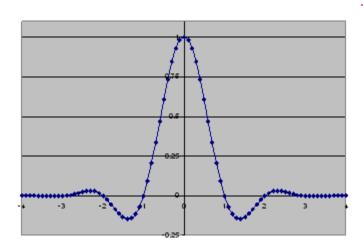


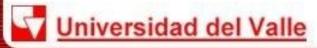


Ventana Lanczos para  $h(n), 0 \le n \le M-1$ 

PSI Percepción y Sistemas Inteligentes

$$w(n) = \begin{cases} sen\left[2\pi\left(n - \frac{M-1}{2}\right)/(M-1)\right] \\ 2\pi\left(n - \frac{M-1}{2}\right)/(M-1) \end{cases}$$
  $L > 0$ 

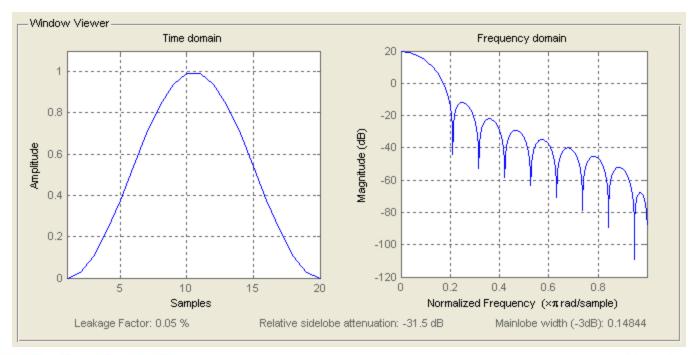


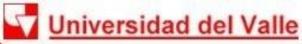






$$w(n) = \begin{cases} 1, & \text{para n que cumplan } \left| n - \frac{M-1}{2} \right| \le \alpha \frac{M-1}{2} & \text{con } 0 < \alpha < 1 \\ \frac{1}{2} \left[ 1 + \cos \left( \frac{n - (1+a)(M-1)/2}{(1-\alpha)(M-1)/2} \pi \right) \right] & \text{para n que cumplan } \alpha (M-1)/2 \le \left| n - \frac{M-1}{2} \right| \le \frac{M-1}{2} \end{cases}$$

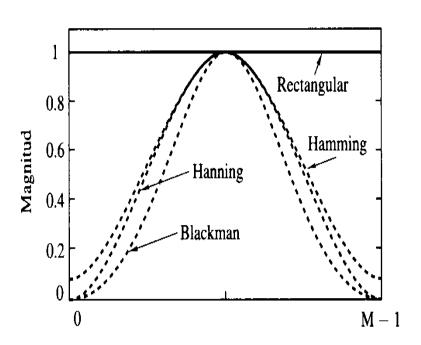


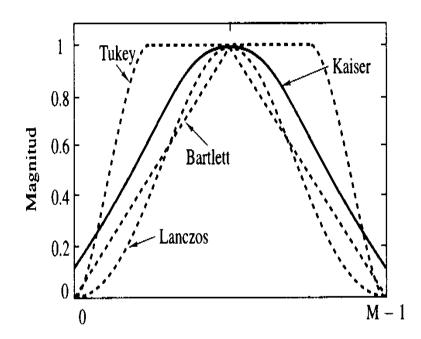


Facultad de Ingeniería Escuela de Ingeniería Eléctrica y Electrónica



## Comparación de funciones ventana



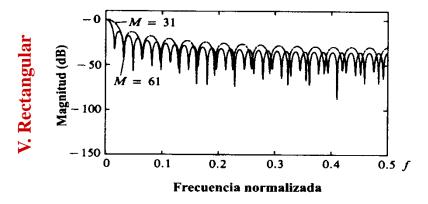


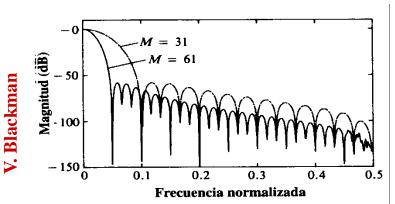


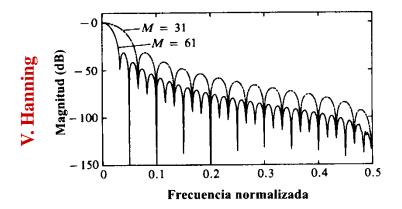


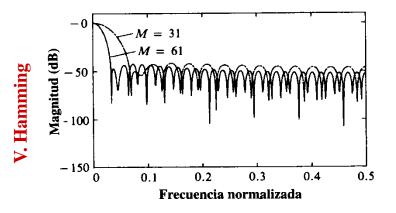
## Comparación de funciones ventana

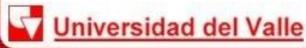
PSI Percepción y Sistemas Inteligentes









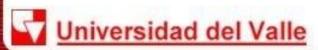


Facultad de Ingeniería Escuela de Ingeniería Eléctrica y Electrónica

## Comparación entre Ventanas



Tipo de Ventana	Ancho Lóbulo Principal	Nivel relativo del Lóbulo Lateral	Atenuación mínima Banda de Rechazo	Ancho Banda de Transición
Rectangular	$4\pi/M$	-13.3 dB	20.9 dB	$1.84  \pi/(M-1)$
Bartlett	$8\pi/(M+1)$	-26.5 dB	24.8 dB	$2.37  \pi/(M-1)$
Hanning	8π/M	-31.5 dB	43.9 dB	5.01 π/(M-1)
Hamming	8π/M	-42.7 dB	54.5 dB	6.27 π/(M-1)
Blackman	12π/M	-58.1 dB	75.3 dB	9,19 π/(M-1)
Valores para $wc=0.4\pi$ y $M=257$				





**Ejemplo 1:** Diseñar mediante ventana rectangular un filtro FIR paso bajo de fase lineal, con una respuesta en frecuencia deseada,

$$H_d(w) = \begin{cases} 1e^{-jw(M-1)/2} & 0 \le |w| \le w_c \\ 0 & en \ otro \ caso \end{cases}$$

■ Solución: Al aplicar la transformada inversa de Fourier,

$$h_d(n) = \frac{1}{2\pi} \int_{-w_c}^{w_c} e^{jw\left(n - \frac{M-1}{2}\right)} \partial w = \frac{sen\left[w_c\left(n - \frac{M-1}{2}\right)\right]}{\pi\left(n - \frac{M-1}{2}\right)} \qquad n \neq \frac{M-1}{2}$$





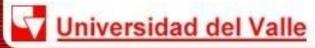
### ■ Solución:...

- Claramente,  $h_d(n)$  es no causal y de duración infinita.
- Multiplicando  $h_d(n)$  por la **ventana rectangular** w(n), se obtiene el filtro FIR h(n) de longitud M:

$$w(n) = \begin{cases} 1, & 0 \le n \le M - 1 \\ 0, & para otro n \end{cases}$$

$$h(n) = \frac{sen\left[w_c\left(n - \frac{M-1}{2}\right)\right]}{\pi\left(n - \frac{M-1}{2}\right)} w(n) \qquad 0 \le n \le M-1, \quad n \ne \frac{M-1}{2}$$

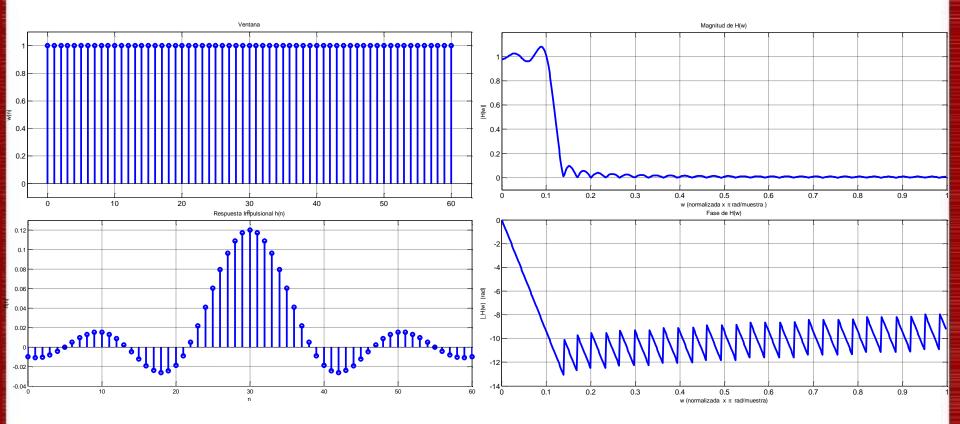
$$h(n) = \frac{w_c}{\pi}, \quad n = \frac{M-1}{2}$$

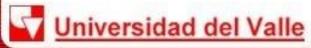




### ■ Solución:...

■ Para M = 61,  $w_c = 0.12\pi$ , Ventana Rectangular





Facultad de Ingeniería Escuela de Ingeniería Eléctrica y Electrónica

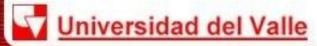


**Ejemplo 2:** Diseñar mediante ventana Hanning un filtro FIR paso bajo de fase lineal, con una respuesta en frecuencia deseada,

$$H_d(w) = \begin{cases} 1e^{-jw(M-1)/2} & 0 \le |w| \le w_c \\ 0 & en \ otro \ caso \end{cases}$$

■ Solución: Al aplicar la transformada inversa de Fourier,

$$h_d(n) = \frac{1}{2\pi} \int_{-w_c}^{w_c} e^{jw\left(n - \frac{M-1}{2}\right)} \partial w = \frac{sen\left[w_c\left(n - \frac{M-1}{2}\right)\right]}{\pi\left(n - \frac{M-1}{2}\right)} \qquad n \neq \frac{M-1}{2}$$





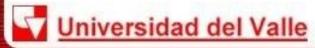
### ■ Solución:...

- Claramente,  $h_d(n)$  es no causal y de duración infinita.
- Multiplicando  $h_d(n)$  por la **ventana Hanning** w(n), se obtiene el filtro FIR h(n) de longitud M:

$$w(n) = \frac{1}{2} \left[ 1 - \cos\left(\frac{2\pi n}{M - 1}\right) \right], \qquad 0 \le n < M$$

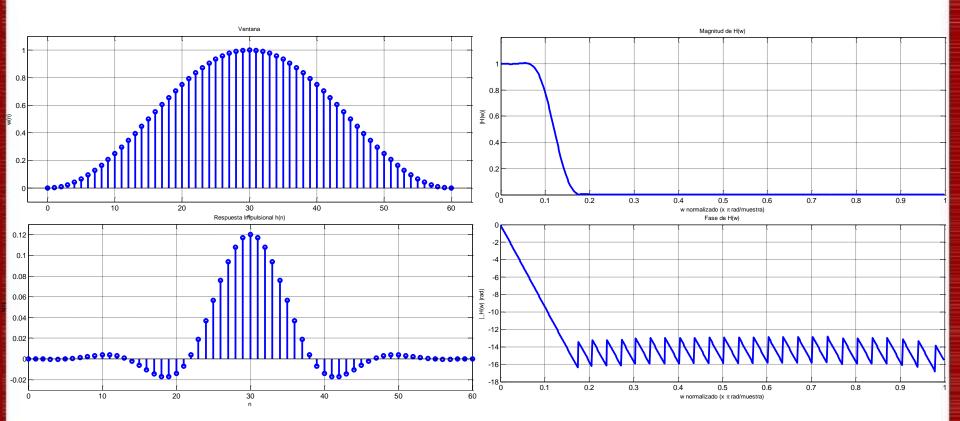
$$h(n) = \frac{sen\left[w_c\left(n - \frac{M-1}{2}\right)\right]}{\pi\left(n - \frac{M-1}{2}\right)} w(n) \qquad 0 \le n \le M-1, \quad n \ne \frac{M-1}{2}$$

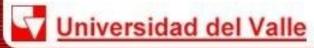
$$h(n) = \frac{w_c}{\pi}, \quad n = \frac{M-1}{2}$$





- Solución:...
  - Para M = 61,  $w_c = 0.12\pi$ , Ventana Hanning





Facultad de Ingeniería Escuela de Ingeniería Eléctrica y Electrónica



### ■ Solución: ...

```
clc; clear all; close all;
%Parametros del Filtro FIR
wc=0.12*pi; M=61;
%Filtro Ideal Deseado (Recortado y desplazado)
n1=0:((M-1)/2)-1;
hd1 = sin(wc.*(n1-(M-1)/2))./(pi.*(n1-(M-1)/2));
n2 = (M-1)/2;
hd2=wc/pi;
n3=(((M-1)/2)+1): M-1;
hd3= \sin(wc.*(n3-(M-1)/2))./(pi.*(n3-(M-1)/2));
n=[n1 \ n2 \ n3];
hd=[hd1 hd2 hd3];
%Enventanado Rectangular
% V=ones(1,M);
% h=hd.*V;
%Enventanado Hanning
V=(1-\cos(2*pi*n/(M-1)))/2;
h=hd.*V;
% Respuesta en Frecuencia
[H, w] = freqz(h);
% Graficación
figure, stem(n,V); grid on; title('Ventana');
xlabel ('n'); ylabel('w(n)');
figure; plot(w/pi, abs(H)); grid on; title('Magnitud de H(w)');
xlabel ('w normalizado (x \pi rad/muestra)'); ylabel('|H(w)|');
figure; plot(w/pi, unwrap(angle(H))); grid on;title('Fase de H(W)');
xlabel ('w normalizado (x \pi rad/muestra)'); ylabel('|\ H(w) (rad)');
figure; stem(n, h), grid on;title('Respuesta Impulsional h(n)');
xlabel ('n'); ylabel('h(n)');
```

