

执行器和防爆栅



第四章 执行器和防爆栅

主要内容:

- > 气动执行器
- > 电-气转换器
- > 电动执行器
- > 阀门定位器
- > 安全火花防爆系统的概念
- > 防爆栅工作原理

4.1.2 电-气阀门定位器

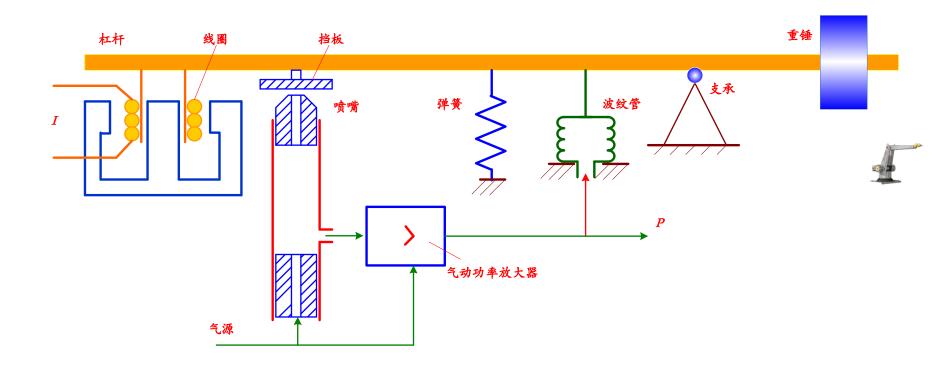
作用: 电气转换和阀门定位器

输入信号: 电动控制器的输出电流

输出信号: 标准气动信号, 操纵气动薄膜控制阀

原理:力矩平衡原理

电-气转换器工作原理图





核心部件-喷嘴挡板机构的构造和特性

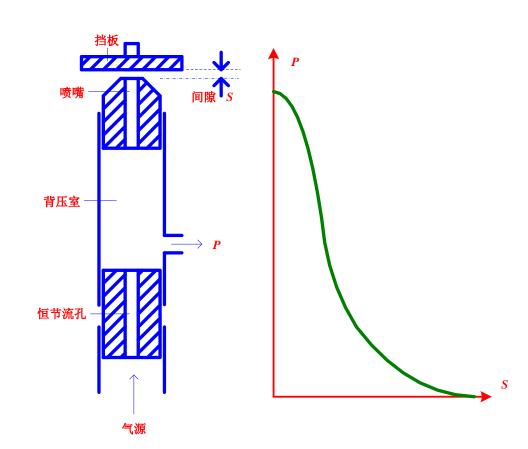
部件---喷嘴挡板机构

主要组成:

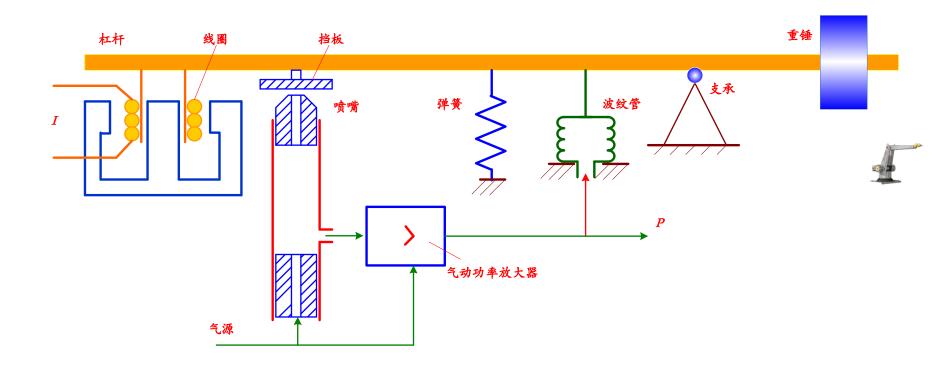
背压室、恒节流阀孔、 喷嘴、挡板、气压信号 输出孔

工作原理:

当挡板与喷嘴间隙有微小位移将会被转换为气压信号 P输出,作为气动功率放大器的输入信号。



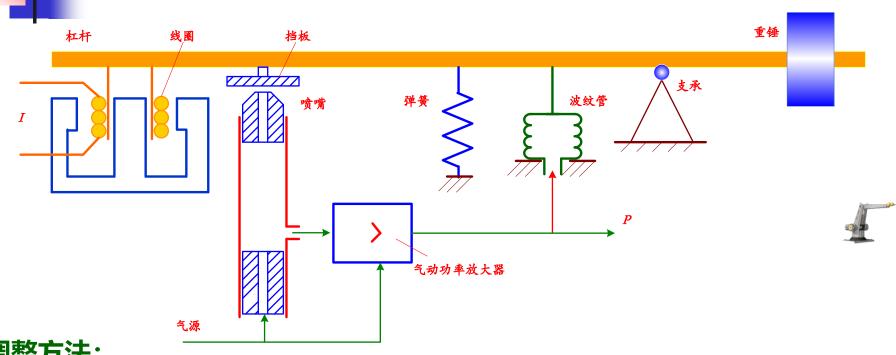
电-气转换器工作原理图



电-气转换器

- 作用:将调节器输出的标准电流信号转换为20~100kPa的标准气压信号。
- 电-气转换器(力平衡式)的工作原理
- 涉及:调节器输出电流I、电磁铁线圈、杠杆、喷嘴挡板机构、气动功率放大器、支撑弹簧、波纹管、重锤、气源等。
- 工作过程:
- 调节器输出电流I[↑]---电磁铁线圈吸力[↑]---杠杆左端[↓]---挡板压缩喷嘴---喷嘴间隙[↓]---气动功率放大器输出功率*P*[↑]---杠杆波纹管充气---杠杆左端[↑]---形成反馈力达到平衡





调整方法:

弹簧调整输出零点,波纹管粗调量程,永久磁体磁分路螺丝细调量程,重 锤调节平衡。

转换器指标:

精度0.5级、气源压力140±14kPa、输出气压信号 20~100kPa。



4.5 阀门定位器

功能:接受控制器的输出信号,然后将该信号成比例地输出到执行机构,当阀杆移动以后,其位移量又通过机械装置负反馈作用于阀门定位器,它与执行机构组成一个闭环系统。采用阀门定位器,可以增加执行机构的输出功率,改善控制阀的性能。

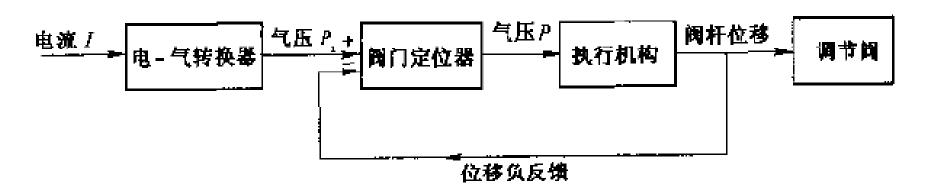
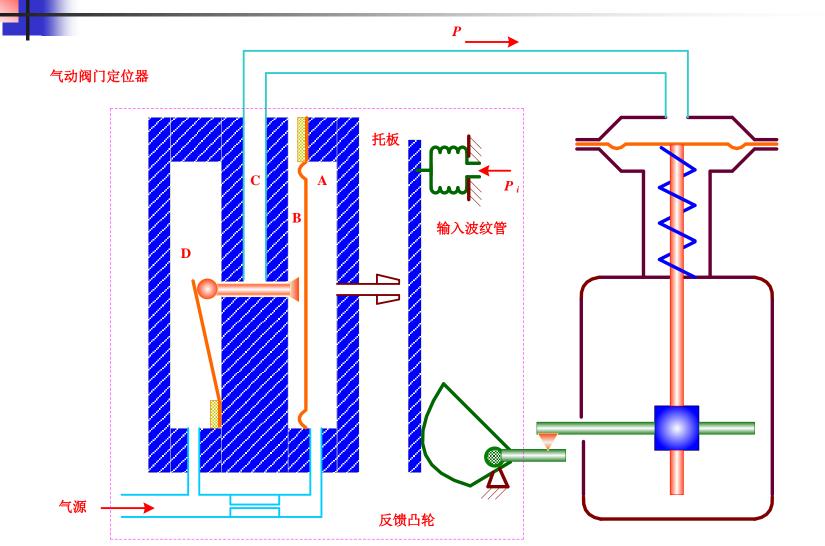


图 4-11 带定位器的气动执行器

气动阀门定位器与执行机构的配合







气动阀门定位器与执行机构的配合示意图

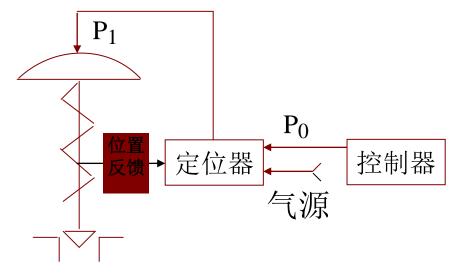
主要动作涉及:

- (1) 锥阀--控制排气,
 - (2) 球阀--控制进气,
 - (3) 波纹管 (Pi输入) --给定值,
 - (4) 推杆-凸轮-- 反馈值
 - (5) P-执行机构的控制气压--定位器的输出量
 - 工作原理:
 - 当板移近喷嘴--A室气压 ↑--膜片推动锥阀 (间隙) 排气量 ↓--球阀 (间隙) 进气量 ↑--C室气压 ↑--控制气压P ↑--推杆 ↓--凸轮顺时针转动--挡板移出喷嘴--系统平衡



阀门定位器

阀门定位器可增加执 行器输出功率,减小 信号传递滞后,加快 阀杆位移速度,提高 线性度,克服阀杆摩 擦力,保证正确定位。



阀门定位器示意图



4.5.2 阀门定位器的作用

- (1) 改善阀的静态特性
- (2) 改善阀的动态特性

——改变了阀原来的一阶滞后特性,减小时间常数, 使之成为比例特性。

(3) 改善阀的流量特性——通过改善反馈凸轮的形状



- 一体化电气阀门定位器:
- 结构原理: RF-P185-FIG-4-13
- 工作原理:

电动执行器

作用:将调节器输出的4~20mA信号转换成直线或角度位移。

组成: 执行机构和调节阀 (同一般执行器)

特点: 执行器使用电动执行机构---利用电动机等启闭调节阀。



(一) 电动执行机构

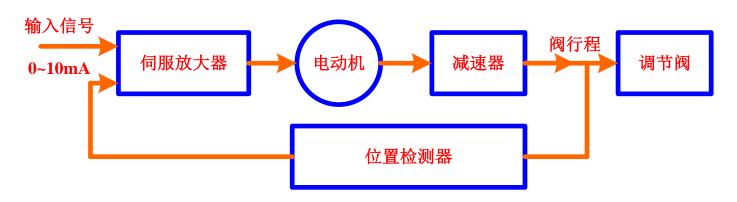
电动执行机构<u>有角行程和直行程</u>两种,是以两相交流电机为动力的位置伺服机构,它将输入的直流电流信号线性地转换成位移量。





1

电动执行器原理框图



常用电动执行器的要求: 能够频繁启动、能长期处于过载 状态。

具体措施:采用专用异步机,转子电阻大---启动电小、堵转时温升不超限。

第4章 执行器和防爆栅

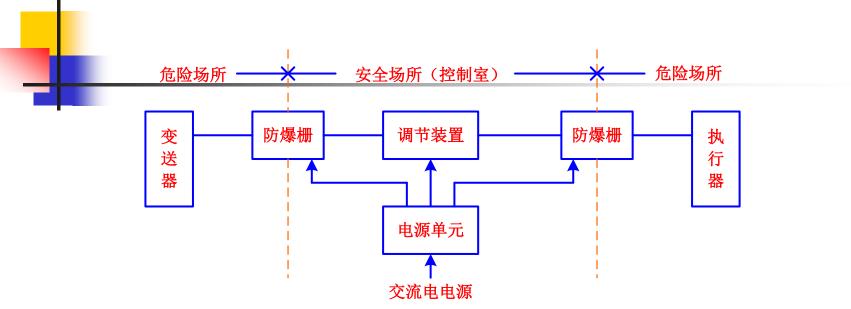
第2部分---防爆栅

- 1. 安全防爆基础知识
- 2. 隔离式防爆栅的电路原理及性能
- 3. 防爆栅在现场总线中的应用

4.2 防爆栅

- 4.2.1 安全火花防爆系统的概念
- 防爆的设计思路:
- 传统--包括充油型、充气型、隔爆型等,将可能产生 火花的电路从结构上与爆炸性气体隔开;
- 新型--(安全火花型)电路设计上考虑防爆,将电路在短路、开断及误操作下产生的火花限制在爆炸性气体的点燃能量之下。属于本质安全防爆仪表,比结构防爆仪表高一等级。

防爆仪表与防爆系统



安全火花防爆系统的基本结构 (注意: 防爆栅的作用)

- 性质--安全火花防爆仪表和安全火花防爆系统属于两个不同的概念;
- 内容--防爆仪表只保证仪表内部不产生危险火花,不包括外部引线 (电源线、信号线等---注:系统与仪表的区别)。
- 安全火花防爆系统定义--由安全火花仪表和经过防爆栅连接组成的工业控制系统。(自)



- 防爆栅:安全保持器,用途--限制送往现场单元的电压、电流,保证进入现场的电功率在安全范围之内。
- 防爆栅的局限性:只能限制进入现场的瞬时功率,必 须与安全火花型仪表配合。
- 安全火花防爆系统的充分必要条件:
- (1) 在危险现场的仪表必须是安全火花型;
- (2) 现场仪表与非危险场所之间的电路连接必须经过 防爆栅。



 (3) 从现场仪表到防爆删的连接线不得形成大的分布 电容和电感。只有这样,才能保证现场仪表自身不产 生危险火花,从危险现场以外也不引入危险火花。

4.2.2 安全火花防爆的等级

(安全火花防爆的实质-限制火花的能量)

爆炸性混合物的最小引爆电流 (条件: 直流电压≤30V) TAB-4-1

级别	最小引爆电流(mA)	爆炸性混合物种类
I	<i>i</i> ≥120	甲烷、乙烷、汽油、甲醇、乙醇、丙酮、氨、一氧化碳
II	70< <i>i</i> <120	乙烯、乙醚、丙烯晴等
III	<i>i</i> ≤70	氯、乙炔、二硫化碳、市用煤气、水煤气、焦炉煤气

安全火花防爆栅参考资料



4.2.3 防爆栅的基本工作原理

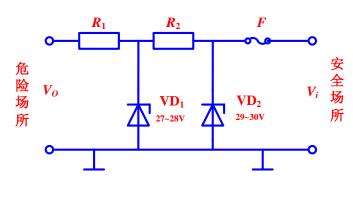
主要种类: 电阻式、齐纳式、隔离式。

(1) 电阻式: 电阻串联于电源线或信号线限制进

入危险现场的电流,缺点:电源、信号受衰减。

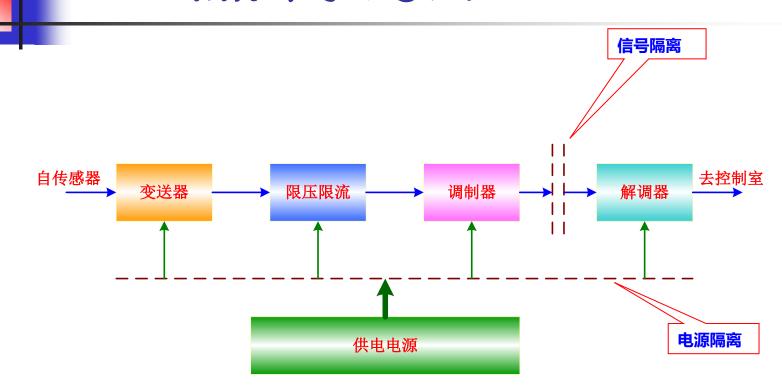
(2) 齐纳式:

利用串联电阻限流、利用并联齐纳稳压管限压。



齐纳式

隔离示意图



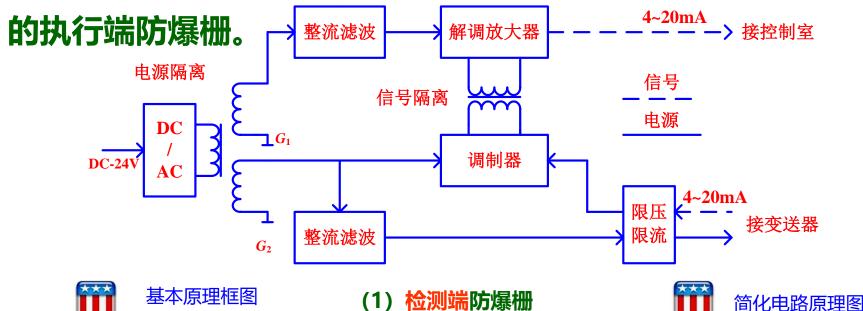


分为检测端和执行端防 爆栅

DDZ-II防爆栅的隔离方案:

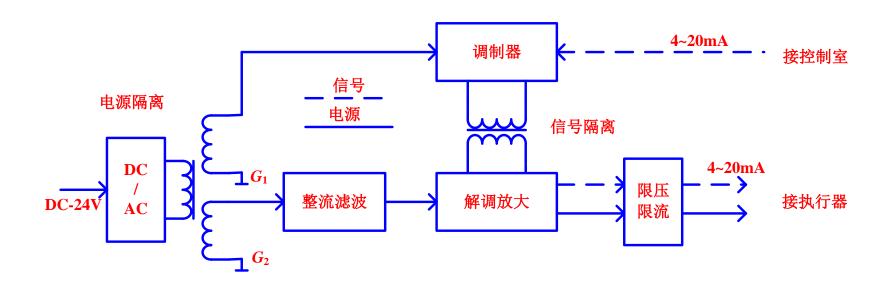
具体措施--变压器作为输入输出电源隔离;晶体管截止限压、 限流截止式控制电路。

两处隔离--变送器配合使用的检测端防爆栅,执行器配合使用





(2) 执行端防爆栅



执行端防爆栅电路原理图



爆炸物质分类

爆炸性物质分为三类:

I 类: 矿井甲烷;

Ⅱ类: 爆炸性气体、蒸气;

III类: 爆炸性粉尘、纤维。

危险区域分类

- 3.2 气体爆炸危险场所的区域等级
- 爆炸性气体、可燃蒸气与空气混合形成爆炸性气体混合物的场所, 按其危险程度的大小分为三个区域等级。
- 0级区域(简称0区,下同):在正常情况下,爆炸性气体混合物,连续地、短时间频繁地出现或长时间存在的场所。
- 1级区域(1区):在正常情况下,爆炸性气体混合物有可能出现的场所。
- 2级区域(2区):在正常情况下,爆炸性气体混合物不能出现,仅在不正常情况下偶尔短时间出现

现场防爆仪器





数页8個 www.hnangyeBl.com







简单控制系统的投运

控制系统投运----通过适当的方法使控制器从手动工作状态平稳地 转到自动工作状态。

准备工作:

- 1. 详细了解工艺,对投运中可能出现的问题有所估计。
- 2. 吃透控制系统的设计意图。
- 3. 在现场,通过简单的操作对有关仪表(包括控制阀)的功能作出是否可靠且性能是否基本良好的判断。
- 4. 设置好控制器正反作用和P、I、D参数。
- 5. 按无扰动切换(指手、自动切换时阀上信号基本不变) 的要求将控制器切入自动。

控制器参数整定-----对已定的控制系统求取保证控制过程 质量为最好的控制器参数(比例系数Kp

(也称为比例度, $\delta = 1/K_p$) 、积分时间 T_r 、微分时间 T_D)

控制器的参数整定方法

理论计算参数整定法——已知广义对象的数学模型,然后根据 系统的各项质量指标要求,通过计算确定相应的PID参数。

现场工程整定法——条件:在工艺过程手操稳定的基础上进行。

- 1) 经验法
- 2) 临界比例度法
- 3) 衰减曲线法 4) 响应曲线法

方法一: 经验法 长期的生产实践中总结出来的一种整定方法

被控变量	规律的选择	比例度	积分时间	微分时间
液位	一般采用P控制,比例度在一定范 围	20%~80%		
流量	对象时间常数小,比例度要大,积 分时间要短,一般不加微分	40%~100 %	0.3 ~ 1	
压力	容量滞后不大,一般不加微分	30%~70%	0.4 ~ 3	
温度	容量滞后较大,比例度应小,积分时间要长,一般要加微分	20%~60%	3 ~ 10	0.5 ~ 3

方法 根据经验先将控制器参数放在某些数值上,直接在闭合的 控制系统中通过改变给定值以施加干扰,看输出曲线的形状,以8%、 T_{I} 、 T_{D} ,对控制过程的规律为指导,调整相应 的参数进行凑试,直到合适为止

1、稳定边界法(临界比例度法)

整定步骤:

- (1)、使 $Ti = \infty$, Td = 0 , $K_P = \frac{1}{\delta}$ 取较小,将 PID 调节系统投运。
- (2)、在闭环调节系统上施加给定阶跃作用(sv),观察 P^v 过渡过程及衰减率 V。
- (3)、如 ₩ ≠ 0 ,则增大 Kp,重复(2)。
- (4)、如 $\psi=0$,即闭环系统处于临界振荡状态,这时 \diamondsuit $\mathcal{L}_{P} \triangle \mathcal{L}_{m} = \frac{1}{\delta m}$,则得临界振荡周期 T_{m} (临界振荡频率 ϖ_{m})
- (5)、根据选择的调节算法,按下表计算调节算法参数 P ,Ti ,Td 。
- (6)、将整定参数后 $G_c(s)$ 投运,再加给定阶跃作用(sv),观察 P^v 过渡过程,看 ψ 是否为 0.75。若是,整定完毕可正式投运。

调节规律	δ (%)	Ti	Td
P PI PID	2 δm 2.2 δm 1.7 δm	0.85 Tm 0.5 Tm	0.13 Tm

表6-2 稳定边界法的调节器整定数据

说明:

- (1)、 δ_m 过小时,不宜使用。因为对于 τ_0/T_0 较大, T_0 较大的系统,此时调节阀易处于全开或全关状态,对正常工艺生产不利或不允许。如燃油加热的炉子。
- (2)、工艺上约束条件严格时,等幅振荡影响安全,不适合使用。
- (3)、对于单容或双容对象,且 $^{\tau_0}\!\!/_{T_0}$ 很小时,无论 Kc 多么大,都不可能达到临界振荡状态,故无法使用。

方法三: 衰减曲线法

衰减曲线法控制器参数计算表

控制器 参数 控制规律	δ (%)	T_{I} ($_{min}$)	T_{D} ($_{min}$)
P	δς		
PI	1.2 δ _S	0.5T _S	
PID	0.8 δ _S	0.3T _s	0.1T _S

方法

在纯比例作用下,调整比例 度以得到具有衰减比(4:1)的过渡过程,记下此时的比例 度 δ_s 及振荡周期 T_s ,根据经验公式,求出相应的积分时间 T_D 。

控制器参数的工程整定 整定步骤:

- 1)、使 $Ti = \infty$, Td = 0 , 取某 $-K_p$, 将PID调节系统投运。
- 2)、适当改变给定值sv(通常在5%左右为宜),观察pv 过渡过程及衰减率 ψ 。
- 3)、如 $\psi \neq 0.75$,则改变 Kp, 重复(2)。
- 4)、直到 $\psi = 0.75$,记下此时的比例度 $P \triangle P_s$,过渡过程振荡周期 T_{s1} 。
- 5)、根据选择的调节算法,按表计算调节算法参数 P , Ti , Td 。
- 6)、投运。先将 P 放在较大值上(相对计算值而言),然后投入积分,再投入 微分作用。(即Ta从0增加到计算值),最后再将 P 调到计算值。

说明:

- (1)、该法较安全,但费时,有时不易观察。
- (2)、必须允许给定变化。

方法三: 衰减曲线法

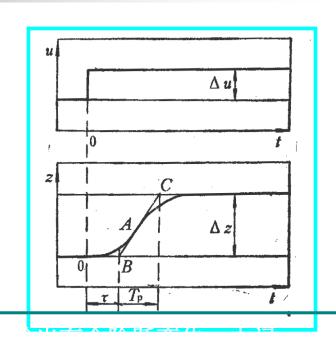
衰减曲线法控制器参数计算表

控制器参数 控制规律	δ (%)	T_{I} ($_{min}$)	T_{D} ($_{min}$)
P	δ _s		
PI	1.2 ^δ _s	0.5T _S	
PID	0.8 δ _S	0.3T _S	0.1T _S

方法四:响应曲线法

响应曲线法控制器参数计算表

控制规 律	\mathbf{K}_{c}	T _i	T_d
P	T_{P}/K_{P} τ_{P}		
PI	$0.9T_P/K_P \tau_P$	3.3 τ _P	
PID	1.2T _P / K _P τ _P	2 τ _P	0.5 τ Ρ



方法 将控制器处于"手操",操作"手操拨盘"使控制输出有个阶跃变化,由记录仪表记下被控变量的记录值Z(t)。在反应曲线拐点A处作一切线,根据切线与初始值及稳态值的交点,就可获得广义对象的三个特征参数 K_p 、 T_p 、 τ_p

方法四: 响应曲线法

(3)、投运。

整定步骤:

(1)、用飞升曲线求对象特性
$$G_0(s) = \frac{K \cdot s^{-t \cdot s}}{T \cdot s + 1}$$

(2)、根据选择的控制算法,用以下经验公式求 p, Ti,Td。

对于P调节器:
$$P = \frac{K\tau}{T} \times 100\%$$
对于P调节器:
$$\begin{cases} P = 1.1 \times \frac{K\tau}{T} \times 100\% \\ T_i = 3.3\tau \end{cases}$$
对于PID调节器:
$$\begin{cases} P = 0.85 \times \frac{K\tau}{T} \times 100\% \\ T_i = 2\tau \end{cases}$$

- 说明: (1)、对于某些工艺生产过程,要求严格,不允许做飞升曲线。
 - (2)、某些工艺生产过程,干扰因素多且频繁,测试飞升曲线较难。
 - (3)、该法原理简单,易于操作,但实验不容易进行。

几种整定方法的比较

整定方法	优点	缺 点
响应曲线法	方法简单	系统开环,被调量变化 较大,影响生产
临界比例度法	系统闭环	会出现被调量等幅振荡
衰减曲线法	系统闭环,安全	实验费时
经验法	系统闭环,不需计算	需要经验

过程特性:指被控过程输入量发生变化时,过程输出量的变化规律。

1 放大系数K对系统的影响

控制通道

放大系数越大,操纵变量的变化对被控变量的影响就越大,控制作用对扰动的补偿能力强,有利于克服扰动的影响,余差就越小;反之,放大系数小,控制作用的影响不显著,被控变量变化缓慢。但放大系数过大,会使控制作用对被控变量的影响过强,使系统稳定性下降。

扰动通道

当扰动频繁出现且幅度较大时,放大系数大,被控变量的波动就会很大,使得最大偏差增大,而放大系数小,即使扰动较大,对被控变量仍然不会产生多大影响。

(2) 时间常数T对系统的影响

控制通道 在相同的控制作用下,时间常数大,被控变量的变化比较缓慢,此时过程比较平稳,容易进行控制,但过渡过程时间较长;若时间常数小,则被控变量的变化速度快,控制过程比较灵敏,不易控制。时间常数太大或太小,对控制上都不利。

扰动通道

控制通道,对于扰动通道,时间常数大,扰动作用比较平缓,被控变量的变化比较平稳,过程较易控制。

(3)滞后时间T对系统的影响

控制通道

由于存在滞后,使控制作用落后于被控变量的变化,从而使 被控变量的偏差增大,控制质量下降。滞后时间越大,控制 质量越差。

扰动通道

对于扰动通道,如果存在纯滞后,相当于扰动延迟了一段时间才进入系统,而扰动在什么时间出现,本来就是无从预知的,因此,并不影响控制系统的品质。扰动通道中存在容量滞后,可使阶跃扰动的影响趋于缓和,对控制系统是有利的。



谢谢!