

## ※ 过阻尼二阶系统性能指标

对于过阻尼系统无超调量加峰值时间

两个实数根相差  $T \sim 10$  倍, 可近似为一阶系统性能指标

当两个根比较接近, 很难根据响应得到上升时间和调节

时间与  $\zeta$  的关系, 通过曲线拟合方法可得下列经验公式

$$\text{① 延滞 } t_d = \frac{1+0.6\zeta+0.2\zeta^2}{w_n} \quad \text{② 上升 } t_r = \frac{1+1.5\zeta+\zeta^2}{w_n}$$

$$\text{③ 调节 } t_s = \frac{(s+T_1)(s+T_2)}{s^2+2\zeta w_n s+w_n^2} \Rightarrow \zeta = \frac{1}{2\sqrt{\frac{T_1}{T_2}}} \quad (\text{峰值定理})$$

$$T_1 > T_2, t_s = 3T, C_A = 5\%$$

$$T_1 = T_2, t_s = 4.75T, \frac{w_n^2}{s^2+2\zeta w_n s+w_n^2}$$

※ 二阶系统设计  $\rightarrow w_n \uparrow, \zeta \downarrow, t_s \text{ 不变}$

① 比例环节  $K_A$  (解斜率不变)  $t_p, t_r, t_s$  不变  $\Rightarrow$  对应初期快速性好, 超调量小;  $G_B(s) = \frac{5K_A}{s^2+4.5s+5K_A}$

(校正装置  $K_A \downarrow, t_p \uparrow, t_r \uparrow$  (过阻尼时  $t_s$  增大, 无超调)

对比以兼顾系统快速性和平稳性

② 速度反馈/微分反馈  $K_f s: G(s) = \frac{w_n^2}{s^2 + (2\zeta w_n + w_n K_f)s} \rightarrow G_B(s) = \frac{w_n^2}{s^2 + (25w_n + 10w_n K_f)s + 10w_n^2}$

此系统  $w_n^2 = 10w_n, \zeta' = \zeta + 0.5w_n K_f + Ck t > 0$  不过大, 不能成为过阻尼

自然振荡频率  $\omega_n$  阻尼比  $\zeta$ ,  $\sigma_p \downarrow, t_r \uparrow, t_s \downarrow$

③ 带比例微分控制系统

$$G_k = \frac{w_n^2(1+T_d s)}{s(s+2w_n)} \Rightarrow G_B = \frac{w_n^2(1+T_d s)}{s^2 + (25w_n + 10w_n K_f)s + 10w_n^2}, Z = \frac{1}{T_d}$$

$$\text{以下讨论 } G_B = \frac{0.45+1}{s^2+0.45+1}, G_B = \frac{1}{s^2+0.45+1}$$

对  $G_B$  有  $\zeta = 0.45, w_n = 1, \beta = \arccos \zeta = 1.04 \text{ rad}$  及  $G_B$  有  $C(s) = G_B(s)R(s) = \frac{1}{s} \cdot \frac{0.45+1}{s^2+0.45+1} = \frac{1}{s} - \frac{0.45}{(s+0.45)^2+0.45^2} = \frac{0.05}{(s+0.45)^2+0.45^2}$

$$\Rightarrow C(t) = 1 - e^{-0.45t} [\cos(0.45t) + 0.05 \sin(0.45t)]$$

$$= 1 - 1.02 e^{-0.45t} \sin(0.45t + 1.508)$$

$$\text{① } t_r = \frac{\pi - \beta}{w_n} = 2.27 \text{ s}$$

$$\text{② } t_p = \frac{\pi - \beta}{w_n} = 3.51 \text{ s}$$

$$\text{③ } \sigma_p = e^{-\frac{0.45}{2}} = 20.55\%$$

$$\text{④ } t_s = \frac{\pi}{\zeta w_n} = 6.67 \text{ s}$$

闭环零点对性能影响: ① 超调量  $\uparrow$  ②  $t_r, t_p \downarrow$  ③  $t_s$  基本不变

$$G_B = \frac{2}{s^2 + 2s + 2} \quad G_B = \frac{4(s+0.5)}{s^2 + 2s + 2}$$

$$G_B = \frac{0.8(s+2.5)}{s^2 + 2s + 2} \quad G_B = \frac{2(s+1)}{s^2 + 2s + 2}$$

④ 超调量  $\sigma_p$  增大, 闭环零点越靠近虚轴产生的影响就越大

⑤ 带闭环零点的动态性能指标  $G_B(s) = \frac{w_n}{Z} \cdot \frac{s+Z}{s^2 + 2\zeta w_n s + w_n^2}$

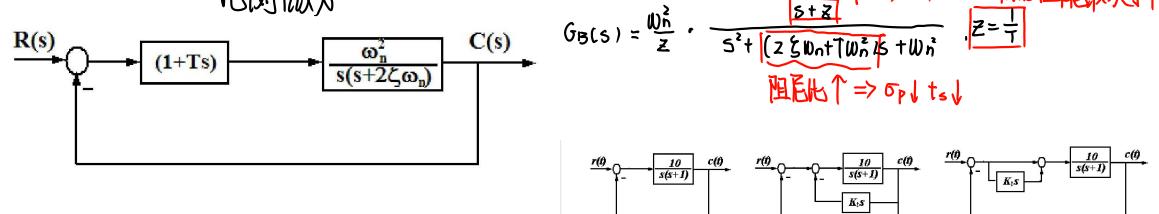
$$\text{① } t_r = \frac{\pi - \beta - \gamma}{w_n}$$

$$\text{② } t_p = \frac{\pi - \beta}{w_n}$$

$$\text{③ } \sigma_p = \frac{1}{Z} \sqrt{\zeta^2 - 2\zeta \beta^2 + \gamma^2} \cdot e^{-\frac{\pi - \beta - \gamma}{w_n}} \times 100\%$$

$$\text{④ } t_s \approx \frac{(3-\gamma) + \ln(\frac{1}{Z})}{\zeta w_n}$$

比例微分



大小取决于零点相对极点远近程度  
闭环零点  $\sigma_p \uparrow, t_s \downarrow$   
闭环零点  $\sigma_p \downarrow, t_s \uparrow$  稳态性能取决于

$$\begin{cases} w_n \\ -\zeta w_n \end{cases}$$

$$\begin{cases} \beta = \arccos \zeta \\ \phi = \arctan \frac{w_n}{Z - \zeta w_n} \\ \gamma = \frac{\zeta w_n}{Z} \\ l = \sqrt{(Z - \zeta w_n)^2 + w_n^2} \end{cases}$$

高阶系统响应  
实际控制系统的系数是高阶系统的系数, 即高阶系统。其函数如下形式

$$\frac{C(s)}{R(s)} = \frac{b_m s^m + b_{m-1} s^{m-1} + \dots + b_1 s + b_0}{a_0 s^m + a_{m-1} s^{m-1} + \dots + a_1 s + a_0} \quad (m < n)$$

$$\frac{\text{极点}}{R(s)} = \frac{b_m \prod_{i=1}^m (s+z_i)}{a_0 \prod_{i=1}^n (s+p_i)} \frac{\prod_{i=1}^r (s^2 + 2\zeta_i w_{ni} s + w_{ni}^2)}{\prod_{i=1}^l (s^2 + 2\zeta_i w_{li} s + w_{li}^2)} \quad (m < n)$$

$$\frac{\text{假设无重根}}{\frac{C(s)}{R(s)}} = \frac{b_0}{a_0} \frac{1}{s} + \sum_{i=1}^k \frac{c_i}{s + p_i} + \sum_{i=1}^r \frac{A_i c s + B_i w_{ni} \sqrt{1 - \zeta_i^2}}{s^2 + 2\zeta_i w_{ni} s + w_{ni}^2}$$

$$\frac{C(t)}{R(t)} = \frac{b_0}{a_0} + \sum_{i=1}^k \frac{c_i e^{-p_i t}}{s + p_i} + \sum_{i=1}^r \frac{A_i \cos(w_{ni} \sqrt{1 - \zeta_i^2} t) + B_i \sin(w_{ni} \sqrt{1 - \zeta_i^2} t)}{s^2 + 2\zeta_i w_{ni} s + w_{ni}^2}$$

各分量相对大小由系数/衰减快慢两因素决定  $\Rightarrow$  了解各分量相对大小就可知高阶系统瞬态响应  
系统精度前乘上  $\zeta$ , 各分量衰减快慢由  $-p_i, -\zeta_i w_{ni}$  决定  $\Rightarrow$  系统极点在平面左半部离虚轴越远, 相应分量衰减越快

各分量所对应的系数决定于极点的零点间的距离分布

$$C(s) = \frac{s+2s}{s(s+2)(s+4)} = \frac{2s}{s+5} + \frac{16s}{s+4} - \frac{16s}{s+2}$$

若某极点  $-p_i$  靠近原点也远离零点, 则靠近其他极点, 相应系数  $c_i$  越大

若一对极点互相很靠近, 在  $C(t)$  中与该极点对应分量几乎消除  $\Rightarrow$  消去时保证开环增益不变

$\Rightarrow$  对接近的零点称为偶极子

极点形式令  $s=0$  得到  $p_i, z_i$   
时间常数形式令  $s=0$

$$C(s) = \frac{1}{s(s+5)(s+2)(s+4)} = \frac{0.025}{s+5} - \frac{0.067}{s+4} + \frac{0.125}{s+2} - \frac{0.083}{s+1}$$

$$C(s) = \frac{0.025}{s(s+5)(s+2)(s+4)} + \frac{0.267}{s+5} - \frac{0.375}{s+4} + \frac{0.083}{s+2}$$

若极点  $-p_i$  远离原点也远离零点, 越靠近其他极点, 相应系数  $c_i$  越大

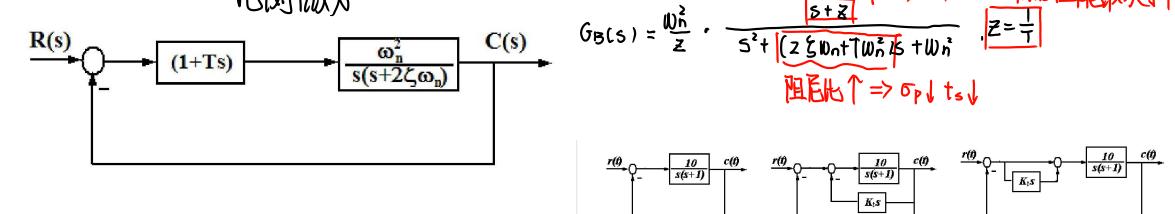
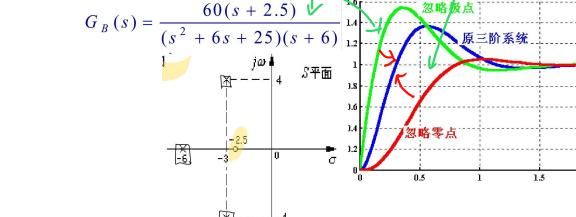
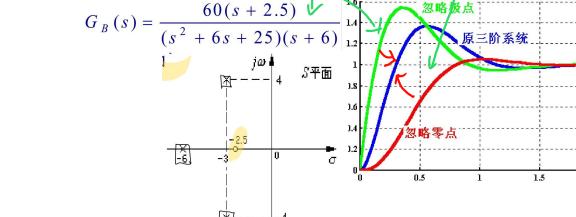
该极点分量影响就削弱不能忽略。两极点接近极点相互强化

⑥ 系统零点、极点共同决定了系统瞬态响应曲线下形状

⑦ 结论: 可想见系数小/远离虚轴分量 (影响小, 衰减快)  $\Rightarrow$  可用低阶系统近似计算高阶系统性能  
最靠近虚轴, 附近零点, 其他极点距虚轴越远, 移最近虚轴极点为三阶最高

⑧ 其他零点离主极点很近时不能忽略  
闭环零点  $\Rightarrow \sigma_p \downarrow, t_s \uparrow$ ; 闭环零点  $\Rightarrow \sigma_p \uparrow, t_s \downarrow$  (即  $t_r \uparrow, t_p \downarrow$ ) 同时速度变化慢  $t_s$  基本不变

⑨ 调节时间四倍法则忽略  
 $7-10$  倍可完全忽略



解: 开环传递函数为

$$G_{ka} = \frac{10}{s(s+1)}, G_{kb} = \frac{10}{s(s+1)+10K_A s}, G_{kc} = \frac{10(1+K_A s)}{s(s+1)}$$

· 闭环传递函数为

$$G_{Bg} = \frac{10}{s^2 + s + 10}, G_{Bb} = \frac{10}{s^2 + (1+10K_A)s + 10}, G_{Bc} = \frac{10(1+K_A s)}{s^2 + (1+10K_A)s + 10}$$

结构图	典型(a)二阶	速度(b)反馈	比例(c)参数
闭环传函	$\frac{10}{s^2 + s + 10}$	$\frac{10}{s^2 + 3.16s + 10}$	$\frac{10}{4.63} \frac{10(s+4.63)}{(s^2 + 3.16s + 10)}$
闭环零点	无	无	$\textcircled{-4.63}$
闭环极点	$-0.5 \pm j3.12$	$-1.58 \pm j2.74$	$-1.58 \pm j2.74$
参数 $\omega_n$	3.16	3.16	3.16
参数 $\zeta$	0.158	0.5	0.5
性能 $\sigma_p\%$	60%	16.3%	23%
性能 $t_p$	1.01	1.15	1.05
性能 $t_s$	7	2.2	2.1
闭环零点	无	无	-4.63
闭环极点	$-0.5 \pm j3.12$	$-1.58 \pm j2.74$	$-1.58 \pm j2.74$

改变系统闭环极点达到改善与速度反馈对比(无速和典型二阶比较)

$\zeta \uparrow \rightarrow \sigma_p \downarrow, t_s \downarrow$