

# 第7章 有限脉冲响应数字滤波器的设计

- 7.1 线性相位FIR数字滤波器的条件和特点
- 7.2 利用窗函数法设计FIR滤波器
- 7.3 利用频率采样法设计FIR滤波器
- 7.4 利用切比雪夫逼近法设计FIR滤波器
- 7.5 IIR和FIR数字滤波器的比较



#### ■ IIR滤波器

- > 可利用模拟滤波器的成熟理论
- ▶ 主要对滤波器的幅频响应特性进行逼近,其相频响应特性是非线性的
- ➤ 为得到线性相位特性,对IIR滤波器必须另加相位校正 网络,使滤波器设计变得复杂,成本也高,又难以得到 严格的线性相位特性





#### ■ FIR滤波器

滤波器的单位脉冲响应h(n)是有限长序列,N-1阶 FIR数字滤波器的系统函数为

$$H(z) = \sum_{n=0}^{N-1} h(n)z^{-n}$$

- ▶ 保证满足幅度特性
- > 容易做到严格的线性相位
- ightharpoonup H(z)是 $z^{-1}$ 的N-1次多项式,Z平面有N-1个零点,z=0是 (N-1)阶重极点,因此永远稳定
- ➤ 稳定和线性相位特性是FIR滤波器最突出的优点



# 7.1 线性相位FIR数字滤波器的条件和特点

1. 线性相位FIR数字滤波器

对于长度为N的h(n),传输函数为

$$H(e^{j\omega}) = \sum_{n=0}^{N-1} h(n)e^{-j\omega n}$$
 (7.1.1)

$$H(e^{j\omega}) = H_g(\omega)e^{-j\theta(\omega)}$$
 (7.1.2)

式中, $H_g(\omega)$ 称为幅度特性, $\theta(\omega)$ 称为相位特性。

注意: 这里 $H_g(\omega)$ 不同于 $|H(e^{j\omega})|$ , $H_g(\omega)$ 为 $\omega$ 的实函数,可能取负值,而 $|H(e^{j\omega})|$ 总是正值。



 $H(e^{j\omega})$ 线性相位:  $\theta(\omega)$ 是 $\omega$ 的线性函数,即

$$\theta(\omega) = -\tau \omega, \quad \tau 为常数 \tag{7.1.3}$$

如果 $\theta$ (ω)满足下式:

$$\theta(\omega) = \theta_0 - \tau \omega$$
,  $\theta_0$ 是起始相位 (7.1.4)

严格地说,此时 $\theta(\omega)$ 不具有线性相位,但以上两种情况都满足群时延(相位特性曲线的斜率)是一个常数,

即 
$$\frac{d\theta(\omega)}{d\omega} = -\tau$$

也称这种情况为线性相位。

满足(7.1.3)式是第一类线性相位;

满足(7.1.4)式是第二类线性相位。

 $\theta_0 = -\pi/2$ 是第二类线性相位特性常用的情况。



2. 线性相位FIR的时域约束条件

线性相位FIR滤波器的时域约束条件是指满足线性相位时,对h(n)的约束条件。

1) 第一类线性相位对h(n)的约束条件

第一类线性相位FIR数字滤波器的相位函数

 $\theta(\omega)=-\omega \tau$ , 可得:

$$H(e^{j\omega}) = \sum_{n=0}^{N-1} h(n)e^{-j\omega n} = H_g(\omega)e^{-j\omega\tau}$$

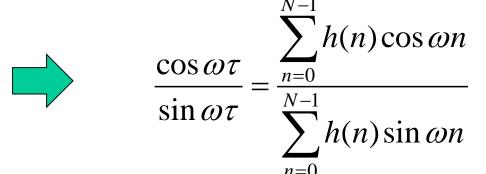
$$\sum_{n=0}^{N-1} h(n)(\cos \omega n - j\sin \omega n) = H_{g}(\omega)(\cos \omega \tau - j\sin \omega \tau)$$

(7.1.5)



$$\sum_{n=0}^{N-1} h(n)(\cos \omega n - j\sin \omega n) = H_{g}(\omega)(\cos \omega \tau - j\sin \omega \tau)$$

$$\begin{cases} H_{g}(\omega)\cos\omega\tau = \sum_{n=0}^{N-1} h(n)\cos\omega n \\ H_{g}(\omega)\sin\omega\tau = \sum_{n=0}^{N-1} h(n)\sin\omega n \end{cases}$$
 (7.1.6)





即

$$\sum_{n=0}^{N-1} h(n) \cos \omega n \sin \omega \tau = \sum_{n=0}^{N-1} h(n) \sin \omega n \cos \omega \tau$$

三角公式化



$$\sum_{n=0}^{N-1} h(n) \sin[\omega(n-\tau)] = 0$$

(7.1.7)

满足(7.1.7)式的一组解是:

函数 $h(n)\sin\omega(n-\tau)$ 关于求和区间的中心(N-1)/2奇对称。

因为 $\sin\omega(n-\tau)$ 关于 $n=\tau$ 奇对称,如果取 $\tau=(N-1)/2$ ,则要求 h(n)关于(N-1)/2偶对称。

所以要求 $\tau$ 和h(n)满足如下条件:



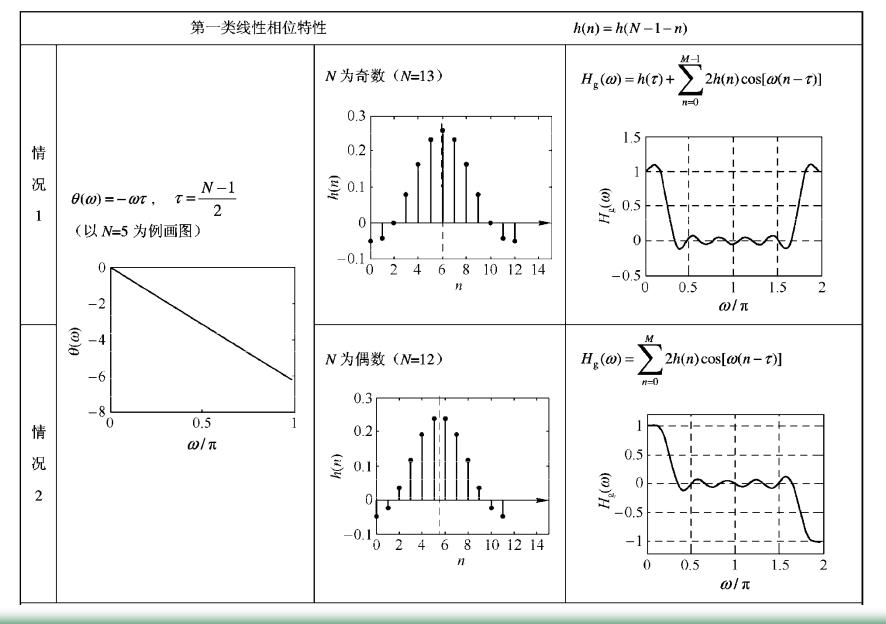
$$\begin{cases} \theta(\omega) = -\omega\tau , & \tau = \frac{N-1}{2} \\ h(n) = h(N-1-n), & 0 \le n \le N-1 \end{cases}$$
 (7.1.8)

即:

如果要求单位脉冲响应为h(n)、长度为N的FIR数字滤波器具有第一类线性相位特性(严格线性相位特性),则 h(n)应当关于n=(N-1)/2点偶对称。

当N确定时,FIR数字滤波器的相位特性是一个确知的线性函数,即 $\theta(\omega) = -\omega(N-1)/2$ 。N为奇数和偶数时,h(n)的对称情况如表7.1.1中的情况1和情况2所示。







#### 2) 第二类线性相位对h(n)的约束条件

第二类线性相位FIR数字滤波器的相位函数

 $\theta(\omega) = -\pi/2 - \omega \tau$ , 可得:

$$H(e^{j\omega}) = \sum_{n=0}^{N-1} h(n)e^{-j\omega n} = H_g(\omega)e^{-j(\pi/2 + \omega\tau)}$$

$$\sum_{n=0}^{N-1} h(n)\cos[\omega(n-\tau)] = 0$$
(7.1.9)

满足式(7.1.9)的一组解是:

函数 $h(n)\cos[\omega(n-\tau)]$ 关于求和区间的中心(N-1)/2奇对称。

因为 $\cos[\omega(n-\tau)]$ 关于 $n=\tau$ 偶对称,如果取 $\tau=(N-1)/2$ ,则要求h(n)关于(N-1)/2奇对称。

所以要求 $\tau$ 和h(n)满足如下条件:



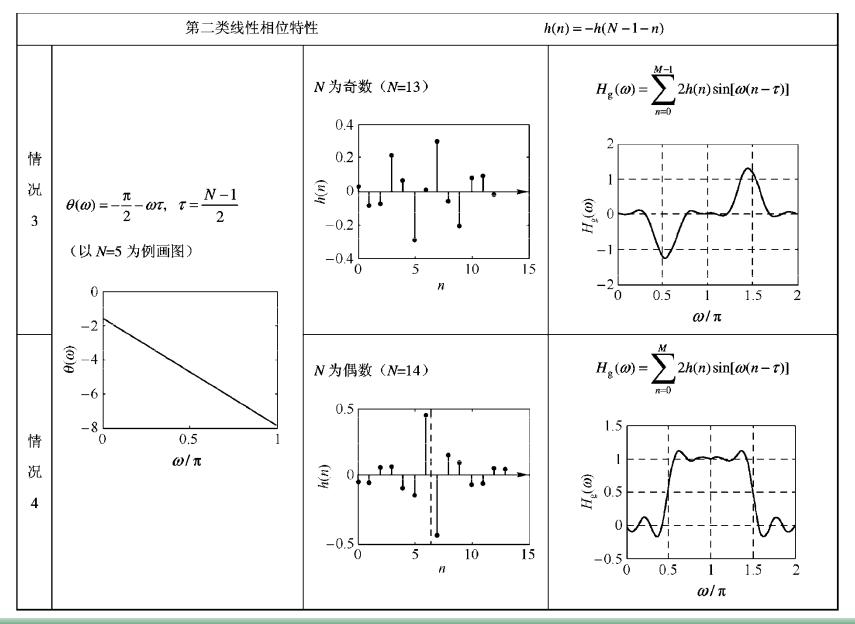
$$\begin{cases} \theta(\omega) = -\frac{\pi}{2} - \omega \tau , & \tau = \frac{N-1}{2} \\ h(n) = -h(N-1-n), & 0 \le n \le N-1 \end{cases}$$
 (7.1.10)

即:

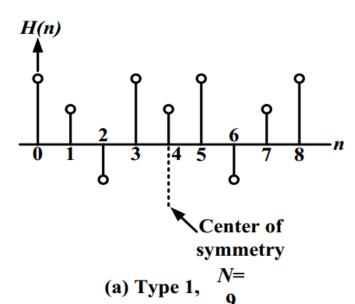
如果要求单位脉冲响应为h(n)、长度为N的FIR数字滤波器具有第二类线性相位特性,则h(n)应当关于n=(N-1)/2点奇对称。

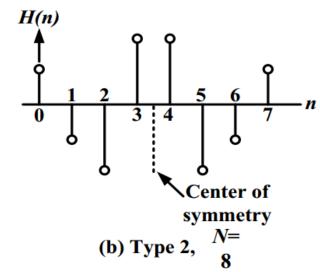
当N确定时,FIR数字滤波器的相位特性是一个确知的线性函数,即 $\theta(\omega) = -\pi/2 - \omega(N-1)/2$ 。N为奇数和偶数时h(n)的对称情况如表7.1.1中情况3和情况4

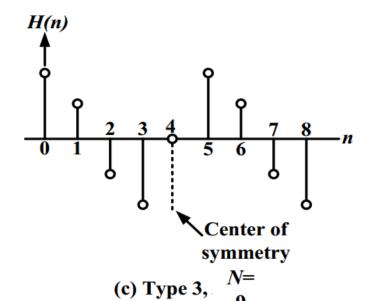


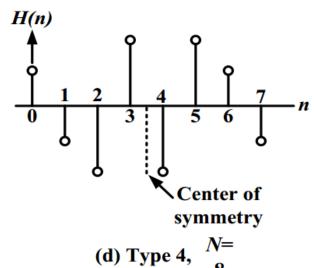














### 2. 线性相位FIR滤波器幅度特性 $H_g(\omega)$ 的特点

幅度特性的特点就是线性相位FIR滤波器的频域 约束条件。

将时域约束条件 $h(n)=\pm h(N-n-1)$ 代入下式

$$H(e^{j\omega}) = \sum_{n=0}^{N-1} h(n)e^{-j\omega n}$$

设h(n)为实序列,即可推导出线性相位条件对FIR数字滤波器的幅度特性 $H_g(\omega)$ 的约束条件。

- $\triangleright$  当N取奇数和偶数时对 $H_g(\omega)$ 的约束不同,对于两类 线性相位特性,分四种情况讨论其幅度特性的特点。
- > 这些特点对正确设计线性相位FIR数字滤波器具有 重要的指导作用。



## ■ 线性相位FIR滤波器幅度特性 $H_g(\omega)$ 的特点

情况1: h(n)=h(N-n-1), N为奇数

> 情况2: h(n) = h(N-n-1), N为偶数

情况3: h(n) = -h(N-n-1), N为奇数

▶ 情况4: h(n) = -h(N-n-1), N为偶数



引入两个参数符号:

$$\tau = \frac{N-1}{2}, \quad M = \left\lceil \frac{N-1}{2} \right\rceil$$

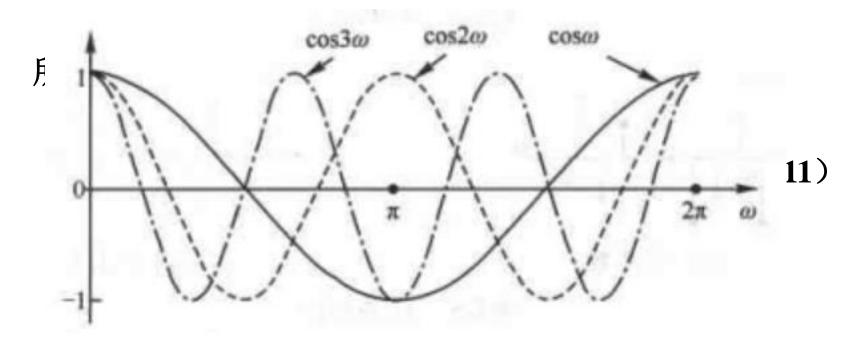
式中, $\lceil (N-1)/2 \rceil$  表示向下取整数。显然,仅当N为奇数时, $M=\tau=(N-1)/2$ 。

情况1: h(n)=h(N-n-1), N为奇数。

将时域约束条件h(n)=h(N-n-1)和 $\theta(\omega)=-\omega\tau$ 代入式(7.1.1)和(7.1.2),得到:

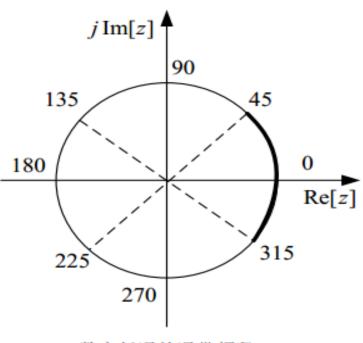


$$\begin{split} H(\mathrm{e}^{\mathrm{j}\omega}) &= H_{\mathrm{g}}(\omega)\mathrm{e}^{-\mathrm{j}\omega\tau} = \sum_{n=0}^{N-1} h(n)\mathrm{e}^{-\mathrm{j}\omega n} \\ &= h\bigg(\frac{N-1}{2}\bigg)\mathrm{e}^{-\mathrm{j}\omega\frac{N-1}{2}} + \sum_{n=0}^{M-1} \Big[h(n)\mathrm{e}^{-\mathrm{j}\omega n} + h(N-n-1)\mathrm{e}^{-\mathrm{j}\omega(N-n-1)}\Big] \\ &= h\bigg(\frac{N-1}{2}\bigg)\mathrm{e}^{-\mathrm{j}\omega\frac{N-1}{2}} + \sum_{n=0}^{M-1} \Big[h(n)\mathrm{e}^{-\mathrm{j}\omega n} + h(n)\mathrm{e}^{-\mathrm{j}\omega(N-n-1)}\Big] \\ &= \mathrm{e}^{-\mathrm{j}\omega\frac{N-1}{2}}\left\{h\bigg(\frac{N-1}{2}\bigg) + \sum_{n=0}^{M-1} h(n)\bigg[\mathrm{e}^{-\mathrm{j}\omega\bigg(n-\frac{N-1}{2}\bigg)} + \mathrm{e}^{\mathrm{j}\omega\bigg(n-\frac{N-1}{2}\bigg)}\bigg]\right\} \\ &= \mathrm{e}^{-\mathrm{j}\omega\tau}\left\{h(\tau) + \sum_{n=0}^{M-1} 2h(n)\cos[\omega(n-\tau)]\right\} \end{split}$$

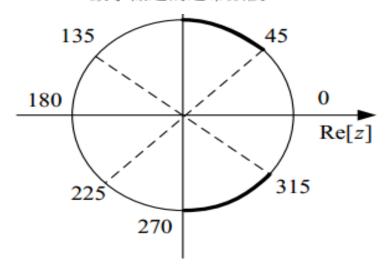


- 第一类滤波器幅度 $H_g(\omega)$ 的特点:
  - $\succ$  因为 $\cos \left[\omega(n-\tau)\right]$  关于 $\omega=0,\pi,2\pi$ 三点偶对称,所以 $H_{g}(\omega)$ 关于 $\omega=0,\pi,2\pi$ 三点偶对称。
  - > 可以实现各种(低通、高通、带通、带阻)滤波器。

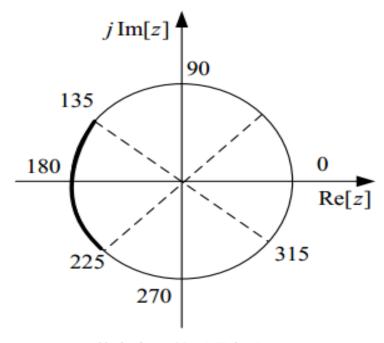




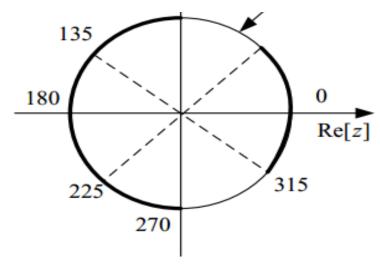
数字低通的通带频段



数字带通的通带频段

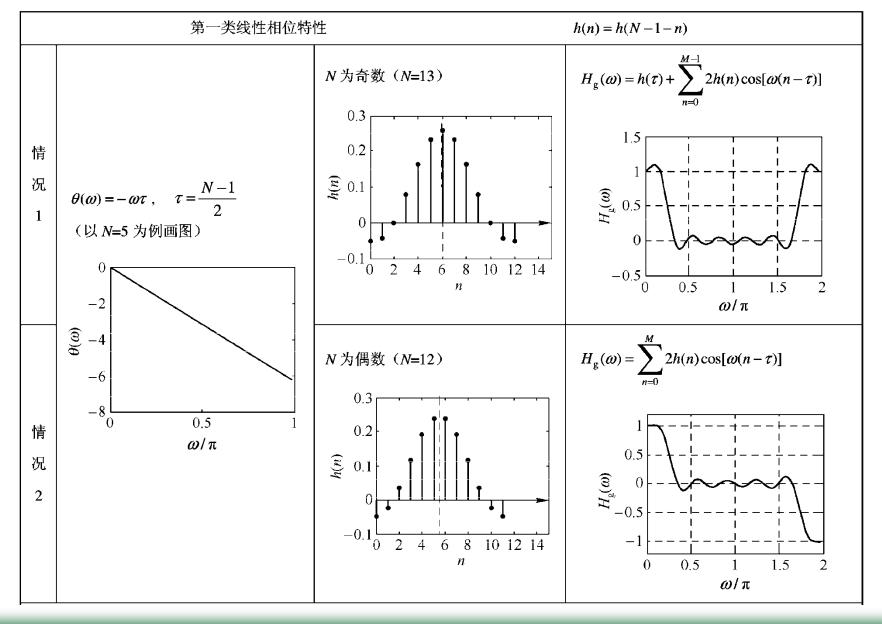


数字高通的通带频段



数字带阻的通带频段







情况2: h(n)=h(N-n-1), N为偶数。

$$H(e^{j\omega}) = H_{g}(\omega)e^{-j\omega\tau} = \sum_{n=0}^{N-1} h(n)e^{-j\omega n} = e^{-j\omega\tau} \sum_{n=0}^{M} 2h(n)\cos(\omega(n-\tau))$$

$$H_{g}(\omega) = \sum_{n=0}^{M} 2h(n)\cos[\omega(n-\tau)]$$
 (7.1.12)

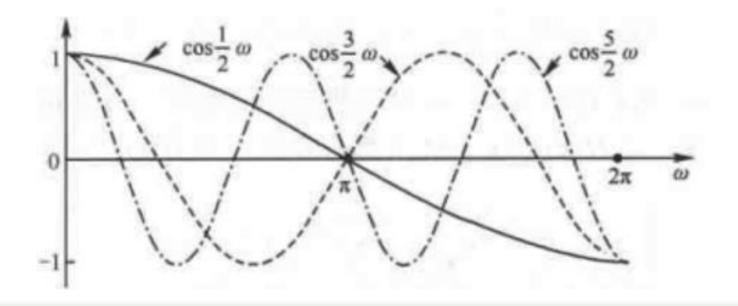
- 第二类滤波器幅度 $H_g(\omega)$ 的特点:
- $\succ \tau = (N-1)/2 = N/2-1/2$ 。因为 N是偶数,所以当时 $\omega = \pi$

$$\cos[\omega(n-\tau)] = \cos\left[\pi\left(n-\frac{N}{2}\right) + \frac{\pi}{2}\right] = -\sin\left[\pi\left(n-\frac{N}{2}\right)\right] = 0$$

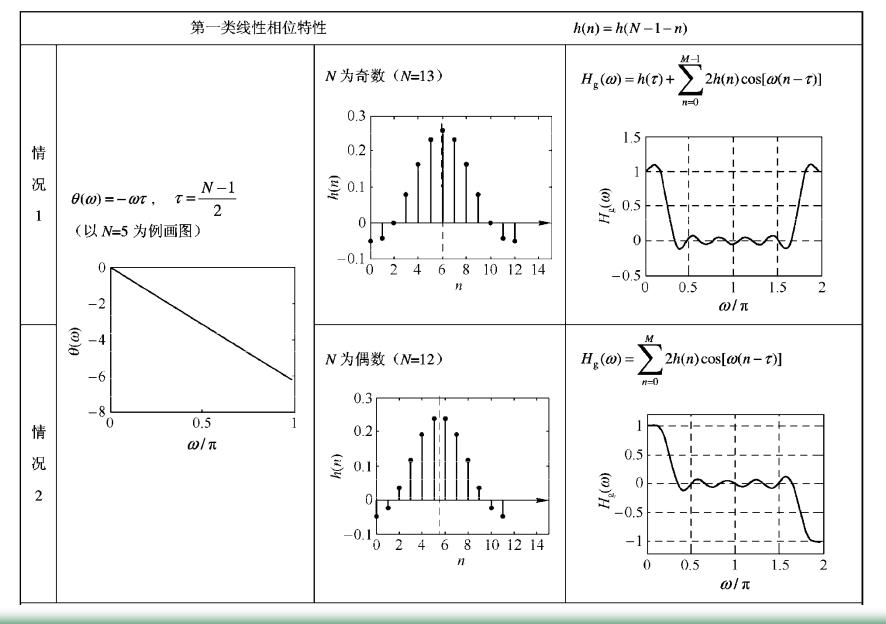


## ■ 第二类滤波器幅度 $H_g(\omega)$ 的特点:

- > 因为 $\cos \left[ \omega(n-\tau) \right]$  关于过零点奇对称,关于  $\omega=0$ 和 $2\pi$ 偶对称。所以 $H_g(\pi)=0$ , $H_g(\omega)$ 关于  $\omega=\pi$ 奇对称,关于 $\omega=0$ 和 $2\pi$ 偶对称。
- ightharpoonup 情况2不能实现高通和带阻滤波器。对N=12 的低通情况, $H_{\rm g}(\omega)$ 如表7.1.1中情况2所示。









情况3: h(n)=-h(N-n-1), N为奇数。

将时域约束条件:

$$h(n) = -h(N - n - 1)$$

$$\theta(\omega) = -\pi/2 - \omega \tau$$

代入: 
$$H(e^{j\omega}) = \sum_{n=0}^{N-1} h(n)e^{-j\omega n}$$
  $H(e^{j\omega}) = H_g(\omega)e^{-j\theta(\omega)}$ 

并考虑 
$$h\left(\frac{N-1}{2}\right) = 0$$



$$H(e^{j\omega}) = H_{g}(\omega)e^{-j\theta(\omega)} = \sum_{n=0}^{N-1} h(n)e^{-j\omega n}$$

$$= \sum_{n=0}^{M-1} \left[ h(n)e^{-j\omega n} + h(N-n-1)e^{-j\omega(N-n-1)} \right]$$

$$= \sum_{n=0}^{M-1} \left[ h(n)e^{-j\omega n} - h(n)e^{-j\omega(N-n-1)} \right]$$

$$= e^{-j\omega \frac{N-1}{2}} \sum_{n=0}^{M-1} h(n) \left[ e^{-j\omega \left( n - \frac{N-1}{2} \right)} - e^{j\omega \left( n - \frac{N-1}{2} \right)} \right]$$

$$= -je^{-j\omega \tau} \sum_{n=0}^{M-1} 2h(n) \sin[\omega(n-\tau)]$$

$$= e^{-j(\pi/2 + \omega \tau)} \sum_{n=0}^{M-1} 2h(n) \sin[\omega(n-\tau)]$$

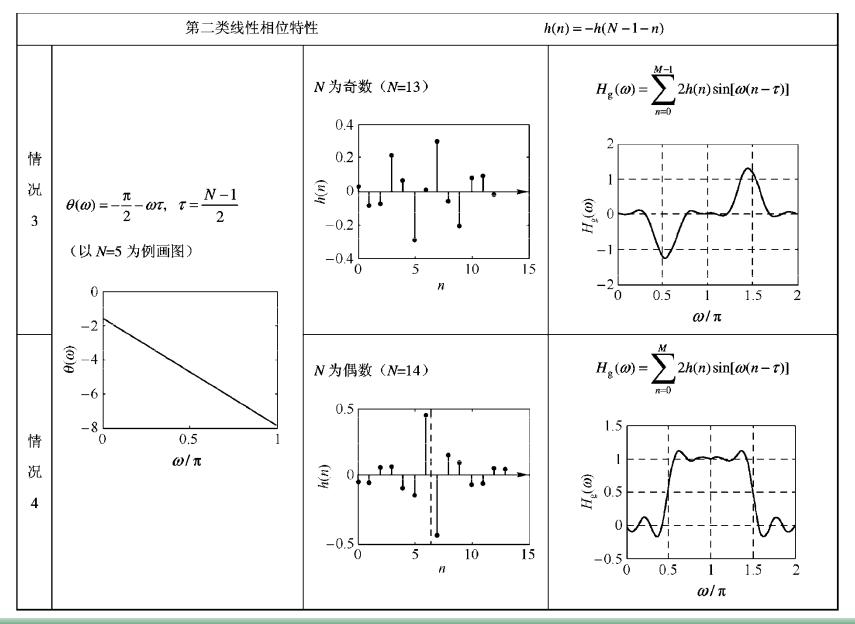
$$H_{g}(\omega) = \sum_{n=0}^{M-1} 2h(n) \sin[\omega(n-\tau)]$$

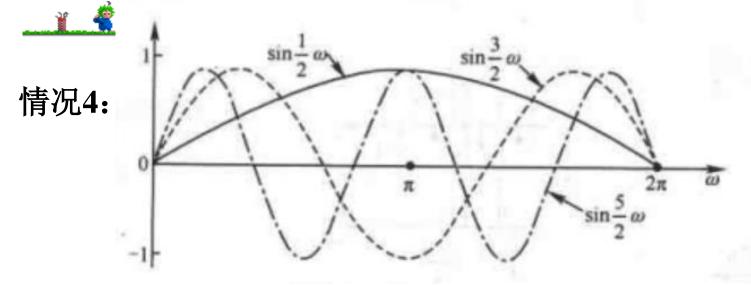


$$H_{g}(\omega) = \sum_{n=0}^{M-1} 2h(n) \sin[\omega(n-\tau)]$$

- 第三类滤波器幅度 $H_g(\omega)$ 的特点:
  - ightharpoonup N是奇数,au=(N-1)/2是整数。所以,当 $\omega=0$ , $\pi$ , $2\pi$ 时, $\sin[\omega(n- au)]=0$ ,而且 $\sin[\omega(n- au)]$ 关于过零点奇对称。 因此 $H_g(\omega)$ 关于 $\omega=0$ , $\pi$ , $2\pi$ 三点奇对称。
  - > 由此可见,情况3只能实现<mark>带通</mark>滤波器。对N=13的带通滤波器举例, $H_{\varrho}(\omega)$ 如表7.1.1中情况3所示。

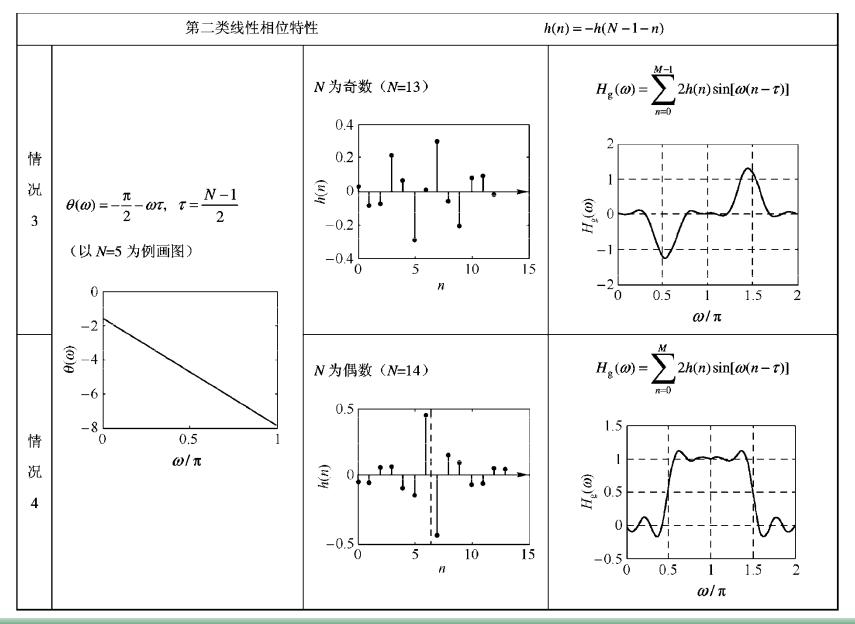






- 第四类滤波器幅度 $H_g(\omega)$ 的特点:
- ightharpoonup N是偶数,au=(N-1)/2=N/2-1/2。当 $\omega=0$ ,2 $\pi$ 时,sin  $\left[\omega(n- au)\right]=0$ ;当 $\omega=\pi$ 时,sin  $\left[\omega(n- au)\right]=(-1)^{n-N/2}$ ,为峰值点。而sin[ $\omega(n- au)$ ]关于过零点 $\omega=0$ 和2 $\pi$ 两点奇对称,关于峰值点 $\omega=\pi$ 偶对称。因此 $H_{g}(\omega)$ 关于 $\omega=0$ 和2 $\pi$ 两点奇对称,关于 $\omega=\pi$ 偶对称。
- ightharpoonup 情况4不能实现低通和带阻滤波器。对N=12的高通滤波器 举例, $H_g(\omega)$ 如表7.1.1中情况4所示。







# 线性相位系统的频域特性

类型	I	II	III	IV
阶数 N	奇	偶	奇	偶
h[n]的对称性	偶对称	偶对称	奇对称	奇对称
$H_{\rm g}(\omega)$ 关于 $\omega=0$ 的对称性	偶对称	偶对称	奇对称	奇对称
$H_{\rm g}(\omega)$ 关于 $\omega=\pi$ 的对称性	偶对称	奇对称	奇对称	偶对称
$H_{\mathrm{g}}(\omega)$ 的周期	2π	4π	2π	4π
$m{H}_{f g}(m{ heta})$	任意	任意	0	0
$H_{ m g}(\pi)$	任意	0	0	任意
二人工的学学中的未到	LP,HP,	LP, BP	微分器, Hilbert	微分器, Hilbert
可适用的滤波器类型	BP,BS		变换器	变换器,HP



#### 3. 线性相位FIR数字滤波器的零点分布特点

$$H(z) = \sum_{n=0}^{N-1} h(n)z^{-n}$$

将  $h(n)=\pm h(N-1-n)$  代入上式, 得到:

$$H(z) = \sum_{n=0}^{N-1} h(n)z^{-n} = \pm \sum_{n=0}^{N-1} h(N-1-n)z^{-n}$$

$$= \pm \sum_{m=0}^{N-1} h(m)z^{-(N-1-m)} = \pm z^{-(N-1)} \sum_{m=0}^{N-1} h(m)(z^{-1})^{-m}$$

$$= \pm z^{-(N-1)}H(z^{-1})$$
(7.1.14)

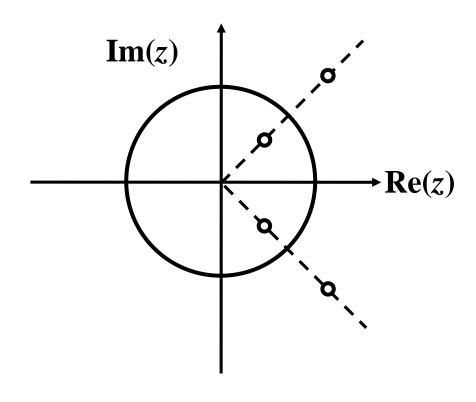


$$H(z) = \sum_{n=0}^{N-1} h(n)z^{-n} = \pm \sum_{n=0}^{N-1} h(N-1-n)z^{-n} = \pm z^{-(N-1)}H(z^{-1})$$

- $> z = z_i \mathcal{L}H(z)$ 的零点,其倒数  $z_i^{-1}$  也必然是其零点;
- 又因为h(n)是实序列,H(z)的零点必定共轭成对,因此  $z_i^*$ 和 $(z_i^{-1})^*$  也是其零点。这样,线性相位FIR 滤波器零点必定是互为倒数的共轭对,确定其中一个,另外三个零点也就确定了.

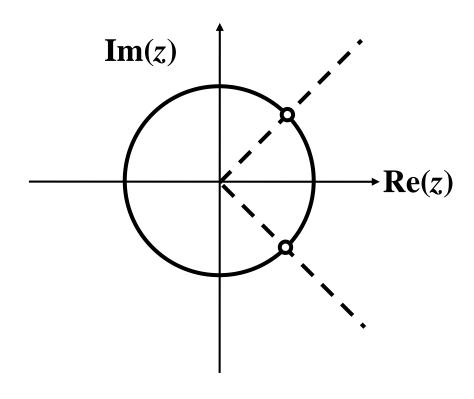


(1)  $z_k = r_k e^{j\phi_k}$  是不在单位圆上的复零点



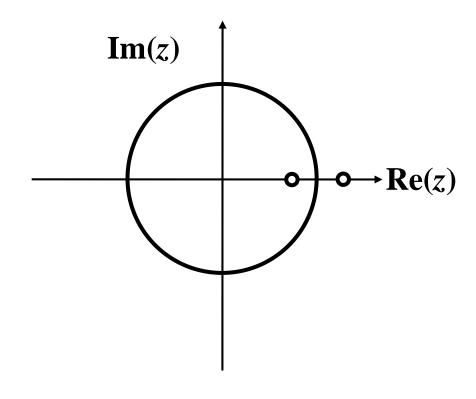


(2)  $z_k = r_k e^{j\phi_k}$  是在单位圆上的复零点



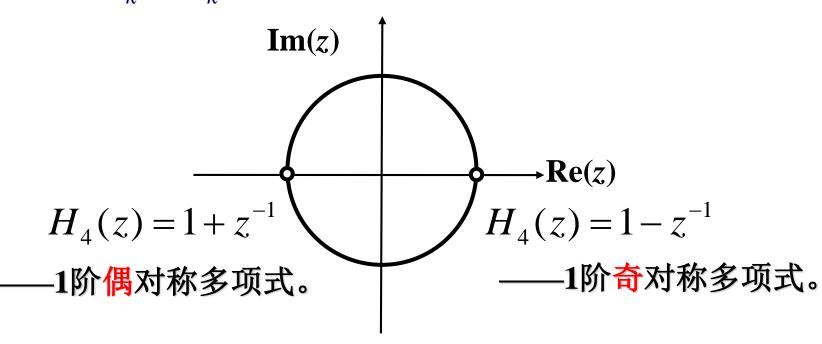


(3)  $z_k = r_k e^{j\phi_k}$  是不在单位圆上的实零点





(4)  $z_k = r_k e^{j\phi_k}$  是在单位圆上的实零点





## 如果系统的单位脉冲响应为

$$h(n) = \begin{cases} 1 & 0 \le n \le 4 \\ 0 & 其他n \end{cases}$$

求该系统的幅频特性、相频特性及其幅度特性、相位特性

### 解:

$$H(e^{j\omega}) = \sum_{n=0}^{4} e^{-j\omega n} = \frac{1 - e^{-j5\omega}}{1 - e^{-j\omega}} = e^{-j2\omega} \frac{\sin(5\omega/2)}{\sin(\omega/2)} = |H(e^{j\omega})| e^{j\varphi(\omega)} = H(\omega)e^{j\theta(\omega)}$$

由此可得到:

由此可得到: 
$$\frac{|\sin(5\omega/2)|}{|\sin(\omega/2)|}, \quad \text{相频特性} \ \varphi(\omega) = \arg[H(e^{j\omega})],$$
 
$$\sin(5\omega/2)$$

幅度特性 
$$H(\omega) = \frac{\sin(5\omega/2)}{\sin(\omega/2)}$$
,相位特性  $\theta(\omega) = -2\omega$ 。



# 7.2 利用窗函数法设计FIR滤波器

◆ FIR滤波器设计任务是选择有限长度的h(n),使频率响应函数 $H(e^{jw})$ 满足技术指标要求,可由以下方法实现

#### > 窗函数法

应用现成的窗函数公式,使滤波器单位取样响应逼近要求的单位取样响应序列,在指标要求不高时灵活方便,属于时域逼近

#### > 频率采样法

属于频域逼近,通过频率采样值逼近期望滤波器,它适合于设计窄带滤波器

### 计算机辅助的优化设计法

采用计算机辅助的优化方法,可得到最佳的等波纹的线性相位FIR 滤波器



# 7.2 利用窗函数法设计FIR滤波器

# 7.2.1 窗函数法设计原理

设希望逼近的滤波器频率响应函数为 $H_{\rm d}({
m e}^{{
m j}\omega})$ ,其单位脉冲响应是 $h_{\rm d}(n)$ 。

$$H_{\rm d}({\rm e}^{{\rm j}\omega}) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} h_{\rm d}(n){\rm e}^{-{\rm j}\omega n}$$

$$h_{\rm d}(n) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\omega_{\rm c}}^{\omega_{\rm c}} H_{\rm d}({\rm e}^{{\rm j}\omega}) {\rm e}^{{\rm j}\omega n} {\rm d}\omega$$



## 线性相位理想低通滤波器的频率响应函数 $H_d(e^{j\omega})$ 为:

$$\boldsymbol{H}_{d}(e^{j\boldsymbol{\omega}}) = \begin{cases} e^{-j\boldsymbol{\omega}\boldsymbol{\alpha}} & |\boldsymbol{\omega}| \leq \boldsymbol{\omega}_{c} \\ \boldsymbol{0} & \boldsymbol{\omega}_{c} < \boldsymbol{\omega} \leq \pi \end{cases}$$
(7.2.1)

其单位脉冲响应 $h_{\mathbf{d}}(n)$ 为:

$$h_{d}(n) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\omega_{c}}^{\omega_{c}} e^{-j\omega a} e^{j\omega n} d\omega = \frac{\omega_{c}}{\pi} \frac{\sin[\omega_{c}(n-\alpha)]}{\omega_{c}(n-\alpha)}$$
(7.2.2)

 $h_{d}(n)$ 是无限长非因果序列。



## 用窗函数法设计FIR滤波器的思路:

为了构造一个长度为N的第一类线性相位FIR滤波器,只有将 $h_{\rm d}(n)$ 截取一段,并保证截取的一段关于n=(N-1)/2偶对称。设截取的一段用h(n)表示,即

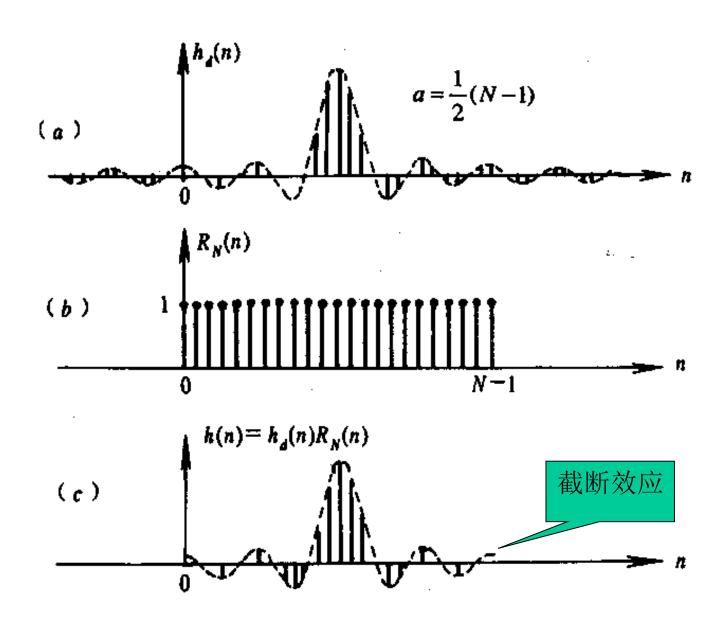
$$h(n) = h_{d}(n)R_{N}(n)$$
 (7.2.3)

 $R_N(n)$ 是一个矩形序列,长度为N。当 $\alpha$ 取值为(N-1)/2时,截取的一段h(n) 关于n=(N-1)/2偶对称,保证所设计的滤波器具有线性相位。

h(n)就是所设计滤波器的单位脉冲响应,长度为N,其系统函数为H(z),

$$H(z) = \sum_{n=0}^{N-1} h(n) z^{-n}$$







 $R_N(n)$ (矩形序列)就是起对无限长序列的截断作用,可以形象地把 $R_N(n)$ 看做一个窗口,h(n)则是从窗口看到的一段 $h_{\rm d}(n)$ 序列,所以称 $h(n)=h_{\rm d}(n)$ 况为用矩形窗对 $h_{\rm d}(n)$ 进行加窗处理。

 $H_{\mathrm{d}}(\mathrm{e}^{\mathrm{j}\omega})$ 是一个以 $2\pi$ 为周期的函数,可以展为傅里叶级数,即

$$\mathbf{H}_{\mathrm{d}}(\mathrm{e}^{\mathrm{j}\omega}) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} \mathbf{h}_{\mathrm{d}}(n) \mathrm{e}^{-\mathrm{j}\omega n}$$



截断效应:即以有限项傅立叶级数近似替代无限项傅立叶级数,所引起的误差效果(吉布斯效应 Gibbs)

由于对 $h_{d}(n)$ 突然截短,导致实际设计的滤波器通带内出现了波纹,随着N的增大,波纹并不消失,波纹的振荡频率越来越高,并且从通带到阻带存在一个过渡带,这种现象称作吉布斯(Gibbs)现象



## 分析用矩形窗截断的影响和改进的措施:

$$h(n) = h_{d}(n)R_{N}(n)$$
  
傅  
里  
叶  
变  
换
 $H(e^{j\omega}) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\pi}^{\pi} H_{d}(e^{j\theta})W_{R}(e^{j(\omega-\theta)})d\theta$ 

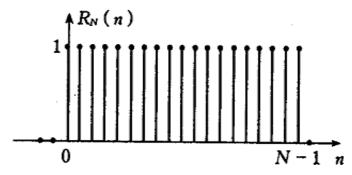
 $H_{d}(e^{j\omega})$ 和 $W_{R}(e^{j\omega})$ 分别是 $h_{d}(n)$ 和 $R_{N}(n)$ 的傅里叶变换。

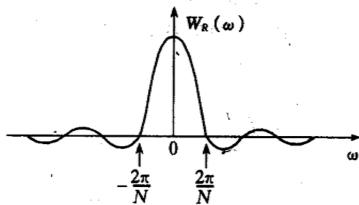


$$\boldsymbol{H}(e^{j\boldsymbol{\omega}}) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\pi}^{\pi} \boldsymbol{H}_{d}(e^{j\boldsymbol{\theta}}) W_{R}(e^{j(\boldsymbol{\omega}-\boldsymbol{\theta})}) d\boldsymbol{\theta}$$

$$W_R(e^{j\omega}) = \sum_{n=0}^{N-1} w_R(n) e^{-j\omega n} = \sum_{n=0}^{N-1} e^{-j\omega n}$$

$$= e^{-j\frac{1}{2}(N-1)\omega} \frac{\sin(\omega N/2)}{\sin(\omega/2)}$$





 $W_{\text{Rg}}(\omega)$ 称为矩形窗的幅度函数。

 $W_{Rg}(\omega)$ 的主辦: 图中 $[-2\pi/N, 2\pi/N]$ 区间上的一段波形

 $W_{Rg}(\omega)$ 的旁瓣: 其余较小的波动。



$$\boldsymbol{H}(e^{j\boldsymbol{\omega}}) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\pi}^{\pi} \boldsymbol{H}_{d}(e^{j\boldsymbol{\theta}}) W_{R}(e^{j(\boldsymbol{\omega}-\boldsymbol{\theta})}) d\boldsymbol{\theta}$$

$$H_{\rm d}({\rm e}^{{\rm j}\omega})=H_{\rm dg}(\omega){\rm e}^{-{\rm j}\omega\alpha}$$

线性相位理想低通滤波器的频响函数为:

$$\boldsymbol{H}_{d}(e^{j\boldsymbol{\omega}}) = \begin{cases} e^{-j\boldsymbol{\omega}\boldsymbol{\alpha}} & |\boldsymbol{\omega}| \leq \boldsymbol{\omega}_{c} \\ \boldsymbol{0} & \boldsymbol{\omega}_{c} < \boldsymbol{\omega} \leq \pi \end{cases}$$

其幅度特性函数为:

$$\boldsymbol{H}_{dg}(\boldsymbol{\omega}) = \begin{cases} \mathbf{1}, & \boldsymbol{\omega} \leq \boldsymbol{\omega}_{c} \\ \mathbf{0}, & \boldsymbol{\omega}_{c} < \boldsymbol{\omega} \leq \pi \end{cases}$$

(7.2.6)



将 $H_{d}(e^{j\omega})$ 和 $W_{R}(e^{j\omega})$ 代入式

$$H(e^{j\omega}) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\pi}^{\pi} H_{d}(e^{j\theta}) W_{R}(e^{j(\omega-\theta)}) d\theta$$
得到: 
$$H(e^{j\omega}) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\pi}^{\pi} H_{dg}(\theta) e^{-j\theta\alpha} W_{Rg}(\omega - \theta) e^{-j(\omega-\theta)\alpha} d\theta$$

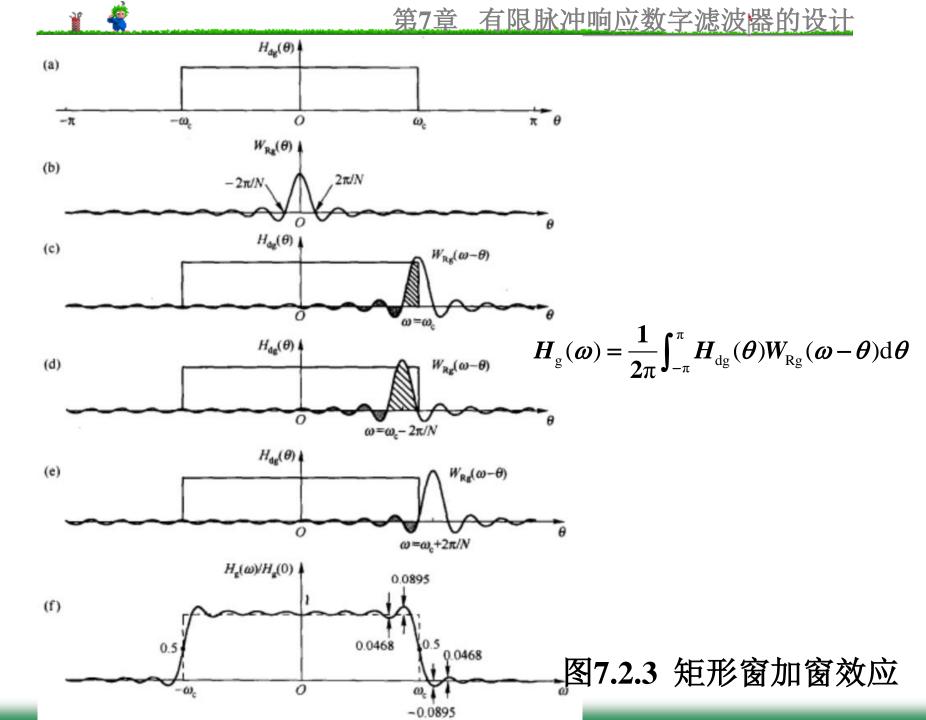
$$= e^{-j\omega\alpha} \frac{1}{2\pi} \int_{-\pi}^{\pi} H_{dg}(\theta) W_{Rg}(\omega - \theta) d\theta$$

$$= H_{g}(\omega) e^{-j\omega\alpha}$$

$$M_{g}(\omega) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\pi}^{\pi} H_{dg}(\theta) W_{Rg}(\omega - \theta) d\theta$$

$$(7.2.6)$$

加窗后的滤波器的幅度特性等于理想低通滤波器的幅 度特性 $H_{dg}(\omega)$ 与矩形窗幅度特性 $W_{Rg}(\omega)$ 的卷积。





$$\boldsymbol{H}_{g}(\boldsymbol{\omega}) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\pi}^{\pi} \boldsymbol{H}_{dg}(\boldsymbol{\theta}) \boldsymbol{W}_{Rg}(\boldsymbol{\omega} - \boldsymbol{\theta}) d\boldsymbol{\theta}$$

■ 
$$\omega = 0$$
  $H_g(0)$ 近似于 $W_{Rg}(\theta)$ 的全部积分面积

$$\omega = \omega_c \qquad H_g(\omega_c) = 0.5H_g(0)$$

■ 
$$\omega > \omega_c + \frac{2\pi}{N}$$
 随 $\omega \uparrow$ , $H_g(\omega)$ 绕零值波动

■ 
$$\omega < \omega_c - \frac{2\pi}{N}$$
 随 $\omega \downarrow$ , $H_g(\omega)$ 绕 $H(0)$ 波动



对 $h_{\mathbf{d}}(n)$ 加矩形窗处理后, $H_{\mathbf{g}}(\omega)$ 与 $H_{\mathbf{dg}}(\omega)$ 的差别:

- (1)在理想特性不连续点 $\omega=\omega_{\rm c}$ 附近形成过渡带。过渡带的宽度近似等于 $W_{\rm Rg}(\omega)$ 主瓣宽度 $4\pi/N$ 。
- (2) 通带内产生了波纹,最大的峰值在 $\omega_c$ - $2\pi/N$ 处。阻带内产生了余振,最大的负峰在 $\omega_c$ + $2\pi/N$ 处。通带与阻带中波纹的情况与窗函数的幅度谱有关, $W_{Rg}(\omega)$ 旁瓣幅度的大小直接影响 $H_g(\omega)$ 波纹幅度的大小。

以上两点就是对 $h_{d}(n)$ 用矩形窗截断后的吉布斯效应:

- > 通带内的波纹影响滤波器通带的平稳性,
- 阻带内的波纹影响阻带内的衰减,可能使最小衰减不满足技术指标要求。

如何减少吉布斯效应的影响?



## 增加矩形窗的长度就可减少吉布斯效应的影响?

在主瓣附近, $W_{Rg}(\omega)$ 可近似为

$$W_{\text{Rg}}(\boldsymbol{\omega}) = \frac{\sin(\boldsymbol{\omega}N/2)}{\sin(\boldsymbol{\omega}/2)} \approx \frac{\sin(\boldsymbol{\omega}N/2)}{\boldsymbol{\omega}/2} = N \frac{\sin x}{x}$$

该函数的性质:

- 1. N加大时,主瓣幅度加高,同时旁瓣也加高,保持主 瓣和旁瓣幅度相对值不变;
- 2. N加大时, $W_{Rg}(\omega)$ 的主瓣和旁瓣宽度变窄,波动的频率加快。



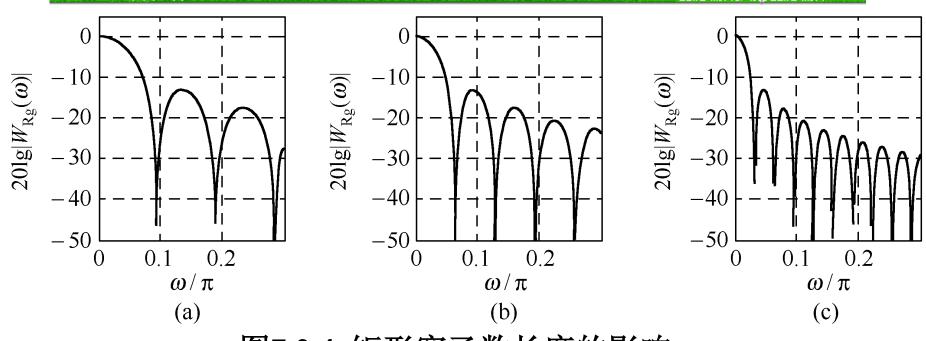


图7.2.4 矩形窗函数长度的影响

因此,当N加大时, $H_g(\omega)$ 的波动幅度没有多大改善,带内最大肩峰比H(0)高8.95%,阻带最大负峰值为H(0)的8.95%,使阻带最小衰减只有21 dB。加大N只能使 $H_g(\omega)$ 过渡带变窄(过渡带近似为主瓣宽度 $4\pi/N$ )。因此加大N,并不是减小吉布斯效应的有效方法。



## ■ 结论

调整窗口长度N只能有效地控制过渡带的宽度, 而要减少带内波动以及增大阻带衰减,只能从窗函 数的形状上找解决问题的方法。

构造新的窗函数形状,使其谱函数的主瓣包含 更多的能量,相应旁瓣幅度更小。旁瓣的减小可使 通带、阻带波动减小,从而加大阻带衰减。但这样 总是以加宽过渡带为代价的。



# 7.2.2 典型窗函数介绍

介绍几种常用窗函数的时域表达式、时域波形、幅度特性函数(衰减用dB计量)曲线,以及用该窗函数设计的FIR数字滤波器的单位脉冲响应和损耗函数曲线。 $H_{\rm d}({\rm e}^{{\rm j}\omega})$ 取理想低通, $\omega_{\rm c}=\pi/2$ ,窗函数长度N=31。

窗函数的几个参数:

旁瓣峰值 $\alpha_n$ ——窗函数的幅频函数 $|W_g(\omega)|$ 的最大旁瓣的最大值相对主瓣最大值的衰减值(dB);

过渡带宽度 $B_g$ ——用该窗函数设计的FIR数字滤波器(FIRDF)的过渡带宽度;

阻带最小衰减 $\alpha_s$ ——用该窗函数设计的FIRDF的阻带最小衰减。

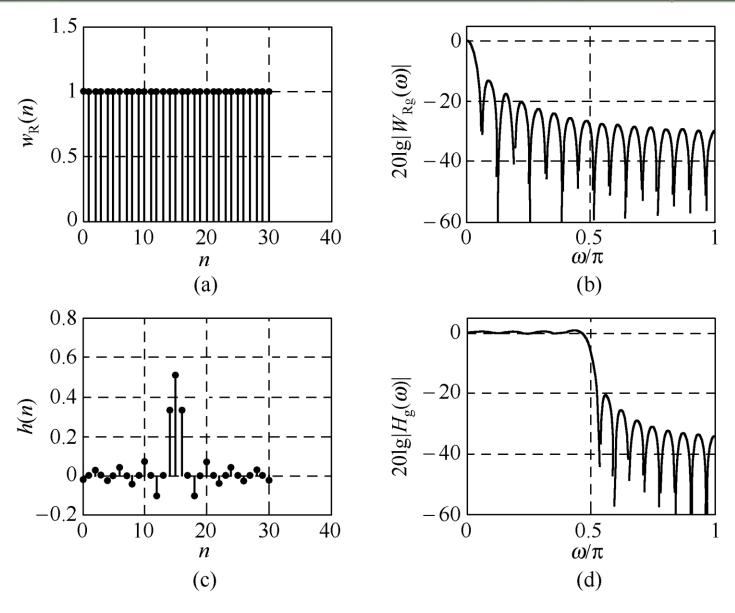


## 1. 矩形窗(Rectangle Window)

$$\omega_R(n) = \begin{cases} 1 & 0 < n < N - 1 \\ 0 & \text{ #} \end{cases}$$

幅度函数: 
$$W_{\text{Rg}}(\omega) = \frac{\sin(\omega N/2)}{\sin(\omega/2)}$$





矩形窗的参数:  $\alpha_n$ =-13 dB;  $B_g$ =4 $\pi/N$ ;  $\alpha_s$ =-21 dB.



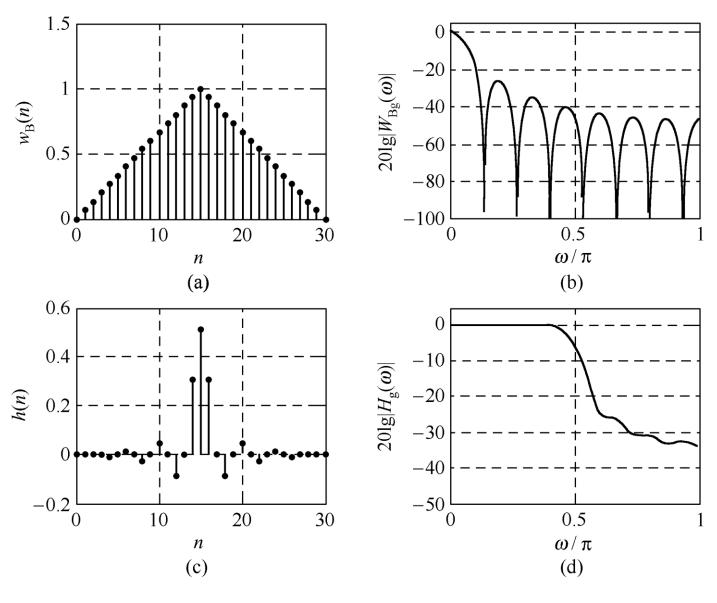
### 2. 三角形窗(Bartlett Window)

$$\omega_{\rm B}(n) = \begin{cases} \frac{2n}{N-1}, 0 \le n \le \frac{1}{2}(N-1) \\ 2 - \frac{2n}{N-1}, \frac{1}{2}(N-1) < n \le N-1 \end{cases}$$
 (7.2.8)

频谱函数:  $W_{\rm B}({\rm e}^{{\rm j}\omega}) = \frac{2}{N} \left| \frac{\sin(\omega N/4)}{\sin(\omega/2)} \right|^2 {\rm e}^{-{\rm j}\frac{N-1}{2}\omega}$ 

幅度函数: 
$$W_{\text{Bg}}(\omega) = \frac{2}{N} \left| \frac{\sin(\omega N/4)}{\sin(\omega/2)} \right|^2$$





 $\alpha_{\rm n} = -25 \, {\rm dB}; \, B_{\rm g} = 8\pi/N; \, \alpha_{\rm s} = -25 \, {\rm dB}.$ 



# 3. 汉宁(Hanning)窗——升余弦窗

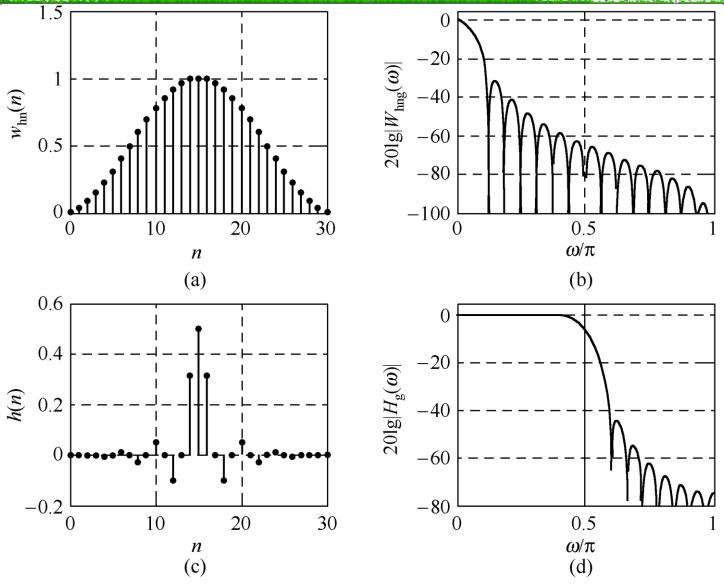
$$w_{\text{Hn}}(n) = 0.5 \left[ 1 - \cos\left(\frac{2\pi n}{N-1}\right) \right] R_{\text{N}}(n)$$
 (7.2.11)

## 频谱函数:

$$\begin{aligned} W_{\mathrm{Hn}}(\mathrm{e}^{\mathrm{j}\omega}) &= FT[W_{\mathrm{Hn}}(n)] \\ &= \left\{ 0.5W_{\mathrm{Rg}}(\omega) + 0.25 \left[ W_{\mathrm{Rg}} \left( \omega + \frac{2\pi}{N-1} \right) + W_{\mathrm{Rg}} \left( \omega - \frac{2\pi}{N-1} \right) \right] \right\} \mathrm{e}^{-\mathrm{j}\frac{N-1}{2}\omega} \\ &= W_{\mathrm{Hng}}(\omega) \mathrm{e}^{-\mathrm{j}\frac{N-1}{2}\omega} \end{aligned}$$

## 幅度函数:

$$W_{\rm Hng}(\omega) = 0.5W_{\rm Rg}(\omega) + 0.25 \left[ W_{\rm Rg} \left( \omega + \frac{2\pi}{N} \right) + W_{\rm Rg} \left( \omega - \frac{2\pi}{N} \right) \right] \qquad N > 1$$



 $\alpha_{\rm n} = -31 \, {\rm dB}; B_{\rm g} = 8\pi/N; \alpha_{\rm s} = -44 \, {\rm dB}.$ 



# 4. 哈明(Hamming)窗——改进的升余弦窗

$$\omega_{\mathrm{Hm}}(n) = \left[0.54 - 0.46\cos\left(\frac{2\pi n}{N-1}\right)\right]R_{\mathrm{N}}(n)$$

## 频谱函数:

$$W_{\rm Hm}(e^{j\omega}) = 0.54W_{\rm R}(e^{j\omega}) - 0.23W_{\rm R}(e^{j\left(\omega - \frac{2\pi}{N-1}\right)}) - 0.23W_{\rm R}(e^{j\left(\omega + \frac{2\pi}{N-1}\right)})$$

## 幅度函数:

$$W_{\rm Hmg}(\omega) = 0.54W_{\rm Rg}(\omega) + 0.23W_{\rm Rg}\left(\omega - \frac{2\pi}{N - 1}\right) + 0.23W_{\rm Rg}\left(\omega + \frac{2\pi}{N - 1}\right)$$

$$W_{\rm Hmg}(\omega) \approx 0.54 W_{\rm Rg}(\omega) + 0.23 W_{\rm Rg}\left(\omega - \frac{2\pi}{N}\right) + 0.23 W_{\rm Rg}\left(\omega + \frac{2\pi}{N}\right) N >> 1$$



这种改进的升余弦窗,能量更加集中在主瓣中,主瓣的能量约占99.963%,旁瓣峰值幅度为40 dB,但其主瓣宽度和汉宁窗的相同,仍为 $8\pi/N$ 。

哈明窗是一种高效窗函数,所以MATLAB窗函数设计函数的默认窗函数就是哈明窗。

哈明窗的四种波形如图7.2.7所示,参数为:

$$\alpha_{\rm n} = -41 \, {\rm dB}; B_{\rm g} = 8\pi/N; \alpha_{\rm s} = -53 \, {\rm dB}.$$



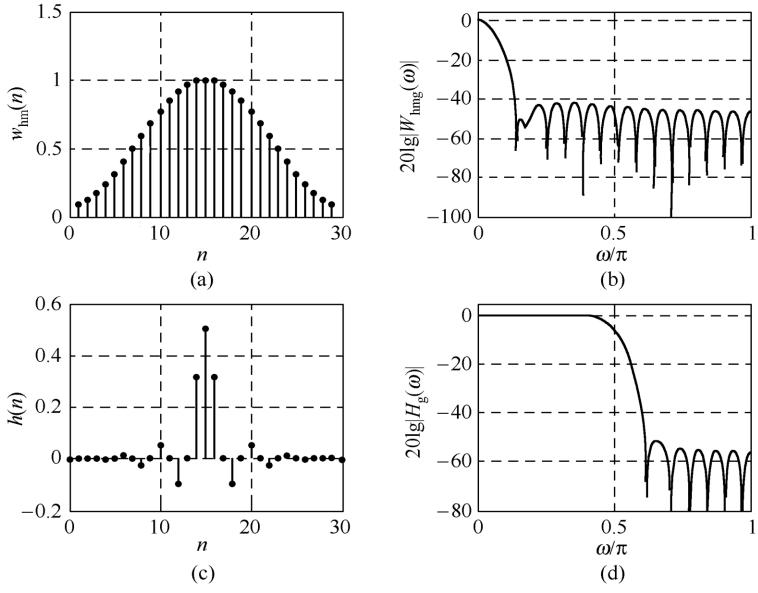


图7.2.7 哈明窗的四种波形



## 5. 布莱克曼(Blackman)窗

$$\omega_{\rm Bl}(n) = \left[0.42 - 0.5\cos\frac{2\pi n}{N - 1} + 0.08\cos\frac{4\pi n}{N - 1}\right] R_N(n) \quad (7.2.13)$$

#### 频谱函数:

$$W_{\rm Bl}(e^{j\omega}) = 0.42W_{\rm R}(e^{j\omega}) - 0.25 \left[ W_{\rm R}(e^{j(\omega - \frac{2\pi}{N-1})}) + W_{\rm R}(e^{j(\omega + \frac{2\pi}{N-1})}) \right] + 0.04 \left[ W_{\rm R}(e^{j(\omega - \frac{4\pi}{N-1})}) + W_{\rm R}(e^{j(\omega - \frac{4\pi}{N-1})}) \right]$$



## 幅度函数:

$$\begin{split} W_{\text{Blg}}\left(\omega\right) &= 0.42 W_{\text{Rg}}\left(\omega\right) + 0.25 \left[ W_{\text{Rg}} \left(\omega - \frac{2\pi}{N-1}\right) + W_{\text{Rg}} \left(\omega + \frac{2\pi}{N-1}\right) \right] \\ &+ 0.04 \left[ W_{\text{Rg}} \left(\omega - \frac{4\pi}{N-1}\right) + W_{\text{Rg}} \left(\omega + \frac{4\pi}{N-1}\right) \right] \end{split}$$

其幅度函数由五部分组成,它们都是移位不同,且幅度也不同的 $W_{\rm Rg}(\omega)$ 函数,使旁瓣再进一步抵消。旁瓣峰值幅度进一步增加,其幅度谱主瓣宽度是矩形窗的3倍。布莱克曼窗的四种波形如图7.2.8所示,参数为:  $\alpha_{\rm n}$ =-57 dB;  $\Delta B$ =12 $\pi/N$ ;  $\alpha_{\rm s}$ =-74 dB。



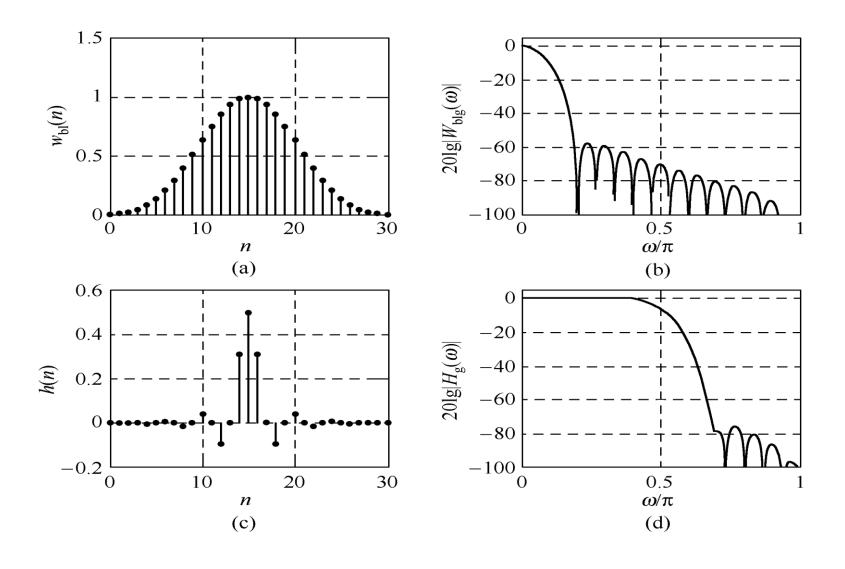


图7.2.8 布莱克曼窗的四种波形



#### 6. 凯塞—贝塞尔窗(Kaiser-Basel Window)

以上五种窗函数都称为参数固定窗函数,每种窗函数的旁瓣幅度都是固定的。凯塞——贝塞尔窗是一种参数可调的窗函数,是一种最优窗函数。

$$\omega_{\mathbf{k}}(n) = \frac{I_0(\beta)}{I_0(\alpha)}, 0 \le n \le N - 1$$
 (7.2.15)

中

$$\beta = \alpha \sqrt{1 - \left(\frac{2n}{N - 1} - 1\right)^2}$$



 $I_0(\beta)$ 是零阶第一类修正贝塞尔函数:

$$I_0(\beta) = 1 + \sum_{k=1}^{\infty} \left( \frac{1}{k!} \left( \frac{\beta}{2} \right)^k \right)^2$$

一般 $I_0(\beta)$ 取15~25项,便可以满足精度要求。  $\alpha$ 参数可以控制窗的形状。一般 $\alpha$ 加大,主瓣加宽,旁瓣幅度减小,典型数据为4<  $\alpha$ <9。当 $\alpha$ =5.44时,窗函数接近哈明窗。  $\alpha$ =7.865时,窗函数接近布莱克曼窗。在设计指标给定时,可以调整 $\alpha$ 值,使滤波器阶数最低,所以其性能最优。凯塞(Kaiser)给出的估算 $\beta$ 和滤波器阶数M的公式如下:



$$\alpha = \begin{cases} 0.112(\alpha_{s} - 8.7), & \alpha_{s} > 50 \text{ dB} \\ 0.5842(\alpha_{s} - 21)^{0.4} + 0.07886(\alpha_{s} - 21), & 21 < \alpha_{s} < 50 \text{ dB} \\ 0, & \alpha_{s} < 21 \end{cases}$$

(7.2.16)

$$M = \frac{\alpha_{\rm s} - 8}{2.285B_{\rm t}} \tag{7.2.17}$$

式中, $B_t=|\omega_s-\omega_p|$ ,是数字滤波器过渡带宽度。应当注意,因为式(7.2.17)为阶数估算,所以必须对设计结果进行检验。另外,凯塞窗函数没有独立控制通带波纹幅度,实际中通带波纹幅度近似等于阻带波纹幅度。凯塞窗的幅度函数为



$$W_{kg}(\omega) = w_{k}(0) + 2\sum_{n=1}^{(N-1)/2} w_{k}(n)\cos\omega n$$
(7.2.18)

对 $\alpha$ 的8种典型值,将凯塞窗函数的性能列于表7.2.1中,供设计者参考。由表可见,当 $\alpha = 5.568$ 时,各项指标都好于哈明窗。6种典型窗函数基本参数归纳在表7.2.2中,可供设计时参考。



## 表7.2.1 凯塞窗参数对滤波器的性能影响

α	过渡带宽	通带波纹/dB	阻带最小衰减/dB
2. 120	3.00π/N	±0.27	-30
3. 384	4.46π/N	±0.0864	-40
4, 538	5, 86π/N	±0.0274	—50
5. 568	7. 24π/N	±0.008 68	- 60
6. 764	8. 64π/N	±0,002 75	-70
7. 865	10.0π/N	±0,000 868	-80
8, 960	11. 4π/N	±0,000 275	-90
10,056	10.8π/N	±0.000 087	-100



#### 表7.2.2 6种窗函数的基本参数

窗函数类型	旁瓣峰值 α <sub>n</sub> /dB	过渡带宽度 B <sub>t</sub>		阻带最小衰减 α <sub>s</sub>
		近似值	精确值	/dB
矩形窗	-13	$4\pi/N$	1.8π/N	-21
三角窗	-25	8π/N	6. 1π/N	-25
汉宁窗	-31	$8\pi/N$	6. 2π/N	-44
哈明窗	-41	8π/N	6.6π/N	<b>—</b> 53
布莱克曼窗	<b>—</b> 57	12π/N	11π/N	<b>—74</b>
凯塞窗(β=7.865)	<b>—</b> 57		10π/N	<del>-80</del>

表中过渡带宽和阻带最小衰减是用对应的窗函数设计的FIR数字滤波器的频率响应指标。



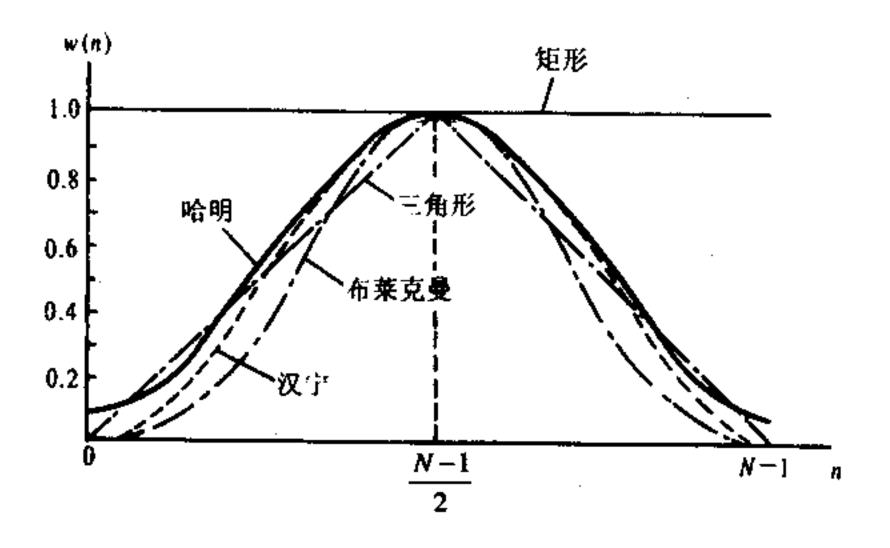


图7.2.4 常用的窗函数



# 7.2.3 用窗函数法设计FIR滤波器的步骤

用窗函数法设计FIR滤波器的步骤如下:

- (1) 根据对过渡带及阻带衰减的指标要求,选择窗函数的类型,并估计窗口长度N。
  - a: 窗函数类型选择: 按照阻带衰减选择,原则:

在保证阻带衰减满足要求的情况下,尽量选择主瓣窄的窗函数。

b: 窗口长度N估计: 根据过渡带宽度。



# (2) 构造希望逼近的频率响应函数 $H_{d}(e^{j\omega})$ ,即

$$H_{\rm d}(e^{j\omega}) = H_{\rm dg}(\omega)e^{-j\omega(N-1)/2}$$

"标准窗函数法":选择 $H_{\mathbf{d}}(\mathbf{e}^{\mathbf{j}\omega})$ 为线性相位理想滤波器(理想低通、理想高通、理想带通、理想带阻)。

理想滤波器的截止频率 $\omega_{c}$ 近似位于最终设计的 FIRDF的过渡带的中心频率点,幅度函数衰减一半(约  $-6~\mathrm{dB}$ )。所以如果设计指标给定通带边界频率和阻带 边界频率 $\omega_{\mathrm{p}}$ 和 $\omega_{\mathrm{s}}$ ,一般取

$$\omega_{\rm c} = \frac{\omega_{\rm p} + \omega_{\rm s}}{2}$$



## (3) 计算 $h_{d}(n)$ 。

如果给出待求滤波器的频响函数为 $H_d(e^{j\omega})$ ,那么单位脉冲响应用下式求出:

$$h_{d}(n) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\pi}^{\pi} H_{d}(e^{j\omega}) e^{j\omega n} d\omega$$

如果 $H_{\mathbf{d}}(\mathbf{e}^{\mathbf{j}\omega})$ 较复杂,或者不能用封闭公式表示,则不能用上式求出 $h_{\mathbf{d}}(n)$ 。可以采用频域采样法求取。

- (4) 加窗得到设计结果:  $h(n)=h_{d}(n)w(n)$ 。
- (5) 验算技术指标是否满足要求。设计出的滤波器频率响应用下式计算:  $H(e^{j\omega}) = \sum_{n=1}^{N-1} h(n)e^{-j\omega n}$



## 窗函数法设计的FIR DF中的主要问题:

优点:设计过程较简单,大多数窗函数有封闭公式可用,性能、参数有表格可查,计算程序简单,使用方便且实用,因而用途较广。

#### 存在的问题:

- (1) 矩形窗一般不是最佳设计, 但简单快速;
- (2) 当 $H_d(e^{j\omega})$ 很复杂或不能由积分直接计算出 $h_d(n)$ ;
- (3) 窗函数法设计的滤波器具有通带、阻带最大波纹相等的特性,二者不能分别控制,且通带中越靠近通带边缘波纹幅度越大,阻带中越靠近阻带边缘波纹幅度越大。因而,若在过渡带两边频率处的衰减满足指标要求,那么在通带、阻带内的其它频率处的衰减就一定有富裕,也就是说窗函数法设计的滤波器有一定的资源浪费;
- (4) 用窗函数法进行滤波器的系统设计过程中, 做不到对通带截止频率、阻带截止频率的精确控制。



【例】 用矩形窗、汉宁窗和布莱克曼窗设计FIR低通滤波器,设N=11, $\omega_c$ =0.2 $\pi$ rad。

解: 用理想低通作为逼近滤波器,按照(7.2.2)式,有

$$h_d(n) = \frac{\sin(\omega_c(n-\alpha))}{\pi(n-\alpha)}, 0 \le n \le 10$$

$$\alpha = \frac{1}{2}(N-1) = 5$$

$$h_d(n) = \frac{\sin(0.2\pi(n-5))}{\pi(n-5)}, 0 \le n \le 10$$



▶ 用汉宁窗设计:

$$h(n) = h_d(n)\omega_{Hn}(n), 0 \le n \le 10$$

$$\omega_{Hn}(n) = 0.5(1 - \cos\frac{2\pi n}{10})$$

▶ 用布莱克曼窗设计:

$$h(n) = h_d(n)\omega_{Bl}(n), 0 \le n \le 10$$

$$\omega_{Bl}(n) = (0.42 - 0.5\cos\frac{2\pi n}{10} + 0.08\cos\frac{2\pi n}{10})R_{11}(n)$$



【例7.2.1】用窗函数法设计线性相位高通FIRDF,要求通带截止频率 $\omega_p=\pi/2$  rad,阻带截止频率 $\omega_s=\pi/4$  rad,通带最大衰减 $\alpha_p=1$  dB,阻带最小衰减 $\alpha_s=40$  dB。解:

(1) 选择窗函数w(n), 计算窗函数长度N。

已知 $\alpha_s$ =40 dB,由表(7.2.2)可知汉宁窗和哈明窗均满足要求,选择汉宁窗。

过渡带宽度 $B_t \leq \omega_p - \omega_s = \pi/4$ , 汉宁窗的精确过渡带宽度 $B_t = 6.2\pi/N$ ,所以要求 $B_t = 6.2\pi/N \leq \pi/4$ ,解之得 $N \geq 24.8$ 。对高通滤波器 N 必须取奇数,取N = 25。有:

$$w(n) = 0.5 \left\lceil 1 - \cos\left(\frac{\pi n}{12}\right) \right\rceil R_{25}(n)$$



# (2) 构造H<sub>d</sub>(ejω):

$$H_{d}(e^{j\omega}) = \begin{cases} e^{-j\omega\tau}, & \omega_{c} \le |\omega| \le \pi \\ 0, & 0 \le |\omega| < \omega_{c} \end{cases}$$

式中

$$\tau = \frac{N-1}{2} = 12$$
,  $\omega_{\rm c} = \frac{\omega_{\rm s} + \omega_{\rm p}}{2} = \frac{3\pi}{8}$ 



## (3) 求出 $h_d(n)$ :

$$h_{d}(n) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\pi}^{\pi} H_{d}(e^{j\omega}) e^{j\omega n} d\omega$$
$$= \frac{1}{2\pi} \left( \int_{-\pi}^{-\omega_{c}} e^{-j\omega \tau} e^{j\omega n} d\omega + \int_{\omega_{c}}^{\pi} e^{-j\omega \tau} e^{j\omega n} d\omega \right)$$

将 $\tau=12$ 代入得

理想低通滤 波器的单位 脉冲响应

$$=\frac{\sin \pi(n-\tau)}{\pi(n-\tau)} - \frac{\sin \omega_{c}(n-\tau)}{\pi(n-\tau)}$$
理想

读器
$$h_{d}(n) = \delta(n-12) - \frac{\sin [3\pi(n-12)/8]}{\pi(n-12)}$$



 $\delta(n-12)$ 对应全通滤波器,  $\frac{\sin[3\pi(n-12)/8]}{\pi(n-12)}$  是截止频率为  $3\pi/8$ 的理想低通滤波器的单位脉冲响应,二者之差就是 理想高通滤波器的单位脉冲响应。

#### (4) 加窗:

$$h(n) = h_{\rm d}(n)w(n)$$

$$= \left\{ \delta(n-12) - \frac{\sin[3\pi(n-12)/8]}{\pi(n-12)} \right\} \left[ 0.5 - 0.5\cos\left(\frac{\pi n}{12}\right) \right] R_{25}(n)$$

Y 🤻

【例7.2.2】 对模拟信号进行低通滤波处理,要求通带 $0 \le f$   $\le 1.5$ kHz内衰减小于1 dB, 阻带2.5kHz $\le f \le \infty$ 上衰减大于40 dB。希望对模拟信号采样后用线性相位FIR数字滤波器实现上述滤波,采样频率 $F_s=10$  kHz。用窗函数法设计满足要求的FIR数字低通滤波器,求出h(n),并画出损耗函数曲线。为了降低运算量,希望滤波器阶数尽量低。

解: (1) 确定相应的数字滤波器指标: 通带截止频率为

$$\omega_{\rm p} = \frac{2\pi f_{\rm p}}{F_{\rm s}} = 2\pi \times \frac{1500}{10000} = 0.3\pi$$



#### 阻带截止频率为

$$\omega_{\rm S} = \frac{2\pi f_{\rm S}}{F_{\rm S}} = 2\pi \times \frac{2500}{10000} = 0.5\pi$$

阻带最小衰减为

$$\alpha_s = 40 dB$$

(2) 用窗函数法设计FIR数字低通滤波器,为了降低阶数选择凯塞窗。根据式(7.2.16) 计算凯塞窗的控制参数为

$$\alpha = 0.5842(\alpha_s - 21)^{0.4} + 0.07886(\alpha_s - 21) = 3.3953$$



指标要求过渡带宽度 $B_t=\omega_s-\omega_p=0.2\pi$ ,根据式(7.2.17) 计算滤波器阶数为

$$M = \frac{\alpha_{\rm s} - 8}{2.285 B_{\rm t}} = \frac{40 - 8}{2.285 \times 0.2\pi} = 22.2887$$

取满足要求的最小整数M=23。所以h(n)长度为N=M+1=24。但是,如果用汉宁窗,h(n)长度为N=40。理想低通滤波器的通带截止频率 $\omega_{\rm c}$ =( $\omega_{\rm s}$ + $\omega_{\rm p}$ )/2=0.4 $\pi$ ,所以由式(7.2.2)和式(7.2.3),得到:

$$h(n) = h_{\rm d}(n)w(n) = \frac{\sin[0.4\pi(n-\tau)]}{\pi(n-\tau)}w(n)$$
,  $\tau = \frac{N-1}{2} = 11.5$ 

式中,w(n)是长度为24( $\alpha=3.395$ )的凯塞窗函数。



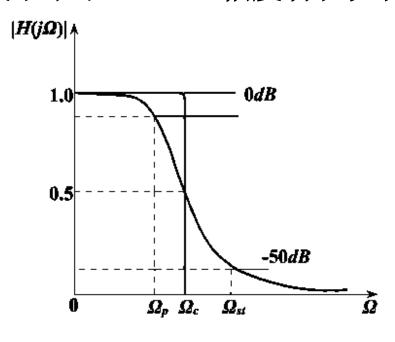
#### 【例7.2.3】设计一个线性相位FIR低通滤波器,

给定抽样频率为  $\Omega_s = 2\pi \times 1.5 \times 10^4 (rad / sec)$ 

通带截止频率为  $\Omega_p = 2\pi \times 1.5 \times 10^3 (rad/sec)$ 

阻带起始频率为  $\Omega_{st} = 2\pi \times 3 \times 10^3 (rad / sec)$ 

阻带衰减不小于-50dB, 幅度特性如图所示





## 解: 1) 求数字频率

$$\omega_p = \Omega_p / f_s = 2\pi \Omega_p / \Omega_s = 0.2\pi$$

$$\omega_{st} = \Omega_{st} / f_s = 2\pi \Omega_{st} / \Omega_s = 0.4\pi$$

$$\alpha_s = -50 dB$$

## 2) 求 $h_d(n)$

$$H_{d}(e^{j\omega}) = \begin{cases} e^{-j\omega\tau} & -\omega_{c} \le \omega \le \omega_{c} \\ 0 & -\pi \le \omega \le -\omega_{c}, \omega_{c} \le \omega \le \pi \end{cases}$$

$$\omega_c = \frac{\Omega_c}{f_s} = 2\pi \frac{1/2(\Omega_p + \Omega_{st})}{\Omega_s} = 0.3\pi$$



$$h_d(n) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\pi}^{\pi} e^{-j\omega\tau} e^{j\omega n} d\omega = \frac{1}{2\pi} \int_{-\omega_c}^{\omega_c} e^{j\omega(n-\tau)} d\omega$$

$$= \begin{cases} \frac{1}{\pi(n-\tau)} \sin[\omega_c(n-\tau)] & n \neq \tau \\ \frac{\omega_c}{\pi} & n = \tau \end{cases}$$

$$\tau = \frac{N-1}{2}$$

3) 选择窗函数: 由 $\alpha_s = -50dB$ 确定哈明窗(-53dB)

$$w(n) = \left[ 0.54 - 0.46 \cos \frac{2\pi n}{N - 1} \right] R_N(n)$$



## 4) 确定N值

哈明窗带宽: 
$$B_t = \frac{6.6\pi}{N}$$

$$B_t = \omega_{st} - \omega_p = 0.2\pi$$

$$N = \frac{6.6\pi}{0.2\pi} = 33$$

$$\tau = \frac{N-1}{2} = 16$$

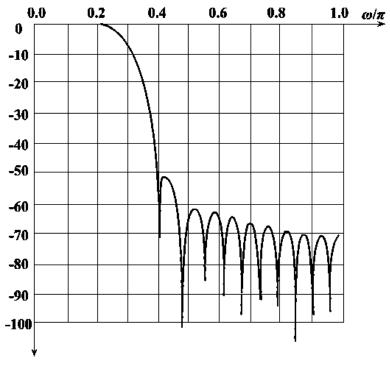
## 5) 确定FIR滤波器的h(n)

$$h(n) = h_d(n)w(n)$$

$$= \frac{\sin[0.3\pi(n-16)]}{\pi(n-16)} \cdot \left[0.54 - 0.46\cos\frac{\pi n}{16}\right] R_{33}(n)$$



## 6) 将h(n)作z变换,得到H(z)。



过度带宽Δω: 0.3476563π 第一通带波纹: 0.020837dB 第一阻带最小衰减: 50.9159dB

图7-15 例7-1设计出的线形相位FIP低通滤波器幅频特性 (海明窗, N=33)



# 7.3 利用频率采样法设计FIR滤波器

#### 1. 基本思想

假设:希望逼近的滤波器的频响函数 $H_d(e^{j\omega})$ ,对它 $\omega=0$ 到 $2\pi$ 之间等间隔采样N点,得到 $H_d(k)$ :

$$H_{\rm d}(k) = H_{\rm d}(e^{j\omega})|_{\omega = \frac{2\pi}{N}k}, \quad k = 0,1,2,\dots, N-1$$
 (7.3.1)

$$h(n) = \frac{1}{N} \sum_{k=0}^{N-1} H_{d}(k) e^{j\frac{2\pi}{N}kn}, \quad n = 0,1,2,\dots, N-1$$
 (7.3.2)



# h(n)为所设计的FIR滤波器的单位脉冲响应,其系统函数H(z)为

● FIR直接型网络结构:

$$H(z) = \sum_{n=0}^{N-1} h(n)z^{-n}$$
 (7.3.3)

#### 频率域采样



● FIR频率采样结构:

$$H(z) = \frac{1 - z^{-N}}{N} \sum_{k=0}^{N-1} \frac{H_{d}(k)}{1 - e^{j\frac{2\pi}{N}k} z^{-1}}$$
(7.3.4)

本质:频域逼近方法



$$H_d(e^{j\omega}) = H_g(\omega)e^{j\theta(\omega)}$$

- 两个重要问题:
  - ▶ 如何实现线性相位?
  - ▶ 如何减小逼近误差?



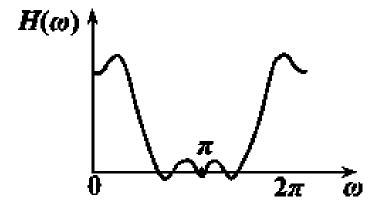
## 2. 设计线性相位滤波器对 $H_{\mathbf{d}}(k)$ 的条件

- ◆ FIR滤波器具有线性相位的条件
  - **情况1:** h(n)是实序列,h(n) = h(N-n-1),N为奇数

$$H_{d}(e^{j\omega}) = H_{g}(\omega)e^{j\theta(\omega)}$$

$$\theta(\omega) = -\frac{N-1}{2}\omega$$

$$H_{g}(\omega) = H_{g}(2\pi - \omega)$$





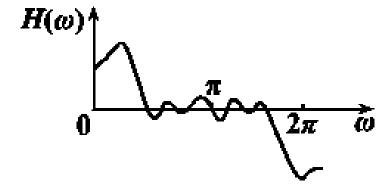
## 2. 设计线性相位滤波器对 $H_{\mathbf{d}}(k)$ 的条件

- ◆ FIR滤波器具有线性相位的条件
  - **情况2:** h(n)是实序列,h(n) = h(N-n-1),N为偶数

$$H_{d}(e^{j\omega}) = H_{g}(\omega)e^{j\theta(\omega)}$$

$$\theta(\omega) = -\frac{N-1}{2}\omega$$

$$H_{g}(\omega) = -H_{g}(2\pi - \omega)$$





 $\Phi$  在 $ω = 0 \sim 2π$ 之间等间隔采样N点,

$$\omega_k = \frac{2\pi}{N}k, \qquad k = 0, 1, 2, \dots, N-1$$

# ◆ 频率采样值 $H_{d}(k)$

$$H_d(k) = H_g(k)e^{j\theta(k)}$$
 (7.3.9)

$$\theta(k) = -\frac{N-1}{2} \frac{2\pi}{N} k = -\frac{N-1}{N} \pi k \tag{7.3.10}$$

$$H_g(k) = -H_g(N-k), \qquad k = \text{ (4.3.12)}$$



# ◆ 理想低通滤波器的频率采样值 $H_{d}(k)$

**假设:** 希望设计一个理想低通滤波器,截止频率为 $\omega_c$ ,采样点数N,则 $H_g(k)$ 和 $\theta(k)$ 用下面公式计算:

● **情况1:** h(n) = h(N-n-1), N为奇数

$$\begin{cases} H_g(k) = H_g(N-k) = 1, & k = 0, 1, 2, \dots, k_c \\ H_g(k) = 0, & k = k_c + 1, k_c + 2, \dots, N - k_c - 1 \\ \theta(k) = -\frac{N-1}{N} \pi k, & k = 0, 1, 2, \dots, N - 1 \end{cases}$$
(7.3.13)

 $k_c$ 是通带内最后一个采样点的序号,所以 $k_c$ 的值取不大于  $\left[\omega_c N/(2\pi)\right]$  的最大整数。对于高通和带阻滤波器,N只能取奇



• 情况2: h(n) = h(N-n-1), N为偶数

$$\begin{cases} H_g(k) = 1, & k = 0, 1, 2, \dots, k_c \\ H_g(k) = 0, & k = k_c + 1, k_c + 2, \dots, N - k_c - 1 \\ H_g(N - k) = -1, & k = 0, 1, 2, \dots, k_c \end{cases}$$

$$\theta(k) = -\frac{N - 1}{N} \pi k, k = 0, 1, 2, \dots, N - 1$$

$$(7.3.14)$$



#### 3. 逼近误差及其改进措施

假设: 待设计的滤波器为 $H_{d}(e^{j\omega})$ ,对应的单位取样响应 为 $h_d(n)$ ,

$$h_d(n) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\pi}^{\pi} H_d(e^{j\omega}) e^{j\omega n} d\omega$$





$$h(n) = \sum_{r=-\infty}^{\infty} h_d(n+rN)R_N(n)$$

%频率域采样定理: 在频域 $0\sim2\pi$ 之间等间隔采样N点,利用 IDFT得到的h(n)应是 $h_d(n)$ 以N为周期,周期性延拓乘以 $R_N(n)$ 



◆ 频率域等间隔采样H(k)与h(n)的Z变换H(z)的关系:

$$H(z) = \frac{1 - z^{-N}}{N} \sum_{k=0}^{N-1} \frac{H(k)}{1 - e^{j\frac{2\pi}{N}} z^{-1}}$$

$$H(e^{j\omega}) = \sum_{k=0}^{N-1} H(k) \Phi(\omega - \frac{2\pi}{N} k)$$

• 内插函数: 
$$\Phi(\omega) = \frac{1}{N} \frac{\sin(\omega N/2)}{\sin(\omega/2)} e^{-j\omega \frac{N-1}{2}}$$

$$\Phi(\frac{2\pi}{N}i - \frac{2\pi}{N}k) = \begin{cases} 1 & i=k\\ 0 & i \neq k \end{cases}$$



#### ◆结论

ightharpoonup 在采样点上,  $H(e^{j\omega_k})=H(k)$ , 逼近误差为零, $H(e^{j\omega_k})$ 频响 严格地与理想频响的采样值H(k)相等;

$$H(e^{j\omega}) = \sum_{k=0}^{N-1} H(k) \Phi(\omega - \frac{2\pi}{N}k)$$

$$\Phi(\frac{2\pi}{N}i - \frac{2\pi}{N}k) = \begin{cases} 1 & i=k\\ 0 & i \neq k \end{cases}$$



#### ◆结论

- ▶ 在采样点之间,频响由各采样点的内插函数延伸迭加 而形成,因而产生一定的逼近误差,误差大小与理想频 率响应的曲线形状有关,理想特性平滑则误差小;反之,在理 想频率响应的不连续点附近误差较大,会产生肩峰和波纹;
- ► N 增大,则采样点变密,逼近误差减小。

$$H(e^{j\omega}) = \sum_{k=0}^{N-1} H(k) \Phi(\omega - \frac{2\pi}{N}k)$$



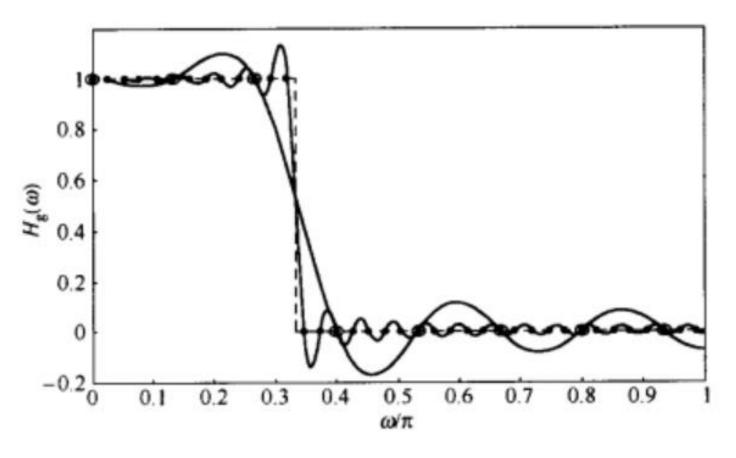


图 7.3.2 采样点数 N 不同时的逼近误差比较 (N=15,75)

• N=15, 
$$\alpha_p = 0.8dB$$
  $\alpha_s = -15.1dB$ 

• N=75, 
$$\alpha_p = 1.1dB$$
  $\alpha_s = -16.6dB$ 

● 增大N, 使得过渡带变窄, 增加计算量和成本



#### ◆改进措施

- $\triangleright$  为减小逼近误差,类似于窗函数法的加窗平滑截断,可以使希望逼近的幅度特性 $H_g(\omega)$ 从通带较平滑地过渡到阻带,消除阶跃突变,使逼近误差减小;
- 这相当于设置了H<sub>g</sub>(ω)的过渡带,其实质是对幅度采样设置 了过渡带的采样点,以加宽过渡带为代价换取通带和阻带内 波纹幅度的减小
- ➤ 过渡带宽Bt 与滤波器长度N须满足下式

 $N \ge (m+1) 2\pi/B_t$ 

m:采样点数



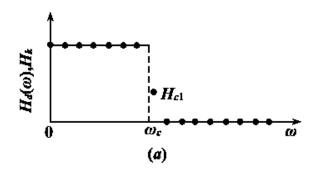
#### > 过渡带增加采样点阻带衰减加大

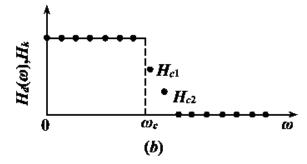
$$m=0$$
:  $\alpha_{\rm s}=-20dB$ 

$$m=1:$$
  $\alpha_{s} = -44 \sim -54 dB$ 

$$m=2:$$
  $\alpha_{s} = -65 \sim -75 dB$ 

$$m=3:$$
  $\alpha_{s} = -85 \sim -95dB$ 





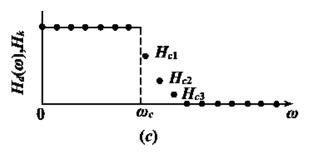


图7-18 加过渡抽样点(过渡点)

(a) 一点过渡带; (b) 二点过渡带; (c) 三点过渡带;



## 4. 频率采样法设计步骤

- 1) 根据阻带最小衰减  $\alpha_{s}$  , 确定过渡带采样点数m;
- 2) 根据<mark>过渡带宽</mark>,估计滤波器长度N;
- 3)构造期望的滤波器的频率响应函数 $H_d(e^{j\omega})$ ;

$$H_d(e^{j\omega}) = H_g(\omega)e^{j\theta(\omega)}$$

- 4) 对 $H_d(e^{j\omega})$ 进行频域等间隔采样(过渡带采样值根据经验,或试验,或优化算法);
- 5) 对H(k)进行IDFT,得到h(n)及其Z变换H(z);
- 6) 检验, 若H(z)不满足要求, 调整(过渡带、临界频率等)



#### ◆ 频率抽样设计法设计线性相位FIR DF的特点

- 1)设计过程简单、实用,频率响应形状的调整方便且直观; 特别是在多通带等频谱比较复杂的滤波器或只有少数个非零取 样值的窄带滤波器的设计时具有非常高的计算效率;
- 2) 只能控制阻带最小衰减,但对通带的最大衰减则不易控制,且不能分别控制阻带、通带的衰减;
- 3)过渡带内的最佳采样值只有借助计算机的辅助计算才能获得;
- 4)由于所有频率取样点都在2π/M的整数倍上,使得通带截止 频率、阻带截止频率不易精确控制。

Y 🥞

【例7.3.1】利用频率采样法设计线性相位低通滤波器,要求截止频率 $\omega_c=\pi/2$  rad,采样点数N=33,选用h(n)=h(N-1-n)情况。

解: 用理想低通作为逼近滤波器。按照(7.3.12)式,

$$H_g(k) = H_g(33 - k) = 1, k = 0, 1, 2, \dots, 8$$
  
 $H_g(k) = 0,$   $k = 9, 10, \dots, 23, 24$   
 $\theta(k) = -\frac{32}{33}\pi k,$   $k = 0, 1, 2, \dots, 32$ 

对理想低通幅度特性采样情况如图7.3.2所示。将采 样得到的

$$H_d(k) = H_g(k)e^{j\theta(k)}$$



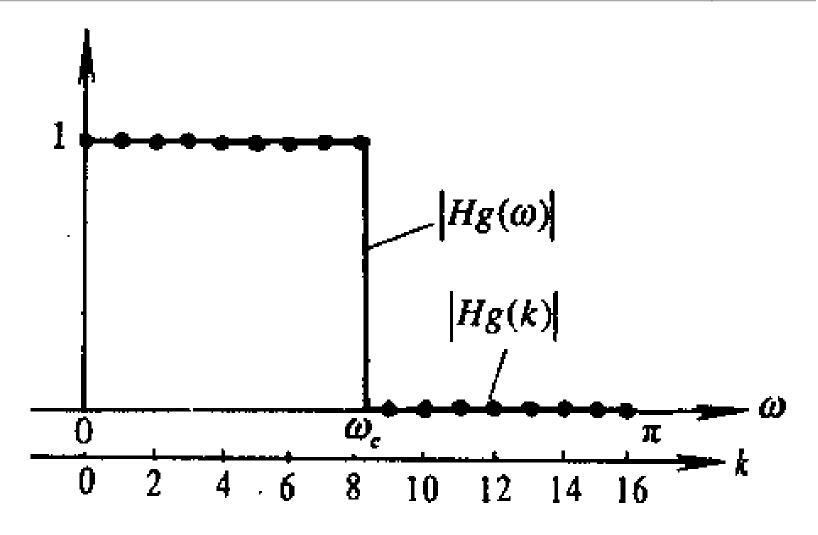
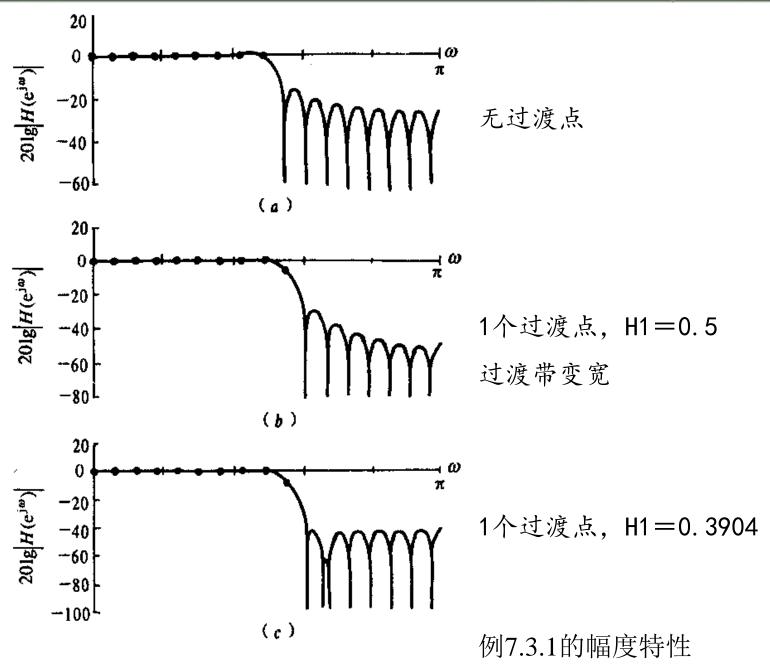
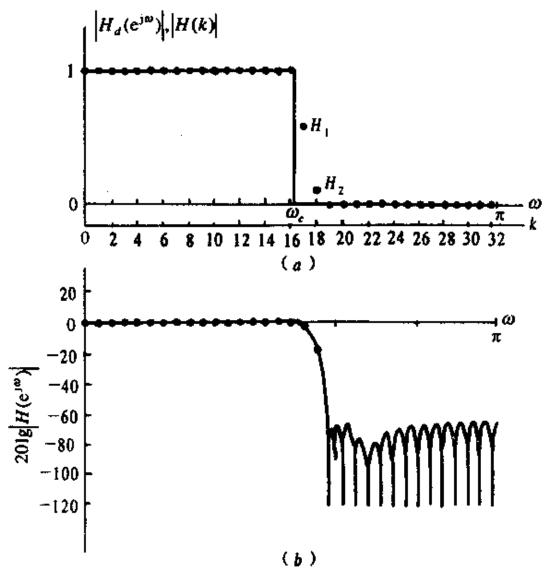


图7.3.2 对理想低通进行采样









例7.3.1(N=65)有两个过渡点幅度特性



# 7.4 利用等波纹最佳逼近法设计FIR滤波器

准则:选择FIR滤波器的单位脉冲响应h(n),使得 $E(\omega)$ 的最大绝对值最小

设希望设计的滤波器幅度响应为 $H_d(\omega)$ ,实际逼近的幅度响应为 $H_g(\omega)$ ,加权误差为 $E(\omega)$ ,则:

$$E(\omega) = W(\omega)[H_d(\omega) - H_g(\omega)]$$

W(ω)称为误差加权函数,用来控制不同频段的逼近精度,W(ω)取值越大的频段,逼近精度越高

把数字频段分为"逼近(或研究)区域"和"无关区域"。逼近区域一般指通带和阻带,而无关区域一般指过渡带



### 线性相位FIR滤波器有四种形式:

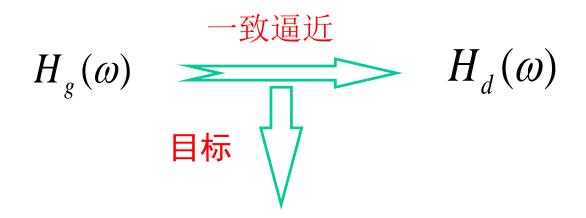
$$h(n) = \pm h(N-1-n) \qquad \begin{cases} N: & odd \\ N: & even \end{cases}$$

#### ◆情况1:

$$H_g(\omega) = \sum_{n=0}^{M} a(n)\cos(n\omega), \quad M = (N-1)/2$$

$$a(n) = \begin{cases} h(\frac{N-1}{2}), & k = 0\\ 2h(\frac{N-1}{2}-k), & k = 1, 2, \dots, \frac{N-1}{2} \end{cases}$$





寻找: 
$$a(0), a(1), \dots, a(M)$$

使得误差函数:

的最大值为最小,并呈现交错。

在设计滤波器时,对通带和阻带往往有不同的要求,如通带要求特别平,这是需要牺牲阻带;反之,要想阻带衰减特别大,则需要牺牲通带。实现方法:给以不同的加权。

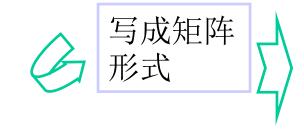
定义加权函数:

需要离散化



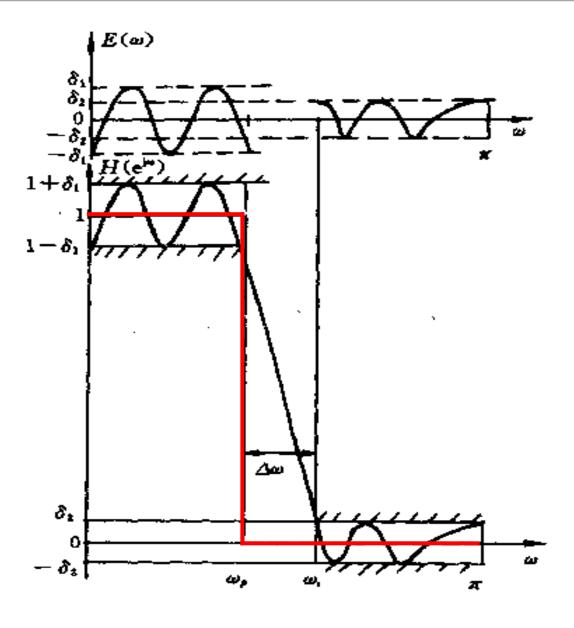


## 交错定理:



注意,将频率分成了M+2 个离散的点。分点在通带和阻带上,过渡带不考虑。目的是取得 M+2 个极值点。







$$\begin{bmatrix} 1 & \cos(\omega_{0}) & \cos(2\omega_{0}) & \cdots & \cos(M\omega_{0}) & \frac{1}{W(\omega_{0})} \\ 1 & \cos(\omega_{1}) & \cos(2\omega_{1}) & \cdots & \cos(M\omega_{1}) & \frac{-1}{W(\omega_{1})} \\ 1 & \cos(\omega_{2}) & \cos(2\omega_{2}) & \cdots & \cos(M\omega_{2}) & \frac{1}{W(\omega_{2})} \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ 1 & \cos(\omega_{M}) & \cos(2\omega_{M}) & \cdots & \cos(M\omega_{M}) & \frac{(-1)^{M}}{W(\omega_{M})} \\ 1 & \cos(\omega_{M+1}) & \cos(2\omega_{M+1}) & \cdots & \cos(M\omega_{M+1}) & \frac{(-1)^{M+1}}{W(\omega_{M+1})} \end{bmatrix}$$



求解异常困难!!!!

 $a(0), a(1), \dots, a(M), \rho$ 



McClellan. J.H & Parks. T. W 等于70年代初提出用数值分析中的Remez算法,靠一次次的迭代来求解最优的系数  $a(0), a(1), \dots, a(M)$  及  $\rho$  。从而达到滤波器设计的目的。

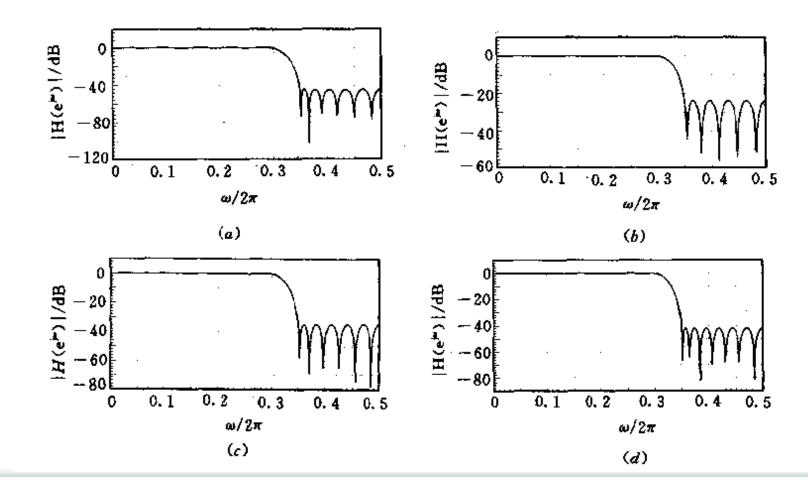
该方法不但可以用来设计低通、高通、带通、带 阻等经典滤波器,而且可以用来设计差分滤波器, Hilbert变换器。不但可以给出好的幅频特性、线性相 位,而且可以给出较为准确定边缘频率。

数字信号处理中最有名的算法之一!



【例1】 设计低通 FIR DF:  $\omega_p = 0.6\pi$ ,  $\omega_s = 0.7\pi$  调整通带、阻带的加权及滤波器的长度。

设计结果





# 参数调整对滤波器性能的影响:

序号	輸入参数及輸出结果					 
	Nfilt	通带加权 wtx(1)	阻带加权 wtx(2)	通带纹波及衰减	阻带纹波及衰减	(幅频响应)
1	33	1	10	$\delta_1 = 0.0582$ 0.4916dB	$\delta_2 = 0.00582$ - 44.7dB	8.4.4(a)
2	33	10	1 .	$\delta_1 = 0.006515$ 0.05641dB	$\delta_2 = 0.06515$ - 23.67(dB)	8. 4. 4(b)
3	33	1	1	$\delta_1 = 0.0183$ $0.1575  ext{dB}$	$\delta_2 = 0.0183$ $- 34.75 dB$	8. 4. 4(c)
4	43	1	1	$\delta_1 = 0.00798$ $0.069 dB$	$\delta_i = 0.00798$ - 41.96dB	8. 4. 4(d)



## 7.5 IIR和FIR数字滤波器的比较

IIR与FIR滤波器各有所长,在实际应用中应该考虑多方面因素加以选择,同时也要兼顾经济方面的要求以及计算工具的实际条件。



比较项目		IIR	FIR	
Let tel tel Ak	阶数	低	高	
│相同性能 │(同样的选	相位	非线性	线性	
择性) 	经济性	成本低	成本高	
	结构	递归结构	非递归结构	
 	稳定性	极点必须在单位圆内才稳定	始终稳定	
1149 	运算误差	大,寄生震荡	小	
	快速运算	不能应用FFT算法	可用FFT算法	
	设计公式	具有有效、封闭的设计公式	没有封闭形式的设计公式	
设计	计算量	较小	较大	
	计算工具	要求不高	要求较高	
适用范围		规格化的、频率特性为分段常数的标准低通、高通、带通、带阻、全通滤波器 对相位要求不敏感(语音通讯)	可适用于各种幅度特性和相 位特性 对相位要求敏感(图像处理)	



作业: 3、4、5、17