

## 自动控制理论 Automatic Control Theory

http://course.zju.edu.cn 学在浙大







#### 第三章 CHAPTER 3

#### 连续时间控制系统的时域分析





### 第三章关键词



- ➤ 全解(Complete solution) —— 时间响应
- ➢ 稳态响应(Steady-State Response)
- ➤ 暂态响应 (Transient Response)
- ➤ 系统动态特性 (Dynamics of System)
  - -一阶系统(First-order System)
  - -二阶系统(Second-order System)
- ➤ 时域性能指标(Time-response specifications)
- ➤ 状态转移矩阵 (State transition matrix, STM)



## 第三章主要内容



- > 概述
- > 微分方程求解
- > 控制系统时域性能指标与时域分析
- > 高阶系统的暂态响应
- > 状态方程的求解与分析



## 主要内容

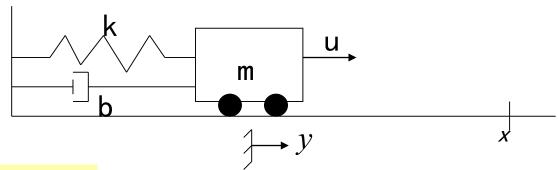


- > 具有零点的二阶系统
- > 高阶系统的暂态响应





◆ 例:质量-弹簧-阻尼系统



$$m\ddot{y}(t) + b\dot{y}(t) + ky(t) = u(t)$$
LT

$$m[s^{2}Y(s) - sy(0) - \dot{y}(0)] + b[sY(s) - y(0)] + kY(s) = U(s)$$

假设 
$$u(t) = 0, \dot{y}(0) = 0, y(0) \neq 0$$

$$Y(s) = \frac{\left(s + \frac{b}{m}\right)y(0)}{s^2 + \frac{b}{m}s + \frac{k}{m}} = \frac{\left(s + 2\zeta\omega_n\right)y(0)}{s^2 + 2\zeta\omega_n s + \omega_n^2}$$

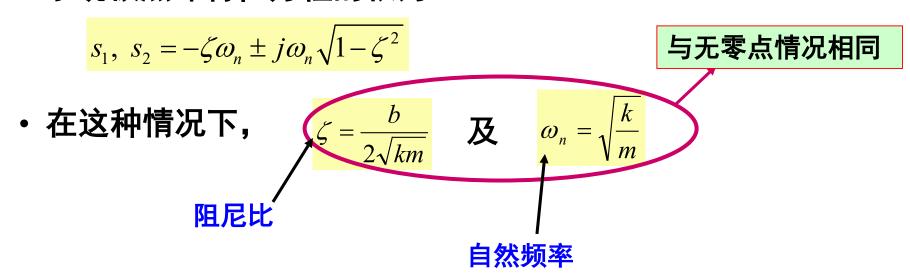
特征方程





$$Y(s) = \frac{\left(s + 2\zeta\omega_n\right)y(0)}{s^2 + 2\zeta\omega_n s + \omega_n^2}$$

- 其中, $\zeta$  是无量纲的阻尼比, $\omega_n$  是系统的自然频率。
- 零点在  $S = -2\zeta\omega_n$
- 系统极点即特征方程的根为







#### • 质量-弹簧-阻尼系统

$$M \frac{\mathrm{d}^2 y(t)}{\mathrm{d}t^2} + B \frac{\mathrm{d}y(t)}{\mathrm{d}t} + Ky(t) = f(t)$$

$$\frac{Y(s)}{F(s)} = \frac{1}{K} \frac{\frac{K}{M}}{s^2 + \frac{B}{M}s + \frac{K}{M}} = \frac{1}{K} \frac{\omega_n^2}{s^2 + 2\zeta\omega_n s + \omega_n^2}$$

#### 其中, 自然频率

$$\omega_n = \sqrt{\frac{K}{M}}$$

◆ 特征方程的根为

阻尼比

$$\zeta = \frac{B}{2\sqrt{KM}}$$

$$s_1, s_2 = -\zeta \omega_n \pm j \omega_n \sqrt{1 - \zeta^2}$$





#### 共轭复数极点 $\zeta < 1$

由于系统具有复数共轭极点,部分分式展开式的拉普拉斯变换为

$$Y(s) = \frac{C_1}{s - s_1} + \frac{C_1^*}{s - s_1^*}, \quad s_1, s_1^* = -\zeta \omega_n \pm j \omega_n \sqrt{1 - \zeta^2}$$

$$\zeta = \frac{b}{2\sqrt{km}} < 1$$
 ——欠阻

• 这种情况下 
$$\zeta = \frac{b}{2\sqrt{km}} < 1$$
 — 欠阻尼 
$$Y(s) = \frac{(s + 2\zeta\omega_n)y(0)}{s^2 + 2\zeta\omega_n s + \omega_n^2}$$

• 特征方程根处的留数为

$$C_{1} = \lim_{s \to s_{1}} (s - s_{1}) Y(s) = \frac{y(0)\omega_{n} e^{j \cos^{-1}(\zeta)}}{2\omega_{n} \sqrt{1 - \zeta^{2}} e^{j\frac{\pi}{2}}} = \frac{y(0)}{2\sqrt{1 - \zeta^{2}}} e^{j\left(\cos^{-1}(\zeta) - \frac{\pi}{2}\right)}$$





#### 共轭复数极点

#### *ζ* < 1

#### • 系统动态响应为

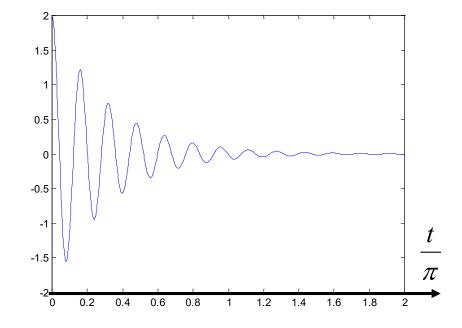
$$y(t) = \frac{y(0)}{\sqrt{1-\zeta^2}} e^{-\zeta\omega_n t} \cos\left(\omega_n \sqrt{1-\zeta^2} t + \cos^{-1}(\zeta) - \frac{\pi}{2}\right) \Leftrightarrow$$

$$y(t) = \frac{y(0)}{\sqrt{1-\zeta^2}} e^{-\zeta\omega_n t} \sin\left(\omega_n \sqrt{1-\zeta^2} t + \cos^{-1}(\zeta)\right)$$

#### • y(t) 的图示 —— 欠阻尼响应

$$\stackrel{\cong}{=} y(0) = \frac{8\pi}{\sqrt{16\pi^2 + 1}},$$

$$\omega_n = \sqrt{16\pi^2 + 1}, \zeta = \frac{1}{\omega_n}$$





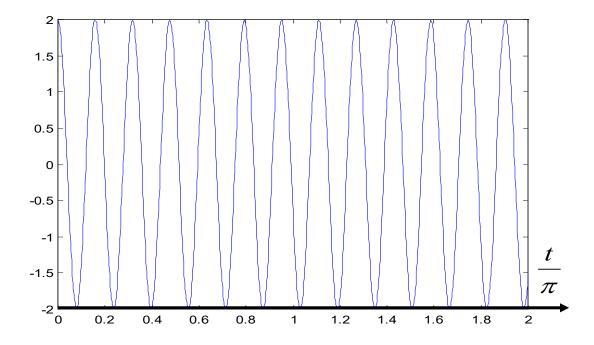


#### 纯虚数极点

$$\zeta = 0$$

•复数共轭极点的特殊情况。在y(t) 中代入 $\zeta=0$  (b=0, 无阻尼),得到等幅振荡响应

$$y(t) = y(0)\cos(\omega_n t)$$









• 这种情况下,  $\zeta = \frac{b}{2\sqrt{km}} > 1$  — 过阻尼

$$Y(s) = \frac{C_1}{s - s_1} + \frac{C_2}{s - s_2}, \quad s_1, s_2 = -\zeta \omega_n \pm \omega_n \sqrt{\zeta^2 - 1}$$

相应的常数为

文的常数为
$$C_1 = \lim_{s \to s_1} (s - s_1) Y(s) = \frac{\sqrt{\zeta^2 - 1} + \zeta}{2\sqrt{\zeta^2 - 1}} y(0)$$

$$C_2 = \lim_{s \to s_2} (s - s_2) Y(s) = \frac{\sqrt{\zeta^2 - 1 - \zeta}}{2\sqrt{\zeta^2 - 1}} y(0)$$

$$Y(s) = \frac{\left(s + 2\zeta\omega_n\right)y(0)}{s^2 + 2\zeta\omega_n s + \omega_n^2}$$

• 系统时间响应为

$$y(t) = \frac{y(0)e^{-\zeta\omega_n t}}{2\sqrt{\zeta^2 - 1}} \left[ \left( \sqrt{\zeta^2 - 1} + \zeta \right) e^{\omega_n \sqrt{\zeta^2 - 1}t} + \left( \sqrt{\zeta^2 - 1} - \zeta \right) e^{-\omega_n \sqrt{\zeta^2 - 1}t} \right]$$





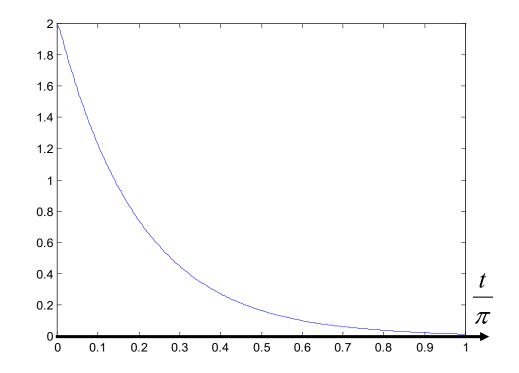
#### 实极点

#### $\zeta > 1$

• 对于不同实极点情况,

$$y(0) = \frac{8\pi}{\sqrt{16\pi^2 + 1}}, \, \omega_n = \sqrt{16\pi^2 + 1}, \, \zeta = 4$$

• 可以得到过阻尼响应







#### 重实极点

#### $\zeta = 1$

• 这种情况下, 
$$\zeta = \frac{b}{2\sqrt{km}} = 1$$
 ——临界阻尼

$$Y(s) = \frac{C_1}{s - s_1} + \frac{C_2}{(s - s_1)^2}, \quad s_1 = -\zeta \omega_n = -\omega_n$$

$$Y(s) = \frac{\left(s + 2\zeta \omega_n\right) y(0)}{s^2 + 2\zeta \omega_n s + \omega_n^2}$$

$$Y(s) = \frac{(s + 2\zeta\omega_n)y(0)}{s^2 + 2\zeta\omega_n s + \omega_n^2}$$

•相应的常数为

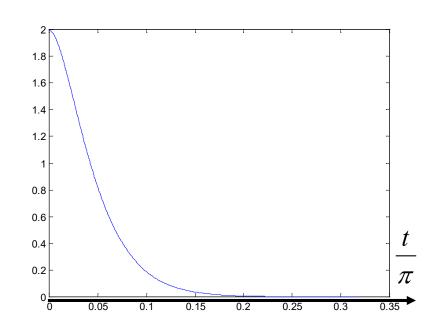
$$C_1 = \lim_{s \to s_1} \frac{d}{ds} (s - s_1)^2 Y(s) = y(0)$$

$$C_2 = \lim_{s \to s_1} (s - s_1)^2 Y(s) = \omega_n y(0)$$

• 系统时间响应为

$$y(t) = y(0)e^{-\omega_n t} (1 + \omega_n t)$$

$$y(0) = \frac{8\pi}{\sqrt{16\pi^2 + 1}}, \, \omega_n = \sqrt{16\pi^2 + 1},$$

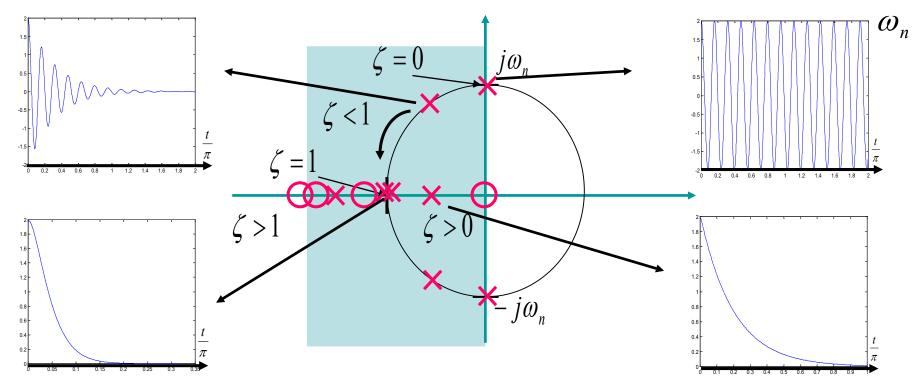




$$Y(s) = \frac{\left(s + 2\zeta\omega_n\right)y(0)}{s^2 + 2\zeta\omega_n s + \omega_n^2}$$



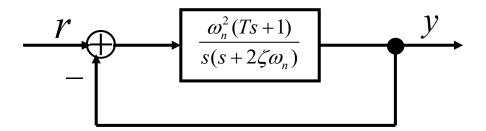
#### > Y(s) 零极点在 S 平面的分布图



- $\succ \zeta=0$ ,特征方程有纯虚根,系统响应为等幅振荡响应
- $\succ$   $\zeta$ <1,特征方程有共轭复根,系统响应为欠阻尼响应
- $\succ \zeta=1$ ,特征方程有相等实根,系统响应为<mark>临界阻尼</mark>响应







$$G(s) = \frac{\omega_n^2 (s+z)}{z(s^2 + 2\zeta'\omega_n s + \omega_n^2)}$$

注意: 
$$z = \frac{1}{T}$$
  $\zeta' = \zeta + \frac{\omega_n}{2z}$ 

#### > 输入为单位阶跃函数

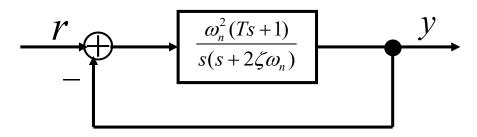
$$y(t) = L^{-1}[Y(s)] = L^{-1} \left[ \frac{1}{s} \frac{\omega_n^2(s+z)}{z(s^2 + 2\zeta'\omega_n s + \omega_n^2)} \right]$$

零点如何影响系统的时域性能?

比例微分作用



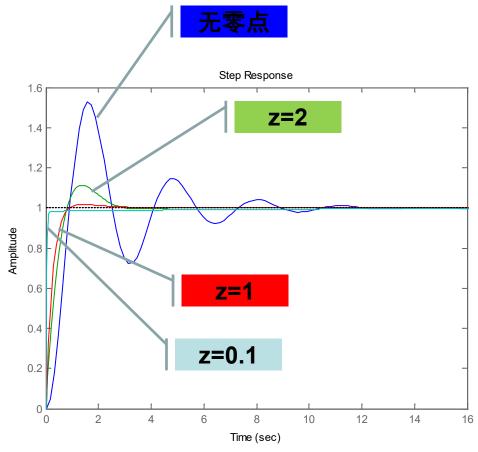




$$\omega_n = 2$$
  $\zeta = 0.2$ 

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

$$\zeta' = \zeta + \frac{\omega_n}{2z}$$





## 主要内容



- > 具有零点的二阶系统
- > 高阶系统的暂态响应



#### 高阶系统动态



- ➢ 对于实际物理世界中更常见的高阶系统,如何得到它们的动态特性?
- ▶ 常用三种方法:
  - 列写 n 阶微分方程,然后直接求取微分方程的解
  - 利用二阶系统近似高阶系统
  - 将 n 阶系统转换为状态方程然后求解状态方程



#### 高阶系统动态: 时间响应



> 例1:

$$\frac{d^3y(t)}{dt^3} + 12\frac{d^2y(t)}{dt^2} + 35\frac{dy(t)}{dt} + 24y(t) = 120x$$

#### 单位阶跃函数输入作用下系统的响应



LT

解:

$$Y(s) = \frac{120}{(s^3 + 12s^2 + 35s + 24)} \cdot \frac{1}{s}$$

$$Y(s) = \frac{5}{s} - \frac{8.57}{s+1} + \frac{4}{s+3} - \frac{0.43}{s+8}$$

$$y(t) = 5 - 8.57e^{-t} + 4e^{-3t} - 0.43e^{-8t}$$

#### 过阻尼响应



### 高阶系统动态: 主导极点



> 例 2

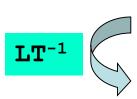
$$G(s) = \frac{K}{(s+10)(s^2+2s+5)}$$

单位阶跃函数输入作用下系统的响应



解:

◆ 特征方程根: 
$$: s_1 = -10, s_{2,3} = -1 \pm j2$$



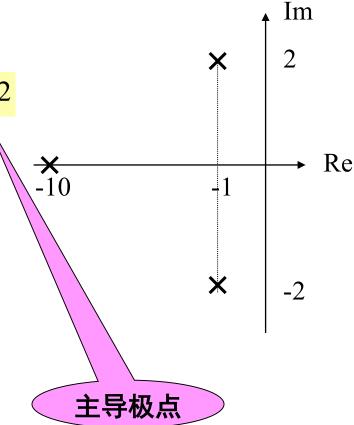
$$Y(s) = \frac{a_0}{s} + \frac{a_1}{s+10} + \frac{a_2}{s^2 + 2s + 5}$$

$$y(t) = a_0 + a_1 e^{-t} \sin(\omega_n \sqrt{1 - \zeta^2} t + \beta)$$

$$y(t) = a_0 + a_1 e^{-t0t} + b_1 e^{-t} \sin(\omega_n \sqrt{1 - \zeta^2} t + \beta)$$

$$y(t) \approx a_0 + b_1 e^{-t} \sin(\omega_n \sqrt{1 - \zeta^2} t + \beta)$$

第三种方法将在后面课程中详细讨论









- 高阶系统暂态响应各分量的衰减快慢由系统极点的位置决定
  - 极点在S平面左半部离虚轴越远,相应的分量衰减越快,对系统的影响越小。
- 各分量所对应的系数取决于系统的零、极点分布。
  - 当某极点靠近零点而远离其他极点和原点,则相应的系数越小,该暂态分量的影响就小。
  - 若一对零极点互相很接近,则在输出y(t)中与该极点对应的分量就几乎被抵消。
  - 若某极点远离零点,越接近其他极点与原点,则相应的系数就越大,该暂态分量的影响也就越大。
- 系统的零、极点共同决定了系统暂态响应曲线的形状。

对于系数很小(影响很小)的分量、远离虚轴衰减很快的分量常常可以忽略, 此时高阶系统就可用低阶系统来近似估计。





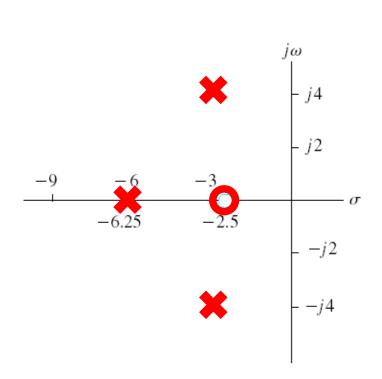
#### > 主导极点

- 若高阶系统中距离虚轴最近的极点,其实数部分为其他极点的五分之一(1/5)或更小,并且附近又没有其他零极点,则可认为系统的响应主要由该极点(或共轭复数极点)决定。
- 这种对系统暂态响应起主要作用的极点称为系统的主导极点。
- 一般情况下,高阶系统具有振荡性,故主导极点通常是共轭复数极点。所以,高阶系统常 当作二阶系统来分析,相应的性能指标都可按二阶系统近似估计。
- > 当不满足上述条件时,不能随意忽视零极点对系统动态性能的影响。





#### ▶ 例 3: 第三个极点和零点对二阶系统的影响



$$\Phi(s) = \frac{\frac{\omega_n^2}{a}(s+a)}{(s^2 + 2\zeta\omega_n s + \omega_n^2)(1+\tau s)}$$

$$\zeta \omega_n = 3$$
  $\omega_n = 5$   $\tau = 0.16$   $\alpha = 2.5$ 

$$\Phi(s) = \frac{62.5(s+2.5)}{(s^2+6s+25)(s+6.25)}$$

讨论分别忽略实极点、零点、零极点 三种情况下的时域性能指标。

(注意增益不变!)





(1) 忽略实极点-6.25

$$\Phi(s) = \frac{10(s+2.5)}{s^2 + 6s + 25}$$

$$\zeta = 0.6 \quad \emptyset_n = 5$$

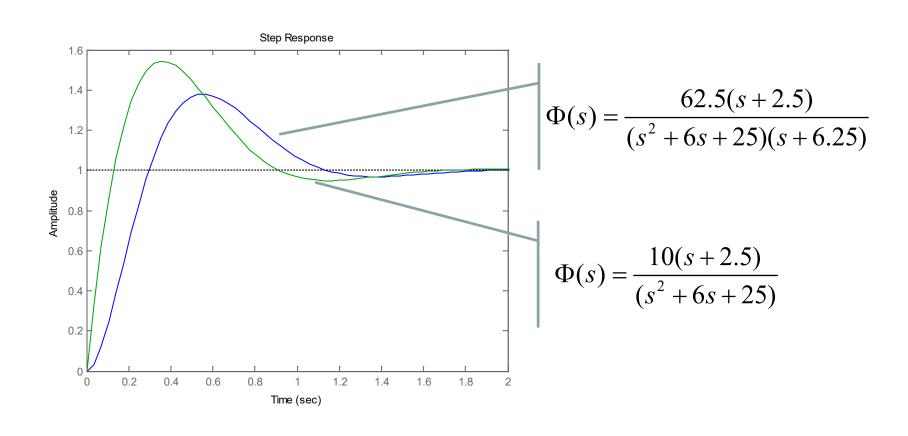
$$\sigma = 55\% \qquad T_s = \frac{4}{0.6 \times 5} = 1.33s$$

利用计算机仿真可以得到,实际的 $\sigma$ =38%,Ts=1.6s

> 第三个极点的作用是减少超调量并增加调节时间



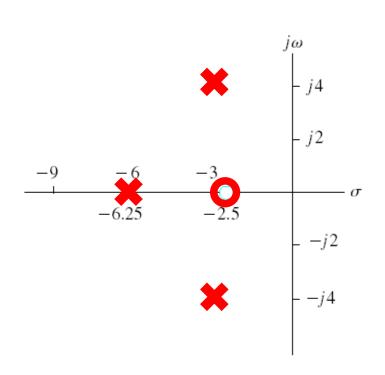








#### (2) 忽略实零点-2.5



$$\Phi(s) = \frac{156.25}{(s^2 + 6s + 25)(s + 6.25)}$$

超调量  $\sigma \approx 5.5\%$ 

调节时间  $T_s \approx 1.4s$ 

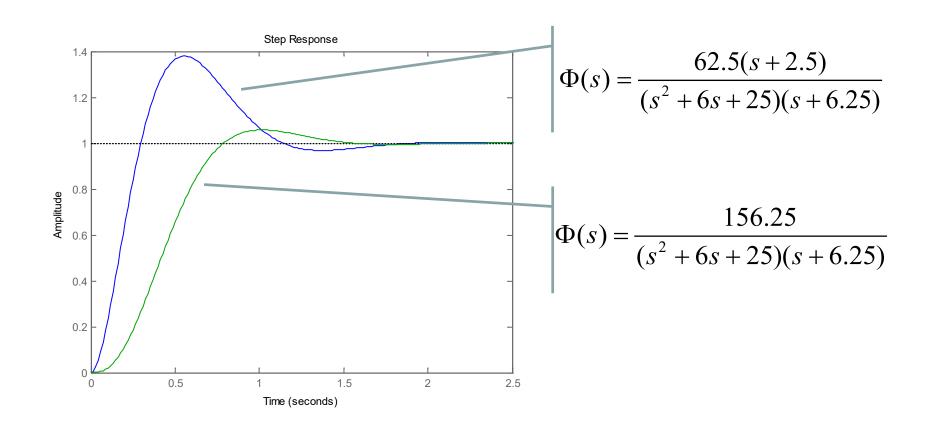
实际情况

$$\sigma = 38\%$$
  $T_s = 1.6s$ 

使超调量加大, 响应速度加快



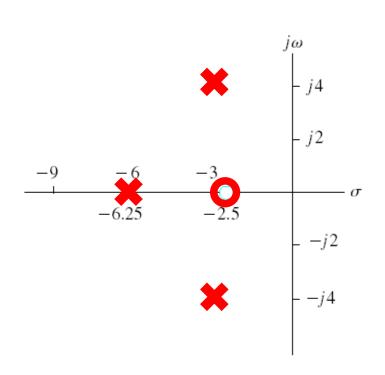








#### (3) 同时忽略实数零极点



$$\Phi(s) = \frac{25}{(s^2 + 6s + 25)}$$

超调量  $\sigma \approx 9.5\%$ 

调节时间  $T_s \approx 1.2s$ 

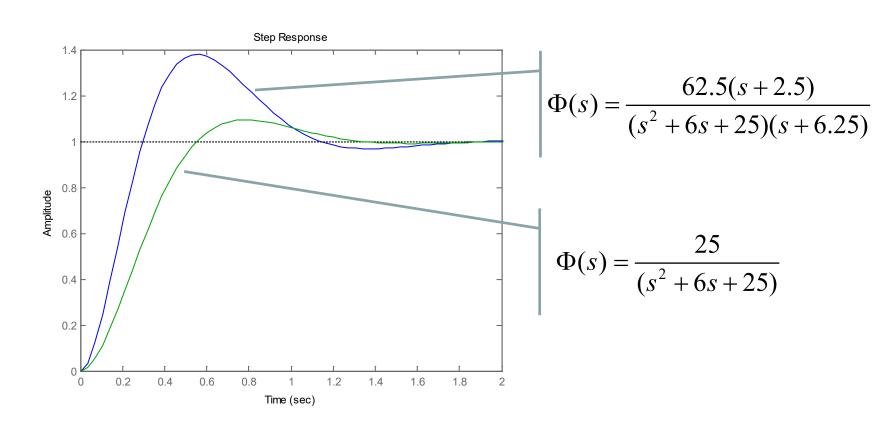
实际情况

$$\sigma = 38\%$$
  $T_s = 1.6s$ 

使超调量加大, 响应速度加快









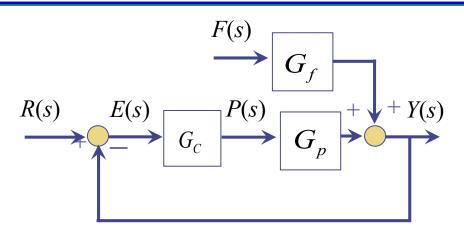


- 此例不能应用主导极点概念分析,不能忽略距离较近的零、极点的影响
  - 一个不能忽略的零点对系统的影响是响应速度加快,这是由于零点具有微分的作用。
  - 一个不能忽略的极点对系统的影响是调节时间增加,这是由于极点的滤波作用 (或称阻尼作用)。



### 常规控制器: P/PI/PID





带控制器的闭环控制系统示意图

$$p(t) = K_c e(t)$$

消除余差

$$G_c(s) = \frac{P(s)}{E(s)} = K_c$$

$$p(t) = K_c e(t) + \frac{K_c}{T_i} \int_0^t e(\tau) d\tau$$
超前作用
$$G_c(s) = \frac{P(s)}{E(s)} = K_c (1 + \frac{1}{T_i s})$$

$$G_c(s) = \frac{P(s)}{E(s)} = K_c(1 + \frac{1}{T_i s})$$

$$p(t) = K_c e(t) + \frac{K_c}{T_c} \int_0^t e(\tau) d\tau + K_c T_d \frac{de(t)}{dt} \qquad G_c(s) = \frac{P(s)}{E(s)} = K_c (1 + \frac{1}{T_c s} + T_d s)$$

$$G_c(s) = \frac{P(s)}{E(s)} = K_c(1 + \frac{1}{T_i s} + T_d s)$$





# The End

