

4.1 滤波器概述

← 2023.10.23 Lec 15

- 滤波: 根据有用信号与噪声信号的不同特性, 实现二者的有效分离, 从而提取有用信号, 消除或减弱噪声。
- 经典滤波器: 假设有用信号与希望去掉的噪声具有不同频率, 通过选取频率来滤除无用信号。但有用信号与无用信号频谱重叠时, 无能为力。
 现代 ~ : 从含有噪声的信号中估计出噪声本身, 所得信号比原信号具有更高信噪比

还可为有/无源滤波器, 低通, 高通, 带通, 带阻, 全通滤波器

模拟滤波器 — 模拟信号 $y(t) = x(t) * h(t)$ $Y(\omega) = H(\omega) X(\omega)$

数字滤波器 — 数字信号 $y(n) = x(n) * h(n)$ $Y(\omega) = H(\omega) X(\omega)$

- 滤波器的技术要求:
 - 允许幅频特性在通带和阻带内有一定衰减范围, 且在这范围内允许有起伏
 - 在通带和阻带间有一定的过渡带

通带: 该频率范围的信号通过滤波器后衰减很小

阻带: 被阻止(较大程度衰减)

过渡带: 通带与阻带之间。

技术指标: ① 中心频率: 通带、阻带截止频率的几何平均值, $\omega_0 = \sqrt{\omega_p \omega_s}$

② 通带波动: 通带内频率特性曲线最大峰值和最小谷值之差,

③ 相移 ϕ : 某一特定频率信号通过滤波器时, 其在输入端与输出端的相位差。

④ 群延迟: $\tau_g = -\frac{d\phi(\omega)}{d\omega}$ 常为正值

⑤ 衰减函数 α : $\alpha = 20 \lg \frac{|H(\omega)|}{|H(0)|} = -20 \lg |H(\omega)| = -10 \lg |H(\omega)|^2$
 即 $20 \lg \frac{|H(\omega)|}{|H(0)|} = -3 \text{ (dB)}$

通带衰减函数 $\alpha_p = -20 \lg |H(\omega_p)|$ 一般取幅值下降 3dB 时所对应的频率值 ω_{3dB} 作为 ω_p

阻带 ~ $\alpha_s = -20 \lg |H(\omega_s)|$ 此时 $\alpha_p = 3 \text{ dB}$ [原因: 若 $\frac{|H(\omega)|}{|H(0)|} = \frac{1}{\sqrt{2}}$, 则 $20 \lg \frac{|H(\omega)|}{|H(0)|} = -3 \text{ dB}$
 即衰减 3dB 以内其信号能量衰减至之前的一半
 能量衰减较小的信号即能通过滤波器]
 注意: 有衰减时
 衰减函数为正值。

4.2 模拟滤波器 处理模拟信号

- 设计方法: ① 根据给定的频率响应特性寻求可实现的有理函数 $H(s)$

一般是根据幅度平方函数 $|H(\omega)|^2$ 求系统函数。有若干种类型可供选择 (Butterworth, Chebyshev, ...)

- 由选定的 $H(s)$ 实现二端口网络 电路结构与参数

- 基本要求: ① 稳定的线性非时变系统 ② 实系数的 s 有理函数, 极点位于左半平面

③ 分子多项式阶数不大于分母多项式阶数 ④ $h(t) = \mathcal{L}^{-1}[H(s)]$ 是 t 的实函数

由 $|H(j\omega)|^2 \Big|_{j\omega=s} = H(j\omega) H^*(j\omega) \Big|_{j\omega=s} = H(j\omega) H(-j\omega) \Big|_{j\omega=s} = H(s) H(-s)$ 则 $H(s)$ 的零、极点对于虚轴呈镜像分布

$AA^* = |A|^2$ (复数性质) 由于希望 $h(t)$ 是实函数, 则 $H(j\omega)$ 应具有共轭对称性 (关于虚轴对称) $H(j\omega) = H^*(-j\omega)$ $H(-j\omega) = H^*(j\omega)$ $[j\omega$ 和 $-j\omega$ 都能使 $|H(j\omega)|^2$ 为 0, 若将其中 $j\omega$ 划给 $H(s)$, 则 $-j\omega$ 必划给 $H(-s)$]

结合 $H(s)$ 分子、分母为实系数多项式, 虚根必然是共轭虚根, 则它的零极点关于实轴也是对称分布 \Rightarrow 零极点对称分布

则 $|H(j\omega)|^2$ 中的零点和极点, 一半属于 $H(s)$, 另一半属于 $H(-s)$.

因此, 确定 $H(s)$ 零、极点的方法为: ① 将幅度平方函数中 $j\omega$ 换成 s , ω^2 换成 $-s^2$ 求出零点和极点。

② 所有极点中分布在左半平面上的极点是 $H(s)$ 的极点, 其余是 $H(-s)$ 的极点;

③ 若要求是最小相位系统, 则所有零点也必须在左半平面或虚轴上

虚轴上零点应平分给 $H(s)$ 或 $H(-s)$

注意: 比例系数也要平分。

若无此要求, 则零点可任意选取。

巴特沃思 (Butterworth) 低通滤波器

$|H(\omega)|^2 = \frac{1}{1 + (\frac{\omega}{\omega_c})^{2n}}$ ω_c 为通带截止频率 对应衰减为 3dB

幅频特性: ① 最大平坦性 n 阶的 Butterworth 滤波器在 $\omega=0$ 处前 $(2n-1)$ 阶导数均为 0 以原点的最大平坦性来逼近理想低通滤波器

② 频响曲线单调下降

③ 随 n 增大, 通带幅频特性变平坦 阻带幅频特性衰减加快

④ 通带内频响无起伏

$|H(s)|^2 = \frac{1}{1 + (-1)^n (\frac{s}{\omega_c})^{2n}}$ 令分母多项式为 0, 则 $1 + (\frac{s}{\omega_c})^{2n} = 0 \Rightarrow s_k = j\omega_c (-1)^{\frac{k}{2n}} = \omega_c e^{j(\frac{\pi}{2} + \frac{2k-1}{2n}\pi)}$ $k=1, \dots, 2n$

$2n$ 个极点以 $\frac{\pi}{n}$ 为间隔均匀分布于半径为 ω_c 的圆上。 $j\omega$ 轴上无极点。

n 为奇数时, 有两个实极点 $s = \pm j\omega_c$ n 为偶数时无实极点。

则: 为使系统稳定, $H(s)$ 应取落在 s 域左半平面的极点, 因而 $H(s) = \frac{\omega_c^n}{\prod_{k=1}^n (s - s_k)}$ $\rightarrow s=0$ 时 $|H(s)|=1$.

此 $H(s)$ 与 ω_c 有关. 因此为了通用性, 将频率作归一化处理, $H(s)$ 上下同除以 ω_c^n , $\bar{s} = \frac{s}{\omega_c}$, $\bar{s}_k = \frac{s_k}{\omega_c}$

则: $H(\bar{s}) = \frac{1}{\prod_{k=1}^n [\bar{s} - e^{j(\frac{\pi}{2} + \frac{2k-1}{2n}\pi)}]} = \frac{1}{\prod_{k=1}^n [\bar{s} - e^{j(\frac{\pi}{2} + \frac{2k-1}{2n}\pi)}]} = \frac{1}{\prod_{k=1}^n [\bar{s}^2 - 2\cos(\frac{2k-1}{2n}\pi + \frac{\pi}{2})\bar{s} + 1]}$

\Rightarrow 有 Butterworth 多项式表可查

显然 n 为偶数. 若 n 为奇数 $H(\bar{s}) = \frac{1}{\prod_{k=1}^{n-1} [\bar{s}^2 - 2\cos(\frac{2k-1}{2n}\pi + \frac{\pi}{2})\bar{s} + 1] (s+1)}$

Butterworth 低通滤波器阶次的确定:

$\alpha = -20 \lg |H(\omega)| = -20 \lg \left[\frac{1}{\sqrt{1 + (\frac{\omega}{\omega_c})^{2n}}} \right] = 10 \lg [1 + (\frac{\omega}{\omega_c})^{2n}]$

$\omega = \omega_s$ 时, 阻带衰减函数 $\alpha_s = 10 \lg [1 + (\frac{\omega_s}{\omega_c})^{2n}]$ 若要求阻带衰减函数大于一定值 α_{s0} ,

则 $10 \lg [1 + (\frac{\omega_s}{\omega_c})^{2n}] \geq \alpha_{s0} \Rightarrow 1 + (\frac{\omega_s}{\omega_c})^{2n} \geq 10^{0.1\alpha_{s0}} \Rightarrow 2n \lg \frac{\omega_s}{\omega_c} \geq \lg [10^{0.1\alpha_{s0}} - 1] \Rightarrow n \geq \frac{\lg \sqrt{10^{0.1\alpha_{s0}} - 1}}{\lg (\frac{\omega_s}{\omega_c})}$ $[\omega_s$ 一般大于 ω_c , 故 $\lg (\frac{\omega_s}{\omega_c}) > 1]$

同理, $\omega = \omega_p$ 时, $\alpha_p = 10 \lg \left[1 + \left(\frac{\omega_p}{\omega_c} \right)^{2n} \right]$ 若要求通带衰减小于一定值 α_p , 则有

$$10 \lg \left[1 + \left(\frac{\omega_p}{\omega_c} \right)^{2n} \right] \leq \alpha_p \Rightarrow 1 + \left(\frac{\omega_p}{\omega_c} \right)^{2n} \leq 10^{0.1\alpha_p} \Rightarrow 2n \lg \frac{\omega_p}{\omega_c} \leq \lg [10^{0.1\alpha_p} - 1] \Rightarrow n \geq \frac{\lg \sqrt{10^{0.1\alpha_p} - 1}}{\lg \left(\frac{\omega_p}{\omega_c} \right)} \quad \left[\omega_p \text{ 一般小于 } \omega_c, \text{ 故 } \lg \left(\frac{\omega_p}{\omega_c} \right) < 1 \right]$$

通过例题来熟悉 Butterworth 低通滤波器的设计流程

例 Butterworth 低通滤波器的频域指标为 $\omega_1 = 2 \text{ rad/s}$ 时, 衰减不大于 3 dB ; $\omega_2 = 6 \text{ rad/s}$ 时 衰减不小于 30 dB

求滤波器的传递函数

解: 令 $\omega_c = \omega_p = 2 \text{ rad/s}$, $\omega_s = 6 \text{ rad/s}$ 归一化复频率

Step 1 归一化频率变量

$$\bar{s} = \frac{s}{\omega_c} \quad \bar{\omega}_c = \frac{\omega_c}{\omega_c} = 1 \quad \bar{\omega}_s = \frac{\omega_s}{\omega_c} = 3 \quad \alpha_s = 30 \text{ dB}$$

$$\text{则 } n \geq \frac{\lg \sqrt{10^{0.1\alpha_s} - 1}}{\lg \bar{\omega}_s} \approx 3.143$$

Step 2 确定滤波器阶数

取 $n = 4$, 查表得滤波器归一化传递函数, 再由 $\bar{s} = \frac{s}{\omega_c}$, 将 $H(\bar{s})$ 变换回 $H(s)$ 即可. Step 3

* Chebyshev 滤波器: Butterworth 低通滤波器通带内误差分布不均, 为使阻带特性下降迅速, 则滤波器阶数增加

若能使误差均匀分布在通带内, 则可以降低滤波器阶数 可以通过选择有等波纹特性逼近函数来实现

I 型: 通带内等波纹, 阻带内单调下降 II 型反之

滤波器类型的转化: (高 \leftrightarrow 低) $s = \frac{\bar{s}}{\omega_r} \rightarrow$ 参考频率 (高通归一化用 λ 表示) $\lambda_p = -\frac{1}{\omega_p} \quad \lambda_s = -\frac{1}{\omega_s}$

通过一个例题巩固 Butterworth 低通滤波器的设计。此例题名为设计高通滤波器, 实则只是多一步转化过程, 本质是设计低通滤波器。

例 (郑君里书 20 例 10-10) 给定高通滤波器技术指标: 通带内起伏小于 1 dB , $\omega \geq 2\pi \times 1.5 \times 10^4 \text{ rad/s}$

阻带衰减大于 15 dB , $0 \leq \omega \leq 2\pi \times 10^4 \text{ rad/s}$

求 Butterworth 型滤波器传递函数。

解: ① 取参考频率为 3 dB 处截止角频率 ω_c (未明确给出, 设为未知量) 归一化各频率

$$\lambda_p = \frac{\omega_p}{\omega_c} = \frac{1}{\omega_c} (2\pi \times 1.5 \times 10^4) \quad \lambda_s = \frac{\omega_s}{\omega_c} = \frac{1}{\omega_c} (2\pi \times 10^4)$$

此处求得的是相对于低通滤波器参考频率的归一化频率

$$\text{② 求对应的低通滤波器频率指标} \quad \omega_p' = -\frac{1}{\lambda_p} = -\frac{\omega_c}{2\pi \times 1.5 \times 10^4} \quad \omega_s' = -\frac{1}{\lambda_s} = -\frac{\omega_c}{2\pi \times 10^4}$$

[注意此处 ω_c 是原高通滤波器的截止频率, 不要误以为是低通滤波器的]

$$\text{结合 } \alpha_p = 10 \lg \left[1 + \left(\frac{\omega_p'}{\omega_c} \right)^{2n} \right] \leq 1 \text{ dB} \Rightarrow \left(\frac{\omega_p'}{\omega_c} \right)^{2n} \leq 10^{0.1} - 1 \Rightarrow \left(\frac{\omega_p'}{\omega_s'} \right)^{2n} \leq \frac{10^{0.1} - 1}{10^{1.5} - 1}$$

$$\alpha_s = 10 \lg \left[1 + \left(\frac{\omega_s'}{\omega_c} \right)^{2n} \right] \geq 15 \text{ dB} \Rightarrow \left(\frac{\omega_s'}{\omega_c} \right)^{2n} \geq 10^{1.5} - 1$$

$$\Rightarrow n \geq \frac{\lg \left(\frac{10^{0.1} - 1}{10^{1.5} - 1} \right)}{2 \lg \left(\frac{\omega_p'}{\omega_s'} \right)} = 5.886 \quad \text{因此取 6 阶 Butterworth 低通滤波器, 查表得其传递函数。}$$

③ 求参考频率 ω_c : 由 $\alpha_s = 10 \lg [1 + (\omega_s')^{2 \times 6}] = 15$ 可解得 ω_s' , 结合 ω_s 和 ω_c 关系即得 ω_c

将 $s = \frac{\omega_c}{\bar{s}}$ 代入上述 Butterworth 滤波器方程得高通滤波器传递函数。

4.3 数字滤波器

输入、输出都是数字信号

2023.10.25 Lec 16

流程: 原模拟信号频谱 $\xrightarrow{\text{时域采样}}$ 原频谱的周期延拓 $\xrightarrow[\text{频率函数相乘}]{\text{与滤波器}}$ 处理后信号频谱 $\xrightarrow{\text{加窗}}$ 取出输出信号频谱

数字滤波器可用 LTI 离散系统表示为 $y(n) + \sum_{k=1}^N a_k y(n-k) = \sum_{k=0}^M b_k x(n-k)$

(由 Z 变换可得) 最多 $(M+1)$ 项

$$H(z) = \frac{Y(z)}{X(z)} = \frac{\sum_{k=0}^M b_k z^{-k}}{1 + \sum_{k=1}^N a_k z^{-k}}$$

$\begin{cases} a_k = 0 & H(z) = \sum b_k z^{-k}, \text{单位脉冲响应仅由有限项构成} \\ a_k \neq 0, \text{分母至少存在一个根不为分子所抵消} & \text{有限冲激响应滤波器} \end{cases}$
则为无限冲激响应滤波器

无限冲激响应滤波器的设计方法: 模拟化设计法

给定数字滤波器指标 \rightarrow 转换成模拟滤波器指标 \rightarrow 设计模拟滤波器 \rightarrow 转换回数字滤波器

两个基本条件: s 平面的复频率轴 $\rightarrow z$ 平面的单位圆; s 平面左半平面 $\rightarrow z$ 平面单位圆内 (虚轴)

(一) 冲激响应不变法 $h(n) = h_a(nT)$ [脉冲响应为对应模拟滤波器冲激响应的采样] a : analog (表示所对应的模拟情形)

$$H_a(s) = \sum_{i=1}^N \frac{k_i}{s-p_i} \xrightarrow{\text{采样}} h_a(t) = \sum_{i=1}^N k_i e^{p_i t} u(t) \xrightarrow{\text{采样}} h(n) = \sum_{i=1}^N k_i e^{p_i nT} u(n) \quad H(z) = \sum_{i=1}^N k_i \frac{z}{z - e^{p_i T}} \Rightarrow s \text{ 平面中极点 } p_i \text{ 映射至 } z \text{ 平面中极点: } z = e^{p_i T}$$

下面验证此种方法满足我们之前的两个基本条件:

$$h(n) = \sum_{i=1}^N k_i e^{p_i nT} u(n) \xrightarrow{\text{写成}} z \text{ 变换} \rightarrow H(z) = \sum_{i=1}^N k_i \frac{z}{z - e^{p_i T}}$$

$$z = e^{sT} = e^{(\sigma + j\omega)T} = e^{\sigma T} e^{j\omega T} = e^{\sigma T} e^{j\omega T} = e^{\sigma T} e^{j(\omega + 2k\pi)T} = e^{\sigma T} e^{j(\omega + \frac{2k\pi}{T})T} \quad \left| \begin{array}{l} \sigma = 0 \Rightarrow |z| = 1 \text{ 虚轴, 同一 } \omega \\ \sigma > 0 \Rightarrow |z| > 1 \text{ 映射至 } z \text{ 平面外} \\ \sigma < 0 \Rightarrow |z| < 1 \text{ 映射至 } z \text{ 平面内} \end{array} \right.$$

数字角频率与模拟角频率的关系: $\Omega = \omega T$ (由采样过程即知)

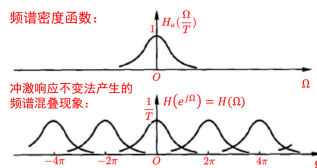
线性关系

具体而言, s 平面上, 沿虚轴每隔 $\frac{2\pi}{T}$, z 平面上映射就重复一次。

考虑多值性的另一角度:

$$\mathcal{L}[h_a(t) \sum_{n=-\infty}^{\infty} \delta(t-nT)] = \sum_{n=-\infty}^{\infty} h_a(t-nT) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} h_a(nT) e^{-snT} = \sum_{n=-\infty}^{\infty} h(n) z^{-n} \Big|_{z=e^{sT}} = H(z) \Big|_{z=e^{sT}}$$

$$\text{又 } \mathcal{L}[h_a(t) \sum_{k=-\infty}^{\infty} \delta(t-nT)] = \mathcal{L}[h_a(t)] \frac{1}{T} \sum_{k=-\infty}^{\infty} e^{j\frac{2\pi}{T}kt} = \frac{1}{T} \sum_{k=-\infty}^{\infty} H_a(s + j\frac{2\pi}{T}k) \xrightarrow{\text{时移性质}} \downarrow s \text{ 取 } j\frac{\Omega}{T} = j\omega \rightarrow H(z) = H(e^{j\Omega}) = H(n) = \frac{1}{T} \sum_{k=-\infty}^{\infty} H_a(j\omega + j\frac{2\pi}{T}k)$$



例 (课件 P26 例 4-5) $s \rightarrow z: \frac{1}{s-s_R} = \frac{z}{z - e^{s_R T}}$

例 (课件 P27 例 4-6) 利用冲激响应不变法设计数字滤波器的步骤:

- ① $\Omega = \omega T$ 将数字角频率指标转化为模拟角频率
- ② 设计模拟滤波器
- ③ 利用 z 反变换将 s 域函数反变换回 z 域。

即: $H(n)$ 是很多个 $H_a(\omega)$ 周期重复, 重叠部分

就发生了频谱混叠!

减小采样间隔可减少混叠但可能导致增益过高

(二) 双线性变换法 原因: 冲激响应不变法中频率映射的多值性容易造成频谱混叠 \Rightarrow 寻求模拟频率一一对应的变换

s 域 ω 从 $0 \sim \pm\infty$ 压缩至 $0 \sim \pm\pi$ 关系式 $s = \frac{2}{T} \left(\frac{1-z^{-1}}{1+z^{-1}} \right) \quad H(z) = H_a \left[\frac{2}{T} \left(\frac{1-z^{-1}}{1+z^{-1}} \right) \right]$

$$\Rightarrow z = \frac{1 + \frac{T}{2}s}{1 - \frac{T}{2}s} = \frac{1 + \frac{\sigma T}{2} + j\frac{\omega T}{2}}{1 - \frac{\sigma T}{2} - j\frac{\omega T}{2}}$$

或者考虑 $|z|^2 = \frac{(1 + \frac{\sigma T}{2})^2 + (\frac{\omega T}{2})^2}{(1 - \frac{\sigma T}{2})^2 + (\frac{\omega T}{2})^2}$
 $\begin{cases} \sigma < 0 & |z| < 1 \\ \sigma > 0 & |z| > 1 \end{cases}$
 $s = j\omega: |z| = 1$ 满足两个基本条件!

将 s 平面到 z 平面一一对应, 避免频率响应混叠现象; s 左半平面 \rightarrow 单位圆内 保证稳定性
 s 右半平面 \rightarrow 单位圆外

Ω 和 ω 的关系? $z = e^{j\Omega} = \frac{1 + j\frac{\omega T}{2}}{1 - j\frac{\omega T}{2}} \quad (\text{单位圆上 } s = j\omega) \Rightarrow \Omega = 2 \arctan \frac{\omega T}{2} \quad \omega = \frac{2}{T} \tan \left(\frac{\Omega}{2} \right) \Rightarrow$ 数字滤波器与模拟滤波器在频率、频率关系上发生畸变

非线性对应关系!

校正方式: 频率预畸变 设所求数字滤波器通带与阻带截止频率分别为 Ω_p 和 Ω_s

按 $\omega = \frac{2}{T} \tan(\frac{\Omega}{2})$ 算出 ω_p 和 ω_s , 作为模拟滤波器的通带和阻带截止频率.

例 (课件P86 例4-7) 利用双线性变换法设计数字滤波器的步骤:

① 频率预畸变

② 设计模拟滤波器

③ $s = \frac{z}{1-z^{-1}}$, 代入所求 $H_a(s)$, 得 $H(z)$.

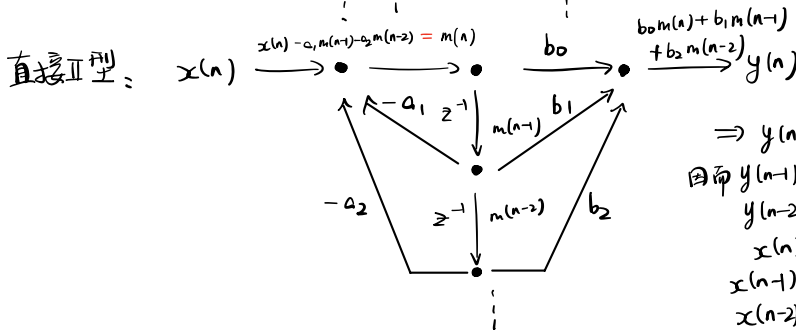
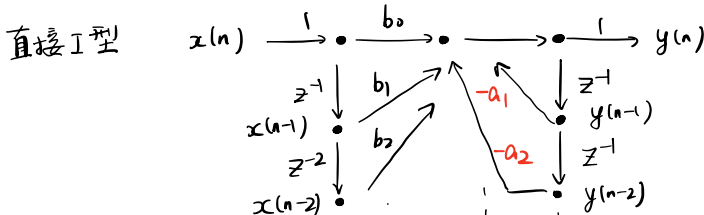
IIR 数字滤波器的网络结构:

3解

$$H(z) = \frac{\sum_{i=0}^M b_i z^{-i}}{1 + \sum_{i=1}^N a_i z^{-i}} = \frac{Y(z)}{X(z)}$$

对应N阶差分方程为 $y(n) + \sum_{k=1}^N a_k y(n-k) = \sum_{i=0}^M b_i x(n-i)$

$$\Rightarrow y(n) = \sum_{i=0}^M b_i x(n-i) - \sum_{k=1}^N a_k y(n-k)$$



满足 $y(n) + \sum_{i=1}^N a_i y(n-i) = \sum_{i=0}^M b_i x(n-i)$

$$\Rightarrow y(n) = b_0 m(n) + b_1 m(n-1) + b_2 m(n-2) + \dots$$

$$\Rightarrow y(n-1) = b_0 m(n-1) + b_1 m(n-2) + b_2 m(n-3) + \dots$$

$$\Rightarrow y(n-2) = b_0 m(n-2) + b_1 m(n-3) + b_2 m(n-4) + \dots$$

$$\Rightarrow x(n) = m(n) + a_1 m(n-1) + a_2 m(n-2) + \dots$$

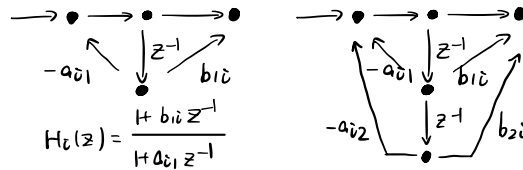
$$\Rightarrow x(n-1) = m(n-1) + a_1 m(n-2) + a_2 m(n-3) + \dots$$

$$\Rightarrow x(n-2) = m(n-2) + a_1 m(n-3) + a_2 m(n-4) + \dots$$

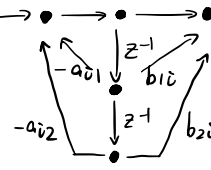
(可代入验证)

级联型: $H(z) = A_0 \prod_{i=1}^K H_i(z)$

(可控零点) 相乘形式



(-阶)



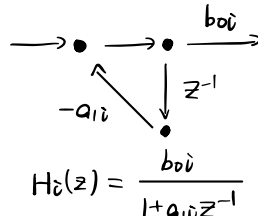
(每个单元均是用直接II型实现)

$$H_i(z) = \frac{1 + b_{i1}z^{-1} + b_{i2}z^{-2}}{1 + a_{i1}z^{-1} + a_{i2}z^{-2}}$$

(=阶)

并联型 $H(z) = C + \sum_{i=1}^K H_i(z)$

(精度高, 可单独调整极点) 相加形式



(-阶)

$$H_i(z) = \frac{b_{i0} + b_{i1}z^{-1}}{1 + a_{i1}z^{-1} + a_{i2}z^{-2}}$$

(=阶)

有限冲激响应(FIR)滤波器 (了解基本概念)

与IIR对比:

- IIR: 计算量大, 设计简单, 含零点, 可用模拟滤波器设计; 有稳定性问题, 非线性相位
- FIR: 可用FFT辅助设计, 总是稳定的, 相位严格线性; 阶数高, 计算量大

直接型: 不易控制边缘频率, 无稳定性问题, 易做到线性相位, 幅频特性不理想

级联型: 幅频特性不理想

线性相位型: 幅频特性不理想

FIR: 根据要求的频响 $H_d(\omega)$, 找出单位脉冲响应 $h(n)$ 为有限长的离散时间系统, 使其频响尽可能逼近 $H_d(\omega)$

窗函数法: ① $H_d(\omega) \rightarrow h_d(n) = \text{IDTFT}[H_d(\omega)]$
② 由给定指标选择窗 $w(n)$ ③ $h(n) = h_d(n)w(n)$
④ $H(\omega) = \text{DTFT}[h(n)]$, 检验。