

自动化学丛书



热工过程自动调节用 气动装置

〔苏联〕B. C. 普鲁森科著 郑 俠 張鈞惠譯

上海科学技术出版社

73.86
595

自动化丛书

32

热工过程自动调节用 气动装置

〔苏联〕B. C. 普鲁森科 著
郑 侠 張鈞惠 譯 汪时雍 校



上海科学技术出版社

内 容 提 要

本书是“自动化丛书”之一。丛书内容包括自动学及远动学的理论，自动装置、元件和仪器的结构及应用等。丛书选题主要取自苏联及其他国家的有关资料，也包括国内编写的专题编著。本丛书由“自动化丛书编辑委员会”主编。

本书介绍用于各工业部门热工过程自动调节的气动仪表及装置中有关变送器、二次测量仪表、调节器和调节装置、执行机构、气源设备、辅助装置和其它气动自动装置元件的知识。可供自动化工程技术人员及大专学生参考。

ЭЛЕМЕНТЫ ИНЕВМОАВТОМАТИКИ

ДЛЯ РЕГУЛИРОВАНИЯ

ТЕПЛОВЫХ ПРОЦЕССОВ

B. C. Прусенко

Госэнергоиздат • 1961

自动化丛书(32)

热工过程自动调节用气动装置

郑 侠 张 钧 惠 谭 汪时雍 校

自动化丛书编辑委员会主编

上海科学技术出版社出版 (上海瑞金二路450号)

上海市书刊出版业营业登记证093号

上海市印刷三厂印刷 新华书店上海发行所发行

开本 787×1092 1/32 印张 8 插页 1 排版字数 174,000

1964年3月第1版 1964年3月第1次印刷 印数 1—7,000

统一书号 15119·93 定价(十二) 0.96 元

前　　言

近年来，几乎在所有工业部門都发生了一些重大的质的变化，从而使得自动化的作用大大提高。在各主要工业部門中，自动化的发展尤为迅速，以致許多工艺过程沒有全盤自动化便不可能进行。因此，就促使新的高效自动化系統的出現。用于热工过程自动調节的气动自动裝置就是其中之一。

过去的情况是，气动自动裝置在数量上落后于蓬勃发展的电子自动裝置。然而，它并沒有停滞不前，相反地质量却得到了提高。气动自动裝置对于調节有着火和爆炸危險以及进行比較緩慢的工艺过程，具有重大的意义。

現代气动自动裝置的发展方向，不只在于独立地解决各种技术問題，还应与自动裝置中的电子系統和液动系統的某些元件进行合理的組合。这是一条基本原則，原因是：按照現有测量技术，許多一次訊号只能用电的方法得到；同时，在很多情况下，只能采用气动或液动执行机构；而用气动元件作为中間元件往往比較合适。

因此，气动自动裝置在綜合性自动調节系統中也起着重要作用。

苏联工业使用并生产着大量的仪表型（测量和調节裝置装在一个壳體內）气动自动仪表和裝置，以及气动单元組合仪表系統（AYC）（它的各个元件都是独立的单元）。

在苏联技术文献中，无论是对前一种或是对后一种仪表，都只有零星的远不完备的介紹。

本书則系統地介紹有关資料，并按气动仪表和裝置的基本类型进行了比較分析。这些气动自动裝置，有些已在成批

07031

- 1 -

生产和使用，有些则是即将成批生产的新型仪表。

热工过程自动控制中采用的气动装置有：变送器、二次测量仪表、调节器和函数装置、仪表型调节器①、执行机构、调节机构、压缩空气源和各种辅助装置。由于书中涉及问题面广，内容比较丰富，故将全书分为七章。

第1章介绍变送器的主要类型。这些变送器，有些已经成批生产，有些则是即将开始成批生产的试验样机。

在第1章中讨论到的这些变送器远不能满足工业上对变送器的要求。目前还没有测定各种物质成分和性能的变送器，因此无法解决这样一个自动化的基本问题，即按生产产品质量自动控制工艺过程。现在，许多科学研究所和设计机构正在努力解决这个问题。

第2章介绍成批生产的二次测量仪表。

由于综合自动化的任务，对带有巡回检测装置和数字记录的气动仪表也提出了实际需要。

在第3和第4章中介绍气动单元组合系统（AVC）②的调节器和函数单元以及仪表型调节器。

这些仪表今后的发展，一方面是改进和制造能够实现任意复杂自动调节系统的AVC的新单元，其中包括自整定单元和逻辑作用单元，组成它们的控制元件，结构极其简单，工作基于气流相互作用原理；另一方面，还应改进和设计用于控制比较简单对象的仪表型调节器。

在第5章中介绍执行机构和调节（节流）机构。其发展趋势

① 即基地式调节仪表。——译注

② AVC是单元组合化的自动调节仪表系统的缩写代号，在苏联有时专指热工仪表研究所参加设计的气动单元组合系统。为使译文简洁及醒目起见，在后文将适当保留此代号。——校注

勢是在工作壓力、工作溫度和內外介質方面擴大其使用範圍。

第6章介紹壓縮空氣設備。這裡討論的壓縮空氣裝置大多數尚處於設計試驗樣機階段。有鑑於保證以優質的壓縮空氣供給儀表和調節器是氣動自動系統正常工作的條件之一，因此，組織一般工業用供氣裝置的成批生產，目前就顯得特別迫切。

第7章介紹在氣動自動系統中應用很廣的幾種常見的輔助裝置。

不同的系統各單元的輸入和輸出訊號不一致，是氣動自動裝置的突出缺點。這是過去在設計中的“各自為政”造成的。不過，由於要建立儀表的全國體系，即將對統一的變送器的輸出訊號、二次儀表、調節器和函數單元的輸入和輸出訊號以及執行機構的輸入訊號頒布國家標準，上面指出的缺點不久即將克服。

目 录

前 言

第1章 变送器	1
1. 带气动远传装置的压力計和真空計	1
2. 带气动远传装置的差压計	14
3. 带气动远传装置的 РПД 指示型轉子流量計	29
4. ДУ-332 型带气动远传装置的无标尺补償式浮子液位計	36
5. 压力式温度計	36
6. 电气轉換器	48
7. 檢測物质性质和成分的变送器	56
第2章 二次測量仪表	63
8. 气动单元組合系統(AYC)的二次仪表	63
9. 波紋管压力計式二次仪表	82
第3章 气动单元組合系統(AYC)的調節器与函数裝置	86
10. 調節器	86
11. 定值器	101
12. 微分器	105
13. 函数单元	111
第4章 仪表型調節器	126
14. 带 04 型調節装置的仪表	126
15. 带 14 型和 24 型調節装置的仪表	137
16. 带 44 型調節装置的仪表	142
17. РД型压力調節器	146
18. 浮子式液位調節器	150
19. ДТДII 型膨脹式温度調節器	159
第5章 执行机构与調節机构	162
20. ПСII-1 型气动随动活塞式傳动装置	162

21. МПП-16、МПП-20 和 МПП-25 型气动膜片式傳動 裝置	165
22. 带气动膜片式傳動裝置的調節閥	168
23. ЯЗП、СЗП、ЧЗП、ЯЗ2П、СЗ2П 和 ЧЗ2П 型帶氣動 膜片式傳動裝置的轉動式調節擋板	193
24. 調節(節流)閥的計算	203
第6章 壓縮空氣源	206
25. 概述	206
26. 自動氣源裝置	210
第7章 輔助裝置	223
27. ПР-14М型中間繼動器	223
28. 切換裝置	225
29. 遠控儀器	234
30. 空氣減壓閥	238
31. 空氣過濾器	240
參考文獻	242

第一章

变送器

1. 带气动远传装置的压力計和真空計

МПД型无标尺压力計和真空計

МПД型带气动远传装置的无标尺压力計和真空計，用于测量当环境温度为 $-30^{\circ}\text{C} \sim +50^{\circ}\text{C}$ 时，对钢及铜合金无侵蚀作用的气体或液体的表压与负压。在需要测量侵蚀性的、混浊的、凝聚的、高粘度的以及处于高温状态下的气体或液体时，应采用防护措施，诸如吹以中性气体，用隔离液等等；防护方式视具体情况而定。

МПД型仪表是带有气动远传装置的无标尺变送器，与АУС二次仪表或调节器配套使用，将被测压力或负压转换为标准的空气压力讯号输出。当被测压力或负压从零变至仪表测量上限时，空气压力相应地从0.2变至1公斤力/厘米²。被测压力值在二次仪表度盘上示出。变送器本身壳体上亦可装上指示压力表，作二次仪表之用。

МПД型仪表成批生产下列型号：

2320型 真空計 测量范围 0~760毫米汞柱；

压力真空計 测量范围 760毫米汞柱至1、1.6、2.5、4、6、10、16、25公斤力/厘米²；

压力計(低压) 测量范围 0至1、1.6、2.5、4、6、10、
16、25、40、60、100 公斤力/厘米²;

2319型 压力計(高压) 测量范围 0至100、160、250、400、
600、1000、1600 公斤力/厘米²。

仪表的原理图和外形如图1所示。

仪表由两个基本部分組成：彈簧管測压部分和应用位移补偿原理工作的气动远傳机构。被測压力或負压作用在測压彈簧管1上，在压力或負压作用下，彈簧管自由端可产生几个毫米的位移，通过頂端杠杆2 和螺釘3，改变着挡板4 和噴嘴5 的相对位置，同时有专用彈簧（彈簧在图上未示出）将挡板4 压向噴嘴5。噴嘴5与挡板4之間的間隙改变，使得从供气管路經過恒节流孔6 进入到噴嘴5去的空气压力发生变化。因为节流孔6 的流通截面积只有噴嘴5 的流通截面积的四分之一，所以挡板很小的位移（几个微米）就可引起噴嘴前空气管路中压力很大的变化。挡板4 的位移引起二次气动放大器波紋管組件8 和9 的罩壳內压力改变，在这个压力作用下，波紋管8 和9 将产生位移，同时，挡板10 和杆11 下端亦改变着供給空气經由噴嘴12 进入气室13 并通过输出噴嘴14 逸入大气的通路，从而小波紋管9 內的压力也改变。結果波紋管8 和9 停在这样的位置，这时小波紋管9 內压力与罩壳7 下压力的比值和大、小波紋管的有效面积比值相等。在这种情况下，波紋管內外的作用力相等。这样，当挡板4 相对噴嘴5 移动时所产生的压力，由二次气动放大器加以放大，其数值与波紋管8 和9 的有效面积比成正比。但是，因为挡板4 甚至几个微米的位移就引起噴嘴前管路中压力从零改变至最大值，而挡板4 和測压彈簧管1 末端的行程却达几个毫米，故为了得到挡板4 位移与仪表輸出压力間的綫性关系，采用了剛性反饋。二次气动放大器放大后的压力也就是仪表的輸出訊

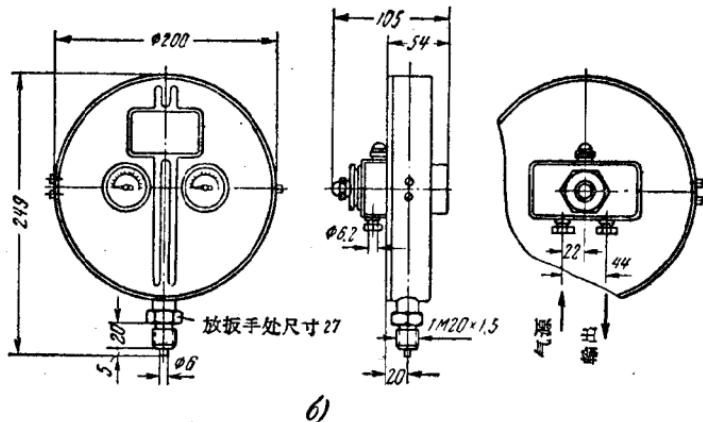
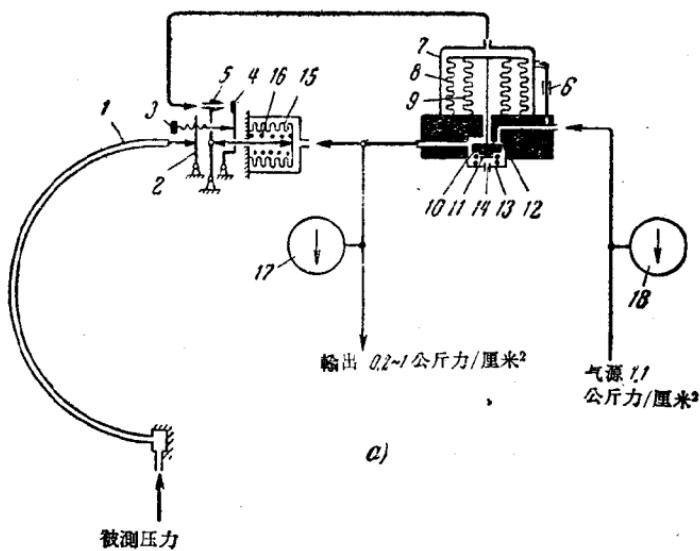


图 1 MПД型带气动远传装置无标尺压力计和真空计
a—原理图; b—外形

号，同时进入到剛性反饋組件中去，作用在波紋管 15 上通过杆 16 使噴嘴 5 追隨挡板 4 而移动。这样—來，噴嘴 5 再走到靠近挡板 4 的新位置，但仍和它保持一定的間隙，以便在波紋管 15 上有着能保証噴嘴在新的位置所必須的压力值。由于仪表輸出端的空气压力随着測压彈簧管 1 的末端位移成比例地改变，因而与被测介质的压力成比例地改变。

仪表輸出端的空气压力值由压力表 17 来檢查，并沿着冲量管路①傳送至二次檢測仪表或調節單元。

气源压力应保持恒定在 1.1 公斤力/厘米²，由压力表 18 来檢查。

上述 МПД 型仪表的气动远傳机构是根据所謂位移补偿原理工作的。

这种原理的特点就是当气动远傳机构的零件制造精度不高时，仍具有高灵敏度和高测量精度。

这种气动远傳机构的第二个特点是气动訊号的兩級放大。有了兩級放大，噴嘴 5 內空气压力可不超过 0.25 公斤力/厘米²，从而使作用在挡板 4 上的空气射流力可減小到实际上不影响 МПД 型仪表测量精度的程度。

МПД 型仪表外壳为圆形，直徑 200 毫米。可安装在各种结构上和檢測仪表板上。

МПД 型仪表內由于沒有电源，它們可以随意安装在有着火和爆炸危險的場所。

仪表的允許基本誤差，就輸出空气压力而言，不超过量程的 ±1%。

气动远傳管路最大长度不应超过 250 米，管子內徑为 4~6 毫米。

① 即傳送空气压力訊号的管路，简称压力訊号管路。——校注

CBII 型无标尺超高压压力計

CBII 型带气动远传装置的无标尺超高压压力計，用于測量当环境温度为 5~35°C 时，对鋼及銅合金无侵蚀性的气体或液体的表压力。

CBII 型仪表增大压力测量范围至下列界限：

測量上限(公斤力/厘米 ²)	允許的常用压力范围(公斤力/厘米 ²)
2500	1600
4000	2500
6000	4000
10000	6000

CBII 型仪表与 MII 型仪表在结构上类似，只是它們的测压弹簧管、接管及外形尺寸不同。

CBII 型仪表的气动远传装置的作用原理、结构和技术特性与前述之 MII 型仪表的气动远传装置的作用原理、结构和技术特性完全一样。

CBII 型仪表外形如图 2 所示。

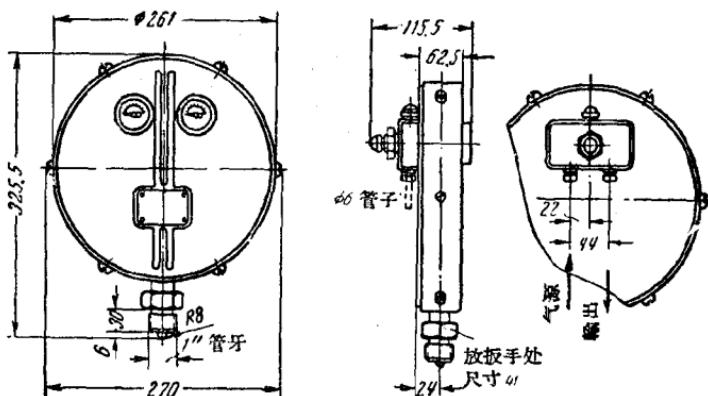


图 2 CBII 型带气动远传装置的无标尺超高压压力計

仪表的允許基本誤差就輸出空气压力而言，不超过測量上限的 $\pm 1.5\%$ 。

ДМ-333 型无标尺波紋管式压力計

ДМ-333 型帶气动远傳装置的无标尺波紋管式压力計是和中央自动装置實驗室設計的气动单元組合系統 (АУС-ЦЛА) ① 气动测量仪表和調節装置配套使用的。但也可以和其它具有統一輸入訊号 (空气压力变化范围从 0.2~1 公斤力/厘米²) 的测量仪表及調節装置配套使用。

ДМ-333 型压力計用于測量非侵蝕性气体和液体的表压力，总測量范围为 0~25 公斤力/厘米²。各个仪表可以在从零到 25 公斤力/厘米²全部范围内任意調整至 6~0.5 公斤力/厘米²的量程；这样一来，ДМ-333 型压力計就变为窄量程的无零点仪表，从而能够保証測量精度高。

仪表的原理图和外形如图 3 所示。

仪表由 3 个基本部分組成：波紋管測量组件、应用力补偿原理工作的气动远傳机构以及确定測量下限的彈簧组件。

被测压力在波紋管 1 上产生的力，通过杆 2 作用到杠杆 3 下端。同时在相反方向，彈簧 4 的压力也作用到杠杆 3 下端。借助于螺釘 5 增大或减小彈簧 4 的压力时，能相应地增大或减小压力計的压力測量下限。在杠杆 3 下端的合力通过杆 6 傳递至膜片 7 并引起膜片弯曲，膜片 7 弯曲时改变噴嘴 8 和挡板 9 之間的間隙，从而引起气室 I 中空气压力改变。清除去灰尘、油质和水分的压縮空气經供气管路通过恒节流孔

① АУС-ЦЛА 是苏联中央自动装置實驗室 (ЦЛА) 所研究設計的气动单元組合系統的縮写代号。为使譯文简洁及醒目起見，在后文中将直接沿用原代号。
——校注

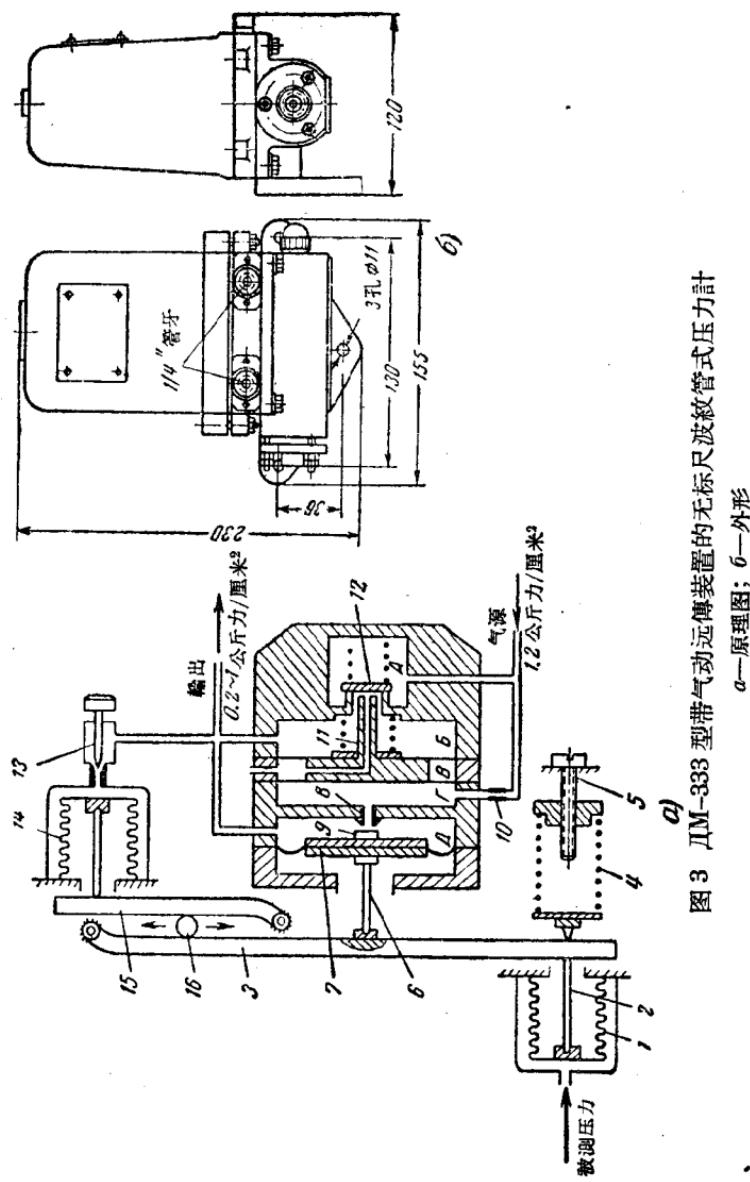


图 3 ДМ-333 型带气动远传装置的无标尺波纹管式压力计

a—原理图；b—外形

10 进入 Γ 室，利用减压阀将供气管路中的空气压力保持恒定，压力值为 1.2 公斤力/厘米²。

Γ 室中压力变化引起分隔气室 B 、 B 和 Γ 的膜片弯曲，并通过空心杆 11，使蝶形阀 12 动作。

Γ 室中压力增高所引起的蝶形阀 12 的动作，是使压缩空气由供气管路经 A 室进入 B 室，进而通至变送器输出端及主要负反馈室 Δ ，并且经可调节流阀 13 通至辅助负反馈波纹管 14。此时，变送器的输出气压继续增大至主要负反馈与辅助负反馈之反反馈力转化至杆 6 上的合力与测量压力及定值弹簧 4 压力转化至杆 6 上的合力相等时为止。

Γ 室中压力减少引起蝶形阀的动作，是使压缩空气从 A 室到 B 室的通路被切断。这时 B 室通过空心杆 11 与大气相通，其结果使变送器输出压力降低直到转化至杆 6 上各力达到平衡时为止。

ДМ-333 型压力计的气动远传机构采用所谓力补偿原理，其特点是机械位移很小。挡板 9 相对喷嘴 8 仅移动 20 微米时，输出空气压力即可在 0.2~1 公斤力/厘米² 范围内变化。这样，被测压力转换为输出空气压力过程中，在传送机构内并未产生明显的机械位移，仅依靠测量装置中和刚性反馈装置中所产生的力的补偿。因而 ДМ-333 型仪表测量的基本允许误差不超过量程的 ±1%。

这种气动远传机构还依靠喷嘴 8 处保持恒压降，提高了输出讯号（指令空气压力①）的工作精确度。从原理图看出， Δ 室与 B 室中的空气压力均与输出压力相等。 Γ 室中的空气压力等于 B 室中压力与作用在分隔气室 B 、 B 及 Γ 的膜片上的弹簧附加力之和。这样一来， Γ 室中压力始终比 Δ 室中压力大

① 即输出空气压力。——译注

一常数值，该值取决于弹簧力的大小并决定着喷嘴 8 处的恒压降。喷嘴 8 处的恒压降使通过该喷嘴的空气流量保持恒定，从而使 I 室中压力变化与挡板 9 相对喷嘴 8 之位移保持线性关系。最后使输出讯号的工作精确度得到提高。由于喷嘴 8 处的压降值不大，喷嘴孔直径可以取得足够大，以便保证喷嘴制造的工艺性。

这种气动远传装置将被测压力转换为输出空气压力并将输出讯号进行功率放大是分两级进行的。第一级是包括喷嘴 8 和挡板 9 在内的转换级，将被测压力转换为输出空气压力。第二级是包括碟形阀 12 在内的功率放大级，保证必要的输出空气流量，以便当压力讯号管路内径等于 6 毫米时可使输出讯号传送距离达 300 米，同时具有很小的滞后。

测量波纹管 1、膜片 7 和反馈波纹管 14 是可更换的，有几种不同的有效面积。此外，波纹管 14 通过杠杆 15, 3 和可动支承 16 传递到杆 6 的力同样是可以改变的。这样，适当选取波纹管 1，膜片 7 和波纹管 14 的有效面积并改变支点 16 的位置，就能够在全部 0~25 公斤力/厘米² 范围内把仪表调整至任意 6~0.5 公斤力/厘米² 的量程。

如原理图所示，通到辅助反馈波纹管 14 的空气输送管路中装有变截面节流阀 13。它延缓负反馈的作用，这时与预调装置作用等效。因为有了节流阀 13，输出讯号得到与被测压力的变化速度和节流阀 13 的开度成比例的附加值。如果根据测量情况不宜加入预调作用，即把节流阀 13 全部打开。

这种远传机构是 АУС-ПЛА 变送器通用的气动转换器。

指示型压力计和真空计

除 МПД 型和 СВП 型带气动远传装置的无标尺压力计