

135437

鍋炉设备的热工試驗

苏联 C.B. 裴傑也夫著

电力工业出版社

鍋爐設備的熱工試驗

(工 厂 类 型)

苏联C. B. 夏傑也夫著

陈 时 若譯

電 力 工 業 出 版 社

內容提要

本書研究鍋爐設備試驗的問題，同時敘述了鍋爐設備熱工試驗的各種測量儀表，并指出測量儀表的安裝方法和規程，提供了整理試驗結果和編制熱平衡時所必需的參考資料。在編寫本書時，利用了全蘇熱工研究所、蘇聯地區發電廠及線路改造局、蘇聯中央鍋爐汽輪機研究所、有色金屬冶煉工業中央動力管理局和其它機關的標準資料。

本書可供從事工業鍋爐設備熱工試驗和校整工作的工程技術人員作為實用參考資料。

С. Б. ГАТЕЕВ

ТЕПЛОТЕХНИЧЕСКИЕ ИСПЫТАНИЯ КОТЕЛЬНЫХ УСТАНОВОК
(ФАБРИЧНО-ЗАВОДСКОГО ТИПА)

ГОСЭНЕРГОИЗДАТ МОСКВА 1954

鍋爐設備的熱工試驗

根據蘇聯國立動力出版社1954年莫斯科版翻譯

陳時若譯

662R169

電力工業出版社出版 北京復興門外月坛南街(社會路)

北京市書刊出版業營業登記證字第082號

電力工業出版社印刷廠印刷 新華書店發行

*

787×1092 $\frac{1}{16}$ 開本 * 13 $\frac{3}{8}$ 印張 * 297 千字 * 定價(第10類)1.90元

1957年11月北京第1版

1957年11月北京第1次印刷(0001—2,700 冊)

原序

苏联共产党第十九次代表大会具有历史意义的決議，決定了使國民經濟达到新的高漲，进一步提高劳动人民的物質福利和文化水平。在第五个五年計劃中，动力工程發展得尤其迅速，預定發电厂的总容量要增大一倍，而水力發电站的容量要增大兩倍。

动力工程总的增長和轉变为集中能量供应，絕對不是說企業中利用二次热源和常常燃用当地燃料的工業鍋爐房要失去它的意義。

这批鍋爐房在相当長的时期內，仍将是許多工業企業中供应热能和电能的主要源泉。但是，上述鍋爐房的运行水平还常常不够高，它們的效率也低。所以，全面的提高鍋爐房运行技术和經濟性是非常迫切的任务。在这种情况下，鍋爐設備运行方式的正确調節和校整，便應該产生良好的效果。

进行鍋爐設備的热力試驗，是监督它工作情况的正确性和經濟性的重要方式之一。

如果说在过去的年代里，鍋爐設備的試驗沒有正規地进行過的話，那么現在，鍋爐設備試驗的進行却由許多指示規定了。

为了校整以及查明鍋爐設備在运行中的毛病所进行的热力試驗，是解决关于提高鍋爐机组的可靠性和改善其运行特性的措施問題的始點。

热力試驗的最終目的是校整鍋爐和輔助設備的运行方式，对鍋爐設備的所有可能的运行方式拟制鍋爐設備的运行指示圖表，確定單位燃料消耗量和找出节约燃料的办法，確定各項热损失的数值和寻求減少或完全消除这些損失的方法，評斷已經實現的措施的效果等等。

因此，从热力試驗的結果，不仅可以得到設計和計算新鍋爐設備的資料，并且还可以得到分析和改善現有鍋爐設備运行特性的資料。

进行热力試驗有很多步驟，但是对試驗領導者所提出的任务，將

是決定選擇哪一種測量方法和測量的必需準確度。所以作者在編寫本書時，特別注意到正確進行鍋爐設備熱工試驗的一般問題以及必需的基礎。

本書的第一部分敘述測量儀表和測量方法，第二部分是試驗結果的整理法。

作者對 B. I. 馬斯洛夫工程師在校閱本書原稿時的許多寶貴的指示，致以深切的謝意。

讀者如提出在本書中所發現的缺點或所希望補充和修正的意見，作者將很感激地接受。

作 者

目 录

原 序

第一 章 試驗的任务和分級	6
1-1. 試驗的任务	6
1-2. 試驗的分級	7
第二 章 試驗鍋爐設備时所采用的仪表	9
2-1. 仪表的分类	9
2-2. 测量液体、蒸汽和气体流量的仪表	10
2-3. 测量溫度的仪表	68
2-4. 测量压力和负压力的仪表	97
2-5. 分析燃烧产物的仪表	107
2-6. 确定蒸汽湿度的仪表	116
2-7. 煤粉或飞灰的取样及其在气流內含量的决定	123
2-8. 煤粉碾磨細度的决定	136
2-9. 燃料量和燃燒殘余量的測量	138
第三 章 試驗的組織	140
3-1. 試驗提綱	140
3-2. 对鍋爐試驗准备工作的一般要求	141
3-3. 进行試驗的条件	145
3-4. 實驗的延續時間和次数	151
第四 章 整理試驗結果和編寫報告書	154
4-1. 試驗結果的整理	154
4-2. 試驗技术報告書的格式	155
第五 章 燃料和燃燒殘余物的取样	160
5-1. 对試驗鍋爐設備时为定性分析取固体燃料原始試样 所提出的一般要求	160
5-2. 固体燃料原始試样的分割	161

5-3. 木柴試样的选取和分割	163
5-4. 燃料油試样的选取和分割	164
5-5. 燃燒殘余物試样的选取和分割	165
5-6. 煤粉和飞灰的取样	165
5-7. 燃料分析的公差	167
第六章 燃料的特性	167
6-1. 燃料成分的換算	167
6-2. 燃料發热量的决定	169
6-3. 燃料的混合物	171
6-4. 气体燃料的容积成分变为重量成分的換算	172
6-5. 含有碳酸鹽的燃料的燃燒過程特性的确定	175
6-6. 燃料的导出特性	176
第七章 燃料的燃燒产物	176
7-1. 燃燒 1 公斤燃料所必需的空氣量	176
7-2. 燃燒产物的成分和容积	177
7-3. 燃料燃燒产物內的 CO、 RO_2 和 N_2 的确定	180
7-4. 过剩空氣系数的确定	181
7-5. 气体燃料和燃料混合物的 V_e 、 β 、 CO 、 N_2 、 K_p 、 α 、 $V_{c,e}$ 和 $V_{e,n}$ 等的确定	183
7-6. 燃燒产物的比热	188
第八章 鍋爐設備的热平衡	190
8-1. 鍋爐設備內热的分配	190
8-2. 鍋爐設備的有效燃料热	191
8-3. 鍋爐設備的效率 η^{dp} 和燃料消耗量	194
8-4. 排烟帶走的热損失	197
8-5. 化学不完全燃燒的热損失	201
8-6. 机械不完全燃燒的热損失	202
8-7. 散失到四周环境中的热損失	206
8-8. 燃燒殘余物的物理热所引起的热損失	207
8-9. 燃燒室的效率	208
第九章 局部的热平衡	208
9-1. 過熱器的热平衡	208

9-2. 省煤器的热平衡	210
9-3. 空气预热器的热平衡	211
9-4. 燃烧室的热平衡	212
9-5. 煤粉制造设备的热平衡	213
第十章 鍋爐設備的爐烟-空氣通路	238
10-1. 送吸風机的試驗	240
10-2. 送吸風机运行的各种情况	245
10-3. 送吸風机所需的功率	246
10-4. 烟道的漏風	251
10-5. 鍋爐設置的空氣平衡	255
第十一章 鍋爐設備試驗結果的綜合報告表	257
11-1. 鍋爐機組及其特性的一般資料	258
11-2. 單位耗热量和單位燃料消耗量	278
11-3. 在試驗鍋爐設備时校核热平衡的工作法指示	281
11-4. 試驗除塵裝置的一般指示	291
附录	
1. 長度、面积、容积、容量、質量与重量、重度、速度、流量、压力、溫度、热量、能(功)和功率等測量單位的一般工程参考資料	293
2. 水在 $P_1 = 1\text{公斤}/\text{公分}^2$ 下的物理参数	299
3. 饱和蒸汽和过热水蒸汽在絕對压力为 $1-96\text{ 公斤}/\text{公分}^2$ 时的重度	299
4. 饱和蒸汽和饱和綫上的水的参数(根据压力)	311
5. 饱和水蒸汽的压力和重度	317
6. 水和过热水蒸汽的动力粘度(根据 BTI 的資料)	318
7. 气体的特性	319
8. 气体的动力粘度	319
9. 固体燃料和液体燃料的特性	321
10. 固体燃料和液体燃料的計算特性	327
11. 气体燃料的計算特性	335
12. 燃燒室的計算規范	336
13. 燃燒室內的过剩空气系数	337
14. 确定空气和燃燒产物容积的經驗公式	338

第一章 試驗的任務和分級

1-1. 試驗的任務

為了校整和查明鍋爐設備運行的技術-經濟指標和工藝指標，鍋爐設備須按照計劃并在嚴格規定的日期內(鍋爐設備的運行試驗每年不得少於一次)，無論由鍋爐房的運行人員自己或由專門的校整機關對鍋爐設備進行熱力試驗。在這些熱力試驗的基礎上，對鍋爐本體及輔助設備應擬定出最合理的和最正確的運行方法。

因此，鍋爐設備熱力試驗的任務為：

- 1)校整鍋爐和輔助設備的運行方式；
- 2)對鍋爐設備的所有可能的運行方式，擬制出最適宜的運行規範的運行指示圖表；
- 3)確定鍋爐的蒸發量；
- 4)確定鍋爐每產生1噸蒸汽的燃料消耗量；
- 5)確定鍋爐設備的總效率和淨效率；
- 6)查明各項熱損失的大小，並尋求減少或完全消除這些損失的方法；
- 7)研究燃燒室的工作情況(熱強度、燃燒室內各點的火焰溫度、空氣過剩量和爐煙成分、二次空氣和一次空氣對燃燒過程的影響，燃料的噴燃器或機械式撒煤器的工作情況，在各種負荷下結焦的情況等等)；
- 8)研究過熱器、省煤器和空氣預熱器的工作情況(確定蒸汽沿蛇形管的溫度，過熱蒸汽的溫度與負荷和給水溫度的關係，過熱蒸汽、水、空氣和受熱面前後的爐煙等溫度的調整限度，受熱面上的積灰情況，傳熱系數等等)；
- 9)確定在不同的鍋爐運行方式和負荷下，爐煙-空氣通路各段的阻力，以及漏入烟道的空氣量；
- 10)確定表征下列輔助設備工作情況的基本規範：給水泵和排漿

(灰渣及水的混合物——譯者)泵，送吸風机(出力、全压头、轉數、耗电量)，干燥-磨煤系統[磨煤机的出力，煤粉碾磨細度，煤粉的水分，分离器和旋風分离器的效率，原煤給煤机和送粉机的出力，鋼球裝載量，在磨煤系統各段上煤粉空气混合物的速度、压力(負压力)和濃度，排粉机的出力、風压、轉数和耗电量等]，除塵設備和灰渣排除設備(除塵器的效率和阻力，除塵器前后的負压力、噴射器和淨水泵的出力等)，水處理設備(設備的出力和設備前后的給水品質)等；

- 11)确定随鍋爐負荷和运行方式而变的鍋爐設備的自用能量消耗量；
- 12)校驗設備供应單位所保証的数据(把試驗数据与設備制造厂的数据加以对比)；
- 13)用正确和合理的运行方法訓練运行人員。

1-2. 試驗的分級

根据測量和进行热平衡的准确度，鍋爐設備的热力試驗可分为如下兩級：

第一級。 平衡試驗、保証(保証-驗收)試驗或負有專門性任务的試驗均按這級試驗进行，对这些試驗結果的准确度所提出的要求較高。当鍋爐設備按照第一級进行試驗时，基本測量的可靠性用比較以兩種不同測量方法所得的数据来加以核对。

平衡試驗具有下列目的：(一)为了使鍋爐設備內由于燃料在燃燒室內燃燒所發出的热量与各部分耗热量的总和完全相符；(二)拟制輔助設備至特性曲綫的同时，全面地研究鍋爐設備的工作情況。

保証-驗收試驗的目的是檢驗設備供应單位所保証的指标。

既然保証-驗收試驗是在最有利的条件下(均匀而經濟的負荷，保証-設計的燃料，干淨的受热面等等)进行的，所以这种試驗称为“檢閱”試驗。

如果保証試驗在鍋爐从冷状态昇火后进行，则于鍋爐在負荷下运行不少于 48 小时以后，才能着手試驗。

此外，还应当遵守下列要求：在試驗期間，負荷的变动不应超过

$\pm 10\%$ ；給水流量应借已經校准好的量箱、水表或节流裝置之助加以計算；压力的变动不应大于 $\pm 5-7\%$ ，过热蒸汽温度的变动不应大于 $\pm 5\%$ ，空气过剩量的变动不应大于 $\pm 10\%$ ；应作秤量燃料的“正”平衡❶（請參看 § 8-3）。

如果根据地点的条件，不可能或很困难用量箱測量給水流量时，则應該根据兩种不同的測量方法(根据水表和节流裝置)所得到的結果加以核对。

“專門性”試驗的目的是为了得到鍋爐設備的某一部件(过热器、空气預热器、燃燒室、省煤器等)的特性而进行。

按照第一級进行的鍋爐設備試驗所决定的鍋爐設備效率，准确度的誤差(效率与其真实值的最大或然偏差)可在 $\pm 2\%$ 以内。

第二級。运行試驗、比較試驗(在設備的構造改变后，进行检修后或鍋爐的运行規范改变后进行)等均按这級試驗进行，因为对这些試驗結果的絕對值所提出的要求比較低一些。

这些試驗的目的是为了查明在鍋爐設備运行中的缺点和毛病，確定鍋爐設備最有利的运行方式，拟制运行指示圖表，查明并評斷由于运用合理措施的效果等等。

按照第二級进行的鍋爐設備試驗所决定的鍋爐設備效率，其准确度的誤差可以在 $\pm 5\%$ 以内。

在基本試驗开始以前，按照第二級进行所謂訓練的(練習的)和估計的試驗。这种試驗的目的是为了校驗測量仪表的工作情况，訓練觀察者，查明設備在运行中的毛病，对鍋爐設備在現有运行条件下的工作情况进行“攝影”，找出最有利的运行方式，得出鍋爐設備和輔助設備运行的預備特性等。

試驗时，應該进行兩次試驗。如果兩次同样的(在同样的条件与方式下进行的)試驗的結果相差不大，则它們的平均值可以認為是正确的結果。当兩次重复試驗的結果之間差別甚为悬殊时，则認為后一次試驗进行得不正确，并重新試驗。

❶ 按照正平衡法决定鍋爐設備效率的方法，是以測量送入鍋爐設備和在鍋爐設備內有效利用的热量为基础的。

在估計試驗期間，應以進行大綱所定的基本試驗時那樣的精密度來進行所有的計算和測量。當估計試驗時，所有在鍋爐設備運行中發現的毛病，應在進行基本試驗之前消除。

根據試驗的要求和進行條件，第二級準確度的熱平衡，可用正平衡法（秤量燃料）或反平衡法❶（不秤量燃料）進行。

按照正平衡法決定鍋爐設備的效率有許多困難。甚至有幾個單獨分開的自動秤時，對每一試驗時間內的燃料消耗量用指示型的秤還是不能精確地加以測定。燃料的通路中設有中間儲粉倉或原煤斗時，使計算實際燃盡的燃料更為複雜。

用全蘇熱工研究所或 Альнер 型的煤粉取樣管來決定煤粉消耗量是既複雜又很費力的，因而在大多數情況下，只在專門性的試驗時才被採用。當小型鍋爐進行運行試驗時，建議按照正平衡法決定鍋爐設備的效率，因為在這種鍋爐中，可以較容易地直接秤量燃料。

從許多試驗結果的分析中已經表明，對大型鍋爐來說，按照反平衡法決定鍋爐設備的效率，要比按照正平衡法所決定的效率精確。

例如，按照正平衡法或反平衡法所得的鍋爐設備效率與其真實值的最大或然偏差（相對誤差）為：當按照正平衡法決定鍋爐設備效率且效率的值為 75—85% 時，相對誤差為 $\delta\eta = \pm 3.8—3.6\%$ ；如果採用反平衡法，對同樣的鍋爐設備效率來說， $\delta\eta = \pm 4.2—2.2\%$ 。

第二章 試驗鍋爐設備時所採用的儀表

2-1. 儀表的分類

I. 測量液體、水蒸氣和氣體等流量的：量箱；水表；節流裝置；氣流測量管。

II. 測量溫度的：水銀溫度表；電阻式溫度表；熱電偶；光學高溫計和輻射式高溫計。

❶ 按照反平衡法決定鍋爐設備效率的方法，是以測量鍋爐設備的熱損失為基礎的。

III. 测量压力和负压力的：彈簧式和手風琴管式压力表；测量大气压力的气压表；液体U形管压力表和通風表。

IV. 分析爐烟的：爐烟分析器和吸气器。

V. 测量蒸汽湿度的：苏联地区發电厂及綫路改进局(оргレス)型量热計；卡本吉尔型量热計。

VI. 决定流动的爐烟內或煤粉空气混合物內的飞灰濃度，或煤粉濃度以及选取飞灰和煤粉試样的：全苏热工研究所(ВТИ)型或Альнер型取样管；收集飞灰或煤粉的旋風分离器；节流裝置；U形管压力表和通風表。

VII. 确定煤粉研磨細度的：篩。

VIII. 测量燃料量和燃燒殘余量的：秤量固体燃料和燃燒殘余物的秤；测量液体燃料的量箱，石油表，节流裝置和秤；测量气体燃料的气体流量計，节流裝置和气流測量管。

IX. 测量轉数的：轉速表和轉数表。

X. 测量時間的：鐘表和停表。

試驗鍋爐設備时，所有仪表都应具备精确度能滿足进行試驗的刻度証書和說明書。

2-2. 测量液体、蒸汽和气体流量的仪表

(甲) 量 箱

鍋爐設備按照第一級和第二級进行試驗时，給水的流量最好都按照圖 2-1 所示的系統圖用量箱决定。

如果根据地点的条件不能用量箱測量給水流量的話，則容許用水表或节流裝置来測量。

对应用量箱測量給水流量的一般要求

1. 只有在給水的溫度低于 40—45°C 时，才可以用开式量箱計量流量。

2. 在校准量箱之前，應該使水从量箱流出来的时间已經不少于20—24 小时，如果在量箱上有漏水的地方，便可以在这段時間內把它

們找出來。

3.量箱的校準僅用重量法進行——把秤成重量為十進位的一份份的水倒入量箱，或者從量箱中取出一份份的水並依次地加以秤量。秤量時，選取的每份水的重量最好不大於量箱容量的10—40%。因為按體積校準量箱只能是概略的，所以一般不採用體積法。

每一量箱應該校準兩次，兩次校準之間的差別不應超過±0.2%。用量箱測量水流量的或然誤差不應超過±0.1—0.15%。

4.無論在校準量箱時或測量流量時，考慮量箱內的水溫都是必要的①。溫度差的修正值，可按下式計算：

$$G = G_r \frac{\gamma}{\gamma_r} [1 + 3\beta(t - t_r)] \text{公斤},$$

式中 G ——在實驗條件下，量箱1或4(圖2-1)內的水重，公斤；

G_r ——在校準時量箱1或4內的水重，它已考慮到量箱內蒸發了的水重(請看第5條)，公斤；

γ_r 和 γ ——在校準時和在實驗條件下，量箱1或4內的水的重度，公斤/公尺³；

t_r 和 t ——在校準時和在實驗條件下，量箱1或4內的水的溫度，°C；

β ——製成量箱材料的膨脹系數；對鋼來說， $\beta=0.000012$ 。

5.當量箱內的水溫超過45°C時，由於從量箱內有水被蒸發出來，箱內的水重可按下式進行修正：

$$G_r = G'_r - \Delta G,$$

式中 G'_r ——水在開始流出量箱1或4(圖2-1)以前的重量。

從量箱蒸發出來的水量可按經驗公式確定：

$$\Delta G = kF \frac{\tau}{3600} (d_1 - d),$$

式中 τ ——量箱內的水當其從量箱流出時發生蒸發的時間，秒；

F ——量箱內的水的露天表面積，公尺²；

d_1 ——空氣在其溫度等於箱內水表面的溫度下的含濕量，公

① 為了測量量箱1和4內的水溫，最好在排水管上於截門6以前或者就在量箱的底部，裝上插溫度表的套管。

斤/公斤 干空气;

d ——水表面上空气的含湿量，公斤/公斤；

k ——蒸發系数：对于平静的水表面来说， $k=17-22$ ；对于动摇的水表面来说， $k=22-35$ ；对于水的射流来说， $k=70-140$ 。

k 值在水温较高时(80°C)，取较大的数值，水温较低时($45-60^{\circ}\text{C}$)，取较小的数值。

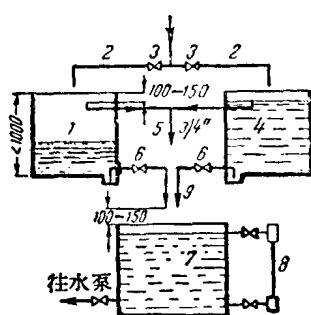


圖 2-1 用帶有溢流管的量箱測量水量的系統圖

1和4—量箱；2和9—量箱的进水管和排水管；3和6—停止截門或閘門；5—溢流管；7—耗水箱；8—水位指示玻璃管。

为了預防量箱內的水过滿，裝有溢流管5。当量箱內的水經過溢流管5开始排出时，量箱1和4便应停止进水。

在實驗期間，量箱1和4輪流地流空和充滿，并且借截門3和6进行轉換。

为了檢查从量箱流出的水射流，在排水管9的管端与耗水箱之間留有100—150公厘的空隙。

下面所提供的量箱的最小尺寸，它与被試驗的鍋爐的蒸發量有关：

D, 吨/小时……5 以下 10—15 15—20 20—25 25—30 30—40

量箱容量，公尺³……0.60 0.8—1.2 1.2—1.7 1.7—2.0 2.0—2.5 2.5—3.0

用量箱測量試驗时期內水的流量时，其数值可由量箱1和4流空

6. 量箱1和4(圖 2-1)的容积應該这样計算，要使在最大的給水流量下，量箱在1小时内不致流空 10—12 次以上。

7. 耗水箱7的容量不应小于量箱1和4的总容积。

8. 作为量箱进水和排水的管道2和9應該这样計算，要使一量箱的流空时间相当于另一量箱进满水时间的 $\frac{1}{3}-\frac{1}{2}$ 。

9. 計量耗水箱7的給水流量，是依靠用标桿和水位指示玻璃管8測量耗水箱內的水位高度来进行的。

为了預防量箱內的水过滿，裝有溢流管5。当量箱內的水經過溢流管5开始排出时，量箱1和4便应停止进水。

的次数总和决定，即

$$G = n_1 G' + n_2 G'' \text{ 公斤/实验,}$$

式中 G' ——量箱 1 内水的重量； G'' ——量箱 4 内水的重量；

n_1 和 n_2 ——量箱 1 和 4 的流空次数。

(乙) 水 表

試驗蒸發量达 40 吨/小时的鍋爐設備时，如前所述，可采用圓盤式和旋轉式水表来測量水的流量。

圓盤式和旋轉式水表与其他型式的水表不同，它們可以長久保持灵敏度并准确地工作。此外，当測量脈動的水流时，这兩种水表較为可靠。

圓盤式水表适于測量温度在 90°C 以下的热水流量。圓盤式水表的外壳有用鑄鐵制成的（适于压力在 12 公斤/公分²以下），也有用鋼制成的——特殊的（适于压力为 64 公斤/公分² 和温度为 150°C 时）。

根据水表使用的任务不同，水表的圓盤和樞軸用不同的材料制成：当測量温度在 90°C 以下的水的流量时，用青銅制成；測量温度在 150°C 以下的水的流量时，则用鋼制成。

在圓盤式水表中，主要部件是測量室，此室帶有一个在其内摆动的圓盤。水从測量室的入口进来，給予圓盤上的压力在进水面大于出水面，借此圓盤就發生搖摆的运动，由于每一搖摆的运动而使一定容积的水通过。

經水表所通过的水量，可借由于圓盤桿使其动作起来的讀数机构讀出。

表 2-1 中所列的是圓盤式水表的基本数据。标准容許通过水量表示水表在一晝夜期間內連續工作后所通过的水量。当水表在不超过10 小时的期間內連續地工作时，平均容許負荷將大于表 2-1 中所列的数值：口徑为 40、50 和 60 公厘的水表，將增大 50—60%；口徑超过 60 公厘的水表，將增大 20—25%。

口徑为 40、50 和 60 公厘的水表，其最小(容許)的負荷为标准容許流量的 25—26%；如口徑超过 60 公厘，则其最小(容許)的負荷为

圓盤式水表的特性

表 2-1

通道內徑(口徑), 公厘	40	50	50	60	70	80	80	100	100	125	150
連續工作時的標準容許流量, 公尺 ³ /小時	1.5	3.0	4.5	4.5	8	10	15	15	20	35	40
法蘭盤之間的長度, 公厘	425	425	425	425	500	500	600	600	675	800	800

標準容許流量的 18—20%。

例如, 口徑為 40 公厘的水表, 其最小負荷為 0.4 公尺³/小時, 口徑為 100 公厘的水表, 則其最小負荷為 3 和 4 公尺³/小時等。

用圓盤式水表測量水的流量時, 其準確度決定於水的潔淨程度(沒有機械混合物)和圓盤與測量室外壁之間的空隙大小。

圓盤式水表在標準水流量時的測量或然誤差, 依照製造工廠的保證資料為±1—2%, 依照中央鍋爐汽輪機研究所(ЦКТИ)等單位的運行資料為±2.8—3.5%。

當流量低於最小容許負荷時, 測量誤差增大到±5—8%。

旋轉式水表就其裝置來說是與圓盤式水表不同的, 在這種水表中沒有圓盤, 而是圓柱形的或橢圓形的活塞在其內作搖擺的運動。此種水表的準確程度和靈敏度與圓盤式水表完全一樣。

對應用水表測量給水流量的一般要求

1. 水表應裝設圍繞(旁通)管路(圖 2-2)。在水表的兩側應裝以進水截門 1, 而在水表後應裝有插溫度表的套管 5。建議採用在水表之後裝設一個止回閥 6, 而在旁通管路上, 於截門 4 之前裝設一個安全閥 3。

2. 水表應在水平管道上裝設一個正面朝上的讀數盤。

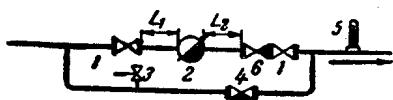


圖 2-2 水表裝置簡圖
1 和 4—進水截門或閘門; 2—水表; 3—安全閥;
5—帶有套管的溫度表; 6—止回閥。

3. 水表無論在試驗以前或試驗以後都應該經過校準。水表的校準是這樣進行的: 把通過水表的水接到箱內, 隨後把水加以秤量。