线性离散系统分析 信号采样与保持

Outline

1 信号的采样

- ② 采样函数 Laplace 变换性质
- ③ 信号的保持

Topic

1 信号的采样

② 采样函数 Laplace 变换性质

3 信号的保持

采样信号

• 若采样开关为理想采样开关,则有:

$$e^*(t) = e(t)\delta_T(t)$$

其中 $\delta_T(t)$ 为理想单位脉冲序列:

$$\delta_T(t) = \sum_{n=0}^{\infty} \delta(t - nT)$$

。得

$$e^{*}(t) = e(t) \sum_{n=0}^{\infty} \delta(t - nT)$$
$$= \sum_{n=0}^{\infty} e(t) \delta(t - nT)$$
$$= \sum_{n=0}^{\infty} e(nT) \delta(t - nT)$$

采样信号

● 若采样开关为理想采样开关,则有:

$$e^*(t) = e(t)\delta_T(t)$$

其中 $\delta_T(t)$ 为理想单位脉冲序列:

$$\delta_T(t) = \sum_{n=0}^{\infty} \delta(t - nT)$$

。得

$$e^{*}(t) = e(t) \sum_{n=0}^{\infty} \delta(t - nT)$$
$$= \sum_{n=0}^{\infty} e(t) \delta(t - nT)$$
$$= \sum_{n=0}^{\infty} e(nT) \delta(t - nT)$$

采样信号

● 若采样开关为理想采样开关,则有:

$$e^*(t) = e(t)\delta_T(t)$$

其中 $\delta_T(t)$ 为理想单位脉冲序列:

$$\delta_T(t) = \sum_{n=0}^{\infty} \delta(t - nT)$$

• 得:

$$e^{*}(t) = e(t) \sum_{n=0}^{\infty} \delta(t - nT)$$
$$= \sum_{n=0}^{\infty} e(t) \delta(t - nT)$$
$$= \sum_{n=0}^{\infty} e(nT) \delta(t - nT)$$

采样信号的 Laplace 变换

$$\mathcal{L}(e^*(t)) = \mathcal{L}(\sum_{n=0}^{\infty} e(nT)\delta(t-nT))$$

$$= \sum_{n=0}^{\infty} e(nT)\mathcal{L}(\delta(t-nT))$$

$$= \sum_{n=0}^{\infty} e(nT)e^{-nTs}$$

采样信号的频谱分析

• 将 $\delta_T(t)$ 以 Fourier 级数表示, 得

$$\delta_{T}(t) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} C_{n} e^{jn\omega_{s}t}$$

$$C_{n} = \frac{1}{T} \int_{-\frac{T}{2}}^{\frac{T}{2}} \delta_{T}(t) e^{-jn\omega_{s}t} dt$$

$$= \frac{1}{T} \int_{-\frac{T}{2}}^{\frac{T}{2}} \delta(t) dt$$

$$= \frac{1}{T}$$

$$\omega_{s} = \frac{2\pi}{T}$$

采样信号的频谱分析

• 将 $\delta_T(t)$ 以 Fourier 级数表示, 得:

$$\delta_{T}(t) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} C_{n} e^{jn\omega_{s}t}$$

$$C_{n} = \frac{1}{T} \int_{-\frac{T}{2}}^{\frac{T}{2}} \delta_{T}(t) e^{-jn\omega_{s}t} dt$$

$$= \frac{1}{T} \int_{-\frac{T}{2}}^{\frac{T}{2}} \delta(t) dt$$

$$= \frac{1}{T}$$

$$\omega_{s} = \frac{2\pi}{T}$$

采样信号的频谱分析 (续)

● 采样

$$\delta_{T}(t) = \frac{1}{T} \sum_{n=-\infty}^{\infty} e^{jn\omega_{s}t}$$

$$e^{*}(t) = \frac{1}{T} \sum_{n=-\infty}^{\infty} e(t)e^{jn\omega_{s}t}$$

$$E^{*}(s) = \frac{1}{T} \sum_{n=-\infty}^{\infty} E(s+jn\omega_{s})$$

$$E^{*}(j\omega) = \frac{1}{T} \sum_{n=-\infty}^{\infty} E(j(\omega+n\omega_{s}))$$

- $e^*(t)$ 的频谱为以 ω_s 为周期的无穷多个频谱之和.
- 设 e(t) 带宽有限, 最高角频率为 ω_h , 则当 $\omega_s > 2\omega_h$ 时, $e^*(t)$ 频谱的各部分不会相互重叠

采样信号的频谱分析 (续)

• 采样

$$\delta_{T}(t) = \frac{1}{T} \sum_{n=-\infty}^{\infty} e^{jn\omega_{s}t}$$

$$e^{*}(t) = \frac{1}{T} \sum_{n=-\infty}^{\infty} e(t)e^{jn\omega_{s}t}$$

$$E^{*}(s) = \frac{1}{T} \sum_{n=-\infty}^{\infty} E(s+jn\omega_{s})$$

$$E^{*}(j\omega) = \frac{1}{T} \sum_{n=-\infty}^{\infty} E(j(\omega+n\omega_{s}))$$

- $e^*(t)$ 的频谱为以 ω_s 为周期的无穷多个频谱之和.
- 设 e(t) 带宽有限, 最高角频率为 ω_h , 则当 $\omega_s > 2\omega_h$ 时, $e^*(t)$ 频谱的各部分不会相互重叠

采样信号的频谱分析(续)

• 采样

$$\delta_{T}(t) = \frac{1}{T} \sum_{n=-\infty}^{\infty} e^{jn\omega_{s}t}$$

$$e^{*}(t) = \frac{1}{T} \sum_{n=-\infty}^{\infty} e(t)e^{jn\omega_{s}t}$$

$$E^{*}(s) = \frac{1}{T} \sum_{n=-\infty}^{\infty} E(s+jn\omega_{s})$$

$$E^{*}(j\omega) = \frac{1}{T} \sum_{n=-\infty}^{\infty} E(j(\omega+n\omega_{s}))$$

- $e^*(t)$ 的频谱为以 ω_s 为周期的无穷多个频谱之和.
- 设 e(t) 带宽有限, 最高角频率为 ω_h , 则当 $\omega_s > 2\omega_h$ 时, $e^*(t)$ 频谱的各部分不会相互重叠.

Nyquist-Shannon sampling theorem

- 若采样器的输入信号 e(t) 只有有限带宽, 且其最高频率分量为 ω_h ,
 - 当采样周期满足

$$T \le \frac{2\pi}{2\omega_h}$$

则信号 e(t) 可以完全从 $e^*(t)$ 中恢复出来.

Nyquist-Shannon sampling theorem

- 若采样器的输入信号 e(t) 只有有限带宽, 且其最高频率分量为 ω_h ,
- 当采样周期满足

$$T \leq \frac{2\pi}{2\omega_F}$$

则信号 e(t) 可以完全从 $e^*(t)$ 中恢复出来.

Nyquist-Shannon sampling theorem

- 若采样器的输入信号 e(t) 只有有限带宽, 且其最高频率分量为 ω_h ,
- 当采样周期满足

$$T \leq \frac{2\pi}{2\omega_h}$$

则信号 e(t) 可以完全从 $e^*(t)$ 中恢复出来.

- T过小,增加计算量
- T过大, 动态性能差, 稳定性难保证
- 经验公式
 - 。 在随动系统中,若校正后系统截止频率为 ω_c ,则采样频率为
 - $\omega_{s}=10\omega_{c}$, RP $T=rac{\pi}{5\omega_{c}}$
 - 按 t_r, t_s 选取, T = ਜ; T = 右

- T 过小, 增加计算量
- T过大, 动态性能差, 稳定性难保证
- 经验公式
 - 。在随动系统中, 若校正后系统截止频率为 ω_c , 则采样频率为
 - 。接 t_r, t_s 选取, $T = \frac{T_0}{10}, T = \frac{5}{10}$

- T过小, 增加计算量
- ▼过大, 动态性能差, 稳定性难保证
- 经验公式
 - 。 在随动系统中, 若校正后系统截止频率为 ω_c , 则采样频率为
 - $\omega_s=10\omega_c$,界 $T=rac{\pi}{5\omega_c}$
 - 按 t_r, t_s 选取, T = ਜ, T = 禁

- T 过小, 增加计算量
- T过大, 动态性能差, 稳定性难保证
- 经验公式:
 - 在随动系统中, 若校正后系统截止频率为 ω_c , 则采样频率为 $\omega_s=10\omega_c$, 即 $T=\frac{\pi}{5\omega_c}$
 - 接 t_r , t_s 选取, $T = \frac{T_r}{10}$, $T = \frac{t_s}{40}$

- T 过小, 增加计算量
- T过大, 动态性能差, 稳定性难保证
- 经验公式:
 - 在随动系统中, 若校正后系统截止频率为 ω_c , 则采样频率为 $\omega_s=10\omega_c$, 即 $T=\frac{\pi}{5\omega_c}$
 - 按 t_r , t_s 选取, $T = \frac{T_r}{10}$, $T = \frac{t_s}{40}$

Topic

1 信号的采样

② 采样函数 Laplace 变换性质

3 信号的保持

采样函数 Laplace 变换性质: $G^*(s) = G^*(s + jk\omega_s)$

• 证明:

$$G^{*}(s) = \frac{1}{T} \sum_{n=-\infty}^{\infty} G(s + jn\omega_{s})$$

$$G^{*}(s + jk\omega_{s}) = \frac{1}{T} \sum_{n=-\infty}^{\infty} G(s + j(n + k)\omega_{s})$$

$$= \frac{1}{T} \sum_{n=-\infty}^{\infty} G(s + jn\omega_{s})$$

$$= G^{*}(s)$$

采样函数 Laplace 变换性质: $G^*(s) = G^*(s + jk\omega_s)$

• 证明:

$$G^{*}(s) = \frac{1}{T} \sum_{n=-\infty}^{\infty} G(s + jn\omega_{s})$$

$$G^{*}(s + jk\omega_{s}) = \frac{1}{T} \sum_{n=-\infty}^{\infty} G(s + j(n + k)\omega_{s})$$

$$= \frac{1}{T} \sum_{n=-\infty}^{\infty} G(s + jn\omega_{s})$$

$$= G^{*}(s)$$

采样函数 Laplace 变换性质: $[G(s)E^*(s)]^* = G^*(s)E^*(s)$

● 证明

$$[G(s)E^*(s)]^* = \frac{1}{T} \sum_{n=-\infty}^{\infty} [G(s+jn\omega_s)E^*(s+jn\omega_s)]$$

$$= \frac{1}{T} \sum_{n=-\infty}^{\infty} [G(s+jn\omega_s)E^*(s)]$$

$$= (\frac{1}{T} \sum_{n=-\infty}^{\infty} G(s+jn\omega_s))E^*(s)$$

$$= G^*(s)E^*(s)$$

采样函数 Laplace 变换性质: $[G(s)E^*(s)]^* = G^*(s)E^*(s)$

• 证明

$$[G(s)E^*(s)]^* = \frac{1}{T} \sum_{n=-\infty}^{\infty} [G(s+jn\omega_s)E^*(s+jn\omega_s)]$$

$$= \frac{1}{T} \sum_{n=-\infty}^{\infty} [G(s+jn\omega_s)E^*(s)]$$

$$= (\frac{1}{T} \sum_{n=-\infty}^{\infty} G(s+jn\omega_s))E^*(s)$$

$$= G^*(s)E^*(s)$$

Topic

1 信号的采样

② 采样函数 Laplace 变换性质

③ 信号的保持

- 将数字信号及脉冲信号转换成连续的模拟信号,采用保持器. 主要解决 nT与(n+1)T之间的插值问题
- 保持器是具有外推功能的元件, 外推公式为:

$$e(nT + \Delta t) = a_0 + a_1 \Delta t + a_2 (\Delta t)^2 + \dots + a_m (\Delta t)^m$$

式中 a_0, \dots, a_m 由过去各采样时刻 (m+1) 个离散的信号 $e^*((n-i)T), (i=0,\dots,m)$ 惟一确定.

- m=0 时称为零阶保持器,
- m=1 时称为一阶保持器

- 将数字信号及脉冲信号转换成连续的模拟信号, 采用保持器. 主要解决 nT与 (n+1)T之间的插值问题.
- 保持器是具有外推功能的元件, 外推公式为:

$$e(nT + \Delta t) = a_0 + a_1 \Delta t + a_2 (\Delta t)^2 + \dots + a_m (\Delta t)^m$$

式中 a_0, \dots, a_m 由过去各采样时刻 (m+1) 个离散的信号 $e^*((n-i)T), (i=0,\dots,m)$ 惟一确定.

- m = 0 时称为零阶保持器,
- m=1 时称为一阶保持器

- 将数字信号及脉冲信号转换成连续的模拟信号,采用保持器. 主要解决 nT与 (n+1)T之间的插值问题.
- 保持器是具有外推功能的元件, 外推公式为:

$$e(nT + \Delta t) = a_0 + a_1 \Delta t + a_2 (\Delta t)^2 + \dots + a_m (\Delta t)^m$$

式中 a_0, \dots, a_m 由过去各采样时刻 (m+1) 个离散的信号 $e^*((n-i)T), (i=0, \dots, m)$ 惟一确定.

- m = 0 时称为零阶保持器
- m = 1 时称为一阶保持器

- 将数字信号及脉冲信号转换成连续的模拟信号,采用保持器. 主要解决 nT与 (n+1)T之间的插值问题.
- 保持器是具有外推功能的元件, 外推公式为:

$$e(nT + \Delta t) = a_0 + a_1 \Delta t + a_2 (\Delta t)^2 + \dots + a_m (\Delta t)^m$$

式中 a_0, \dots, a_m 由过去各采样时刻 (m+1) 个离散的信号 $e^*((n-i)T), (i=0,\dots,m)$ 惟一确定.

- m=0 时称为零阶保持器,
- m=1 时称为一阶保持器.

- 将数字信号及脉冲信号转换成连续的模拟信号,采用保持器. 主要解决 nT与 (n+1)T之间的插值问题.
- 保持器是具有外推功能的元件, 外推公式为:

$$e(nT + \Delta t) = a_0 + a_1 \Delta t + a_2 (\Delta t)^2 + \dots + a_m (\Delta t)^m$$

式中 a_0, \dots, a_m 由过去各采样时刻 (m+1) 个离散的信号 $e^*((n-i)T), (i=0, \dots, m)$ 惟一确定.

- m=0 时称为零阶保持器,
- m=1 时称为一阶保持器.

零阶保持器

- $e(nT + \Delta t) = a_0$, 当 $\Delta t = 0$ 时, 有 $e(nT) = a_0$, 即: 按常值
- 设零阶保持器输入为 $r'(t) = \delta(t)$,则输出为

$$\mathcal{L}(r^*) = 1$$

$$\mathcal{L}(e) = \frac{1}{s} - \frac{e}{s}$$

$$F(s) = 1 - e^{-Ts}$$

$$G_h(s) = \frac{E(s)}{R^*(s)} = \frac{1 - e^{-1}}{s}$$

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

$$\frac{\omega}{e^{-j\pi\omega/\omega_s}}$$

4 D > 4 B > 4 E > 4 E > 9 Q @

零阶保持器

- $e(nT + \Delta t) = a_0$, 当 $\Delta t = 0$ 时, 有 $e(nT) = a_0$, 即: 接常值外推, e(t) = e(nT), $t \in [nT, (n+1)T)$
- 设零阶保持器输入为 $r^*(t) = \delta(t)$, 则输出为 $e(t) = 1, t \in [nT, (n+1)T)$ 因此

$$\mathcal{L}(r') = 1$$

$$\mathcal{L}(e) = \frac{1}{s} - \frac{e^{-Ts}}{s}$$

$$G_h(s) = \frac{E(s)}{R^*(s)} = \frac{1 - e^{-Ts}}{s}$$

$$G_h(j\omega) = \frac{1 - e^{-jT\omega}}{j\omega} = \frac{e^{-j\omega T/2}(e^{j\omega T/2} - e^{-j\omega T/2})}{j\omega}$$

$$= \frac{2\sin\frac{\omega T}{2}}{\omega} e^{-j\omega T/2}$$

$$2\sin\frac{\pi \omega}{2}$$

4 D > 4 P > 4 E > 4 E > 9 Q P

零阶保持器

- $e(nT + \Delta t) = a_0$, 当 $\Delta t = 0$ 时, 有 $e(nT) = a_0$, 即: 接常值外推, e(t) = e(nT), $t \in [nT, (n+1)T)$
- 设零阶保持器输入为 $r^*(t) = \delta(t)$,则输出为 $e(t) = 1, t \in [nT, (n+1)T)$ 因此

$$\mathcal{L}(e) = \frac{1}{s} - \frac{e^{-Ts}}{s}$$

$$G_h(s) = \frac{E(s)}{R^*(s)} = \frac{1 - e^{-Ts}}{s}$$

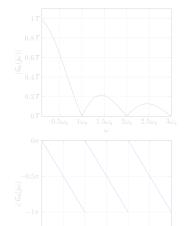
$$G_h(j\omega) = \frac{1 - e^{-jT\omega}}{j\omega} = \frac{e^{-j\omega T/2}(e^{j\omega T/2} - e^{-j\omega T/2})}{j\omega}$$

$$= \frac{2\sin\frac{\omega T}{2}}{\omega}e^{-j\omega T/2}$$

$$= \frac{2\sin\frac{\pi\omega}{\omega s}}{s}e^{-j\pi\omega/\omega s}$$

零阶保持器频率特性

Bode 图

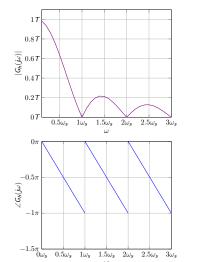


零阶保持器特性

- 低通滤波
- 相角迟后
- 时间延迟

零阶保持器频率特性

Bode 图



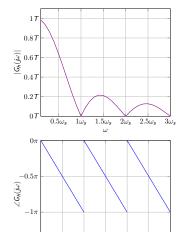
 $0.5\omega_s$ $1\omega_s$ $1.5\omega_s$ $2\omega_s$ $2.5\omega_s$

零阶保持器频率特性

Bode 图

 $-1.5\pi \underset{0\omega_s}{\bigsqcup}$

 $0.5\omega_s$ $1\omega_s$ $1.5\omega_s$ $2\omega_s$ $2.5\omega_s$



零阶保持器特性

- 低通滤波
- 相角迟后
- 时间延迟

一阶保持器

$$e(nT + \Delta t) = a_0 + a_1 \Delta t, \qquad (0 \le \Delta t < T)$$

$$a_0 = e(nT)$$

$$a_1 = \frac{e(nT) - e((n-1)T)}{T}$$

$$G_h(s) = T(1+s) \left(\frac{1 - e^{-Ts}}{Ts}\right)^2$$

$$G_h(j\omega) = \sqrt{1 + (\omega T)^2} \left(\frac{2\sin\frac{\omega T}{2}}{\omega}\right)^2 e^{-j(\omega T - \arctan\omega T)}$$

- 高频噪声增大
- 因此一般只用零阶保持器

一阶保持器

$$\begin{array}{rcl} e(nT+\Delta t) & = & a_0+a_1\Delta t, & (0\leq \Delta t < T) \\ a_0 & = & e(nT) \\ a_1 & = & \dfrac{e(nT)-e((n-1)T)}{T} \\ G_h(s) & = & T(1+s)\left(\dfrac{1-e^{-Ts}}{Ts}\right)^2 \\ G_h(j\omega) & = & \sqrt{1+(\omega T)^2}\left(\dfrac{2\sin\frac{\omega T}{2}}{\omega}\right)^2 e^{-j(\omega T - \arctan\omega T)} \end{array}$$

- 高频噪声增大
- 因此一般只用零阶保持器

一阶保持器

$$\begin{array}{rcl} e(nT+\Delta t) & = & a_0+a_1\Delta t, & (0\leq \Delta t < T) \\ a_0 & = & e(nT) \\ a_1 & = & \dfrac{e(nT)-e((n-1)T)}{T} \\ G_h(s) & = & T(1+s)\left(\dfrac{1-e^{-Ts}}{Ts}\right)^2 \\ G_h(j\omega) & = & \sqrt{1+(\omega T)^2}\left(\dfrac{2\sin\frac{\omega T}{2}}{\omega}\right)^2 e^{-j(\omega T - \arctan\omega T)} \end{array}$$

- 高频噪声增大
- 因此一般只用零阶保持器.