

气动液压自动学译文集

北京工業學院二系編譯

科学出版社

73.8083
171

气动液压自动学译文集

北京工业学院二系编译

科学出版社
1982年

內 容 簡 介

本譯文集汇集了苏联发表的有关气动液压自动学方面的代表性的論文 35 篇。对敏感元件，放大元件，执行元件，校正元件，轉換器，发送器，各种特殊裝置及气动系統和液压系統都作了深入的分析。論文中既包括了理論部分也有計算和实验。

本文集的讀者对象是从事于气动液压自动学的下列人員：各工厂的設計人員，各科学硏究机关的研究人員，高等学校的教师。其中一部分資料可以作为高等学校的教材。

气动液压自动学译文集

北京工业学院二系編译

*

科 学 出 版 社 出 版 (北京朝阳門大街 117 号)
北京市书刊出版业营业許可證出字第 061 号

中国科学院印刷厂印刷 新华书店總經售

*

1962 年 4 月第 一 版 书号：2500 字数：454,000
1962 年 4 月第一次印刷 开本：787×1092 1/16
(京) 0001—6,000 印张：21 1/2 插頁：2

定价：2.60 元

20567 | 19

目 录

一、气动液压系統

1. 有色金属自動裝置設計局的氣動組合系統.....	1
2. “熱工仪表研究所”設計的自動控制和自動調節的新的小型氣動仪表.....	7
3. 自动机床綫的液压設備.....	12
4. 液压裝置的元件.....	21
5. 液压馬達借主油管与控制元件相联系的稳定系統方程式.....	36
6. 热气輔助能源在火箭上的应用(概述).....	45

二、能 源

7. 导弹的液压系统的供給源.....	68
8. 自动供气装置.....	72

三、調 节 器

9. 有色金属自動裝置設計局的三組元調節器.....	78
10. 苏联科学院自动学和远动学研究所的微型液压調節器.....	83
11. 不带机械分配器的气动比例調節器.....	86
12. 建立按照負載自行过調節的气动調節器的可能性.....	91
13. 苏联科学院自动学和远动学研究所的气动极值調節器.....	96
14. 气动調節器中的自振計算法.....	103

四、节 流 器

15. 在平面毛細管道內高速的空气层流.....	119
16. 凝聚現象及其防止方法.....	123
17. 流量的节流調節.....	137

五、放 大 器

18. 液压和气动放大器.....	141
-------------------	-----

六、噴嘴-挡板理論

19. “噴嘴-挡板”式控制裝置的實驗研究与理論研究.....	195
20. “噴嘴-挡板”元件靜特性的計算.....	205

21. 关于提高在喷流式放大器中工作介质的压力.....	213
22. 論在气动系統中用“噴嘴-管子”型元件实现非线性的变换.....	217

七、执行元件

23. 普通工业用液压动力随动传动.....	235
24. 万能液压調速器(YPG).....	237
25. 关于液压传动伺服馬达的理論.....	244
26. 带节流(滑閥)控制的液压执行机构的功率及效率.....	252
27. 液压和气动执行元件(伺服馬达).....	257

八、发送器及轉換器

28. 苏联科学院自动学和运动学研究所的电气轉換器.....	294
29. 在节流器上維持定压差的气动繼动器的靜特性曲綫.....	301
30. 一級仪表(具有气动动力补偿的差压計)的設計問題.....	305

九、閥門及滑閥

31. 小流量的膜片式調節閥門.....	318
----------------------	-----

十、膜片及其他

32. 調節器敏感元件膜片特性的研究.....	323
33. 关于纤维膜片有效面积之变化.....	331
34. 火箭压力調節器的密封裝置.....	338
35. 关于通道中的液体对液压調節器的活動部分的折算质量的影响的意見.....	340

一、气动液压系統

1. 有色金属自動裝置設計局的气动組合系統

M. C. 施涅叶罗夫

緒論

尽管現在发展着自动控制的各种各样的技术工具，实际上外国在冶金、煤气、石油加工和化学工厂中以及电站和其他生产里，气动部件仍然是工艺过程中自动化的主要工具。

一些过程借助于气动部件全部地自动化，而另一些过程借助于气动电气设备組合而实现了自动化。

很多原因使得自动检验和自动调节的气动部件得到了广泛的应用。这些装置的防爆和防火就是这种原因之一。这个原因在应用气动装置的最初阶段曾起了很大作用，而现在不應該認為是主要的。目前，广泛的运用气动部件的原因如下：

- 1) 結構和看管简单，不要求操纵人具有很高的技能；
- 2) 制造成本不高；
- 3) 用简单的裝置能够实现复杂的調節規律；
- 4) 調節器調整的变化范围很广：不均匀程度从 0 到 1000% (或更高)，恆值時間从 1 秒到 1 小时(或更长)，預備時間也在很大范围内变化；
- 5) 可以远距离的传送指令(到 300—500 米)；
- 6) 由于純靜的空气經常吹拂着所有的重要零件而防止了腐蝕。

气动自动工具的发展阶段与自动化的三个基本时期有关。每一时期都对应着生产过程自动化的一定水平。

第一时期是生产周期个别工艺过程的自动化。在这里主要应用了过程个别参数的自动调节。接着安装在自动组件附近的大型仪器的讀数进行控制，这时直接在组件附近安置数目不多的仪器并不困难。对于这个自动化时期來說，运用了刻度易看的检验和调节的大量仪器是其特点，而将调节器的測量发送调节装置并安置在一个仪器里是合适的。这样就建立了第一阶段的气动调节器的典型的基本結構。

第二时期是生产周期个别过程的綜合自动化。在这种場合，安装在一个仪表板上的仪表进行过程的控制。因而不得不在一个仪表板内安装有很多仪表。使用大型仪器使得这种仪表板可达几米，因而在使用时很难观察。所以在自动化的这个阶段，需要大大減少

仪表板的尺寸。

第三时期是从个别过程自动化转到机组和车间综合自动化的时期。力图在一个调度室里集中控制，同样也是这一时期的特点。为了简化控制，在仪表板上有调节对象的显示图，仪表安装在这个显示图的位置上，正好是在调节对象上附合于实际的位置。为了制造这样的仪表板，必须有尺寸小的甚至于微型的自动检验和自动调节仪表。不需要经常观察的辅助的计算仪表安装在控制板的外面，并可以是大型的。

在转到第二个特别是第三自动化时期，万能调节器基本结构用在复杂的调节系统里是不方便的。当调节器的主要元件作成单个的仪表时，需要按联动原理制成的气动仪表。在同一范围内变化的空气压力是这些仪表的输入和输出参数。这样制造的仪表有可能在任意联合和任意参数量内联接他们和允许在很远的相对距离上安装仪表。按联动原理制成的仪表很容易统一。

为了调节在有色冶金中特别是湿法冶金中及稀有金属和钛的化学冶金生产中的一些过程，不可能经常的运用普通工业用途的设备，因为这些生产有着自己的特点，即有浸蚀介质存在。与此同时在一九五五年自动装置有色金属设计局开始设计了为使钛生产的工艺过程自动检验和自动调节系统配套的气动装置系统。曾设计了自动仪表，这些仪表是按联动原理设计的，并按力的比较方法而工作的系统的原件。

气动联动装置系统

图1表示了有色冶金自动装置设计局的气动装置系统作为调节一个参数的例子。为了测量和变换调节参数，设有气动发送器1。与被调节参数成正比的发送器的输出压力，

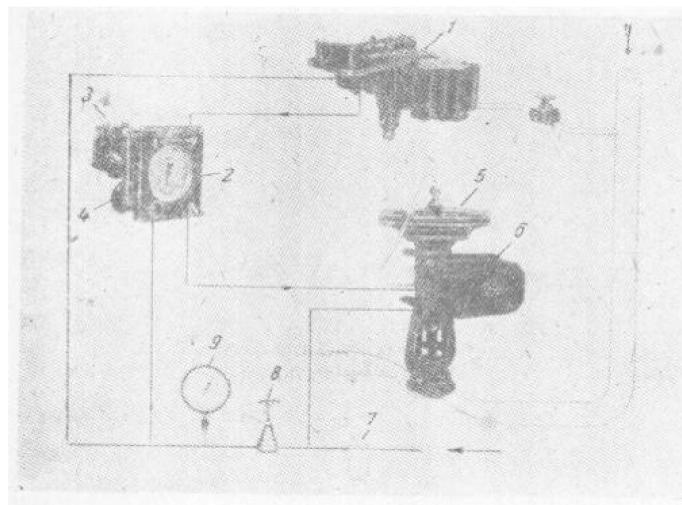


图1 为了检查一个参数和调节一个参数的有色金
属自动装置设计局的气动联动装置系统

1——一级仪表(气动发送器); 2——二级的(指示的或记录的)
仪器; 3——调节器; 4——带有发送器的控制板;
5——薄膜执行机构; 6——电位计; 7——过滤器; 8——空气减压
阀; 9——压力表。

进入了二级的(指示的或记录的)仪表2和调节器的输入端。两个仪表可以并联，就使得它们可安装在任意位置(在图中表示它们安装在一起了)。压力从发送器进入调节器测量元件的第二腔，发送器安装在控制板上并与二级仪表相联，调节器的输出量(指令压力)传动气动薄膜执行机构5。为了补偿测量的动力误差，有时与二级仪器串联前置元件(图中没有指出)。二级仪表的布置有两种形式：带有远距离控制元件和没有远距离控制元件。

在制造联动系统气动仪表时

考慮到：

- 1) 需要測量腐蝕介質，需要在腐蝕的大氣里使用儀表；
- 2) 需要製造其精度等級不應低於 1.5 級的儀表；
- 3) 空氣消耗的要少些；
- 4) 可用調度盤控制組件；
- 5) 儀表可成批生產。

最後的條件決定了輸入和輸出的儀表參數的選擇，空氣壓力變化範圍等於 0.1—1 剩余大氣壓。

因刻度為 0—1.0 剩余大氣壓的 04-MC 和 MC 型波紋管測壓計用作二級儀表，並採用了壓力變化從 0.1—1 剩余大氣壓成批製造的氣動閥門，故空氣之上限取 1.0 剩余大氣壓。空氣壓力之下限之所以確定為 0.1 剩余大氣壓，是由於 MC 型壓力表不需要儀表改裝，就能調節分划到 10%。

在單元組合 (AYC) 系統儀表中，大多數外國儀表的空氣初始壓力等於 0.2 剩余大氣壓，以便改善發送器的靜態特性。此發送器運用了一個放大系數為 1 的開放噴嘴放大器。有色金屬自動裝置設計局取為 0.1 剩余大氣壓的初始壓力滿足了發送器靜特性的線性要求，但我們以後將看到此數值不能保證調節器靜特性的直線性，而且在單元組合 (AYC) 系統中也是這種情況。為了使這些特性曲線接近於直線，我們總希望提高空氣的初始壓力。但是這壓力的最佳值，到現在還沒有確定。

氣動放大器

有色金屬自動裝置設計局從聯動系統基本裝置開始設計氣動儀表：放大-轉換器。曾建立了三種按力補償原理作用的放大器，放大系數等於 1，帶有閉關噴嘴的薄膜放大器（圖 2a），放大系數等於 1 帶有閉關噴嘴的波紋管放大器（圖 2b）和放大系數等於 3 的開放噴嘴放大器（圖 2c）。所建立的放大器在自振狀態裡工作。但是，這些振動頻率是如此的大，以至與放大器相連接的任何元件對它也沒有反應。

設計的放大器具有線性的靜特性（圖 3）。與線性的偏差沒有超過實驗精確度的極限，此偏差不大於土 0.5%。這種放大器工作時，消耗空氣 0.8—

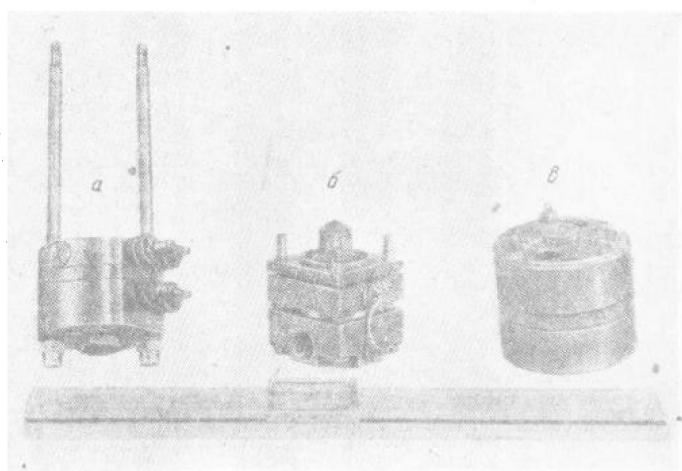


圖 2 氣動放大器

a—帶有閉關噴嘴的薄膜放大器；
b—帶有閉關噴嘴的波紋放大器；
c—帶有開放噴嘴的放大器。

1.2升/分。放大器的时间常数等于1秒。如果放大器的出口处有直径5毫米,长150毫米¹⁾的管子时,那末它的時間常数是4—5秒。

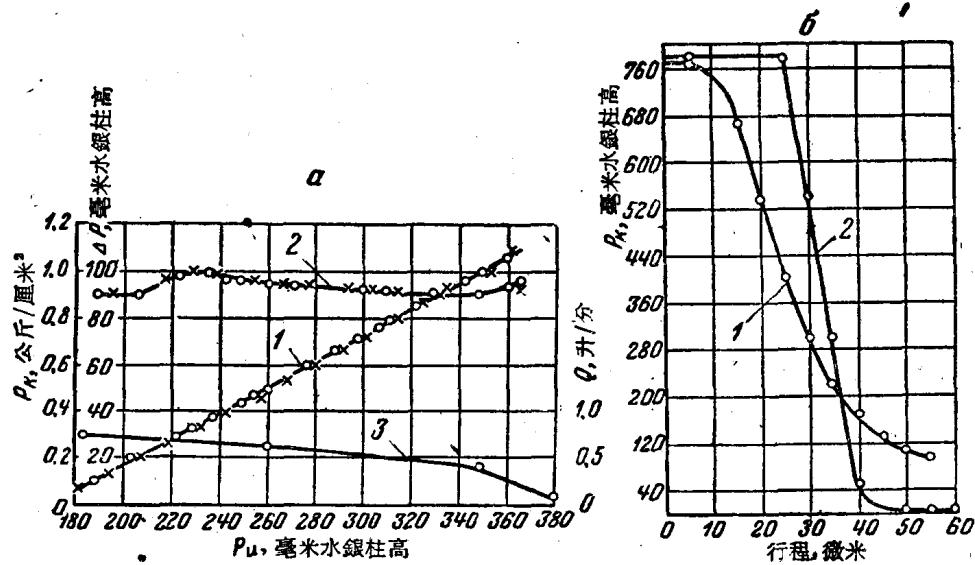


图3 放大器的静特性曲线

a——关闭噴嘴的放大器：1——输出压力 P_K 和输入压力 P_H 的关系；2——噴嘴压力差 ΔP 和 P_H 的关系；3——空气流量 Q 和 P_H 的关系。b——开放噴嘴的放大器：1——原极继电器的特性曲线；2——放大器的特性曲线。

气动发送器

随着放大器之后,曾设计了气动发送器,它是用来把调节参数的数值变成与它成正比的压缩空气的压力。

目前,有色金属自动装置设计局,设计和制造了按力的补偿原理工作的下列气动发送器：

- a) 具有比例系数等于2.6的机械校正器和测量压力变化从0—250; 0—630; 0—1600; 0—3000毫米水柱高的压力发送器。具有比例校正器的和测量压力变化从0—2剩余大气压的压力发送器,此校正器作用是其薄膜有效面积的变化;
- b) 测量压力差变化从0—250; 0—630毫米水柱高和从0—100毫米水银柱高的压力差发送器;

b) 测量压差变化从0—250毫米水柱高的减压发送器;

c) 在±125毫米水柱高的范围内测量吸力和压力的吸力发送器。

传动器的所有部件(图4)都被保护以防止大气的侵蚀作用。外表面全用特制的防蚀油漆涂上。应用由氟片-3所作的不活泼的薄膜作发送器中的敏感元件。因此,既制定了用氟片-3悬浮体所制造的平面薄膜又制定了波纹薄膜的制造工艺。氟片-3薄膜滞后数

1) 原为150米可能有误——译者注。

值小，强度高，在腐蚀介质中具有安定性和指示的稳定性。在由敏感元件室引出的动力杆的部件里，采用了由不锈钢（或钼）做成的金属分离薄膜。运用这种薄膜，保证了敏感元件室的密封性，出口刚性数值很小，并且使特性曲线的线性没有很明显的偏离。除此之外，出口的这种结构在压力差的发送器里，消除了与净压力改变有关的辅助误差。

由于发送器元件的刚度小，要求安装零位发送器，此零位发送器能保证相应于压力为0.1剩余大气压的稳定零位。

曾设计了三种类型的校正器。发送器的第一种结构有一个在刀刃支承上的横杆或校正器。它们虽然保证了在活动支承里摩擦小，但结构和制造复杂。由于位移小，在以后发送器的结构里就允许更换尖点联接和在金属挂架上的刀刃式支承。这大大的简化了调整器的结构和在同样尺寸下使比例调整范围增大了3—6。

敏感元件薄膜行程随着比例调整器的位置而变化。这是带有关闭嘴放大器的发送器的主要缺点。由于在敏感元件特性里，传送器的主要误差是因存在有滞后，所以我们希望

在所有情况下都保持薄膜行程一定的发送器。带有开放喷嘴放大器的发送器很好地满足了所有这些要求。这种发送器的结构如图5所示。它能测量从0—2剩余大气压的压力变化。其中空气指令压力，正象其他发送器一样，可从0.1变化到1.0剩余大气压。测量范围是由喷嘴和挡板之间间隙的变化而实现的，也就是由敏感元件薄膜和反馈薄膜相对于修整平面的移动面实现的。薄膜在一个杆上。这就得出，当杆移动时，一个薄膜有效面积的减少就伴随着另一个薄膜有效面积的增加。在这些发送器里，比例校正量是测量范围的20—50%。有色金属自动装置设计局将制造测量压力变化从0到0.6；从0到1.0；从0到2剩余大气压的发送器。

在发送器的运动系统里；大的质量以及放大器在自振状态里工作，将导致发送器也极易进入自振状态。实际上，在敏感元件里，如果阻尼不存在就必然导致有大振幅的自振产生。为了消除发送器工作时产生自振的可能性，曾着手研究小行程的气动阻尼器。由于可能被大气腐蚀这一发送器的特殊工作条件，不允许应用已设计的液压阻尼器。

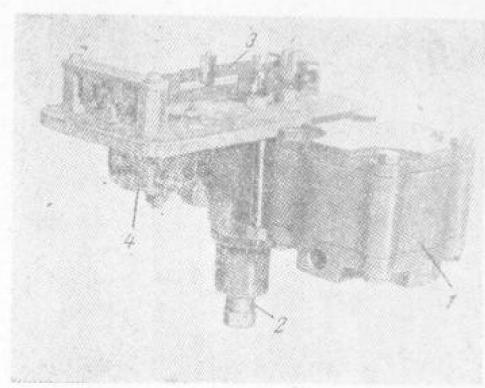


图4 气动发送器

1—敏感元件； 2—零位发送器；
3—校正器； 4—气动放大器。

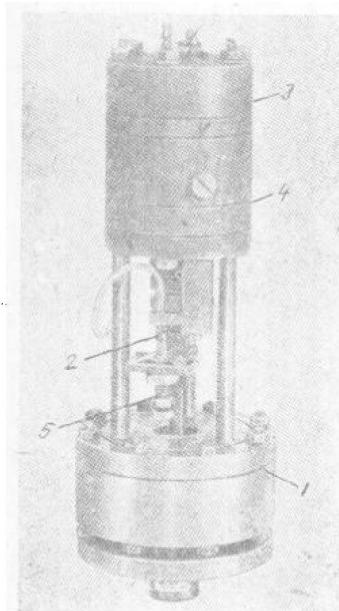


图5 具有气动噴嘴放大器的气动发送器

1—敏感元件；
2—原级继电器；
3—气动放大器；
4—反馈箱；
5—调节范围的装置。

还应指出，这种工作的成效，在很大程度上取决于薄膜质量，薄膜应该滞后最小。

有色金属自动装置设计局设计和制造的发送器具有稳定的线性的特性曲线。在实验时，特性变化小于±0.5%，因而生产了I级发送器。发送器的温度误差在10°C时0.15%。

发送器在小位移大约0.02—0.05毫米，要求所有发送器的结构特别是发送器所有部件都固定在其上的底板，应有足够的刚度。还应该指出，为了得到发送器稳定指标和较小的温度误差，必须进行敏感元件薄膜的时效。发送器的其他特性取决于气动放大器—转换器。

調 节 裝 置

有色金属自动装置设计局设计和制造了两种调节器的变体：两方向调节的——双组元的（图6）和三方向调节的——三组元的（图7）。

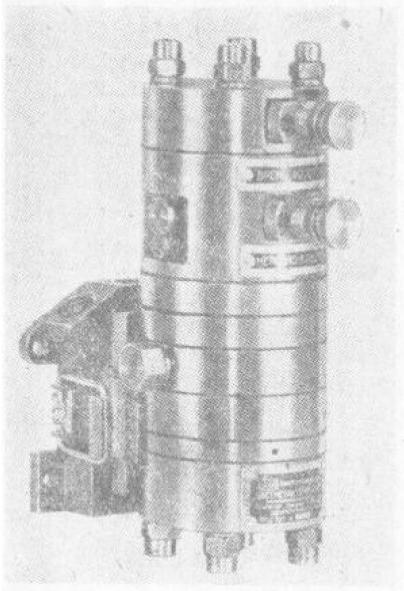


图6 双組元調節器

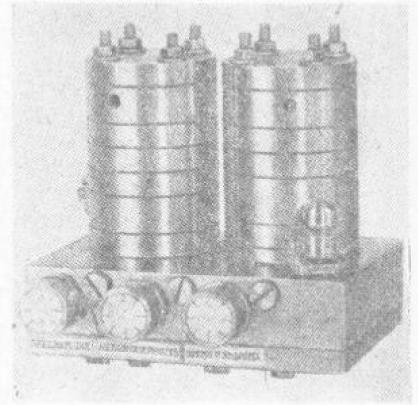


图7 三組元調節器

为了分离各室，与单元组合（AVC）系统不同的，应用了单式薄膜，这是有色金属自动装置设计局设计的调节器的最重要的特点，因而能在腐蚀大气里，安置这些调节器。

在调节器里，为了调节检验点，使用了气动装置，这是三组元调节的结构特点。

此外，预置元件的气室安装在入口处，这就保证了预备时间的长短和输出信号几乎没有关系。

调节器是插销联接，这种联接保证调节器容易安装和拆卸。

在调整双组元的调节器时，能改变不均匀程度从10—150%和改变恒值时间从3秒到60分。这种调节器的空气流量大约4升/分。

在调整三组元调节器时能改变不均匀程度从3—3000%，而恒值时间和预备时间从3秒到80分。这种调节器空气的流量大约8升/分。应该指出，在三组元调节器里，如果

恒值时间和预备时间超过了五分钟就很难精确地确定它们，因为相应室的体积很小。

薄膜执行机构与气动电位计

腐蚀介质的存在，就使得应用包括油封密封填料、波纹管和其他等等的闭塞和调节机构成为不可能。在这种情况下，最好采用无油封的结构，这种结构带有闭锁薄膜，并带有由专门防腐蚀金属做成的阀和活门内表面的内衬。

有色金属自动装置设计局与附件制造业中央设计局合作，设计了一系列的薄膜闭锁开关和调节气动阀门（图8）。这里用专门橡胶和氟片-4作为薄膜的材料。用专门的橡胶，石棉酚（甲）醛塑料和氟片-3作为内衬的材料。目前，曾制造有公称通径为15, 25, 40和50毫米的开关和调节阀。

在这些开关和阀门里，流量和位移的关系实际上是线性的。薄膜由氟片-4制成的调节阀门的静特性，有很大的滞后，有时是薄膜行程的30%并与调节介质静压力的变化有关系。为了消除这种现象，使用了有色金属自动装置设计局设计的气动变阻器。这种气动变阻器的校正器，是根据调节阀从4—12毫米的行程之位置分划而计算的。这种位置分划的精确度是行程的±1.5%。气动变阻器消耗空气1.2升/分。

有色金属自动装置设计局的气动组合系统的所有仪器都用丝对联接的塑料滚压管。这就可用由聚氯乙烯做的脉冲指令空气管路来代替金属管，这大大简化了特别是有浸蚀大气时空气管路的装配和运转。

（译自 Системы, устройства и элементы пневмо- и гидравтоматики）

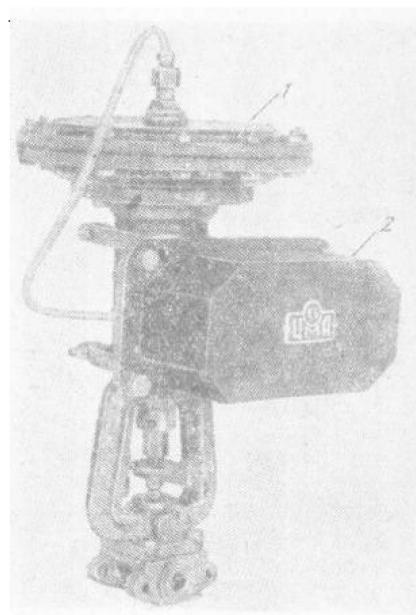


图8 调节阀

1—薄膜执行机构；2—电位计。

2. “热工仪表研究所”设计的自动控制和自动调节的新的小型气动仪表

И. Ф. 柯兹洛夫

对于自动化的现阶段，从解决调节个别参数的问题转变成全部工艺过程自动化是这阶段的特点。这种自动化，必要有一个检验和控制过程的集中化。在这种条件下，如果使

用大型仪器装置，就使得检验和控制仪表集中的仪表板尺寸很大，使得操纵人员很难工作，而在某些情况下，甚至不可能操纵过程的进程。为了使得仪表板很容易看清，就应该极度地缩小被仪表占据的仪表板的面积，并且最好把过程的图解画在仪表板上。根据外国实际资料，使用现代小型仪表，可缩短仪表板的长度两三倍。

当设计小型仪表时，我们应该注意到，仪表尺寸的减小，不应降低测量的精确度和使刻度不清楚。

力图提高现代工艺过程的速度，就引起对自动装置提出了下列新的要求：

- 1) 自动装置和自动调节系统的仪表，应该有高度的快速作用；
- 2) 在设计自动装置仪表时，必须以部件系统为方向，此系统能简单地组织复杂的自动调节线路并能很快的更换报废的部件。

“热工仪表研究所”于1955年开始并在1956年结束了建立小型气动调节的和二级仪表的装置。这一工作就是考虑了上述要求而做的。此外，在设计时曾考虑了气动自动单元组合系统(AYC)大型仪表的制造和两年多的使用经验，也考虑了使用者的期望和英、美著名仪器制造公司的经验。

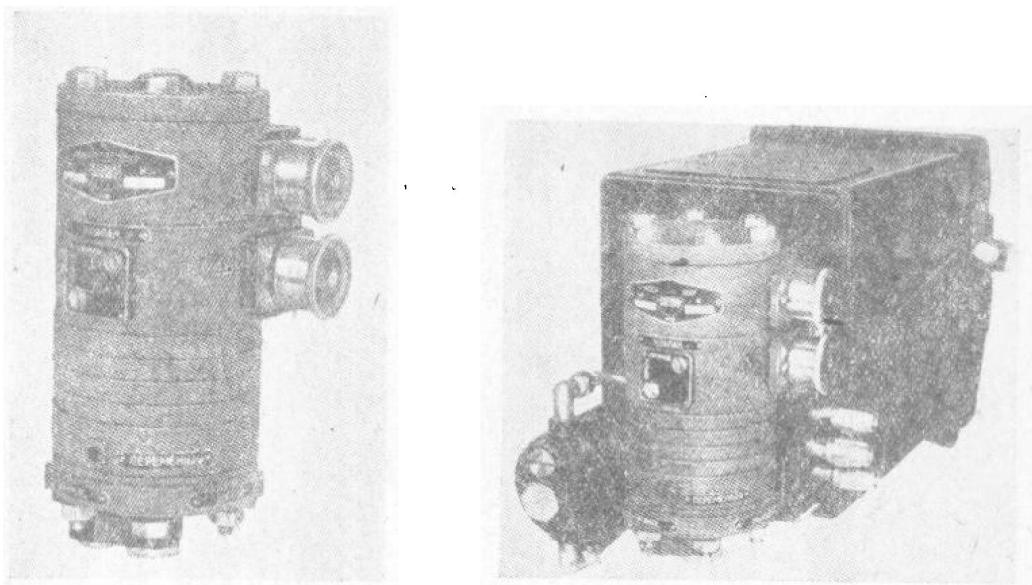


图1 4PB-32A型调节器

图2 联向二级仪表的4PB-32A型调节器

在选择小型气动仪表的结构时，既注意到仪表制造的单元组合原理的优点（此原理能用少量的标准仪表配成很多的调节线路），也注意了基本结构的优点，由此，为了在已有的小型仪表的基础上，建立检验自动装置的线路，曾保证了一定的挠度。从下述情况可看出，例如在二级仪表内共包括：调节参数调节器，检验点位置，指令的指示器，执行机构位置指示器和远距离控制板，这使系统紧凑，简化了它的装配和使用。

此外，在必要时，有可能直接在二级仪表内安装调节器，这就减少了一半气动联接管路。

所有设计成的小型仪表都建立在力补偿原理的基础上，这就保证了仪表结构简单，灵

敏度很高和慣性小。

調節器 4РБ-32А型氣動調節器是許多小型儀表中的主要儀表(圖1)。這是部件型的恆值調節器，其中曾接有偏離繼動器。它有插銷，因此插銷可聯接二級記錄或指示器(圖2)，或聯接同時起支架作用的專門插座(圖3)，此支架用來在安裝調節器時直接把它固定在測量位置上或執行機構上。調節器的比例極限(節流範圍)能從10—250%，而恆值時間從3秒到100分。

超前器 為了得到按調節參數偏高的給定值的速度的調節作用，在系統中安裝了БП-28В型超前器(圖4)。控制調節插頭，可改變提前時間從3秒到10分。

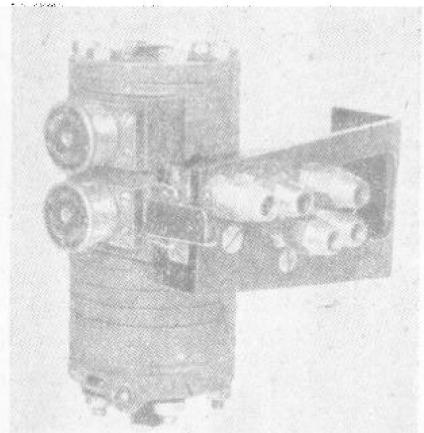


图3 联向插座的4РБ-32А型調節器

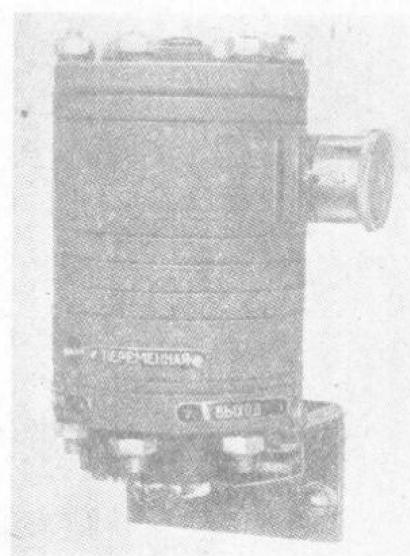


图4 БП-28В型超前器

二級儀表可以用3РЛ-29В型二級記錄儀器(圖5)或2МИ-30В型二級指示器檢驗過程的行程(圖6)。指令從遠距離控制板，傳給調節器並實現了手動操縱過程。按在二級儀表的這些控制板，能平穩的將過程的手動控制過渡到自動調節和從自動調節過渡到手動控制，儀表機構的氣動和電氣聯接線上的插銷聯接，可以很快和很容易的更換後者，

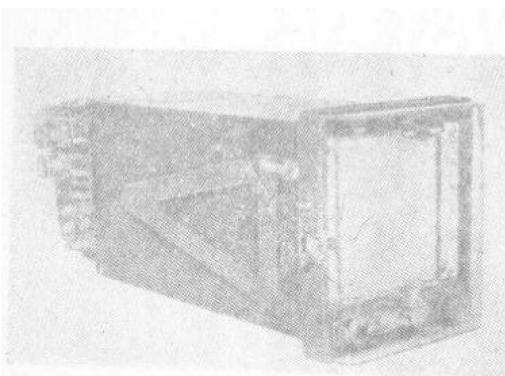


图5 一有远距离控制和联接調節器的3РЛ-29В型二级记录器

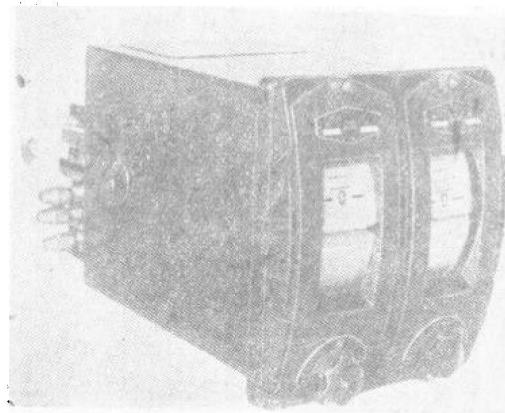


图6 一帶远距离控制板的2МИ-30В型二级指示器

而不破坏调节过程。

在记录仪器里，为了记录采用了工作宽度为 100 毫米的带状图纸。这些带状图纸有时停止有时运动，以便记录在直角坐标里的变量，这就能很方便的分析和研究记录的曲线。带状图纸运动速度等于 20, 40, 60 和 2000 毫米/时。

指示器有旋转刻度盘和固定的指针。同样也做出了没有远距离控制板的记录器和指示器如图 7 和图 8。

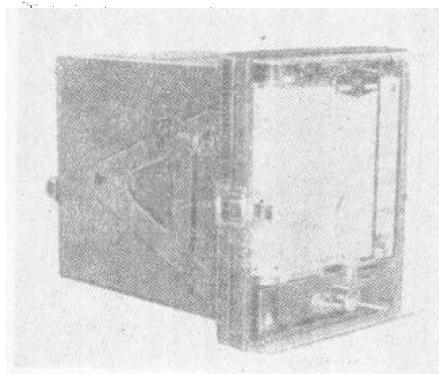


图 7 1РЛ-29А 型二級記錄器

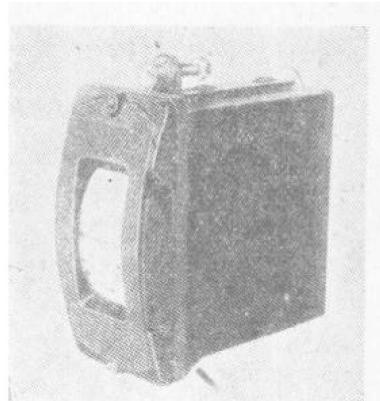


图 8 1МП-30А 型二級指示器

为了决定在一定的时间间隔里的流量，曾制造了 1СП-31А 型加法器，此仪器有计算器和在给定的瞬间内指示流量的刻度盘（图 9）。

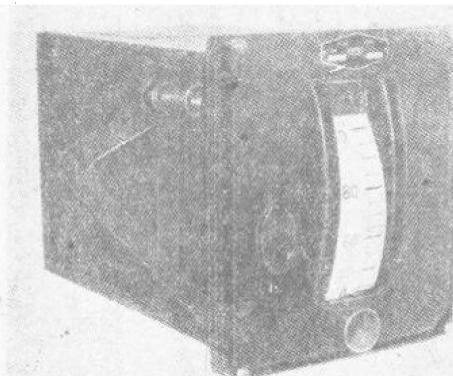


图 9 指示流量并有流量計算器的 1СП-31А 型二級儀器

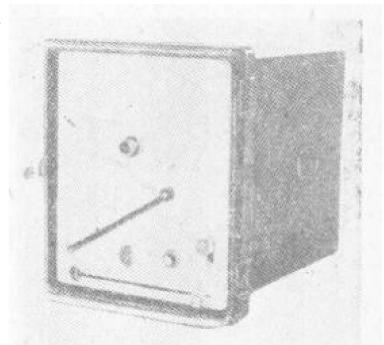


图 10 ПД-35А 型时间程序发送器

程序发送器 在系统中，程序调节是借助程序发送器实现的。他们是二级小型记录器或指示器的一个附加器。它们同调节器一起工作，并用来自动远距离的改变被调节量的给定值。

为了按时间进行程序调节，设计了 ПД-35А 型发送器（图 10）。为了按参数进行程序调节，设计了 ПД-36А 型发送器（图 11）。

计算装置 在小型气动仪表组合里，同样也有两种普通计算装置：BC-34A 型加法继电器（图 12），此继电器代数相加三种气动信号（两个“+”号和一个“-”号）；PC-33A 型比例继电器（图 13），此继电器可将气动信号乘上常系数。这系数值取从 4 到 0.2。

作为“开-关”型调节器 应用了 ПД-37А 型继电器(图 14),此继电器可当做信号装置用。

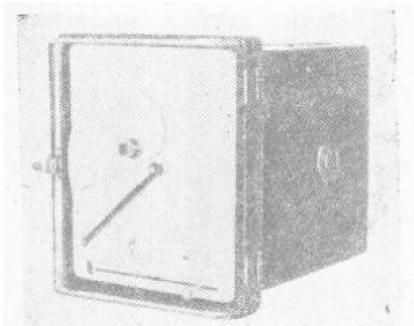


图 11 按参数 ПД-36A 工作的程序指示器

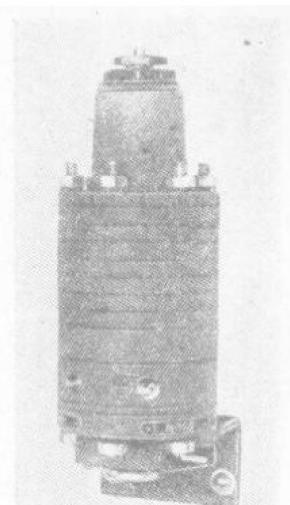


图 12 加法继电器 BC-34A

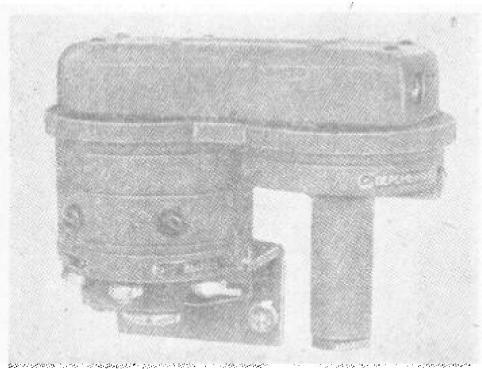


图 13 PC-33A 型比例继电器

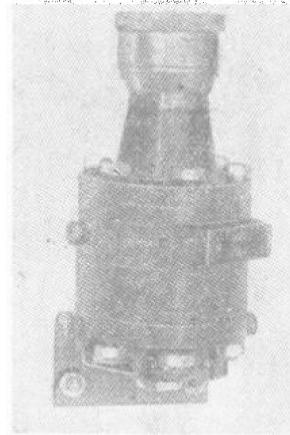


图 14 “开-关”型调节器

所有二级仪表,调节器,参数程序指示器,比例继电器和信号继电器都是在同一个输出压力变化区间内(从 0.2~1 剩余大气压)计算的。所以能同任意气动一级仪表相结合(气动发送器),这种气动发送器出口的压力同样在同一范围内变化。在调节器和超前器的出口,压力从 0 到 1 剩余大气压变化,这就是说,对于包含有这些调节仪表的系统不需要利用专门的执行机构。

所有仪表的供气压力等于 1.4 剩余大气压。与这个压力偏差 $\pm 10\%$, 不会影响它的工作。压缩空气的流量不大,对于单独仪表,它从 1 到 2.5 升/分内变化。

除去 1МП-30A 型指示器,所有二级仪表和程序指示器,正面都有统一尺寸(160 × 190 毫米)。这就在控制板内有同样大的切口。因而显著地改善了板的外形。为了控制一个数值的 1МП-30A 型二级指示仪表正面尺寸为 80 × 170 毫米。它的外壳结构可把能检验任意参数的所有指示仪器的全部整体集中在控制板上。上述仪器既可制成有水平刻

度的也可能制成垂直的。

設計成的小型气动仪表是万能的,能用来控制自动調節任意热工参数:压力、压力差、流量、水平、温度和其它等等。在每一个別情况里,仅仅改变发送器和二级仪表的刻度盘就足够了。

(譯自 Системы, устройства и элементы пневмо- и гидроавтоматики)

3. 自动机床綫的液压設備

Л. С. 布勞恩

在第一机床設計局 (CKB-1) 所設計的現代自动机床綫中,为了成套的加工成批及大量生产的机器零件,广泛地采用着液压及液压电气装置,用来控制这些自动綫各单独机构的工作。

属于这样的机构有:

- 1) 钻削、膛削、銑削以及其他实现零件加工的动力头送进机构;
- 2) 运輸、移置、分配、旋轉、翻轉机构及其他将被加工零件移到自动綫上的机构;
- 3) 把零件及“伴随装置”固定和夹紧在工作位置上的机构,以及在加载及卸载时把零件在“伴随装置”上夹紧及松开的机构;
- 4) 从加工孔中排出切屑的机构;
- 5) 控制被加工零件尺寸的机构以及其他等等。

在这些液压的及液压电气的装置里,控制工序的次序或者利用凸輪对液压滑閥机构的作用,或者利用电磁鐵对滑閥的作用,此电磁鐵可由电极限开关接通,亦可由液電压力繼动器接通。在某些系統中利用在液压系統各段中存在有压力差来給出指令。

自动綫液压系統的供油通常借助于双面叶片泵来实现;并且用一个大排油量在低压工作的泵使机构快速、空載移动,而用另一个有小排油量在高压工作的泵实现动力工序:夹紧、送进及其它。

为了使各相应的泵自动的接通工作,設計了几个系統图: a) 在系統中达到給定压力时空行程泵自动卸載的系統^[1], b) 每当自动綫机构之位移結束时发出向空行程泵油槽卸載的指令系統^[2]。

送进机构的液压传动

对于自动作用的动力头(在自动綫上进行加工产品的基本部件)送进机构的传动来说,带自动調節器的液压节流系統得到了最广泛的应用,自动調節器用节流閥保証了工作送进速度的稳定性。

图 1 描繪了带分配閥 1 及节流閥 2 的液压系統,它們装在工作油缸腔 3 的輸入端上。