

高等學校教學用書

# 冶金爐熱工過程 自動調節

叶銘綽 徐烈鵬 吳永生 編



中國工業出版社

本书是为高等工业院校冶金炉专业的“冶金炉热工过程自动调节”课程编写的专业教科书。

书中首先概括地讲述了生产过程自动调节的基本概念，自动调节系统的基本原理，各种自动调节设备的分类、构造及其调节过程。然后，对冶金工厂的高炉、平炉、电炉、均热炉、加热炉、热处理炉等热工过程的自动调节，分别作了介绍。最后对自动调节系统的性能进行了分析研究，并讲解了各种调节对象的特性和调节器的选择方法。

本书是由东北工学院冶金炉教研室和北京钢铁学院电工教研组共同组织三位教师：吴永生（第一章、第二章）、叶铭焯（第二章、第四章）、徐烈鹏（第三章）共同编写的。

## 冶金炉热工过程 自动调节

叶铭焯 徐烈鹏 吴永生 编

\*

冶金工业部工业教育司编辑（北京猪市大街78号）

中国工业出版社出版（北京佟麟阁路丙10号）

（北京市书刊出版事业许可证出字第110号）

中国工业出版社第三印刷厂印刷

新华书店北京发行所发行·各地新华书店经售

\*

开本787×1092<sup>1</sup>/16·印张12<sup>3</sup>/8·字数290,000

1962年8月北京第一版·1962年8月北京第一次印刷

印数0001—1,100·定价（10—5）1.55元

\*

统一书号：K15165·1678（冶金-262）

## 序 言

生产过程自动化是现代科学技术高度发展的重要标志之一。目前各工业部门都广泛地运用许多自动化设备，并且正由个别工段和工序的自动化向全盘自动化和综合自动化过渡。因为生产过程自动化以后给生产带来如下所述的好处，即：

- 1) 能够使生产设备经常地保持在高限度的生产水平，充分发挥其生产潜力，提高生产进行的速度，进一步强化生产过程，从而使生产率大大提高。
- 2) 能够严格地执行和遵守生产工艺制度，保证生产过程正常地进行。因此在提高生产率的同时，能提高产品质量，节约燃料和原材料，延长设备寿命，从而使成本大大地降低。
- 3) 能够减轻操作人员在生产中的繁重体力劳动，使操作人员的劳动条件大大地改善。这样一来，他们就有更充沛的精力集中到生产工艺方面，使生产能以更高的速度不断地提高和发展。

这些好处对冶金生产，特别是冶金炉热工过程来说，具有更重要的意义。从目前情况看，一方面冶金炉的热效率还比较低，生产潜力没有充分地发挥，冶金炉工作的好坏还在相当程度上取决于操作人员在技术上的熟练程度和操作中的经验；同时冶金炉又是一个燃料的巨大消费者，合理而有效地利用燃料，无疑的在国民经济中有着重大的意义；另外，冶金炉是一种高温作业的设备，劳动条件的改善也是我们必须注意的问题。所以新中国成立十多年来，党和政府在大力发展冶金工业的同时，大力提高冶金炉自动化的程度，采用了许多自动化设备。因此，作为冶金炉热工的专业工程人员来说，不仅要掌握冶金炉热工，同时也要掌握冶金炉上的自动化设备，特别是其中占主要地位的自动调节设备。所以冶金炉热工自动调节就成为冶金炉专业重要的专业课程之一。

本教材的编写工作由东北工学院冶金炉教研室和北京钢铁学院电工教研组共同完成。教材中第一章和第二章的调节设备构造部分由北京钢铁学院吴永生编写，第二章的其余部分和第四章由东北工学院叶铭綽编写，第三章由东北工学院徐烈鹏编写。由于我们在教学和实际工作中都缺乏经验和锻炼，而且编写的时间也比较短促，书中的缺点和错误在所难免，希望读者批评指正。

一九六一年十月



# 目

## 序言

|       |                       |    |
|-------|-----------------------|----|
| 第一章   | 自动调节基本概念              | 1  |
| § 1.  | 常用名词及术语               | 1  |
| § 2.  | 调节系统的基本结构             | 2  |
| § 3.  | 调节系统的分类               | 4  |
| 第二章   | 自动调节设备及其调节过程          | 7  |
| § 1.  | 自动调节器及其分类             | 7  |
| § 2.  | 位置调节器及其调节过程           | 8  |
| 1.    | 位置调节过程及其特征            | 8  |
| 2.    | 双位及三位调节器              | 9  |
| § 3.  | 无定位调节器及其调节过程          | 13 |
| 1.    | 无定位调节过程及其特征           | 13 |
| 2.    | 液压式无定位(无差)调节器         | 16 |
| 3.    | 电动式无差调节器              | 18 |
| § 4.  | 定位调节器及其调节过程           | 23 |
| 1.    | 定位调节过程及其特征            | 23 |
| 2.    | 定位调节器(正比调节器, 有差调节器)   | 25 |
| § 5.  | 再调调节器及其调节过程           | 26 |
| 1.    | 再调调节过程及其特征            | 26 |
| 2.    | HP-130型(KQ-1型)电子再调调节器 | 28 |
| § 6.  | 最佳点调节器                | 35 |
| § 7.  | 气动调节器                 | 38 |
| 1.    | 位移平衡式气动调节器            | 38 |
| 2.    | 力平衡式气动调节器             | 41 |
| § 8.  | 放大装置(放大元件)            | 44 |
| 1.    | 液压放大器                 | 44 |
| 2.    | 磁放大器                  | 45 |
| 3.    | 电机放大机                 | 46 |
| § 9.  | 执行机构                  | 47 |
| 1.    | 液压执行机构                | 47 |
| 2.    | 气动执行机构                | 48 |
| 3.    | 电动执行机构                | 49 |
| § 10. | 调节机构                  | 52 |
| § 11. | 程序调节设备                | 57 |
| § 12. | 其他附属设备                | 58 |
| 1.    | 远距离控制阀                | 58 |
| 2.    | 万能切换开关                | 59 |
| 3.    | 自动关断阀                 | 60 |
| 第三章   | 冶金炉热工过程自动调节系统         | 63 |
| § 1.  | 高炉生产热工过程自动调节系统        | 63 |
| 1.    | 概论                    | 63 |
| 2.    | 高炉鼓风温度自动调节            | 64 |
| 3.    | 高炉鼓风湿度自动调节            | 67 |
| 4.    | 高炉炉喉煤气压力自动调节          | 68 |
| 5.    | 热风炉热工过程自动调节           | 70 |
| 6.    | 高炉生产热工过程综合自动调节        | 76 |
| § 2.  | 平炉生产热工过程自动调节系统        | 79 |
| 1.    | 概论                    | 79 |
| 2.    | 平炉热负荷自动调节             | 81 |
| 3.    | 平炉燃烧过程自动调节            | 85 |
| 4.    | 热负荷及燃烧过程自动调节系统的结构     | 87 |
| 5.    | 平炉炉膛压力自动调节            | 94 |

# 录

|      |                                    |     |
|------|------------------------------------|-----|
| 6.   | 平炉自动换向控制                           | 97  |
| 7.   | 平炉生产热工制度综合自动调节                     | 100 |
| § 3. | 均热炉热工过程自动调节                        | 113 |
| 1.   | 蓄热式均热炉热工过程自动调节                     | 113 |
| 2.   | 换热式均热炉热工过程自动调节                     | 117 |
| § 4. | 轧钢和热处理生产用火焰炉热工过程自动调节               | 120 |
| 1.   | 連續式加热炉热工过程自动调节                     | 120 |
| 2.   | 室状加热炉热工过程自动调节                      | 124 |
| 3.   | 热处理炉热工过程自动调节                       | 126 |
| § 5. | 电炉生产热工过程自动调节                       | 126 |
| 1.   | 电阻炉热工过程自动调节                        | 126 |
| 2.   | 电弧炉自动调节                            | 129 |
| 第四章  | 自动调节系统性能的分析和研究                     | 133 |
| § 1. | 自动调节原理的基本任务                        | 133 |
| § 2. | 自动调节系统的基本典型环节、其微分方程式、运算式、频率特性和结构线路 | 133 |
| 1.   | 微分方程式、运算式(传递函数)和频率特性               | 133 |
| 2.   | 方向性作用的基本典型动态环节                     | 136 |
| 3.   | 环节不同连接时的运算式(传递函数)                  | 145 |
| 4.   | 开环系统和闭环系统的方程式及其运算式之间的联系            | 147 |
| 5.   | 调节的静差率                             | 148 |
| 6.   | 自动调节系统动态结构线路的组成                    | 149 |
| § 3. | 自动调节系统稳定性的研究                       | 152 |
| 1.   | 系统稳定性的概念                           | 152 |
| 2.   | 胡尔维茨判据                             | 155 |
| 3.   | 奈奎斯特判据                             | 157 |
| 4.   | 米哈依洛夫判据                            | 161 |
| 5.   | 稳定性的对数判据                           | 162 |
| 6.   | 稳定性的储备                             | 164 |
| § 4. | 自动调节系统过渡过程品质的研究                    | 165 |
| 1.   | 过渡过程品质的指标                          | 165 |
| 2.   | 以特征方程式根的分布为基础的调节过程品质的研究            | 166 |
| 3.   | 以积分特性为基础的调节过程品质的研究                 | 168 |
| 4.   | 以频率特性为基础的调节过程品质的研究                 | 170 |
| § 5. | 调节对象特性和调节器的选择                      | 179 |
| 1.   | 调节对象的特性                            | 179 |
| 2.   | 调节器的选择                             | 182 |
| 3.   | 调节器最佳参数的调整计算                       | 184 |
|      | 参考书目录                              | 196 |

# 第一章 自動調節基本概念

## § 1 常用名詞及術語

所謂自動調節，是要把生產設備中決定生產過程進程的各種參數，自動地保持在預先規定的範圍內，或者使它們按照預定的規律而變化。在完成這種任務的過程中，不需要人們的直接參與，而是採用專門的儀器——調節器來實現這個目的。

凡其生產過程全部或局部進行自動調節的設備，稱為調節對象；而受到調節的各種參數，稱為被調節參數或被調量。因此，對操作過程產生作用以保持被調量不變或使被調量作一定變化的裝置，就叫做調節器。

例如，對加熱爐爐膛溫度進行自動調節時，採用調節器自動改變送入爐內的燃料（煤氣）量，以保持爐膛溫度一定。此時，加熱爐稱為調節對象，而溫度就是被調節參數。

用來測量被調節參數變化的元件，稱為感受元件。測量所得的數值（稱為測定值）送至調節器中，跟一個事先規定的數值（稱為給定值或指定值）進行比較，比較的結果稱偏差。有的調節器，就是根據這一偏差的符號及數值對調節對象產生作用，使被調量恢復到給定值。

任何使被調量發生變化的因素，稱為擾動。在擾動作用下，使生產過程遭到破壞時，調節器就開始工作。調節器作用的結果，就產生被調節參數隨時間變化的過程，這種變化的過程叫做調節過程或過渡過程。或者說，生產過程由起始的平衡狀態或穩定狀態過渡到另一平衡狀態或穩定狀態的過程，就叫做過渡過程。

下面的例子可以說明這些名詞的實際意義及其相互間的關係。

例如，軋制前用的一座鋼坯加熱爐，為了保持鋼坯在軋制前加熱到一定的溫度，必須保持爐溫為某一相應的溫度。然而軋機的生產率是有變化的，這樣就要求加熱爐的生產率能隨着它而改變：軋機的生產率高時，推鋼速度要加快，爐溫會下降；反之生產率低時，推鋼速度減慢，爐溫會升高。爐溫作這樣的變化，就會使鋼坯加熱的溫度不符合要求。為了使鋼坯溫度保持一定，可以改變送入爐內的燃料（煤氣）量來使爐溫恢復某一個數值。如爐子生產率高，爐溫要降低，就增加燃料的供應量。

上例中加熱爐就是調節對象，爐膛溫度是被調節參數，影響爐膛溫度的加熱爐生產率就稱為擾動。爐膛溫度可用熱電偶進行測量，熱電偶就是感受元件，它把實際溫度變成電勢後送至調節器，和一給定值進行比較。熱電偶測量所得的電勢稱測定值。比較時，測定值可能大於或小於給定值，比較的結果就稱為偏差。調節器就可根據偏差的符號及數值發出命令，改變煤氣管道中節流閥（調節機構）的開度，從而改變送入爐內的燃料量。這一作用就稱為調節作用。燃料量改變後就使爐膛溫度逐漸恢復至所需值的附近。由於加熱爐生產率的改變，使爐膛溫度發生變化，直至調節器作用使爐膛溫度又恢復給定值，這一過程就稱為調節過程或過渡過程。可以用圖 1-1 來表示上述的例子。感受元件、調節器和調節機構等總稱為調節設備。如圖 1-1 所示，調節對象和調節設備就

組成了調節系統。在調節過程中，不需要人的直接參與，而依靠自動調節器來進行，就稱為自動調節系統。

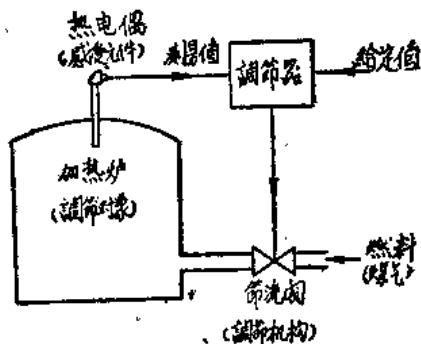


图 1-1 加热炉温度自动调节原理图

## § 2 調節系統的基本結構

當被調量在扰動作用下离开了給定值，則需要進行補償，使被調節參數恢復到給定值附近。補償的方式有兩種：1) 按擾動進行調節；2) 按被調量與給定值的偏差進行調節。此外還有一種是兼有上述二者的綜合的調節。

現在研究一下這些調節方式的例子：要求保持容器中的液面為給定值。

第一種方式：在圖 1-2a 中容器 1 就是調節對象，液體沿着管 5 流入容器，沿着管 3 流出容器，容器中的液面（被調量）和某一給定值的偏差不許超過規定的範圍。當管道中的壓力以及阻力發生變化時，改變了流入容器的液體量和流出容器的液體量，也就是有了擾動，從而使被調量產生偏差。

圖 1-2a 繪出了這個對象按擾動進行調節的簡圖。可以測量液體的流入量和流出量來得到擾動。調節機構位置的變化和流量的差值成比例。通過管道的流量用薄膜 4 來測量，薄膜和安裝在管道中的孔板 2,6 相連接。由圖上可以看出，當液體流入量增大時，薄膜對調節機構產生作用，使節流閥 7 關小。而當流入量減小時，則使節流閥開大。既然這個裝置對調節機構的作用是向着減小容器的輸入量和輸出量的差值方向動作，因而容器中的液體量幾乎是不改變的，所以液面也保持不變。

這種調節方式的優點，就在於當有擾動作用的同時，立即就對調節機構產生作用，它的作用並不滯後於偏差。亦即它能及時改變被調節量的數值。

這個方式的缺點，就是它會因為調節器的工作不精確，而使被調量產生的偏差累積起來，因而最後就會使偏差超出允許的範圍。而且一般調節系統中，擾動的種類很多，要求對每種擾動進行補償，故調節系統非常複雜，且有的擾動還很難補償。

第二種方式：容器中的液面可以按照被調量與給定值的偏差進行調節（圖 1-2b）。採用浮子 2 來測量液面。浮子又和調節機構 4 相聯繫，這樣當液面升高時節流閥關小，而液面降低時節流閥就開大。流體的流入量和流出量變化時就使液面發生變化，這個裝置就使調節機構動作。使流體的流入量和流出量相適應，從而使液面接近給定值。這個

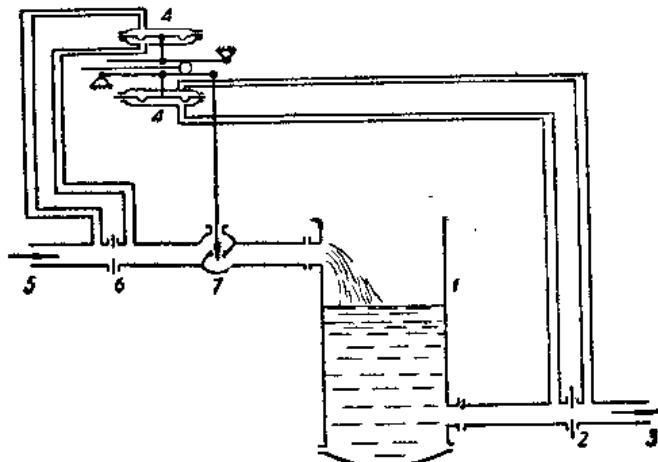


图 1-2a 按照测量输入量和输出量之差来调节容器中的液面

裝置作用的結果使液面的變化限制在規定的範圍之內。適當的選擇這一裝置的參數可使誤差小於規定的範圍。

在這個調節系統中沒有偏差無限制累積的情況，而調節作用是直接和被調量相聯繫的；在這個系統中被調量和給定值間的偏差增大了。這個系統的缺點就是調節機構的動作是由被調量的偏差所引起的，故它對擾動有滯後。按偏差進行調節，不論有多少種擾動，只要一個測量儀器就夠了，這是工業上最常用的方法。

這樣，可以在一個調節器中把前面所述的兩種調節方法結合起來進行綜合的調節，即所謂綜合調節器；它可以按照某個擾動（或某些擾動）以及被調量和給定值的偏差來對調節機構產生作用。圖1-2B中繪出了這種綜合調節器的例子。[在這個調節器中，根據擾動調節的元件，保證調節機構2的工作不慢於擾動的出現；而根據偏差調節的元件僅當前一元件工作不精確而使被調量發生明顯的偏差時才起作用，後者且排除了偏差無限止累積的可能性。

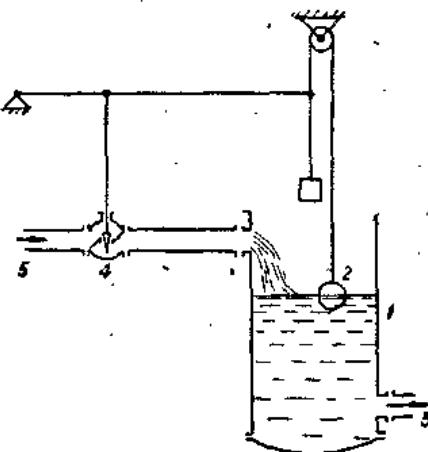


圖 1-2A 按照測量被調量和給定值的偏差來調節容器中的液面

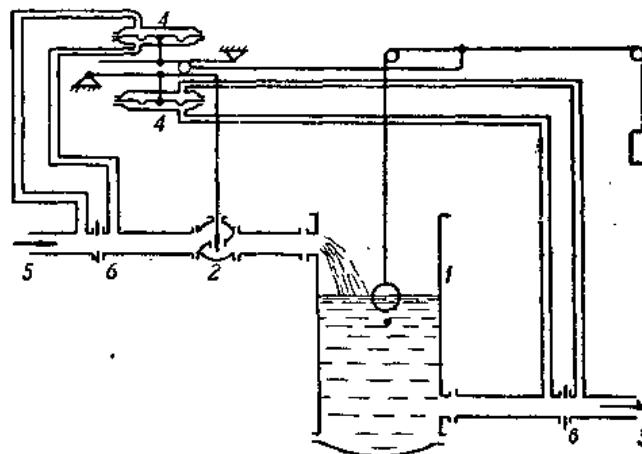


圖 1-2B 按照同時測量輸入量和輸出量的差值和被調量的偏差來調節容器中的液面  
調節對象和調節設備二者組成了調節系統。

按偏差調節系統中的自動調節設備，它應該測量被調量和給定值偏差的大小和符號，從而確定加在調節機構上的作用。這些任務由調節設備中相應的元件來執行，這些元件又稱為基本環節，調節設備就是由這些基本環節所組成的。

用感受元件7測量被調節參

這種結構的綜合調節器，通常用於鼓形蒸汽鍋爐的液面調節中。

上面所述的一些調節系統圖稱為原理圖，現在用方塊來表示調節系統中的每一部分，這就叫結構圖或方塊圖。按偏差控制的調節系統，一般可用圖1-3的結構圖表示。

圖中1是調節對象，而用虛線包圍的部分是調節設備①，調

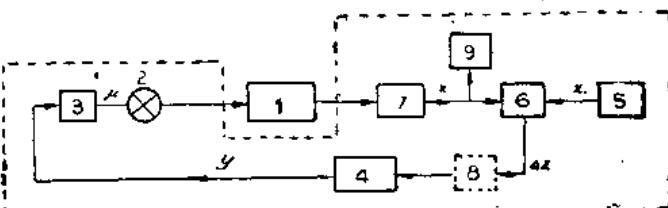


圖 1-3 自動調節系統中的基本元件

① 這裡所指的調節設備，它包含了感受元件，測量裝置，調節裝置，執行機構和調節機構等等。有時將其中的調節裝置稱為調節器，有時則將測量裝置，調節裝置和執行機構等合稱為調節器。

数的数值。图中出口处的信号  $x$ ，就是感受元件测得的被调量的数值，信号  $x_0$  为被调量的给定值，它由调节器的给定值装置 5 产生的。用比较元件 6 来比较这些信号，在比较元件中测得被调量和给定值的偏差  $\Delta x$ 。

控制装置 4 感受到偏差后，就按已定的规律发出控制信号  $y$ ，送到调节设备的执行机构 3 去，执行机构 3 就产生调节作用  $\mu$  作用在调节对象的调节机构 2 上，使调节机构 2 产生相应的动作。

作用在系统元件上信号的功率通常不够大，因此需要采用放大元件 8（放大器）来增大信号的功率。放大器输出信号的能量由另外的能源供应。而输出信号的变化是由输入信号来控制的。

有的调节设备中，还用指示及记录仪表 9，来指示及记录被调量的变化情况。

调节设备中各元件的技术特性是各不相同的。自动调节设备的每一个元件，用它们的输入量和输出量的性质来表征。输入量表示系统中其它元件对这个元件的作用，而输出量则表示该元件对系统中其他元件的作用。

自动调节设备中某一个或全部元件是具有方向性作用的（检波元件）。所谓有方向性作用的元件乃是输出量随输入量而变，而输入量不是直接随它的输出量而变。感受元件几乎都是具有方向性作用的元件，例如前面的例子中测量液面的浮子的位置由液面高度来决定，而当浮子位置改变时却不能改变液面的高度。

### § 3 调节系统的分类

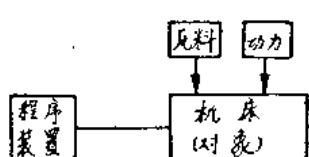
调节系统分类的方法很多，例如：从调节器所使用能源的种类来区分，可以分为电动调节系统、电子调节系统、气动调节系统、液压调节系统以及机械调节系统等；从调节器能源取用方式而分为直接调节系统和间接调节系统；从调节器的工作情况而分为連續调节系统和断續调节系统；还有从稳态时被调参数的情况而分为有差调节系统和无差调节系统等等。现采用比较有意义的两种方法进行分类，一种是按照调节系统的结构来区分，一种是按照调节系统的特性来区分。

1. 按照调节系统的结构来分类：这时调节系统可以分为开环系统和闭环系统两种。

#### I、开环系统

在此系统中，从一环节到另一环节之间没有反馈。所谓反馈，就是从环节或系统输出端取出一个动作或能量回送到输入端。

如图 1-4 所示的系统中预先用程序装置给定自动机床加工的顺序，机床就按照程序



对原料进行加工，最后就得到产品。至于产品质量的好坏，却不会自动反馈给程序装置来改变操作程序，只有经过工作人员对产品进行检查后，才能相应的去改变操作程序。这种系统只有在原料、动力以及生产机械工作状态较稳定的情况下才适用。因此输出量的变化，并不引起输入量发生变化的系统，称为开环系统。

#### I、闭环系统

也就是反饋控制系統，有反饋是閉環系統最根本的特点，从自動調節系統的結構來看，調節的基本方法就是反饋，按偏差調節也是反饋。如圖 1-26，改變液體流入量，則液面變化，因而閥門變化，但閥門的變化又使液面發生變化，這樣變化的原因和變化的結果，互相關聯而形成一個整體。因此，傳遞的作用形成閉合回路的系統，稱為閉環系統。

和開環系統不同，閉環系統的特點為：

① 作用是閉合的：無論在系統中那一點加上擾動，經過一系列動作後，又會回到原來這一點上。

② 有方向性：系統中有方向性元件，因此系統的動作只能向一個方向進行，不能反向，亦即為方向性系統。

③ 動態特性不同：系統中工作狀態的改變不可能是瞬時的，要引起過渡過程。這是因為系統中的元件有儲能作用，而能源不可能為無限大，因此狀態改變的時間不會是無窮小，一定有一個過渡時間。反饋顯著地改變了系統的特性，改變的效果取決於反饋的“正”“負”。

反饋信號與所加信號的符號相同稱正反饋；反饋信號與所加信號的符號相反稱負反饋。

工程上用正反饋使信號作用加強，正反饋可以把信號累積起來，所加信號經過幾次反饋後愈來愈強，它在磁放大器、高頻振盪器及無線電工程中應用。

自動控制系統中一般用負反饋，負反饋可以抵消擾動信號的作用。因反饋信號與擾動信號的符號相反，例如前例中當液體流入量增加時，反饋使液體流入量減少，因而使液面恢復至指定值附近。近年來反饋在各方面的應用獲得了極大的發展。

2. 按照調節系統的特性來分類：這時調節系統可以分為定值（自鎖定）調節系統，程序調節系統及隨動（追蹤）調節系統。

### I、定值調節系統

在這種調節系統中，給定值是不變的數值，因而被調量亦必須保持穩定不變。例如圖 1-5 所示，在熱交換器中用蒸汽來加熱某種液體，液體流過熱交換器後加熱至一定溫度，為了滿足生產過程的需要，液體在出口處的溫度應保持恆定。

如果液體流量  $V_2$ 、進口溫度  $\tau_2$ 、蒸汽流量  $V_1$ 、溫度  $\tau_1$  和熱交換器中的傳熱強度等均恆定，則液體在出口處的溫度差不多維持恆定。但实际上這種理想情況是不存在的，因為工程上任何裝置的工作狀態，都在一定範圍內變化，變化的幅度可能很大，可能很小。像液體進口溫度、蒸汽流量等參數都可能發生變化。這樣也就可能使液體出口溫度發生變化。如前所述，使被調節參數發生變化的因素稱為擾動。如果擾動相當小，對被調量影響不大，或者擾動本身很大，但對被調量影響很小，則被調量的變化範圍，可能比設備所允許的變化範圍為小，這樣就不要進行調節，如上述熱交換器，只要出口溫度

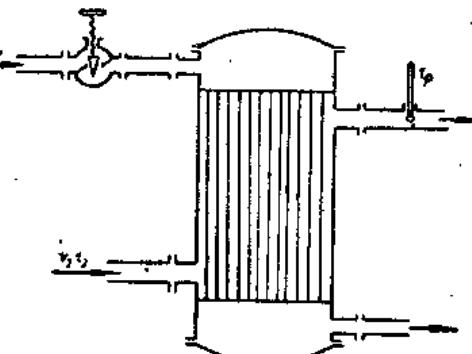


圖 1-5 热交換器

变化在允許的範圍內，此時就不存在調節的問題。如果擾動使被調量的變化，超出了允許的範圍，就要用補償的裝置，使它的變化減小到許可範圍之內。通常使用下列兩種方法：

1) 消除擾動。為了維持被調量的恒定，可以測量外界的擾動，並依據這些度量來對設備發生作用。例如熱交換器中溫度 $\tau_p$ 的變化，可能是由於蒸汽流量 $V_2$ 變化而引起的，只要消除蒸汽流量的變化，就可使被調量仍舊保持恒定。這種方法有時可採用，但它並不是永遠有效與可能的，因為同一個設備擾動的來源可能是多種多樣的，要對設備的擾動量進行控制就需要很多調節器，有些擾動還很難補償，例如熱交換器中輸入液體溫度變化時，補償就很困難。所以在很多情況下，控制一個過程只靠這一方法，往往是不能滿足要求的。

2) 採取能量平衡或質量平衡。一般都採取能量平衡或質量平衡的方法，來補償各種擾動所引起被調量的變化。例如在熱交換器中可以調節蒸汽流量（質量平衡）來維持

出口溫度恒定。

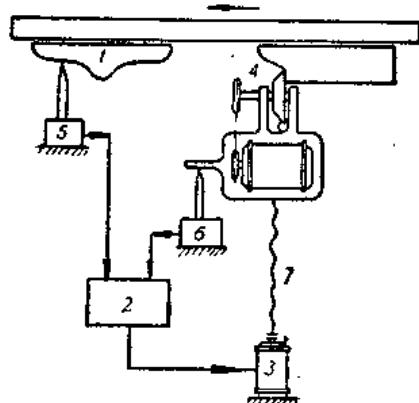


图 1-6 仿型銑床裝置簡圖

- 1—模子； 2—自動調節器； 3—馬達；
- 4—銑刀； 5—千分尺（測量模型的高度）； 6—千分尺（測量刀架的位置）；
- 7—螺杆

操作位置，只知道所要求的調節結果。例如工業爐燃燒過程的比例調節，只知道空氣的消耗量和燃料消耗量應具有的比例關係，但並不知道燃料是怎樣消耗的和消耗的多少，屬於這類的系統稱為隨動系統。

上面所述的這三種類型的調節系統，還可以用給定值 $x_0$ 的變化來表示，在定值調節系統中 $x_0 = \text{常數}$ ，在程序調節系統中 $x_0$ 按預定的程序變化，在隨動調節系統中 $x_0$ 為一隨機函數。

### I、程序調節系統

在這種調節系統中，給定值按照預先規定的程序變化，因而被調量也按照這一規定的程序變化。例如在熱處理爐中，要求爐溫隨時時間按照一定的曲線變化，調節器就必須依照這一要求進行動作，使爐溫按照這一給定的規律變化。這種使被調量按預先給定的程序而變化的調節系統，稱為程序調節系統。程序不一定是時間的函數，也可以是其它數量的函數，例如在仿型銑床中如圖 1-6 所示，程序由模型形狀決定。

### II、隨動調節系統

在這種系統中，給定值是隨機函數。在這種系統下，預先不知道被調量的變化規律及調節器的動作位置，只知道所要求的調節結果。例如工業爐燃燒過程的比例調節，只知道空氣的消耗量和燃料消耗量應具有的比例關係，但並不知道燃料是怎樣消耗的和消耗的多少，屬於這類的系統稱為隨動系統。

## 第二章 自動調節設備及其調節過程

### § 1 自動調節器及其分類

自動調節器（簡稱調節器）是自動裝置中最重要的設備，也是自動調節系統中最基本的組成部分。它的任務是使生產設備（即調節對象）的工作制度經常地保持在正常的状态。

生產設備的工作情況，通常是由一個或幾個參數（即被調節參數或被調節量）來表徵的。當生產設備的工作正常時，這些參數值或者這些參數的變化規律保持固定不變。為了使表徵生產過程進行情況的參數保持固定不變，要求在生產設備中輸入的能量與輸出的能量相等，也就是在能量上保持平衡，從而使被調節參數穩定下來。由此可見，調節器的任務具體的說來，是在無人參與下，根據被調節參數的變化情況，通過改變生產設備中能量的輸入或輸出，自動地使被調節參數保持固定不變，或使之按一定的規律變化。

由於調節器在用途上，功能上和使用外來能源的種類上的不同，其種類是各式各樣的，構造上也有很大的差異，但是可根據它們的特徵進行如下的分類：

1. 按用途分——有溫度調節器、壓力調節器、流量和流量比調節器等。
2. 按所採用的外來能量的種類分——有液壓式，氣動式，電動式和綜合式（電動液壓式和電動氣動式）等。
3. 按動作情況分——有連續動作和間歇動作的。連續動作調節器的特點是只要有輸入信號存在時，它的動作就連續地進行直到輸入信號消除為止。而間歇動作調節器却不是這樣。在有輸入信號的情況下，它動作一段時間後就自動停止，經過了一定的時間後，如果輸入信號還沒有消除，那麼它的動作才繼續進行。亦即它的動作在有輸入信號存在時，是間歇性地進行的，直到信號消除後才完全停止動作。
4. 按作用方法分——有直接作用和間接作用的。直接作用調節器的特點是其發出調節作用所需的能量，即其輸出信號的能量，直接由被調節量與其給定值的偏差得來，而不需要任何外加的能量；也就是說，調節器通過感受元件由調節對象所得到的能量變化，就能夠使得調節機構動作。因此調節器中沒有放大元件。由於這種調節器沒有放大元件，因而輸出的能量較小，所以在工程應用中受到極大的限制。至於間接作用的調節器，因其通過放大元件而能夠輸出較大的能量，在性能上就能夠做得比較完善，能夠完成比較複雜的任務。所以工程上應用的大都屬於這一類型。後面將要討論的，也主要是間接作用的調節器。
5. 按作用特性（即調節規律或調節過程）分——可分為：
  - I、位置調節器（或稱定點調節器）；
  - II、無定位調節器（或稱無差調節器，無反饋調節器）；
  - III、定位調節器（或稱正比調節器，有差調節器及帶剛性反饋調節器）；
  - IV、再調調節器（或稱均衡調節器，等值調節器及帶彈性反饋調節器）；

### 7. 带导数的再调调节器。

在这些分类法中，最使我们感兴趣的是第五种分类法。它不仅说明了调节器的主要特点，最重要的是它与我们所研究的调节过程有着紧密的联系。下面将根据这种分类法对调节器及其调节过程分别给予简单的介绍。

## § 2 位置调节器及其调节过程

### 1. 位置调节过程及其特征

位置调节器是指当被调节量与其给定值发生偏差时，调节机构可以占据某一规定位置的调节器。根据调节机构所占据位置的数目，位置调节器又分为双位调节器、三位调节器及多位调节器（一般不多于五个）。通常应用最广泛的是双位调节器及三位调节器，特别是双位调节器。

在位置调节器中，不论是双位或多为的，其调节的基本规律是一样的，而且以双位调节器为基础，下面以双位调节器为例分析其调节过程。

今有一电阻炉温度调节系统如图 2-1，1 为电阻炉（调节对象）。当电阻炉的温度  $x$  达到给定值  $x_0$  时，温度计 2 中的水银上升且把接点 3 闭合。通过继电器 4 将进入电炉中电热体 5 的电源切断，这时输入对象中的能量等于零，于是电炉的温度不再上升。由于电炉输出的能量并不等于零，电炉的温度就逐渐下降。当其回到给定值以下时，温度计中的水银下降并使得接点 3 断开。中间继电器再次将进入电炉中的电源接通。电炉的温度重新上升。

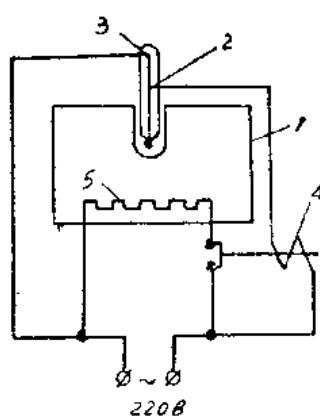


图 2-1 电阻炉温度调节系统图

这系统的调节过程如图 2-2 所示。上图为被调节量的变化曲线，下图为电炉输入能量的变化，这里输出的能量假定不变。

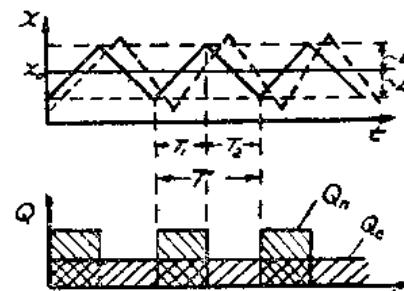


图 2-2 双位调节过程

由这系统的工作情况看，它有一系列的特点。首先调节机构仅能占据两个极限的位置，即使电源全部接通和全部切断（在其他情况也有任意两个位置的）。因此电炉中能量的输入  $Q_m$  和输出  $Q_c$  始终不能相等；输入的能量也是在二极限值之间波动。这样一来，被调节量——温度  $x$  是不稳定的，它将在给定值  $x_0$  的附近波动。其次，调节器的作用仅决定于被调节量  $x$  与给定值  $x_0$  偏差  $\Delta x$  的符号，而与此偏差的大小无关。因此调节机构的移动速度是瞬时的，调节机构所占据的位置也仅决定于偏差  $\Delta x$  的符号，而与其大小无关。

一般說來，任何一種調節器都具有所謂不靈敏區（或稱呆滯區）；在此區域內，被調量的變化並不能引起調節器作用，這是因為調節器的元件中存在有間隙、摩擦力和其他類型的阻尼作用。不靈敏區的大小通常用  $2\Delta$  表示，它決定於調節器的具體構造；對一般調節器來說，不靈敏區的存在對調節過程是不利的，被調節量只有在達到不靈敏區上限或下限時才能使調節器發生作用。因而，被調節量將在此範圍內波動著。不靈敏區愈大，被調量的振幅也愈大，所以總希望不靈敏區愈小愈好。但是對雙位調節器來說有它有利的一面，它決定了調節機構在所佔據的位置上停留的時間，亦即決定了調節器作用的週期  $T$ 。

在雙位調節器中，調節過程的好壞不仅要考慮到被調節量波動的振幅，同時也要考慮到波動的頻率，因為它與調節機構所占的兩個位置之間來回運動的頻率相同。由於技術上的原因，此頻率不能太大，否則調節機構容易損壞。

一般情況下，不靈敏區（亦即被調節量的波動幅度），對象的負荷與調節機構動作的週期存在下列關係：

$$T = \frac{2\Delta}{Q_n - Q_e} C + \frac{2\Delta}{Q_e} C = \frac{1}{\omega} \quad (2-1)$$

式中  $T$  —— 被調節量變化或調節機構動作的週期；

$2\Delta$  —— 不靈敏區的大小 ( $\Delta$  = 被調量的波動振幅)；

$Q_n$  —— 輸入對象中的能量；

$Q_e$  —— 由對象中輸出的能量；

$C$  —— 對象中的容量系數，它決定於對象的時間常數並與之成正比；

$\omega$  —— 被調節量和調節機構動作的頻率。

由式 (2-1) 可以看到，調節器動作的頻率不僅決定於不靈敏區的大小，同時也決定於對象的負荷和時間常數。在對象負荷一定和調節器振動頻率一定時，對象的時間常數（或對象的容量系數）愈小，則要求不靈敏區的範圍愈大，即被調節量的波動振幅愈大。故雙位調節器應用於時間常數較大的對象比較合適。

上面所提到的是沒有考慮時滯（即滯後時間）的情況，但是實際上因為熱源與測量元件之間有一定的距離，熱源的變化反應到測量元件需要一定時間，所以即使爐子溫度達到不靈敏區上限並使調節器發生作用時，溫度仍然上升到某一定數值，亦即超過了不靈敏區的範圍。其情況如圖 2-2 中虛線所示。時滯的存在對調節過程將產生不良的影響，時滯  $\tau$  之值愈大，則被調量波動的振幅也愈大。故這種調節器適用於時滯較小的對象。

## 2. 雙位及三位調節器

熱工過程自動調節中，常用的雙位及三位電子調節器有兩種類型，一種是帶毫伏計的電子調節器，它的型號是  $\Theta PM-47$  型；另一種是帶位置調節裝置的電子式自動電位計和電子式自動平衡電橋。

### I、 $\Theta PM-47$ 型電子調節器

$\Theta PM-47$  型電子溫度調節器是帶有高頻振蕩器的調節器，它把被測量轉換為柵極電

路里线圈电感的变化。调节器可以单供测量或者供测量信号和调整温度之用。

作为感受元件的有热电偶或辐射高温计，而用毫伏计做为测量元件（装置）。

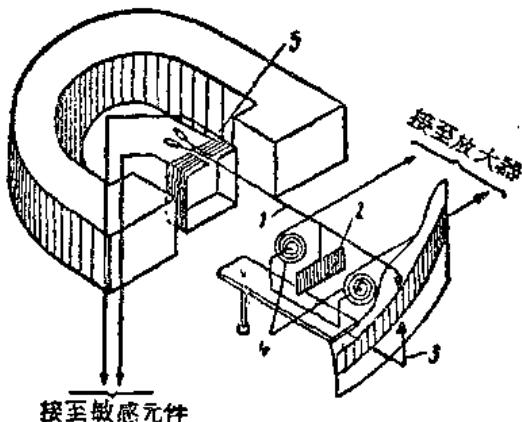


图 2-3 STM-47型电子调节器测量部分的简图

在两段线圈之间有1.5—2毫米的空气隙，以便让小旗通过。

按照毫伏计指针所处的位置，小旗可以处在线圈4两段之间的空隙中或者处在线圈段以外。

如果小旗在空隙之外时，继电器用触点闭合执行机构回路，当小旗进入空隙时，继电器的触点便断开。

### 1) 双位置调节器的电路

双位置作用的电子装置的电路示于图 2-4。

线圈  $L_e$  和电容器  $C_e$  形成了振荡回路。电容器  $C_2$  隔断线圈  $L_e$  到栅极偏压电阻  $R_e$  去的直流通路。

电子管完成下列一些作用：产生高频振荡；将控制回路里高频振荡幅值的变化转变为栅极负压直流分量的变化；将阳极电流整流，以便用板流的直流分量来供给继电器线圈。

电容器  $C_5$  使高频电流旁路了继电器线圈和变压器。扼流线圈  $L_1$ 、 $L_2$  和  $L_3$  阻塞了高频电流在低频阳极回路里的通路。

此外，这些扼流线圈和电容器  $C_5$ 、 $C_6$  还用来作为平稳滤波器，以平稳整流过的，供给继电器线圈的低频阳极电流。

当被调节温度低于给定值时，指针处于温度盘的左边，小旗则从线圈  $L_e$  两段之间的空隙中跑了出来。同时，在栅极电路  $L_e$ 、 $C_e$  里的谐振条件也消失了。在这种情况下电子管振荡器将不产生高频振荡。由于起始栅偏压具有零或者不大的值，故电子管相当于一个整流管，其阳极电流可达到大约25毫安的数值。于是继电器动作，并用水银接点合上执行机构的电动机回路。调节机构便向规定被调节温度的方向移动。

随后指针和小旗将沿着度盘向右移动。一俟温度达到给定值，指针就处在控制指针

毫伏计控制着高频振荡器，后者又作用于电磁继电器。继电器闭合控制着调节机构的执行机构回路。继电器的触点还可用来接通信号回路。电子调节器系由交流电源供电的。

测量装置的简况示于图 2-3。在测量装置的指针 1 上装有一面小旗——厚0.05毫米的硬铝箔所制成的屏蔽 2。在带控制指示器的可动杆上装置了栅极振荡电路的线圈 4。

线圈系由两个串联的线圈段组成。线圈段绕成双层螺盘形，外径为8—9毫米。

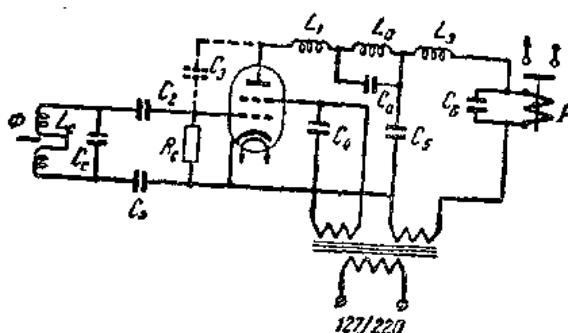


图 2-4 双位置作用的电子装置的原理电路

的对面，小旗便落到两段线圈  $L_e$  之间的空隙里。

线圈  $L_e$  的电磁场将在小旗的材料里感应出涡流来。按照楞次定律，这种电流所造成的电磁场，将反作用于产生它的线圈磁场。于是线圈  $L_e$  的电感便减小了。

由于这个缘故，栅极和阳极电路 ( $L_a, C_a$ ) 被调谐到谐振，因此阳极电流就剧烈地降低（从25毫安降到5—6毫安）。

这个电流将低于电磁继电器的返回电流，因而继电器便释放其衔铁并切断执行机构回路。于是对于被调节对象的加热就减小或者完全停止。

然而物体有热惯性，温度的提高会继续一段时间。此时，小旗也不可能从空隙的右面跑出来，因为受到固定在可动杆上支撑的阻碍。当温度降低时，指针将沿温度盘向左移动，而小旗也从线圈  $L_e$  两段之间的空隙中退了出来。这样就使高频振荡中断。于是继电器线圈里的电流增大，执行机构重新向“增加”方向合闸。

在作双位调节时，执行机构和调节机构不可能停留在相当于被调节温度给定值的静止位置。这样就增大了摩擦部分的磨损。

## 2) 三位置调节器的电路

9PM-47型三位置电子装置的电路示于图2-5。电路中包含有两个双电路振荡器。左面一个振荡器用来控制增加热量的执行机构，右面一个则用来控制减少热量的执行机构。如果被调节温度等于给定值，那末执行机构都不动作。

栅极电路里的两个线圈  $L_{e1}$  和  $L_{e2}$  各被固定在一个单独的可动杆上。温度的容许偏差范围就靠这些可动杆来整定。

当温度低于规定的低限时，小旗便处在  $L_{e1}$  和  $L_{e2}$  的左面。在这种情况下，电子管不起振荡，并且在继电器线圈里流过了大约25毫安的电流。继电器  $P_1$  动作，并闭合水银接点  $K_1$ 。

由于这个缘故，执行机构合闸，并将调节机构向提高物体温度的方向移动。同时辅助触点  $a$  被断开，并切断右边电子管的阳极回路。因为这个电子管处在和左边的电子管相同的情况下，所以在它的阳极电路里，也应该有近25毫安的电流。如果不将这个电子管的阳极回路切断，那末继电器  $P_2$  就会动作，并将执行机构的电动机向相反的方向合闸。这样一来，电动机便停止不转了。为了防止这点起见，在把电动机合向“增加”时，要把继电器  $P_2$  的阳极回路切断。其次，当继电器  $P_1$  动作时，还断开继电器  $P_3$  线圈短接回路中的辅助触点  $b$ 。当该线圈无电时，常闭触点  $K_3$  会将“正常”信号回路接通，由于温度实际上低于正常值，那末就应该取消这个信号，这靠触点  $b$  的断开来实现。因此，在

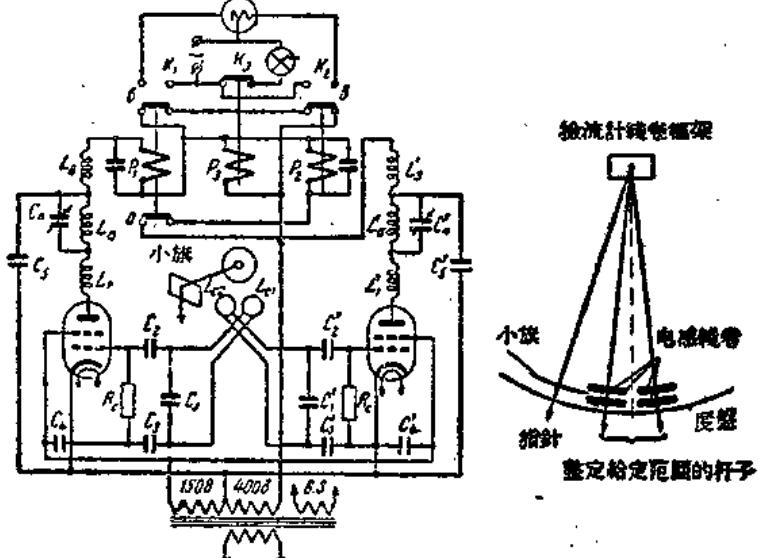


图 2-5 9PM-47型电子装置的原理电路

較低溫度時，只有左边的電子管和繼電器  $P_1$  在工作。

隨着溫度的升高，指針與小旗將順着溫度盤向右移動。在某个溫度值時，小旗進入到棚極線圈  $L_{c2}$  兩段之間的空隙里，由於這個緣故，陽極電流便降低到 5 毫安。但調節器電路的工作並未改變，因為右邊電子管的陽極回路還是斷開的。

當繼續提高溫度時，小旗將處在兩個控制線圈 ( $L_{c1}$  和  $L_{c2}$ ) 之間的對稱位置，也即相當於在正常溫度值時的情況。左邊的電子管開始振蕩，所以它的陽極電流便降低到 5 毫安。繼電器  $P_1$  釋放其銜鐵，並用觸點  $K_1$  斷開執行機構的電動機回路。同時，繼電器  $P_1$  接通了觸點  $a$  和  $b$ ，觸點  $b$  短路了繼電器  $P_3$  的線圈。因此常閉觸點  $K_3$  便接通了“正常”信號。觸點  $a$  接通了右邊電子管的陽極回路，在該回路中接有繼電器  $P_3$  的線圈。

由於有熱慣性，在某段時間內溫度將升高或繼續高於正常值。所以小旗從線圈  $L_{c2}$  的氣隙裡走出來以後，將整個地處於線圈  $L_{c1}$  的氣隙中。左邊的電子管仍舊保持振蕩，而右邊的電子管卻停止振蕩了，於是它的陽極電流便增大到 25 毫安。

繼電器  $P_2$  合上後，執行機構便減少物体的加熱，同時觸點  $b$  被斷開，電流通過了繼電器  $P_3$  的線圈，於是“正常”信號就熄滅了。

大功率觸點  $K_1$  和  $K_2$ ，也可以用來發出信號，表示溫度偏離了平均值。

### I、帶位置調節裝置的電子自動電位計和平衡電橋

這種電子調節器，是在原有電子自動電位計和平衡電橋的儀表上，加裝位置調節裝置。

在雙位置調節器中，當被調量偏離給定值時，調節機構可以處在預先確定的兩個位置之一的上面。

如果這兩個位置對應於調節機構的全開和全閉，那末此時雙位置式調節器就是按“合一斷”電路而工作的。

雙位調節器可以有一個控制觸點或者有兩個觸點。

在作三位置調節時，調節機構可以有三個確定的位置，相當於被調量的三個值：“少”、“正常”和“多”。

為了進行控制，三位調節器至少需要兩個控制觸點。

三位調節器亦可用作雙位調節。

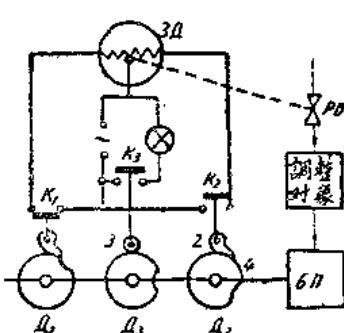
雙位及三位電子調節器基本電路

三位式電子調節器電路示於圖 2-6，其基本儀器為ЭПД型和ЭМД型。被調量的變化，引起基本儀器 БП 的可逆電動機合閘。在可逆電動機減速齒輪箱的軸上套了三個圓盤，相互間用螺栓連接起來。中間一個圓盤  $\Delta_3$  是由兩個圓盤組成的。這兩個圓盤的相對位移，可以用来增大或減小雙圓盤  $\Delta_3$  的總凹眼的大小，這樣就可以確定調節範圍。

2-6 三位式調節器原理電路

圖 2-6 的電路表示調節器處於被調量低於給定值的情況下。調節機構移動著，力求提高被調節的溫度。圓盤向反時針方向旋轉。

當被調量剛落到規定的範圍以內，觸點  $K_1$  就斷開了，而觸點  $K_3$  則閉合並合上“正常”信號，或者作用於調節機構，力圖使被調量恢復到給定值。



如果被調量超过了規定範圍的上限，觸點  $K_3$  被斷開，而觸點  $K_2$  接通。調節器執行機構被合上以減少被調量。

調節器的觸點可接光或聲的信號（單獨的或者與執行機構合用）。觸點的容許電流在 120 伏時為 5 安。大功率的執行機構，要通過中間繼電器來合閘。

當被調量緩慢變化時，會出現火花並使觸頭燒傷。在這種情況下，觸點  $K_1$ 、 $K_2$  和  $K_3$  的回路，可用 12 伏的電壓供電。

控制執行機構的電動機，應該採用功率較大的觸點（通常用玻璃的水銀開關）。

圖 2-7 所示為具有切換範圍的雙位置調節器的電路。

調節器具有兩個被基本儀器  $\text{БП}$  所轉動的圓盤 ( $\Delta_1$ ,  $\Delta_2$ )。觸點  $K_1$  和  $K_2$  处在繼電器  $P_1$  和  $P_2$  的線圈回路中。這些線圈由硒整流器  $\text{CB}$  來的 30 伏直流電壓供電。繼電器控制著接在執行電動機回路中的玻璃水銀開關  $B_1$  和  $B_2$ 。繼電器  $P_1$  在被調量低於預定的調節範圍之內時合閘。繼電器  $P_2$  則在溫度超過給定值時合閘。

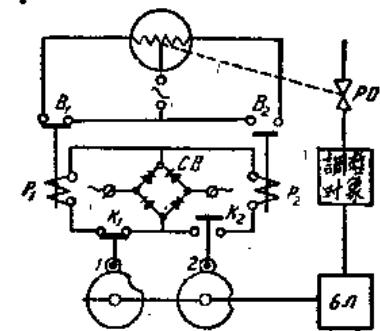


圖 2-7 具有切換範圍並帶有  $\text{ЭПВ}$  與  $\text{ЭМВ}$  型基本儀器的雙位置調節器原理電路

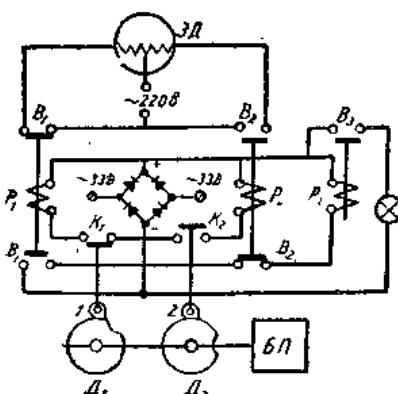


圖 2-8 具有  $\text{ЭПВ}$  及  $\text{ЭМВ}$  型基本儀器的三位置調節器原理電路

當被調溫度降低到給定範圍以下時（恰如圖所示），繼電器  $P_1$  动作，觸點  $B_1$  斷開繼電器  $P_3$  的回路。當被調量處於規定範圍之內時，沒有電流通過繼電器  $P_1$  和  $P_2$  的線圈，故觸點  $B_1$  和  $B_2$  均閉合。

此時，繼電器  $P_3$  合上水銀觸點  $B_3$ ，就靠它使“正常”信號回路或其他輔助回路接通。

當滾輪 2 刚陷入圓盤  $\Delta_2$  的凹眼時，繼電器  $P_2$  动作以降低被調量。同時，繼電器  $P_3$  的線圈回路被斷開，水銀開關  $B_3$  也隨之而斷開。

如果只有一只繼電器  $P_1$  接在電路里，那末三位置切換開關就會象雙位置式一樣地工作。如果不用那一個控制機構的繼電器  $P_2$ ，那末調節器將按雙位置電路工作。

此外還有可以記錄多點溫度，而對其中某一個溫度進行位置調節的電子儀器。它的基本原理和上述的相同，這裡不敘述了。

### § 3 无定位調節器及其調節過程

#### 1. 无定位調節過程及其特徵

无定位調節器是其調節機構的位置與被調節參數之間，沒有直接關係的調節器，即