

电机工程手册

第 47 篇 执行器

(试用本)

机械工程手册 编辑委员会
电机工程手册



机械工业出版社

15·21013/210

73.210.73
210
:47

电机工程手册

第 47 篇 执 行 器

(试用本)

机械工程手册 编辑委员会
电机工程手册



本篇主要介绍生产过程自动控制系统中常用的气动执行器和电动执行器。书中分别对各种调节阀的结构和特性计算、气动执行机构和电动执行机构的工作原理、附件的作用等作了较详细的叙述。篇末并附有各种执行器的主要技术参数表，可供读者在选用时参考。

电机工程手册

第47篇 执行器

(试用本)

上海工业自动化仪表研究所 主编

*

机械工业出版社出版(北京阜成门外百万庄南街一号)

(北京市书刊出版业营业许可证出字第 117 号)

机械工业出版社印刷厂印刷

新华书店北京发行所发行·新华书店经售

*

开本787×1092¹/₁₆·印张6·字数164千字

1978年1月北京第一版·1978年1月北京第一次印刷

印数 00,001—41,000·定价 0.48 元

*

统一书号：15033·4476

编 辑 说 明

(一) 我国自建国以来，特别是无产阶级文化大革命以来，机械工业在伟大的领袖和导师毛泽东主席的无产阶级革命路线指引下，坚持政治挂帅，以阶级斗争为纲，贯彻“**独立自主、自力更生**”的方针，取得了巨大的成就。为了总结广大群众在生产和科学技术方面的经验，加强机械工业科学技术的基础建设，适应实现“四个现代化”的需要，我们组织编写了《机械工程手册》和《电机工程手册》，使出版工作更好地为无产阶级政治服务，为工农兵服务，为社会主义服务。

(二) 这两部手册主要供广大机电工人、工程技术人员和干部在设计、制造和技术革新中查阅使用，也可供教学及其他有关人员参考。《手册》在内容和表达方式上，力求做到深入浅出，简明扼要，直观易懂，归类便查，以便广大机电工人使用，有利于工人阶级技术队伍的发展和壮大。

(三) 这两部手册是综合性技术工具书，着重介绍各专业的基础理论、常用计算公式、数据、资料、关键问题以及发展趋向。在编写中，力求做到立足全局，勾划概貌，反映共性，突出重点。读者在综合研究和处理技术问题时，《手册》可起备查、提示和启发的作用。它与各类专业技术手册相辅相成，构成一套比较完整的技术工具书。《机械工程手册》包括基础理论、机械工程材料、机械设计、机械制造工艺、机械制造过程的机械化与自动化、机械产品六个部分，共七十九篇；《电机工程手册》包括基础理论、电工材料、电力系统与电源、电机、输变电设备、工业电气设备、仪器仪表与自动化七个部分，共五十篇。

(四) 参加这两部手册编写工作的，有全国许多地区和部门的工厂、科研单位、大专院校等五百多个单位、两千多人。提供资料和参加审定稿件的单位和人员，更为广泛。许多地区的科技交流部门，为审定稿件做了大量的工作。各篇在编写、协调、审查、定稿各个环节中，广泛征求广大机电工人的意见，坚持实行工人、技术人员和领导干部三结合的原则，发挥了广大群众的智慧和力量。

(五) 为了使手册早日与读者见面，广泛征求意见，先分篇出版试用本。由于我们缺乏编辑出版综合性技术工具书的经验，试用本在内容和形式方面，一定会存在不少遗漏、缺点和错误。我们热忱希望读者在试用中进一步审查、验证，提出批评和建议，以便今后出版合订本时加以修订。

(六) 本书是《电机工程手册》第47篇，由上海工业自动化仪表研究所主编。许多单位对本篇编审工作给予了大力支持和帮助，在此表示致谢。

机械工程手册 编辑委员会编辑组
电机工程手册

目 录

编辑说明	9	气动执行器的选择方法	47-32
常用符号表	9.1	气动执行机构和调节阀结构型式的 选择	47-32
概 论	9.2	气关、气开的选择	47-32
	9.3	调节阀流量特性的选择	47-36
	9.4	调节阀口径的选择	47-39
	9.5	附件的选择	47-41
第 1 章 气动执行器	10	气动执行器的安装与维修	47-41
1 概述	10.1	气动执行器的安装	47-41
1.1 气动执行器的用途与特点	10.2	气动执行器的维修	47-42
1.2 气动执行器的组成与分类	10.3	气动执行器的常见故障与消除 方法	47-42
2 气动执行机构	第 2 章 电动执行器		
2.1 气动执行机构的用途与结构特点	1 概述	47-43	
2.2 气动执行机构的输出力、输出力矩和 刚度的计算	1.1 电动执行器的用途和特点	47-43	
2.3 气动执行机构的主要参数	1.2 电动执行器的组成和分类	47-43	
3 调节阀的原理和结构	2 角行程电动执行机构	47-45	
3.1 调节阀的节流原理	2.1 分类、特点和用途	47-45	
3.2 调节阀的用途与结构特点	2.2 比例式角行程电动执行机构	47-45	
3.3 调节阀的主要参数	2.3 积分式角行程电动执行机构	47-51	
4 调节阀的流量特性	3 直行程电动执行机构	47-52	
4.1 调节阀流量特性的涵义	3.1 分类、特点和用途	47-52	
4.2 固有流量特性	3.2 比例式直行程电动执行机构	47-52	
4.3 工作流量特性	3.3 积分式直行程电动执行机构	47-53	
5 调节阀的允许压差	3.4 直行程电动执行机构的选择	47-55	
5.1 调节阀的不平衡力和不平衡力矩的 计算	3.5 电动调节阀	47-56	
5.2 调节阀允许压差的涵义	4 多转式电动执行机构	47-58	
5.3 调节阀允许压差的计算	4.1 用途和特点	47-58	
6 调节阀的流通能力	4.2 组成和结构原理	47-60	
6.1 调节阀流通能力的涵义	5 电动执行器一般故障 及其发生 原因	47-65	
6.2 调节阀流通能力的计算	5.1 概况	47-65	
6.3 调节阀计算尺	5.2 比例式电动执行器自振荡	47-65	
7 附件	5.3 伺服放大器输出不正常	47-65	
7.1 阀门定位器	5.4 电动机不动作	47-65	
7.2 阀位传送器	5.5 减速器或位置发信机构卡死	47-65	
7.3 手轮机构			
8 气动执行器的特性与技术要求			
8.1 气动执行器的静态、动态特性			
8.2 气动执行器的技术要求			

6 电磁阀	47-65
6·1 概述	47-65
6·2 分类、特点和用途	47-66
6·3 填料函型电磁阀	47-66
6·4 无填料函型电磁阀	47-67

附 录

附录 1 气动执行机构主要参数	47-70
附录 2 调节阀主要参数	47-71
附录 3 调节阀允许压差	47-78
附录 4 各种阀门定位器的技术要求汇 总表	47-82
附录 5 角行程电动执行机构主要参数	47-82
附录 6 直行程电动执行机构主要参数	47-84
附录 7 电动调节阀主要参数	47-85
附录 8 多转式电动执行机构主要参数	47-87
附录 9 电磁阀的主要参数	47-87
参考文献	47-89

常 用 符 号 表

A_e	薄膜有效面积	p_2	阀后压力
C	调节阀流通能力	p_i	弹簧起动压力
D	活塞直径	p_r	弹簧范围
D_g	调节阀公称通径	p_g	调节阀公称压力
d_g	阀芯直径	Δp	调节阀两端压差
d_s	阀杆直径	Q_l	液体流量
F	执行机构输出力	Q_g	气体流量
F_u	调节阀不平衡力	R	调节阀控制的最大流量与最小流量之比
F_o	调节阀全闭时阀座压紧力	R_e	雷诺数
f	频率	s	调节阀全开时的压差与系统总压差之比
G	蝶阀的转矩系数	x	调节阀全开时的流量与流过总管道的最大流量之比
G_s	蒸汽流量	Z	高压气体的压缩因素
J	蝶阀的推力系数	γ_l	液体重度
L	执行机构行程	γ_g	气体重度
M	执行机构输出力矩	ψ	粘度修正系数
M_u	调节阀不平衡力矩	η	气缸效率
n	转速		
p_1	阀前压力		

概论

工业生产过程自动调节系统一般都是由检测、调节、执行等部分和调节对象所组成。自动调节系统的组成方式虽不尽一致，而执行部分总是不可缺少的组成部分。这时，执行器的动作代替了人的操作，因而人们往往把执行器比喻为生产过程自动化的“手脚”。

图 47-1 是一个采用气动仪表的热交换器温度调节系统的示意图，用以说明执行器在自动调节系统中的地位和作用。

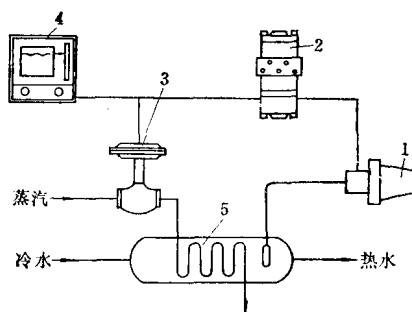


图 47-1 热交换温度调节系统的示意图

1—温度变送器 2—调节仪表 3—执行器
4—显示仪表 5—调节对象

如图所示，执行器是接受来自调节仪表的信号，并根据这一信号直接改变被调介质（蒸汽）的流量，也就是改变输入热交换器的热量，使出口热水温度保持在给定的温度值上。

执行器是直接安装在生产现场的，使用条件较差，尤其是当被调介质具有高压、高温、深冷、极毒、易燃、易爆、易渗透、易结晶、强腐蚀和高粘度等不同特点时，执行器能否保持正常工作将直接影响自动调节系统的安全性和可靠性。执行器的阀门口径和流量特性等是否选择适当，也将直接影响整个自动调节系统的调节范围和稳定性等调节品质。可见，执行器是自动调节系统中的一个很重要的组成部分。

执行器接受调节仪表的信号有气信号和电信号之分。其中，气信号无论来自一般气动基地式还是

单元组合式调节仪表，信号范围均采用 0.2~1 公斤力/厘米² 压力；电信号则又有断续信号和连续信号之分，断续信号通常指二位或三位开关信号，连续信号指来自电动单元组合式调节仪表的信号，有 0~10 毫安和 4~20 毫安直流电流两种范围。在电-气复合调节系统中，还可通过各种转换器或阀门定位器等去连接不同类型的执行器，如图 47-2 所示。

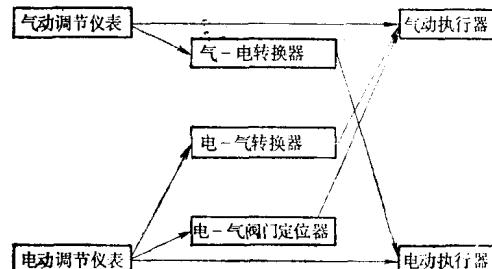


图 47-2 调节器到执行器的信号传输图

执行器按所用驱动能源来分，有气动执行器、电动执行器和液动执行器三大类产品，其特点比较如表 47-1。

表 47-1 气、电、液执行器的特点比较

比较项目	气动执行器	电动执行器	液动执行器
结构	简单	复杂	简单
体积	中	小	大
推力	中	小	大
配管配线	较复杂	简单	复杂
动作迟后	大	小	小
频率响应	狭	宽	狭
维修	简单	复杂	简单
使用场合	适于防火防爆	除防爆型外，一般不适于防火防爆	要注意火花
温度影响	较小	较大	较小
成本	低	高	高

执行器一般是由执行机构和调节机构（一般称为调节阀）两部分组成。在气动执行器和电动执行器两大类产品中，除执行机构部分不同外，调节机构部分均采用各种通用的调节阀，这对生产和使用都有利。

近年来，工业生产规模不断扩大，并向大型化、高温高压化发展，对工业自动化提出了更高的要求。为了适应工业自动化的需要，在气动执行机构方面，除薄膜执行机构外，已发展有活塞执行机构、长行程执行机构和滚筒膜片执行机构等产品。在电动执行机构方面，除角行程执行机构外，已发展有

直行程执行机构和多转式执行机构等产品。在调节阀方面，除直通单座、双座调节阀外，已发展有高压调节阀、蝶阀、球阀、偏心旋转调节阀等产品。同时，套筒调节阀和低噪音调节阀等产品也正在发展中。

此外，随着电子计算机在工业生产过程自动调节系统中推广应用，接受串行或并行数字信号的执行器也正在发展，但目前大多数是专用的。液动执行器在工业生产过程自动调节系统中目前使用不广，因此，本篇仅介绍常用的气动执行器和电动执行器。

第1章 气动执行器

1 概述

1·1 气动执行器的用途与特点

气动执行器（通常也称气动调节阀）是指以压缩空气为动力源的执行器。

气动执行器具有结构简单、动作可靠、性能稳定、成本较低、维修方便和防火防爆等特点，它不仅能与气动调节仪表、气动单元组合仪表等配用，而且通过电-气转换器或电-气阀门定位器也能与电动调节仪表、电动单元组合仪表等配用，因此，在化工、石油、冶金和电力等工业部门中，它是一种应用很广泛的执行器。

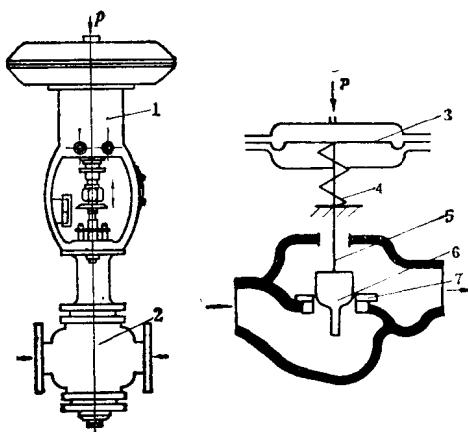
1·2 气动执行器的组成与分类

气动执行器一般由气动执行机构和调节阀两部分组成。此外，根据需要还可配上阀门定位器和手轮机构等附件，图47·1-1所示气动薄膜调节阀就是一种典型的气动执行器。

参看图47·1-1，气动执行机构是气动执行器的推动部分，它按控制信号的大小产生相应的输出力，通过执行机构的推杆，带动调节阀阀芯使它产生相应的位移（或转角）。

调节阀是气动执行器的调节部分，它与被调介质直接接触，在气动执行机构的推动下，阀芯产生一定的位移（或转角），改变阀芯与阀座间的流通面积，从而达到调节被调介质流量的目的。

气动执行器品种很多，各种气动执行机构与不同调节阀可组合成各种型式的气动执行器产品。



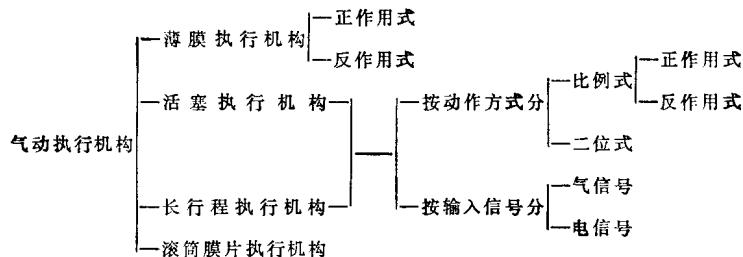
a) 外形图 b) 内部结构示意图

图47·1-1 气动薄膜调节阀

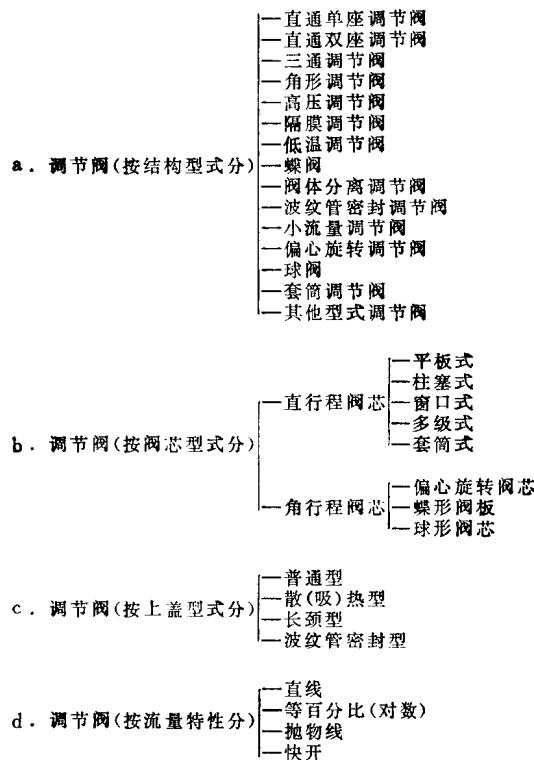
1—气动执行机构 2—调节阀
3—薄膜有效面积 4—弹簧
5—推杆 6—阀芯 7—阀座

气动执行机构、调节阀和附件的分类如下：

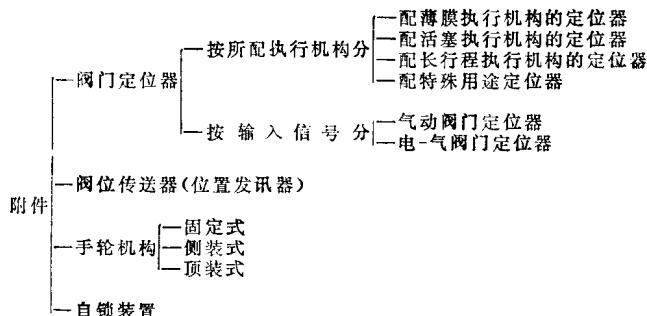
(1) 气动执行机构的分类



(2) 调节阀的分类



(3) 附件的分类



2 气动执行机构

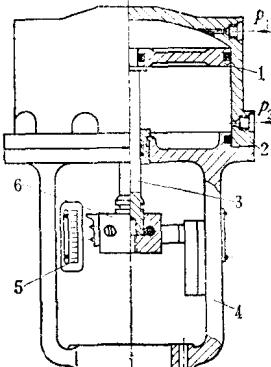
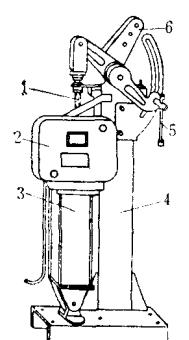
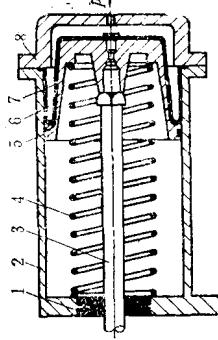
2·1 气动执行机构的用途与结构特点

气动执行机构有薄膜执行机构、活塞执行机构、长行程执行机构和滚筒膜片执行机构四种，它们的比较见表 47·1-1。

表47·1-1 各种气动执行机构比较

执行机构	薄 膜 执 行 机 构
分 类	1. 正作用式（信号压力增加，推杆向下动作） 2. 反作用式（信号压力增加，推杆向上动作）
用 途	通常接受 $0.2 \sim 1 \text{ kgf/cm}^2$ 的标准信号压力，是一种常用的气动执行机构
特 点	1. 结构简单，动作可靠，维修方便，成本低 2. 正、反作用的结构基本相同，均由上、下膜盖，波纹膜片，推杆，弹簧，调节件，支架等组成 3. 在正作用执行机构上增加一个“O”形密封环或滚筒膜片，并更换个别零件后就能方便地组成反作用执行机构。滚筒膜片具有密封可靠，无摩擦的特点 4. 调整调节件可改变执行机构的输出力 5. 根据需要，可装上阀门定位器、手轮机构和自锁装置
结 构 图	<p>正作用式</p> <p>1—上膜盖 2—波纹膜片 3—下膜盖 4—推杆 5—支架 6—压缩弹簧 7—弹簧座 8—调节件 9—行程标尺</p> <p>反作用式</p> <p>a) 采用“O”形密封环 b) 采用滚筒膜片密封</p> <p>1—填块 2—“O”形密封环 3—滚筒膜片</p>

(续)

执行机构	活塞执行机构	长行程执行机构	滚筒膜片执行机构
分 类	1.按动作方式: (1)比例式(信号压力与推杆行程成比例关系) a.正作用式 b.反作用式 (2)二位式 2.按输入信号: (1)气信号 (2)电信号		
用 途	适用于高静压、高压差的场合，是一种推力较大的气动执行机构	将输入为 $0.2 \sim 1 \text{ kgf/cm}^2$ 的气信号或 $0 \sim 10 \text{ mA}$ 或 $4 \sim 20 \text{ mA}$ (直流)的电信号转变成相应的转角 $0 \sim 90^\circ$ 或位移，可用于调节需要大转矩的蝶阀，风门等场合	专配偏心旋转调节阀
特 点	1.气缸允许操作压力为 5 kgf/cm^2 ，且无弹簧抵消推力，故具有很大输出力 2.比例式必须带阀门定位器，正、反作用可由阀门定位器来实现 3.输入为气信号时，应带气动阀门定位器；输入为电信号时，应带电-气阀门定位器 4.与专用自锁装置配用，可在信号气源中断后保持执行机构原有位置	1.气缸允许操作压力为 5 kgf/cm^2 ，具有行程长和较大的输出力矩 2.比例式必须带阀门定位器，正、反作用可由阀门定位器来实现 3.气动长行程执行机构和电信号气动长行程执行机构均由阀门定位器、气缸、支架等组成，除定位器不同外，其余都相同 4.与专用自锁装置配用，可在信号、气源中断后保持执行机构原有位置	1.具有薄膜执行机构和活塞执行机构的优点 2.与薄膜执行机构相比，滚筒膜片的有效面积不变，行程大，耐压性能高 3.与活塞执行机构相比，滚筒膜片在运动中摩擦极小
结 构 图	 <p>1—活塞 2—缸体 3—推杆 4—支架 5—行程标尺 6—阀杆(阀芯)连接件</p>	 <p>1—推杆 2—阀门定位器 3—气缸 4—支架 5—自锁件 6—输出臂</p>	 <p>1—防尘圈 2—缸体 3—活塞杆 4—压缩弹簧 5—导向环 6—活塞 7—滚动膜片 8—缸盖</p>

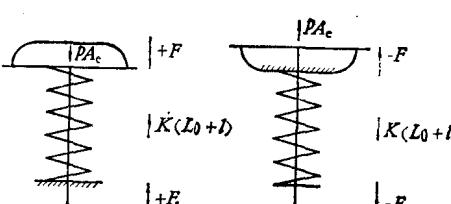
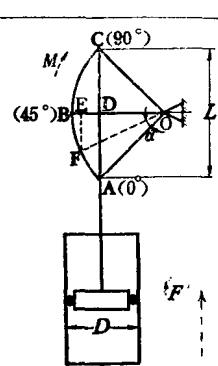
2·2 气动执行机构的输出力、输出力矩和刚度的计算

选择执行机构时，必须考虑它需克服负荷的能力。负荷一般为调节阀的不平衡力或不平衡力矩，而不平衡力或不平衡力矩的大小与阀门位置及阀门两端压差等有关。一般来讲，除角行程阀芯外，其不

平衡力在阀门全闭位置（即执行机构全行程处）时为最大。所以，选择执行机构时，应使执行机构具有的最大输出力或输出力矩来克服调节阀的不平衡力或不平衡力矩。

各种执行机构的输出力和输出力矩，依其结构规格而异，有弹簧型输出较小，无弹簧型输出较大。它们的计算公式见表 47·1-2。

表47·1-2 各种执行机构的输出力和输出力矩的计算公式

输出力 或力矩	执行机构	计算公式	图形
输出力	薄膜执行机构	$\pm F = A_e \left(p - p_i - p_r \frac{l}{L} \right)$ 式中 F —— 薄膜执行机构的输出力，kgf $+F$ —— 表示执行机构向下输出力（用来克服 $+F_t$ 的调节阀不平衡力） $-F$ —— 表示执行机构向上输出力（用来克服 $-F_t$ 的调节阀不平衡力） A_e —— 薄膜有效面积， cm^2 p —— 操作最大压力， kgf/cm^2 p_i —— 弹簧起动压力（相当于使弹簧产生预紧变形量 L_0 所需加在薄膜上的压力）， kgf/cm^2 p_r —— 弹簧范围（相当于使弹簧产生全行程变形量 L 所需加在薄膜上的压力变化范围）， kgf/cm^2 l —— 阀杆行程变量，cm L —— 执行机构全行程，cm	
			$+F = \frac{\pi}{4} \eta D^2 p_s - F = \frac{\pi}{4} \eta (D^2 - d^2) p_s$ 式中 F —— 活塞执行机构的输出力，kgf $+F$ —— 表示活塞杆伸出气缸方向的输出力 $-F$ —— 表示活塞杆推进气缸方向的输出力 D —— 活塞直径，cm d —— 活塞杆直径，cm p_s —— 最大操作压力， kgf/cm^2 η —— 效率 取 $\eta = 0.9$
输出力矩	长行程执行机构	$M = \frac{\sqrt{2}}{8} \pi \eta D^2 p_s L \cos(45^\circ - \alpha)$ 式中 M —— 长行程执行机构的输出力矩， $\text{kgf}\cdot\text{m}$ F —— 活塞执行机构的输出力，kgf D —— 活塞直径，cm p_s —— 最大操作压力， kgf/cm^2 L —— 活塞执行机构的全行程，m α —— 输出臂绕支点的转角 η —— 效率： $M = 100 \text{ kgf}\cdot\text{m}$, 取 $\eta = 0.8$ $M \geq 160 \text{ kgf}\cdot\text{m}$, 取 $\eta = 0.9$	

从表47·1-2可知，对于薄膜执行机构，通常产品出厂时把弹簧调整在0.2~1公斤力/厘米²的标准压力下作全行程动作，即弹簧起动压力 $p_i = 0.2$ 公斤力/厘米²，弹簧终止压力 $p_t = 1$ 公斤力/厘米²，弹簧范围 $p_r = (1 - 0.2)$ 公斤力/厘米² = 0.8公斤力/厘米²。

由于在全行程处，执行机构的阀杆行程 l 等于全行程 L ，所以执行机构输出力 F 为：

$$\begin{aligned}\pm F &= A_e \left(p - p_i - p_t \frac{l}{L} \right) \\ &= A_e \left(1 - 0.2 - 0.8 \frac{l}{L} \right) = 0\end{aligned}$$

同样，对于其它各点行程，如在中间位置时，执行机构输出力 F 为：

$$\begin{aligned}\pm F &= A_e \left(p - p_i - p_t \frac{\frac{1}{2}L}{L} \right) \\ &= A_e \left(0.6 - 0.2 - 0.8 \frac{0.5L}{L} \right) = 0\end{aligned}$$

可见，执行机构在各点行程，执行机构的推动力完全与弹簧反作用力相抵消，是没有输出力的，因而要使执行机构具有输出力可采用下列两个方法：

a. 调整弹簧起动压力 p_i 的大小 例如：把0.2~1公斤力/厘米²的弹簧范围调整为0~0.8公斤力/厘米²，即弹簧起动压力 $p_i = 0$ ，弹簧范围 $p_r = 0.8$ 公斤力/厘米²。此时，在全行程处因薄膜室压力 $p = 1$ 公斤力/厘米²，所以执行机构最大输出力为：

$$\pm F = A_e \left(1 - 0 - 0.8 \frac{L}{L} \right) = 0.2 A_e$$

可见，对于0.2~1公斤力/厘米²标准弹簧范围，经调整弹簧起动压力之后，可使执行机构具有的最大输出力为0.2 A_e 。为了适应各种不同调节阀需要，应使执行机构具有不同的最大输出力。因此，除了0.2~1公斤力/厘米²标准弹簧范围之外，目前弹簧范围还有0.4~2公斤力/厘米²、0.2~0.6公斤力/厘米²、0.6~1公斤力/厘米²和0.6~1.8公斤力/厘米²等不同的弹簧范围。经调整弹簧起动压力 p_i 之后，执行机构具有不同的最大输出力，见表47·1-3。

b. 带阀门定位器 当薄膜执行机构带上阀门定位器后，能使薄膜室压力增至阀门定位器的气源压力，这样可使执行机构具有较大的输出力。

例如：对于0.2~1公斤力/厘米²标准弹簧范围，虽经调整弹簧起动压力之后，执行机构具有0.2 A_e 的最大输出力。如欲再增加执行机构输出力，而又不允许更换弹簧时，就可带上一个阀门定位器。当带上阀门定位器后，在全行程处因薄膜室压力 $p \approx p_s$ （阀门定位器的气源压力），所以执行机构最大输出力为：

$$\pm F = A_e \left(p_s - 0 - 0.8 \frac{L}{L} \right) = A_e (p_s - 0.8)$$

当 $p_s = 1.4$ 公斤力/厘米² 时

则 执行机构最大输出力 $\pm F = 0.6 A_e$

当 $p_s = 2.4$ 公斤力/厘米² 时

则 执行机构最大输出力 $\pm F = 1.6 A_e$

可见，执行机构带上阀门定位器后，其最大输出力较未带阀门定位器时为大。不同弹簧范围在带了阀门定位器后，其执行机构最大输出力见表47·1-3。

如前所述，最大输出力是指全行程处的推力。进一步讲，按不同的输入信号大小，阀杆应移动一定的成比例的行程。执行机构除了要有足够的输出力或输出力矩去克服调节阀的不平衡力或不平衡力矩之外，还应有足够的刚度去克服调节阀不平衡力或不平衡力矩的变化对阀门位移的影响。

执行机构刚度也就是表示执行机构抵抗负荷变动对行程影响的能力。它的大小是以引起执行机构推杆单位位移所需的负荷变动力来表示（即阀芯上所产生的不平衡力）。因而，刚度 K 即为：

$$K_o = \frac{\Delta F_t}{\Delta l} \quad (47·1-1)$$

式中 ΔF_t —— 负荷变动力（不平衡力）

Δl —— 执行机构推杆的位移

在有负荷操作时，若稳定在某一位置上，此时执行机构的输出力与调节阀不平衡力相平衡，即：

$$F_t = p A_e - K(L_0 + l) \quad (47·1-2)$$

式中 F_t —— 不平衡力

p —— 操作压力

A_e —— 薄膜有效面积

K —— 弹簧刚度

L_0 —— 弹簧预紧量

l —— 推杆位移量

当不平衡力 F_t 变化 ΔF_t ，引起推杆位移变化 Δl ，则：

表47-1-3 薄膜执行机构各种弹簧范围的输出力和刚度比较

薄膜室压力 p kgf/cm ²	各种弹簧 范围 p_r kgf/cm ²	弹簧的最大 调整范围 p_s^* kgf/cm ²	最大输出力 F kgf		执行机构 刚度 K_o kgf/cm ²	特点和用途	符号
			无定位器	带定位器②			
0.2~1.0 (0.2~1.0)①	0.8	0~0.8	0.2A _e	$\frac{(p_s - 0.8)}{A_e}$	$\frac{0.8A_e}{L}$	刚度中等，不带定位器工作时输出力较小。弹簧范围统一于气动仪表标准信号范围。适用于一般场合	p_s ——定位器的气源压力 (kgf/cm ²) A_e ——薄膜有效面积 (cm ²) L ——执行机构的全行程 (cm)
	1.6 (0.4~2.0)	0~1.6 0.8~2.4	0.4A _e 0.4A _e	$\frac{(p_s - 1.6)}{A_e}$ 0.8A _e			
0.2~1.0 (0.2~0.6)	0.4	0~0.4	0.6A _e	$\frac{(p_s - 0.4)}{A_e}$	$\frac{0.4A_e}{L}$	刚度小，用于终点输出，输出力较大。适用于(1)气关式的两位操作，(2)分程控制(3)不平衡力虽较大，但其值变化不大的场合	
	0.4 (0.6~1.0)	0.8~1.2	0.6A _e	0.8A _e			
0.4~2.0 (0.6~1.8)	1.2	0~1.2	0.8A _e	$\frac{(p_s - 1.2)}{A_e}$	$\frac{1.2A_e}{L}$	刚度较大，需带定位器工作，输出力大。适用于不平衡力大和不平衡力变化较大的场合	
	1.2~2.4	0.8A _e	1.2A _e				

① 括弧内表示一般出厂产品的弹簧调整范围。

② 定位器的气源压力为1.4kgf/cm²或2.4kgf/cm²。

$$F_t \pm \Delta F_t = p A_e - K (L_0 + l \pm \Delta l)$$

由式(47·1-1), 式(47·1-2)可得

$$\frac{\Delta F_t}{\Delta l} = K$$

$$\text{所以 } K_o = \frac{\Delta F_t}{\Delta l} = K = \frac{p_r A_e}{L} \quad (47\cdot1\cdot3)$$

所以，执行机构的刚度 K_o 是与弹簧刚度 K 相同的，其值与弹簧范围 p_r 和薄膜有效面积 A_e 有关。对于同一薄膜有效面积的执行机构，弹簧范围大者，刚度大；反之则小。对于同一弹簧范围，薄膜有效面积大者，刚度大；反之则小。

当执行机构的刚度较大时，则调节阀在同样大小的不平衡力的变动下所引起的阀芯位移就小，调节稳定；当执行机构的刚度不够大时，则不平衡力的变化将引起调节阀工作的不稳定。执行机构各种弹簧范围的刚度比较见表47·1-3。

2·3 气动执行机构的主要参数

薄膜执行机构、活塞执行机构和长行程执行机构的主要参数见附录1。

3 调节阀的原理和结构

3·1 调节阀的节流原理

从流体力学观点看，调节阀是一个局部阻力可以变化的节流元件，对不可压缩流体，由流体的能量守恒原理可知：

$$h = \xi \frac{v^2}{2g} \quad (47\cdot1\cdot4)$$

式中 ξ ——调节阀阻力系数

g ——重力加速度

h ——调节阀上压差（即阻力损失）

$$h = \frac{p_1 - p_2}{\gamma}$$

其中 p_1 —阀前压力

p_2 —阀后压力

γ —流体重度

v —流体平均流速

$$v = \frac{Q}{F}$$

其中 Q —流体体积流量

F —调节阀接管截面积

将 h 、 v 代入上式可改写成：

$$Q = \frac{F}{\sqrt{\xi}} \sqrt{\frac{p_1 - p_2}{\gamma} 2g} \quad (47·1-5)$$

可见，当 F 为一定， $p_1 - p_2$ 不变时，则流量仅

随阻力系数而变化。若 ξ 减小，则 Q 增大；反之，若 ξ 增大，则 Q 减小。调节阀就是按照信号压力通过改变阀芯行程来改变阀的阻力系数，从而达到调节流体流量的目的。

3·2 调节阀的用途与结构特点

调节阀有直通单座调节阀、直通双座调节阀、三通调节阀、角形调节阀、高压调节阀、隔膜调节阀、低温调节阀、蝶阀、阀体分离调节阀、波纹管密封调节阀、小流量调节阀、偏心旋转调节阀、球阀和套筒调节阀等各种类型。它们的比较见表 47·1-4。

表47·1-4 各种调节阀的比较

调节阀	直通单座调节阀	直通双座调节阀
分 类	1. 调节型 2. 切断型 3. 调节切断型	
用 途	适用于阀两端压差较小，对泄漏量要求严格的场合，在高压差使用时，应配用阀门定位器	适用于阀两端压差较大，允许有较大泄漏量的场合。是使用较为广泛的产品，但因流路较复杂，不适用于高粘度和含纤维介质的调节
特 点	1. 阀体内有一个阀芯和阀座 2. 调节型和调节切断型阀芯为柱塞式，切断型阀芯为平板式 3. 调节型泄漏量为 0.01%，是双座阀的十分之一 4. 介质对阀芯的不平衡力大 5. $D_g \geq 25 \text{ mm}$ 的阀芯为双导向 6. $D_g < 25 \text{ mm}$ 的阀芯为单导向，气开式应采用反作用执行机构	1. 阀体内有两个阀芯和阀座 2. 阀芯为双导向，气关式可方便的改装成气开式，不必采用反作用执行机构 3. 流通能力比同口径的单座阀大 4. 介质对阀芯的不平衡力小 5. 泄漏量大
结 构 图	<p>1—阀杆 2—压板 3—填料 4—上阀盖 5—阀体 6—阀芯 7—阀座 8—下阀盖</p>	<p>1—阀杆 2—压板 3—填料 4—上阀盖 5—圆柱销钉 6—阀体 7—阀座 8—阀芯 9—下阀盖 10—衬套</p>

(续)

调节阀	三通调节阀	角形调节阀	高压调节阀
分 类	1.合流 (两种介质混合成一路) 2.分流 (一种介质分为两路)		1.单级阀芯 2.多级阀芯
用 途	适用于配比调节或旁路调节	适用于要求直角连接，介 质为高粘度、含悬浮物和颗 粒状物质的调节	适用于合成氨、尿素工业的 $p_g 320 \text{ kgf/cm}^2$, $p_g 220 \text{ kgf/cm}^2$, $p_g 160 \text{ kgf/cm}^2$ 的高压和高压差 调节。应配用阀门定位器
特 点	1.阀芯为薄壁圆筒开窗形 2.气关、气开必须分别采用正、反 作用执行机构 3.与单座阀相比，组成同样的系统 时，可省掉一个二通阀和一个三通 接管	1.阀体两端接管成直角 形，流路简单，阻力较小 2.阀芯为单导向，气开式 应采用反作用执行机构	1.采用下阀体式结 构，加工简单，阀座 易于更换 2.为适应高压差时 汽蚀现象，阀芯头部 采用硬质合金或渗 铬，阀座也可渗铬 3.阀芯为单导向， 气开式应采用反作用 执行机构 1.采用多级降压原理，使 每级阀芯上分担一部分压 差，以改善高压差对阀芯阀 座的冲刷和汽蚀现象 $D_g = 15 \sim 32 \text{ mm}$ 采用四 级阀芯 $D_g = 40 \sim 100 \text{ mm}$ 采用二 级阀芯 2.阀芯阀座采用套筒型结 构型式，流量特性由套筒侧 面开孔保证，密封面和节流 孔分开，关闭时依靠第一级 阀芯和阀座密封面紧密接 触，与直通单座阀关闭时一 样。 3.采用平衡型阀芯结构， 可减少高压差对阀芯的不平 衡力
结 构 图	<p>a) 合流阀 b) 分流阀</p> <p>1—阀杆 2—压板 3—填料 4—上阀盖 5—阀体 6—阀芯 7—阀座 8—接管</p>	<p>1—阀杆 2—压板 3—填料 4—上阀盖 5—阀体 6—阀芯 7—阀座</p>	<p>1—阀杆 2—压板 3—填料 4—上阀盖 5—阀体 6—阀芯 7—套筒</p>