



## 第二章调节器

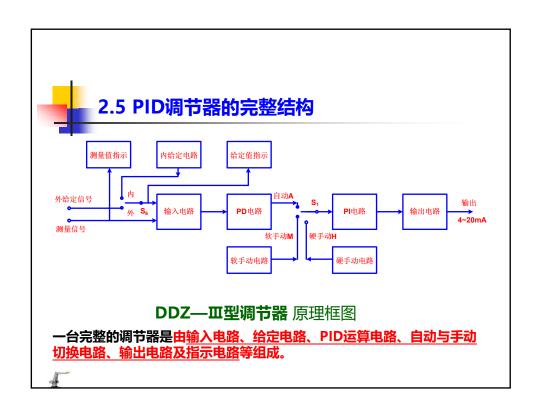
## 主要内容:

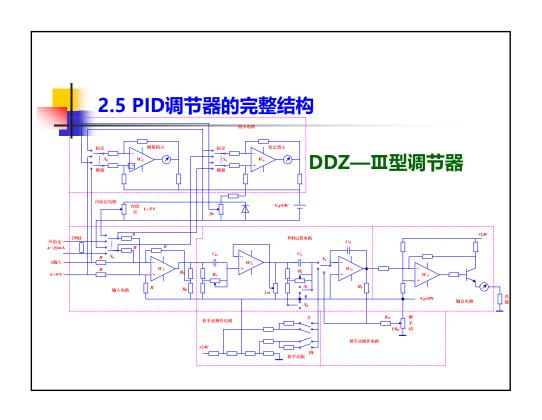
- 2.1 控制系统及其性能
- 2.2 调节器的调节规律
- 2.3 PID运算电路
- 2.4 PID 调节器的阶跃响应和频率特性
- 2.5 PID 调节器的完整结构
- 2.6 数字控制算法



## 2.5 PID调节器的完整结构

- 核心: 比例积分微分运算电路
- 其它配套电路包括:
- (1) 给定信号电路;
- (2) 输入电路(偏差信号、电平移动);
- (3) 输出电路;
- (4) 指示电路;
- (5) 自动切换电路---用于应付事故状态或开车停车。







#### 2.5 PID调节器的完整结构

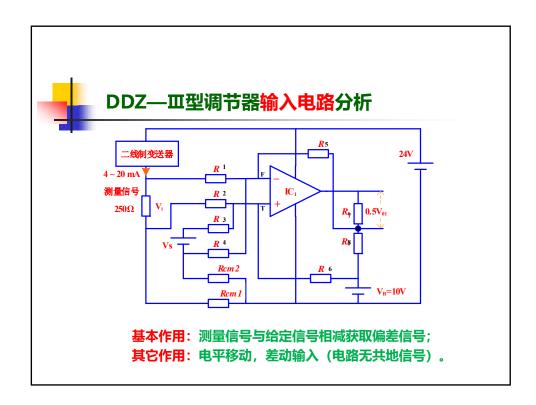
#### 原理框图主要功能概述

- 1、输入电路
- 测量信号:接收来自变送器的输出 (4~20mA或1~5V);
- 电平移动: 适应单电源供电要求, 主要作用如下:
- (1)将输入信号转换为相对电平移动中点的变化;
- (2)后级输出电路则可实现相对抬高后电位起点的负极性变化。
- 2、给定信号及内外给定切换
- 给定信号:用于设定控制要求,有2种设定形式。
- (1) 内给定:给定信号取至内部精密电源,信号1~5V;
- (2) 外给定:利用其它设备给定控制信号,4~20mA (例:控制计算机给定信号)。



## 2.5 PID调节器的完整结构

- 3、手动/自动切换
- (1) 手动:用于启动、停车、故障的需要而切断PID运算电路;
- 手动状态细分:
- 1) 硬手动:输出电流完全由操作电位器调节;
- 2) 软手动:用于自动--手动过渡,调节输出从自动状态平滑增减。
- (2) 自动:调节器正常运行状态(根据算法,有调节器自行控制);
- 4、表头指示电路
- 全刻度指示,调节器指示内容包括: 1) 输出电流、2) 给定信号、3) 测量信号 (双针指示)





## DDZ—II型调节器 输入电路

1. 输入电路 R1=R2= R3=R4= R5=R; R7=R8 R7、R8<< R

由 
$$I_{R5} + I_{R1} + I_{R4} = 0$$

$$\frac{V_F - V_B - \frac{1}{2}V_{o1}}{R} + \frac{V_F - V_i - V_{CM1}}{R} + \frac{V_F - V_{CM2}}{R} = 0$$

由 
$$V_{T}$$
点知  $I_{R6} + I_{R3} + I_{R2} = 0$ 

$$\frac{V_T - V_B}{R} + \frac{V_T - V_s - V_{CM2}}{R} + \frac{V_T - V_{CM1}}{R} = 0$$



## DDZ—II型调节器 输入电路

#### 两式联立求解得:

$$\begin{split} V_F &= \frac{1}{3} (V_i + V_{CM1} + V_{CM2} + V_B + \frac{1}{2} V_{o1}) \\ V_T &= \frac{1}{3} (V_s + V_{CM1} + V_{CM2} + V_B) \\ V_T &\approx V_F \\ V_i + V_{CM1} + V_{CM2} + V_B + \frac{1}{2} V_{o1} = V_s + V_{CM1} + V_{CM2} + V_B \\ V_{o1} &= -2(V_i - V_s) \end{split}$$

#### 结论:

- 1) 实现测量信号 I/与给定信号 I/s可实现相减,获得放大2倍的偏差信号;
- 2) 输出 V<sub>01</sub>与 V<sub>CM1</sub>、 V<sub>CM2</sub>无关 (抗共模干扰);
- 3)接受两个以零点为起点的测量和给定信号,而输出以 $V_B$ (10V)为起点的偏差电压,实现了电平移动。



## DDZ—II型调节器 输入电路

#### 输入分析:

设 $V_B$ =0V 输入信号Vi、Vs范围为1~5V  $V_{CM1}$ 、 $V_{CM2}$ 在0~1V间变化

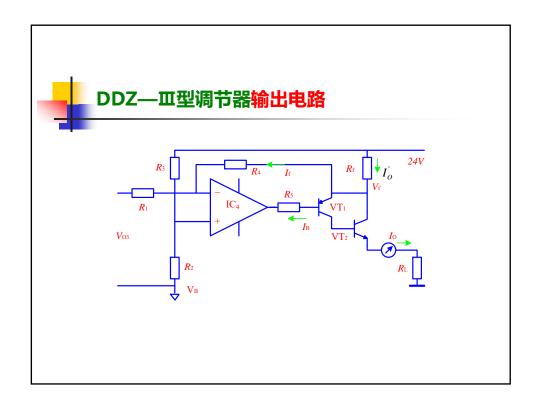
$$V_F = V_T = \frac{1}{3}(V_s + V_{CM1} + V_{CM2} + V_B) = 0.33 \sim 2.33V$$

 $V_{\rm B}$ =10V后,  $V_{\rm F}$ 、 $V_{\rm T}$ 电压提高到3.67 ~ 5.67 V

#### 输出分析:

设输入信号 Vi、 Vs范围为1~5V

$$V_R + V_{O1} = V_R - 2(V_i - V_s) = 2 \sim 18V$$
 (*Vi、* ) **生殖最大为±4 以时**)





#### 输出电路 电路形式:电压-电流转换器

分析计算---条件: 
$$R_3 = R_4 = 10 K\Omega$$
  $R_1 = R_2 = 4 R_3 = 40 K\Omega$ 

$$V_{+} = \frac{24V - V_{B}}{R_{3} + R_{2}} R_{2} + V_{B} = \frac{24V}{R_{3} + R_{2}} R_{2} - \frac{R_{2}}{R_{3} + R_{2}} V_{B} + \frac{R_{3}}{R_{3} + R_{2}} V_{B} + \frac{R_{2}}{R_{3} + R_{2}} V_{B}$$

$$= \frac{24VR_{2}}{R_{3} + R_{2}} + \frac{R_{3}V_{B}}{R_{3} + R_{2}} = \frac{1}{5} (V_{B} + 4 \times 24V)$$

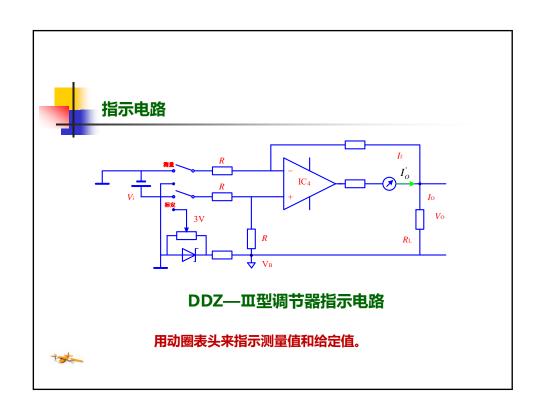
$$V_{-} = \frac{V_{f} - V_{B} - V_{O3}}{R_{4} + R_{1}} R_{1} + V_{B} + V_{O3} = \frac{R_{1}}{R_{4} + R_{1}} V_{f} + (V_{B} + V_{O3}) \left[ 1 - \frac{R_{1}}{R_{4} + R_{1}} \right]$$

$$= \frac{1}{5} (V_{B} + V_{O3}) + \frac{4}{5} V_{f}$$



### DDZ—Ⅲ型调节器输出电路

$$V_{+} \approx V_{-} \qquad \qquad \frac{1}{5}(V_{B} + 4 \times 24V) = \frac{1}{5}(V_{B} + V_{O3}) + \frac{4}{5}V_{f}$$
 
$$V_{f} = 24V - \frac{1}{4}V_{O3} \qquad V_{f} = 24V - I_{O}^{'}R_{f}$$
 
$$I_{O}^{'}R_{f} = \frac{1}{4}V_{O3} \qquad I_{O}^{'} = \frac{V_{O3}}{4R_{f}} \qquad I_{O} \approx \frac{V_{O3}}{4R_{f}}$$
 取 
$$R_{f} = 62.5\Omega \qquad V_{O3} = 1 \sim 5V \qquad I_{O} = 4 \sim 20mA$$
 实际考虑 
$$R_{1} = 4(R_{3} + R_{f})$$





#### 指示电路

#### 电路形式:具有电平移动的比例运放。

$$V_{T} = \frac{V_{i} - V_{B}}{R + R} R + V_{B} = \frac{1}{2} (V_{i} + V_{B})$$

$$V_{F} = \frac{V_{O} + V_{B}}{R + R} R = \frac{1}{2} (V_{O} + V_{B})$$

$$VT \approx VF$$
  $\frac{1}{2}(V_i + V_B) = \frac{1}{2}(V_O + V_B)$   $P_i = V_O$ 

$$I_{O} = I_{O}^{'} + I_{f}$$

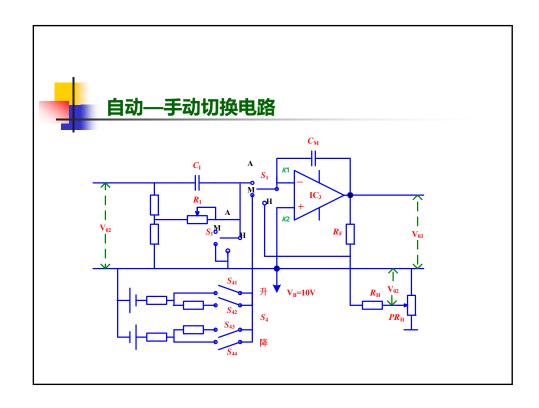
$$I_{O}^{'} = \frac{V_{O}}{R_{L}} = \frac{V_{i}}{R_{L}}$$

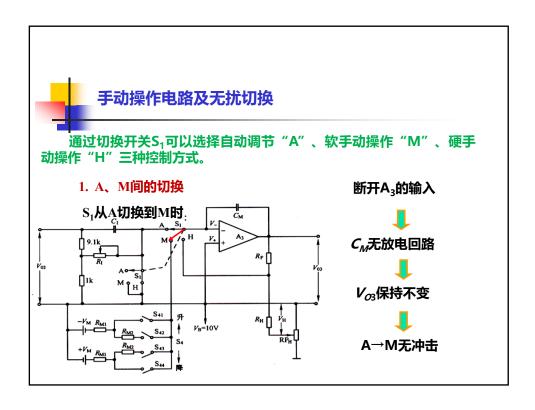
$$I_{f} = \frac{V_{F}}{R} = \frac{V_{B} + V_{i}}{2R}$$

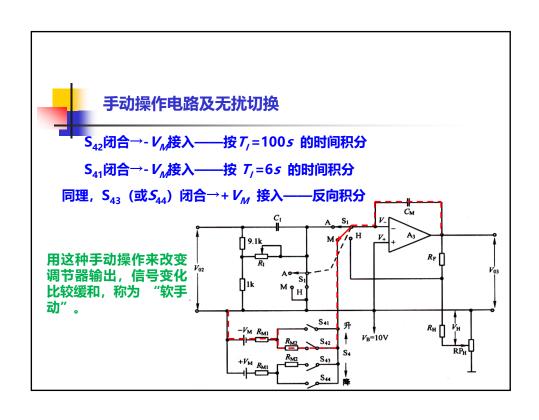
$$I_O' = \frac{V_O}{R_L} = \frac{V_i}{R_I}$$

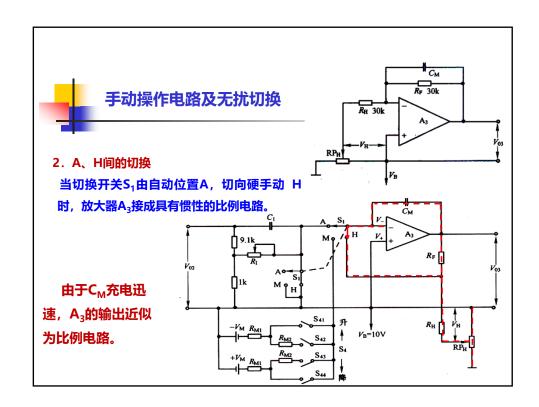
$$I_f = \frac{V_F}{R} = \frac{V_B + V_B}{2R}$$

$$I_O = (\frac{1}{R_L} + \frac{1}{2R})V_i + \frac{1}{2R}V_B$$









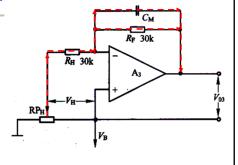


## 手动操作电路及无扰切换

## 传递函数

$$\frac{V_{H}(s)}{R_{H}} = -(\frac{1}{R_{F}} + C_{M}s)V_{O3}(s)$$

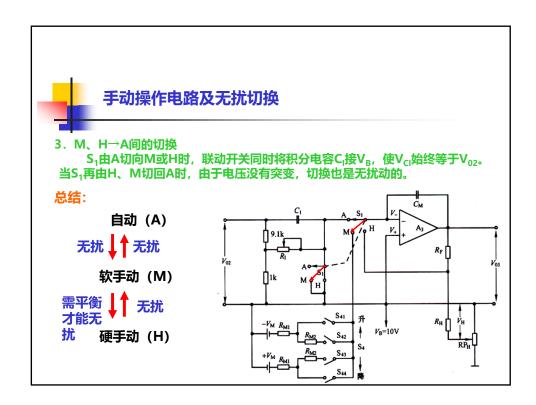
$$\frac{V_{O3}(s)}{V_{H}(s)} = -\frac{R_{F}}{R_{H}} \cdot \frac{1}{1 + R_{F}C_{M}s}$$



时间常数 T = R<sub>F</sub>C<sub>M</sub> = 30×10<sup>3</sup>×10×10<sup>-6</sup> = 0.3s

可见, $V_H$ 改变时, $V_O$ 。很快达到新的稳态值。

A o H前,须先调 $RP_H$ 与当时的 $V_{\mathcal{O}}$ 一致,才能做到无扰动切换。 M o H 也同样。





## 2.6 数字控制算法

#### 主要优点:

- (1) <mark>功能丰富</mark>--调节灵活方便,在相同硬件配置下利用程序可实现 多种功能。(软件实现)
- (2) 自诊断功能—可在运行中及时发现自身故障,避免误测误控。
- (3) 数据通信功能—可组网增加信息量,扩大传输距离,易于集中 监测。 (上数据总线)
- (4) <mark>高性价比</mark>—在尺寸、功耗、价格方面相对模拟仪表具有明显优势。

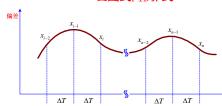
## 基本PID的离散表达式



连续PID调节器的调节规律为:

$$y(t) = \frac{1}{P}(x(t) + \frac{1}{T_i} \int x(t) dt + T_d \frac{dx(t)}{dt})$$
 离散化(数字式)表示的特点 (1) 输出为相对第次采样的结果。

#### PID调节器的离散化表示法:



- (2) 输出表达式均为四则运算形式,便于计
- 本次、上次历史偏差,适用于绝对计算形式 (程序较长);增量式---含本次、上次、上 上次偏差,适用于相对计算形式(程序较 (程序较长) ; 增量式---含本次、上次、上

偏差信号 $\chi(t)$ 的采样序列

$$\Delta y_n = y_n - y_{n-1} = \frac{1}{P} \left( \frac{\Delta T}{T_i} x_n + (x_n - x_{n-1}) + \frac{T_d}{\Delta T} (x_n - 2x_{n-1} + x_{n-2}) \right)$$
**增量式PID算式**



#### 数字式调节器的优、缺点及改进措施

优点: 易实现无扰切换。

缺点: 相对于模拟调节器更易受高频干扰。 (相当于理想微分作用于某时刻的采样值)

措施: 将理想微分改为不完全微分。

实际有限制微分表达式  $Y(s) = \frac{T_d s}{1 + \frac{T_d s}{K_d}} x(s) \qquad \text{ 与理想表达式的关系} \qquad Y(s) (1 + \frac{T_d s}{K_d}) = T_d s x(s)$ 



# $Y(s)(1 + \frac{T_d s}{K_d}) = T_d s x(s)$ 用微分替代算子 $\frac{T_d}{K_d} \frac{dy}{dt} + y_n = T_d \frac{dx}{dt}$

设采样周期为*AT*,以增量替代微分项,对于第n次采样有:

$$\frac{T_d}{K_d} \frac{y_n - y_{n-1}}{\Delta T} + y_n = T_d \frac{x_n - x_{n-1}}{\Delta T}$$
 整理后得 
$$y_n = \frac{T_d}{\Delta T + \frac{T_d}{K_d}} (x_n - x_{n-1}) + \frac{\frac{T_d}{K_d}}{\Delta T + \frac{T_d}{K_d}} y_{n-1}$$

以有限制微分替代理想微分得实用的PID运算式

$$y_{n} = \frac{1}{P} \left( x_{n} + \frac{1}{T_{i}} \sum_{i=0}^{n} x_{i} \Delta T + \frac{T_{d}}{\Delta T + \frac{T_{d}}{K_{d}}} (x_{n} - x_{n-1}) + \frac{\frac{T_{d}}{K_{d}}}{\Delta T + \frac{T_{d}}{K_{d}}} y_{n-1} \right)$$



## 采样周期的选择

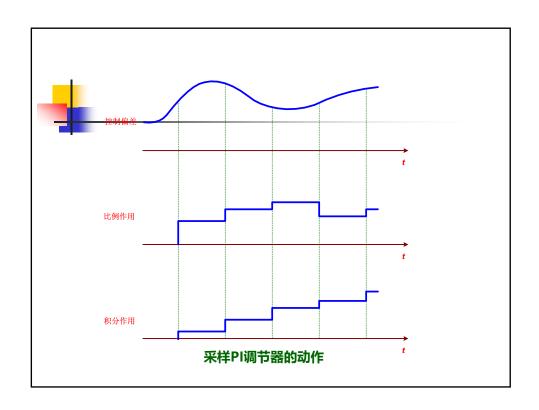
#### 采样周期的一般选择原则:

- (1) 采样周期一般应小于主要扰动周期的1/5。
- (2) 工程取值≤主要扰动周期的1/10。
- (3) 为使测量信号不出现阶梯跳动,工程取值为≤对象时间常数的1/10。

狭义对象: 高速脉动对象一般不易满足 (例单独考虑水流)。

广义对象:对于整体动作过程容易满足(同时考虑水流、阀门、仪表等)。

采样周期:目前常用数字仪表定为0.1~0.2S。





## 变形的PID控制算法

有些工艺生产中,经常改变给定值。而用基本PID控制的话,当给定值突变时,微分作用会使调节器输出产生剧烈的跳动,称微分冲击,影响工况的稳定。因此操作工人在改变设定值时,必须小心翼翼地注意着输出的变化。

为了改善这种操作特性,有人提出让微分对设定值不起作用,而只对测量值PV进行微分运算的算法,称为微分先行PID 算法。



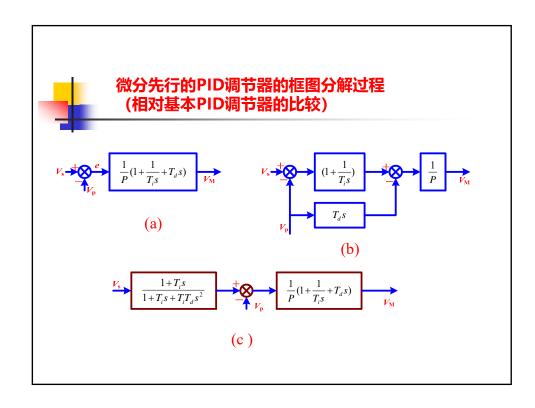
## 变形的PID控制算法

微分先行的PID调节器表达式:

$$V_{M}(s) = \frac{1}{P} \left[ \left( \frac{1}{T_{i}s} + 1 \right) E(s) - T_{d}sPV(s) \right]$$

等效功能:相当于在设定值通道加传递函数

$$\frac{1+T_i s}{1+T_i s+T_i T_d s^2} \qquad (一阶读玻器)$$





## PI-D等效证明:

#### 图(b):

$$V_{M}(s) = \left\{ \left[ V_{s}(s) - V_{P}(s) \right] \cdot \left( \frac{1}{T_{i}s} + 1 \right) - T_{d}sV_{P}(s) \right\} \cdot \frac{1}{P} = \left\{ V_{s}(s) \cdot \left( \frac{1}{T_{i}s} + 1 \right) - V_{P}(s) \left( 1 + \frac{1}{T_{i}s} + T_{d}s \right) \right\} \cdot \frac{1}{P} = \left\{ V_{s}(s) \cdot \left( \frac{1}{T_{i}s} + 1 \right) - V_{P}(s) \left( 1 + \frac{1}{T_{i}s} + T_{d}s \right) \right\} \cdot \frac{1}{P} = \left\{ V_{s}(s) \cdot \left( \frac{1}{T_{i}s} + 1 \right) - V_{P}(s) \left( 1 + \frac{1}{T_{i}s} + T_{d}s \right) \right\} \cdot \frac{1}{P} = \left\{ V_{s}(s) \cdot \left( \frac{1}{T_{i}s} + 1 \right) - V_{P}(s) \left( 1 + \frac{1}{T_{i}s} + T_{d}s \right) \right\} \cdot \frac{1}{P} = \left\{ V_{s}(s) \cdot \left( \frac{1}{T_{i}s} + 1 \right) - V_{P}(s) \left( 1 + \frac{1}{T_{i}s} + T_{d}s \right) \right\} \cdot \frac{1}{P} = \left\{ V_{s}(s) \cdot \left( \frac{1}{T_{i}s} + 1 \right) - V_{P}(s) \left( 1 + \frac{1}{T_{i}s} + T_{d}s \right) \right\} \cdot \frac{1}{P} = \left\{ V_{s}(s) \cdot \left( \frac{1}{T_{i}s} + 1 \right) - V_{P}(s) \left( 1 + \frac{1}{T_{i}s} + T_{d}s \right) \right\} \cdot \frac{1}{P} = \left\{ V_{s}(s) \cdot \left( \frac{1}{T_{i}s} + 1 \right) - V_{P}(s) \left( 1 + \frac{1}{T_{i}s} + T_{d}s \right) \right\} \cdot \frac{1}{P} = \left\{ V_{s}(s) \cdot \left( \frac{1}{T_{i}s} + 1 \right) - V_{P}(s) \left( 1 + \frac{1}{T_{i}s} + T_{d}s \right) \right\} \cdot \frac{1}{P} = \left\{ V_{s}(s) \cdot \left( \frac{1}{T_{i}s} + 1 \right) - V_{P}(s) \left( 1 + \frac{1}{T_{i}s} + T_{d}s \right) \right\} \cdot \left\{ V_{s}(s) \cdot \left( \frac{1}{T_{i}s} + T_{d}s \right) \right\} \cdot \left\{ V_{s}(s) \cdot \left( \frac{1}{T_{i}s} + T_{d}s \right) \right\} \cdot \left\{ V_{s}(s) \cdot \left( \frac{1}{T_{i}s} + T_{d}s \right) \right\} \cdot \left\{ V_{s}(s) \cdot \left( \frac{1}{T_{i}s} + T_{d}s \right) \right\} \cdot \left\{ V_{s}(s) \cdot \left( \frac{1}{T_{i}s} + T_{d}s \right) \right\} \cdot \left\{ V_{s}(s) \cdot \left( \frac{1}{T_{i}s} + T_{d}s \right) \right\} \cdot \left\{ V_{s}(s) \cdot \left( \frac{1}{T_{i}s} + T_{d}s \right) \right\} \cdot \left\{ V_{s}(s) \cdot \left( \frac{1}{T_{i}s} + T_{d}s \right) \right\} \cdot \left\{ V_{s}(s) \cdot \left( \frac{1}{T_{i}s} + T_{d}s \right) \right\} \cdot \left\{ V_{s}(s) \cdot \left( \frac{1}{T_{i}s} + T_{d}s \right) \right\} \cdot \left\{ V_{s}(s) \cdot \left( \frac{1}{T_{i}s} + T_{d}s \right) \right\} \cdot \left\{ V_{s}(s) \cdot \left( \frac{1}{T_{i}s} + T_{d}s \right) \right\} \cdot \left\{ V_{s}(s) \cdot \left( \frac{1}{T_{i}s} + T_{d}s \right) \right\} \cdot \left\{ V_{s}(s) \cdot \left( \frac{1}{T_{i}s} + T_{d}s \right) \right\} \cdot \left\{ V_{s}(s) \cdot \left( \frac{1}{T_{i}s} + T_{d}s \right) \right\} \cdot \left\{ V_{s}(s) \cdot \left( \frac{1}{T_{i}s} + T_{d}s \right) \right\} \cdot \left\{ V_{s}(s) \cdot \left( \frac{1}{T_{i}s} + T_{d}s \right) \right\} \cdot \left\{ V_{s}(s) \cdot \left( \frac{1}{T_{i}s} + T_{d}s \right) \right\} \cdot \left\{ V_{s}(s) \cdot \left( \frac{1}{T_{i}s} + T_{d}s \right) \right\} \cdot \left\{ V_{s}(s) \cdot \left( \frac{1}{T_{i}s} + T_{d}s \right) \right\} \cdot \left\{ V_{s}(s) \cdot \left( \frac{1}{T_{i}s} + T_{d}s \right) \right\} \cdot \left\{ V_{s}(s) \cdot \left( \frac{T$$

## 图(c):

$$\begin{aligned} V_{M}(s) &= \left[ V_{s}(s) \cdot \frac{1 + T_{i}s}{1 + T_{i}s + T_{i}T_{d}s^{2}} - V_{P}(s) \right] \cdot \left( 1 + \frac{1}{T_{i}s} + T_{d}s \right) \frac{1}{P} \\ &= \left\{ V_{s}(s) \cdot \frac{(1 + T_{i}s)(1 + \frac{1}{T_{i}s} + T_{d}s)}{1 + T_{i}s + T_{i}T_{d}s^{2}} - V_{P}(s) \cdot \left( 1 + \frac{1}{T_{i}s} + T_{d}s \right) \right\} \cdot \frac{1}{P} \end{aligned}$$



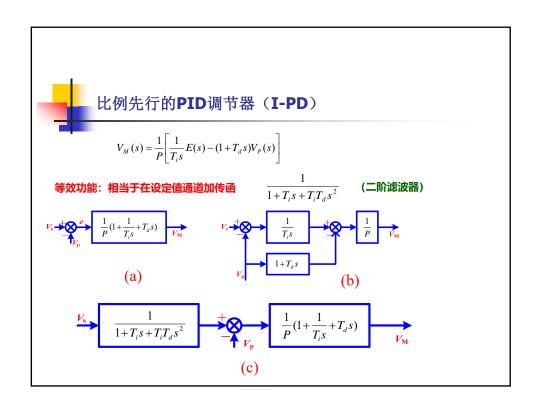
#### 证明内容·

上述两公式相等:  $\frac{1}{T_i s} + 1 = \frac{(1 + T_i s)(1 + \frac{1}{T_i s} + T_d s)}{1 + T_i s + T_i T_d s^2}$ 

**等式右边展开:**  $\frac{1+\frac{1}{T_{i}s}+T_{d}s+1+T_{i}s+T_{i}T_{d}s^{2}}{1+T_{i}s+T_{i}T_{d}s^{2}} \quad \text{组合} \quad \frac{1+\frac{1}{T_{i}s}+T_{d}s}{1+T_{i}s+T_{i}T_{d}s^{2}}+1 \quad \text{即} \quad \frac{1}{T_{i}s}+1$ 

 $T_i >> T_d$   $T_i s >> 1$   $\frac{1 + T_i s}{1 + T_i s + T_i T_d s^2} \approx \frac{1}{1 + T_d s}$ 

PI-D调节器的框图可以表示为:  $\xrightarrow{\iota_{+}}$   $\xrightarrow{1}$   $\xrightarrow{+}$   $\xrightarrow{\iota_{+}}$   $\xrightarrow{\iota_{+}}$ 





## I-PD等效证明:

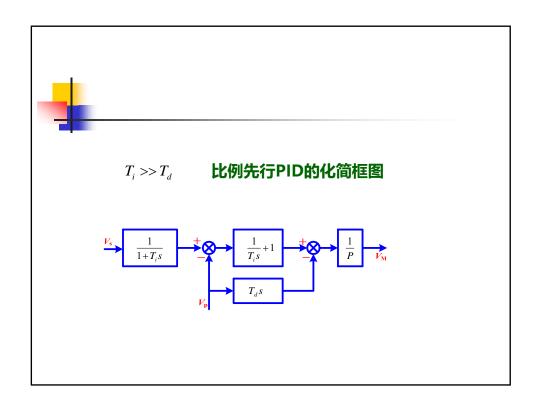
$$V_{M}(s) = \left\{ \left[ V_{s}(s) - V_{P}(s) \right] \cdot \frac{1}{T_{i}s} - V_{P}(s)(1 + T_{d}s) \right\} \cdot \frac{1}{P} = \left[ V_{s}(s) \cdot \frac{1}{T_{i}s} - V_{P}(s)(1 + \frac{1}{T_{i}s} + T_{d}s) \right] \cdot \frac{1}{P}$$

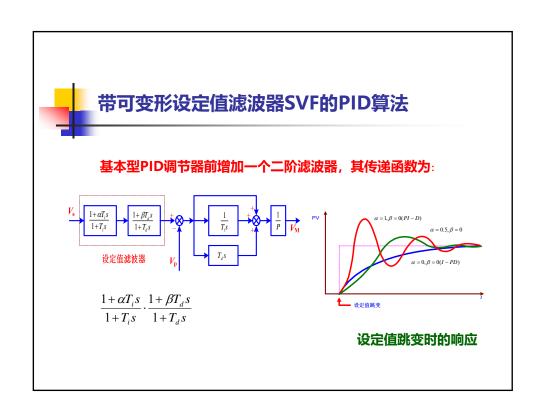
$$= \left[ V_{s}(s) \cdot \frac{1 + \frac{1}{T_{i}s} + T_{d}s}{1 + T_{i}s + T_{i}T_{d}s^{2}} - V_{P}(s)(1 + \frac{1}{T_{i}s} + T_{d}s) \right] \cdot \frac{1}{P} = \left[ V_{s}(s) \cdot \frac{1}{1 + T_{i}s + T_{i}T_{d}s^{2}} - V_{P}(s) \right] \cdot (1 + \frac{1}{T_{i}s} + T_{d}s) \cdot \frac{1}{P}$$

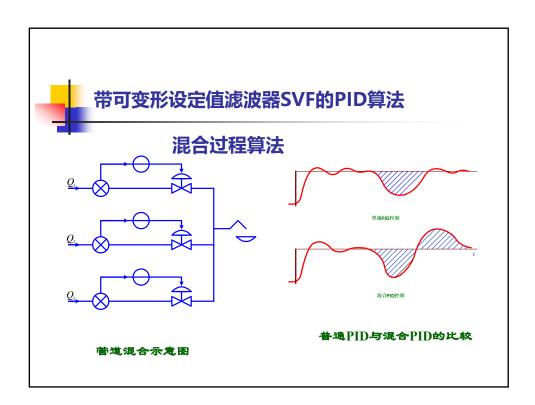
$$T > T = \frac{1}{T_{i}s} + \frac{1}{T_{i}$$

$$T_i >> T_d \qquad \frac{1}{1+T_i s + T_i T_d s^2} \qquad \frac{1}{1+T_i s} \qquad \frac{1}{1+T_d s}$$

#### 两个环节串联,则有近似框图:









混合PID控制框图(相当干对偏差失现分后面讲行PID调节)

$$V_s \xrightarrow{\downarrow V_p} \frac{1}{S} \xrightarrow{1} \frac{1}{P} (1 + \frac{1}{T_i s} + T_d s)$$

混合PID的连续函数表达式  $V_M(s) = \frac{1}{s} \frac{1}{P} \left[ \frac{1}{T_i s} + 1 + T_d s \right] E(s) = \frac{T_d}{P} \left[ \frac{1}{T_i T_d s^2} + \frac{1}{T_d s} + 1 \right] E(s)$ 

混合算法的离散表达式 
$$V_{M_n} = \frac{T_d}{P} \left[ \frac{\Delta T^2}{T_i T_d s^2} \sum_{i=1}^n \sum_{i=1}^n e_i + \frac{\Delta T}{T_d} \sum_{i=1}^n e_i + e_n \right]$$



#### 2.7 单回路可编程序控制器

#### 概述

- 单回路控制器是以微处理器为基础的多功能控制仪表。
- 具有多路模拟输入、多路开关量输入/输出、通信及诊断功能, 可实现复杂运算、控制。
- 原则上只有一路模拟量输出信号---单回路控制器。
- 与模拟调节器在功能上的区别: 是自控、计算机、通信技术 组合,不仅是调节控制。



#### 2.7 单回路可编程序控制器

#### SLPC单回路可编程序控制器的电路原理

SLPC (Single Loop Programmable Controller)单回路控制器是西安仪表厂生产的YS-80系列的基型品种。特点为:

- □ 可接受5路模拟量、 6路开关量输入/输出、2路1~5VDC输出,但只有1路4~20mADC输出,只能控制一个执行器,这是称为单回路仪表的原因。
- □ 能取代多台单元仪表,实现复杂的控制运算。外形、操作与模拟仪表相同,可与模拟仪表混用。
- □ 具有通信及故障诊断功能。





## 主要组成部分参考电路原理方块图- RF-FIG-2-30

- (1) CPU 采用8位微处理器8085A, 10MHZ、0.2s控制周期(最多可运行240步)。
- (2) 系统软件和用户程序存入内部32K EPROM。
- (3) 现场设定数据及中间结果存入内部2K RAM。
- (4) 5个模拟输入端,可以同时接受5路1~5V直流电平信号。
- (5) 3个模拟输出端, 1路4~20mA电流输出驱动执行器,2路1~5V联络信号。
  - (6) 6个开关量输入/输出端,利用三态门电路切换输入、输出方式。

