# 线性系统校正方法 串联滞后-超前校正

#### Outline

1 串联滞后 -超前校正原理与方法

② 串联滞后 -超前校正示例

#### Topic

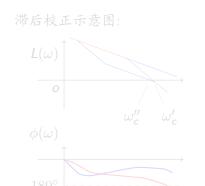
1 串联滞后 -超前校正原理与方法

② 串联滞后 -超前校正示例

## 串联滞后 -超前校正原理

- 滞后部分的幅值衰减特性, 提高系统的稳定程度
- 超前部分的相角超前特性, 提高系统的动态性能

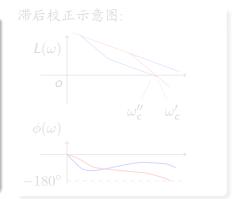
校正网络 Bode 图  $\frac{L_c(\omega)}{aT_a} \uparrow \frac{1}{T_a} \qquad \frac{1}{T_b} \stackrel{a}{\xrightarrow{T_b}}$   $\phi_c(\omega) \uparrow \frac{1}{aT_a} \stackrel{1}{\xrightarrow{T_a}} \qquad \frac{1}{T_b} \stackrel{a}{\xrightarrow{T_b}}$ 



### 串联滞后 -超前校正原理

- 滞后部分的幅值衰减特性, 提高系统的稳定程度
- 超前部分的相角超前特性, 提高系统的动态性能

# 校正网络 Bode 图 $L_c(\omega) \uparrow \frac{1}{aT_a} \frac{1}{T_a} \frac{1}{T_b} \frac{a}{T_b}$ $\phi_c(\omega) \uparrow \frac{1}{aT_a} \frac{1}{T_a} \frac{1}{T_b}$ $\frac{1}{T_b} \frac{a}{T_b}$

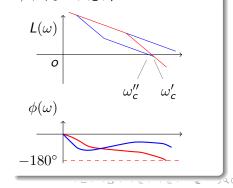


# 串联滞后 -超前校正原理

- 滞后部分的幅值衰减特性, 提高系统的稳定程度
- 超前部分的相角超前特性, 提高系统的动态性能

# 校正网络 Bode 图 $L_c(\omega) \uparrow \frac{1}{aT_a} \frac{1}{T_a} \frac{1}{T_b} \frac{a}{T_b}$ $\phi_c(\omega) \uparrow \frac{1}{aT_a} \frac{1}{T_a} \frac{1}{T_b}$ $\frac{1}{T_b} \frac{a}{T_b}$

滞后校正示意图:



#### 适用泛围

• 系统不稳定, 且要求的稳态性能与动态性能较高时

- 由 ess 要求确定开环增益
- 绘制未校正系统 Bode 图, 计算  $\omega_c', \gamma', h'$
- 选择  $\frac{1}{7_b}$  为  $L(\omega)$  上斜率由 -20dB/dec 至 -40dB/dec 的交接频率 (校正后截止频率处斜率为 -20dB/dec,且有一定宽度)
- 计算期望的截止频率  $\omega_c''$ , 求解  $L(\omega_c'') + 20 \lg T_b \omega_c'' 20 \lg a = 0$  得 a
- 计算期望相角裕度  $\gamma''$  , 求解:  $180^\circ + \phi_c(\omega_c'') + \phi(\omega_c'') = \gamma''$  , 得  $T_a$

- 由 ess 要求确定开环增益
- 绘制未校正系统 Bode 图, 计算  $\omega_c', \gamma', h'$
- 选择  $\frac{1}{7_b}$  为  $L(\omega)$  上斜率由 -20dB/dec 至 -40dB/dec 的交接频率 (校正后截止频率处斜率为 -20dB/dec, 且有一定宽度)
- 计算期望的截止频率  $\omega''_c$ , 求解  $L(\omega''_c) + 20 \lg T_b \omega''_c 20 \lg a = 0$  得 a
- 计算期望相角裕度  $\gamma''$  , 求解:  $180^\circ + \phi_c(\omega_c'') + \phi(\omega_c'') = \gamma''$  , 得  $T_a$

- 由 ess 要求确定开环增益
- 绘制未校正系统 Bode 图, 计算  $\omega'_c, \gamma', h'$
- 选择  $\frac{1}{f_b}$  为  $L(\omega)$  上斜率由 -20dB/dec 至 -40dB/dec 的交接频率 (校正后截止频率处斜率为 -20dB/dec, 且有一定宽度)
- 计算期望的截止频率  $\omega_c''$ , 求解  $L(\omega_c'') + 20 \lg T_b \omega_c'' 20 \lg a = 0$  得 a
- 计算期望相角裕度  $\gamma''$  , 求解:  $180^\circ + \phi_c(\omega_c'') + \phi(\omega_c'') = \gamma''$  , 得  $T_a$

- 由 ess 要求确定开环增益
- 绘制未校正系统 Bode 图, 计算  $\omega'_c, \gamma', h'$
- 选择  $\frac{1}{f_b}$  为  $L(\omega)$  上斜率由 -20dB/dec 至 -40dB/dec 的交接频率 (校正后截止频率处斜率为 -20dB/dec, 且有一定宽度)
- 计算期望的截止频率  $\omega_c''$ , 求解  $L(\omega_c'') + 20 \lg T_b \omega_c'' 20 \lg a = 0$  得 a
- 计算期望相角裕度  $\gamma''$  , 求解:  $180^\circ + \phi_c(\omega_c'') + \phi(\omega_c'') = \gamma''$  , 得  $T_a$

#### Topic

1 串联滞后 -超前校正原理与方法

② 串联滞后 -超前校正示例

单位负反馈系统  $G(s)=\frac{K}{s(0.1s+1)(0.01s+1)}$  设计校正网絡, 满足  $K_{\rm v}\geq 100, \gamma'>40, \omega_c''\approx 20$ 解:

● 由稳态性能指标得: K = 100

$$\begin{split} L(\omega) &= \begin{cases} 20 \lg \frac{100}{\omega} & \omega < 10 \\ 20 \lg \frac{100}{0.1\omega^2} & 10 \leq \omega < 100 \\ 20 \lg \frac{100}{0.001\omega^3} & \omega \geq 100 \end{cases} \\ \omega_c' &= 31.6 \\ \gamma' &= 180^\circ - 90^\circ - \arctan 0.1\omega_c' - \arctan 0.01\omega_c' \\ &= 0 \end{split}$$

单位负反馈系统  $G(s)=\frac{K}{s(0.1s+1)(0.01s+1)}$  设计校正网絡, 满足  $K_{\rm v}\geq 100, \gamma'>40, \omega_c''\approx 20$  解:

● 由稳态性能指标得: K = 100

$$\begin{split} L(\omega) &= \begin{cases} 20 \lg \frac{100}{\omega} & \omega < 10 \\ 20 \lg \frac{100}{0.1\omega^2} & 10 \leq \omega < 100 \\ 20 \lg \frac{100}{0.001\omega^3} & \omega \geq 100 \end{cases} \\ \omega_c' &= 31.6 \\ \gamma' &= 180^\circ - 90^\circ - \arctan 0.1\omega_c' - \arctan 0.01\omega_c' \\ &= 0 \end{split}$$

## 串联滞后 -超前校正示例 1(续): 选用滞后 -超前校正

$$G_c = \frac{(1 + T_a s)(1 + T_b s)}{(1 + aT_a s)(1 + \frac{T_b}{a} s)}$$

根据截止频率  $\omega_c''$  确定  $T_b$ , a

$$T_b = 0.1$$
 $L(\omega_c'') + 20 \lg 0.1 \omega_c'' = 20 \lg \frac{100}{\omega_c''}$ 
 $= 20 \lg 5$ 
 $20 \lg a = 20 \lg 5$ 
 $a = 5$ 

# 串联滞后 -超前校正示例 1(续): 验证相角裕度, 确定 Ta

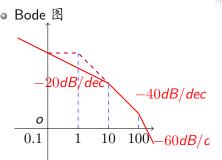
• 原系统:

$$\phi(\omega_c^{\prime\prime}) = -90^\circ - \arctan 0.1 \\ \omega_c^{\prime\prime} - \arctan 0.01 \\ \omega_c^{\prime\prime} = -165^\circ$$

- 超前校正后:  $180^\circ + \phi(\omega_c'') + \arctan 0.1\omega_c'' \arctan(\frac{I_b}{a}\omega_c'') = 57^\circ \ge \epsilon + \gamma'', (\epsilon = 6^\circ)$
- $\delta$ 数确定:  $\frac{1}{T_a} = 0.1\omega_c''$ ,  $T_a = 0.5$
- 校正网络:  $G_c = \frac{(1+0.5s)(1+0.1s)}{(1+2.5s)(1+0.02s)}$

单位负反馈系统开环对数幅频特性曲线如图所示, 其中虚线表示校正前的实线表示校正后的. 要求

- ① 确定校正装置类型,写出传递函数
- ② 确定校正后系统稳定时的开环增益
- ③ 当开环增益 k=1 时, 求校正后系统的相位裕度  $\gamma$  , 幅值裕度 h



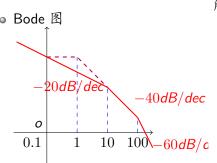
#### 解: 由图得

- 采用了串联滞后 -超前校正
- 校正前传递函数:  $G_1(s) = \frac{K(10s+1)}{s(s+1)^2(0.01s+1)}$
- 校正后传速函数:  $G_2(s) = \frac{K}{s(0.1s+1)(0.01s+1)}$
- 校正装置传递函数

$$G_2(s) = \frac{(s+1)^2}{(0.1s+1)(10s+1)}$$

单位负反馈系统开环对数幅频特性曲线如图所示, 其中虚线表示校正前的实线表示校正后的. 要求

- ① 确定校正装置类型,写出传递函数
- ② 确定校正后系统稳定时的开环增益
- ③ 当开环增益 k=1 时, 求校正后系统的相位裕度  $\gamma$  , 幅值裕度 h



解: 由图得

- 采用了串联滞后 -超前校正
- 校正前传递函数:  $G_1(s) = \frac{K(10s+1)}{s(s+1)^2(0.01s+1)}$
- 校正后传递函数:  $G_2(s) = \frac{K}{s(0.1s+1)(0.01s+1)}$
- 校正装置传递函数:

$$G_2(s) = \frac{(s+1)^2}{(0.1s+1)(10s+1)}$$

#### 串联滞后 -超前校正示例 2(续): 确定开环增益

校正前系统闭环特征方程:

$$D(s) = s(0.1s + 1)(0.01s + 1) + K$$

Routh 表

得: 1 < K < 110

# 串联滞后 -超前校正示例 2(续): 稳定裕度计算

当 K=1 时.

$$G_{2}(s) = \frac{1}{s(0.1s+1)(0.01s+1)}$$

$$L(\omega) = \begin{cases} 20 \lg \frac{1}{\omega} & \omega < 10 \\ 20 \lg \frac{1}{0.1\omega^{2}} & 10 \le \omega < 100 \\ 20 \lg \frac{1}{0.001\omega^{3}} & \omega \ge 100 \end{cases}$$

$$\omega_{c} = 1$$

$$\gamma = 180^{\circ} + \phi(\omega_{c})$$

$$= 83.7^{\circ}$$

$$\phi(\omega_{x}) = -\pi$$

$$\omega_{x} = 31.6$$

$$h = -20 \lg \frac{1}{0.1\omega_{x}^{2}}$$

$$= 10dB$$

设待校正系统开环传递函数为:  $G_o(s) = \frac{K}{s(\frac{1}{6}s+1)(\frac{1}{2}s+1)}$ ,设计校正装置满足以下指标:

- 最大指令速度 180°/s 时,位置滞后误差不超过 1°
- 相角裕度为 45°±3°
- 幅值裕度不低于 10dB
- 动态过程调节时间不超过 3s

#### 解:

由稳态性能指标得: K = 180

$$\omega'_c = 12.6$$

$$\gamma' = -55.5$$

$$h' = -30dh$$

设待校正系统开环传递函数为:  $G_o(s) = \frac{K}{s(\frac{1}{6}s+1)(\frac{1}{2}s+1)}$ ,设计校正装置满足以下指标:

- 最大指令速度 180°/s 时,位置滞后误差不超过 1°
- 相角裕度为 45°±3°
- 幅值裕度不低于 10dB
- 动态过程调节时间不超过 3s

#### 解:

由稳态性能指标得: K = 180

$$\omega'_c = 12.6$$
$$\gamma' = -55.5^{\circ}$$
$$h' = -30dB$$

#### 串联滞后 -超前校正示例 3 (续)

$$G_c(j\omega) = \frac{(1+jT_a\omega)(1+jT_b\omega)}{(1+jaT_a\omega)(1+jT_b\omega/a)}$$

- 分析 -20dB/dec 与 -40dB/dec 转折点,得  $T_b = \frac{1}{2}$
- 由  $t_s, \gamma''$  指标与 -20dB/dec 的范围,得:  $\omega''_c \in [3.2, 6]$  取  $\omega'_c \approx 3.5$
- $L'(\omega_c'') + 20 \lg T_b \omega_c'' 20 \lg a = 0 \to a = 50$
- $\gamma'': 180^\circ 90^\circ$  arctan  $\frac{\omega''_c}{6}$  + arctan  $T_a\omega''_c$  arctan  $50T_a\omega''_c$  arctan  $\frac{\omega''_c}{100}$   $\to$   $T_a \approx 0.78$
- $G_c(S) = \frac{(1+1.28s)(1+0.5s)}{(1+64s)(1+0.01s)}$ , 验证:  $\gamma'' = 45.5^\circ$ , h'' = 27dB, 满足要求。