

动 力 系 统

頻率和有功功率的自动调整

〔苏联〕 A · Г · 莫斯卡列夫 著

山东工学院发电厂教 研 室 合譯
山东工学院发电厂专业60班

中国工业出版社



动 力 系 统

頻率和有功功率的自动调整

〔苏联〕 A · Г · 莫斯卡列夫 著

山东工学院发电厂教研室 合譯
山东工学院发电厂专业60班

万国珍 張庭貴 徐中立 校訂

中国工业出版社

А.Г.Москалев
**АВТОМАТИЧЕСКОЕ РЕГУЛИРОВАНИЕ РЕЖИМА
ЭНЕРГЕТИЧЕСКОЙ СИСТЕМЫ ПО ЧАСТОТЕ И
АКТИВНОЙ МОЩНОСТИ**
ГОСЭНЕРГОИЗДАТ
МОСКВА 1960 ЛЕНИНГРАД

* * *

动力系统频率和有功功率的自动调整

山东工学院发电厂教研室 合译

山东工学院发电厂专业60班

万国珍 张庭贵 徐中立 校订

*

水利电力部办公厅图书编辑部编辑(北京阜外月坛南街房)

中国工业出版社出版(北京佟麟阁路丙10号)

北京市书刊出版业营业登记证字第110号

中国工业出版社第一印刷厂印刷

新华书店北京发行所发行·各地新华书店经售

*

开本787×1092¹/16·印张13·字数267,000

1965年2月北京第一版·1965年2月北京第一次印刷

印数0001—6,720·定价(科六)1.60元

*

统一书号: 15165·3653(水电-482)

本书闡述下列問題：頻率变化对电能用戶及动力系統运行經濟性的影响；系統有功負載在发电厂之間与各机组之間最經濟的分配；頻率和有功功率的調整方法；考慮到各个机组与发电厂的单独調整范围时的調整法；火电厂与水电厂、动力系統、联合动力系統运行方式的自動調整系統；調整器的各个机构与調整系統的特性和結線图；調整過程的品質与稳定性。

本书可供从事发电厂与动力系統自動調整系統的設計、运行及制造等工程技术人员及研究人員閱讀，也可作为高等院校有关专业的教学参考书。

序　　言

最近以来，动力系統中頻率和有功功率自動調整問題的解决发生了本质的变化。在过去与頻率調整相关的仅仅是在于保証电能的质量，这首先是对电能用戶有利。目前，动力系統中的調頻任务与有功功率分配的任务已經紧紧地联系在一起了。这样一来，两个任务便汇合成一个总的問題——按頻率和有功功率調整动力系統的运行方式。上述两个任务的联系，是由于动力系統中頻率的恢复是依靠改变各个发电厂所发出的有功功率来达到的。按頻率和有功功率調整的目的是，在保証应有的电能质量（頻率）条件下，达到动力系統最經濟的运行方式。解决这一任务首先是为了动力系統。这种自動調頻目的在本质上的改变，使它开始更广泛地被动力系統所采用。

解决頻率和有功功率調整問題的新途径，引起了对旧有調整方法的重新估价，并創立了适应目前要求的新方法。

頻率和有功功率自動調整的設備也同样发生了变化。首先与解决所研究問題的新途径有关，就出現了一系列新的自動調整設備，并改进了若干旧的設備，使其能按新的要求解决任务。

根据上述情况，对“动力系統中的頻率自動調整”①一书（这书可以看作是本书的初版）中的內容作了根本性的修改，此外，还增添了一些新的章节。

动力系統中頻率与机组負載功率的初步調整是靠原动机的調速器按靜态特性来实现的，当負載变化很大时外加手动修正。

苏联第一个頻率調整器是由II.II.奧斯特磊工程师研究出来的，并且在1937年9月裝設在斯維尔斯克水电厂中。后来中央电工研究所（即現在的全苏电力科学研究所）、区域发电厂組織及合理化研究所、苏联科学院动力研究所都研究出了更完善的調整器。

动力系統的增长，使得頻率調整必須由一个电厂中的若干个机组来进行，随后是由若干个电厂来进行，最后，发展为由全部主要的发电厂按頻率和有功功率來調整动力系統的运行方式。为了达到这一目的，曾經提出过許多方法。这里應該指出，在苏联及其他国家解决這一問題的方法是不同的。在資本主义国家中，由于参加联合运行的各个发电厂和系統是私人所有，其自动化在过去和現在都是沿着执行合同关系以保証电能质量的道路而发展的；因此，虽然联合在一起，但其运行仍是不經濟的。在苏联，动力系統的自动化則是按照保証必需的电能质量，并保証在整个联合系統中生产电能的费用最小来进行的。这些方法已为全苏电力科学研究所（原中央电工研究所）、国营区域发电厂組織及合理化研究所、苏联科学院动力研究所、列宁格勒工学院等单位研究出来。

目前在苏联已有若干个动力系統实现了頻率和有功功率的自動調整，而且这种动力系

● 1952年由苏联国立动力出版社出版。中譯本于1955年由燃料工业出版社出版，朱物华譯。——譯注

統的数目正在不断增加。

1958年苏联电站部技术司和运行司决定在全苏统一动力系統的第一发展阶段，实现由全苏电力科学研究所研究出来的、按频率和有功功率自动调整运行方式的非集中調整系統。1959年，苏联国家計劃委員会所屬的電业管理总局，在有关国民经济委員会电管局的共同参加下，研究并批准了設計任务书；即在組成全苏统一动力系統的主要部分：南部、中部及烏拉尔、西伯利亚西部等联合动力系統中，实现全苏电力科学研究所的非集中調整系統。准备首先在各大动力系統实现这种調整，如莫斯科动力系統、頓巴斯动力系統、第聶伯尔动力系統、斯維爾德洛夫动力系統、車里雅宾斯克动力系統及毕尔姆动力系統等，共有84个发电厂参加。具体实现上述調整的工作已經开始。1959年，南部联合动力系統中的六个发电厂：以列宁命名的第聶伯尔水电厂、卡霍夫卡水电厂、米罗諾夫国家地区发电厂、第聶伯尔捷尔任斯基国家地区发电厂、哈尔科夫第二国家地区发电厂与第三热电厂——都已經装上这种調整系統，并进行了初步試驗。在伏尔加列宁水电厂、高尔基水电厂以及其他一些电厂中也正在进行这项工作。

联合动力系統越大，按频率和有功功率自动调整运行方式的效果也愈大。显然，在正形成的全苏统一动力系統中，将取得最大的效果。

按频率和有功功率及按电压和无功功率来进行发电厂运行方式的自动化，同时，并使发电厂昼夜运行指标記錄自动化，便可以使水电厂或火电厂的电气車間改成为无人值班，并且可以大大縮減火电厂汽机車間与鍋炉車間的运行人員。

趁此机会，著者对编写第十四章的 B. Л. 费多罗夫、编写附录 I 及在校核原稿工作中付出大量劳动的 H. A. 曼里尼可夫以及評閱手稿时提出許多宝贵意見的 M. Д. 庫茨金表示感謝。

著者恳請把所有的意見和建議寄至：莫斯科水閘河岸街10号国立动力出版社。

著者

统一书号：

15165·3653(水电-482)

定 价：1.60 元

目 录

序 言

第一章 頻率改變對動力系統運行經濟性的影响	1
1-1. 問題的提出	1
1-2. 頻率改變對發電廠運行的影響	1
1-3. 頻率改變對動力系統基本機組（發電廠）負載的影響	3
1-4. 動力系統中頻率和負載功率的變化	3
第二章 系統有功負載在各發電廠間及機組間的最經濟分配	5
2-1. 各發電廠間及機組間負載最經濟分配的原則	5
2-2. 工作在公共蒸汽母管上的鍋爐機組間負載的最經濟分配	7
2-3. 由公共蒸汽母管供汽的汽輪機組間負載的最經濟分配	8
2-4. 鍋爐-汽輪機-發電機-變壓器單元機組間負載的最經濟分配	10
2-5. 具有迭置式汽輪機的發電廠各機組間負載的最經濟分配	10
2-6. 水力發電廠機組間負載的最經濟分配	11
2-7. 工作機組組合的選擇及發電廠的微增率特性	12
2-8. 動力系統各發電廠間負載的最經濟分配	13
2-9. 首批參加動力系統按頻率和有功功率自動調整運行方式的發電廠的經濟選擇	18
第三章 機組和發電廠的技術調整範圍及負載的變化速度	22
3-1. 問題的提出	22
3-2. 鍋爐機組和鍋爐車間的技術調整範圍及負載的變化速度	22
3-3. 汽輪機的技術調整範圍及負載增加的速度	23
3-4. 火力發電廠的技術調整範圍及其參加自動調整的次序	23
3-5. 水力發電廠的技術調整範圍及負載增加的速度	24
3-6. 工藝自動裝置對調整範圍、負載變化速度和發電廠運行可靠性的影響	24
第四章 自動調整理論的基本概念	25
4-1. 調整系統的概念	25
4-2. 自動調整系統穩定性的概念	26
4-3. 自動調整系統的環節	28
4-4. 自動調整系統的穩定性判據	34
4-5. 自動調整系統的結構圖和穩態特性	38
4-6. 調整過程穩定性的保證	39
4-7. 失靈區	42
4-8. 幅-相特性曲線的作法	43
4-9. 自動調整系統的品質	44
第五章 按頻率和有功功率自動調整動力系統運行方式的方法	48
5-1. 基本情況	48
5-2. 有差特性法	49

5-3. 无差特性法	50
5-4. 主导发电机法	50
5-5. 虚有差法	51
5-6. 虚无差特性法	53
5-7. 同步时间法	54
5-8. 频率和同步时间的联合调整法	55
5-9. 内有差法	55
5-10. 均衡电势法	56
第六章 涡轮机的调速器	59
6-1. 基本情况	59
6-2. 汽轮机的调速器	60
6-3. 水轮机的调速器	66
6-4. 调速器的液电式、电磁式和机电式校正器	72
6-5. 按频率和有功功率自动调整运行方式时对调速器的要求	73
第七章 发电厂频率和有功功率运行方式的自动调整系统	74
7-1. 基本情况	74
7-2. 用均衡电势法按频率和有功功率调整火电厂运行方式的调整系统	75
7-3. 用于水电厂按虚有差法的频率和功率调整系统	82
7-4. 按均衡电势法构成的按频率和有功功率调整水电厂运行方式的调整系统	86
7-5. 采用计算机来调整火电厂的运行方式	90
第八章 强联系动力系统和集中动力系统中运行方式的自动调整	91
8-1. 基本情况	91
8-2. 苏联科学院动力研究所拟定的自动分配负载的集中系统	92
8-3. ОГРПЭС拟定的集中式自动调整系统	93
8-4. 全苏电力科学研究所拟定的第一个非集中自动调整系统	96
8-5. 全苏电力科学研究所拟定的第二个非集中自动调整系统	98
第九章 联合动力系统和国家统一动力系统运行方式的自动调整	103
9-1. 基本情况	103
9-2. 苏联科学院动力研究所拟定的集中调整系统	105
9-3. 列宁格勒工学院拟定的集中调整系统	107
9-4. 全苏电力科学研究所拟定的用于联合动力系统和统一动力系统的非集中调整系统	109
9-5. 采用计算技术装置来管理统一动力系统运行方式的展望	118
第十章 频率测量机构	118
10-1. 对频率测量机构的要求	118
10-2. 具有 r 和 L 回路的测量机构	119
10-3. 具有 r 和 C 回路的测量机构	120
10-4. 具有由 r 、 C 和 r 、 L 并联分支组成回路的测量机构	120
10-5. 具有由 r 、 r 、 C 、 L 并联分支组成回路的测量机构	121
10-6. 在中间导线中接有 C 、 r 、 L 回路的按差接相敏电路组成的机构	124
10-7. 带频率电桥的测量机构	126

10-8. 具有频率滤过器的测量机构	129
10-9. 带音叉的测量机构	133
第十一章 功率测量机构	134
11-1. 对功率测量机构的要求	134
11-2. 有功电流测量机构	135
11-3. 电磁式有功功率测量机构	136
11-4. 用半导体构成的有功功率测量机构	137
11-5. 根据霍尔效应原理构成的测量机构	138
第十二章 磁性滤波式频率和有功功率调整器	140
12-1. 动作原理	140
12-2. 测量元件	141
12-3. 负载曲线给定装置	146
12-4. 负载分配装置 (<i>УРАН</i>)	147
12-5. 有功功率测量仪 (<i>HM</i>)	150
12-6. 执行元件 (<i>ИБ</i>)	151
12-7. 最低功率限制器 (<i>ОММ</i>)	155
第十三章 音叉式频率调整器	155
13-1. 动作原理	155
13-2. 频率测量元件	156
13-3. 调差元件	158
13-4. 负载分配元件	158
13-5. 输出放大元件	159
第十四章 水电厂的自动操作器	160
14-1. 自动操作器的主要任务	160
14-2. 水电设计院自动技术科学处拟定的改进型自动操作器	160
14-3. 全苏电力科学研究所拟定的自动操作器	164
第十五章 微增率发送器和测量仪	171
15-1. 电价 (燃料消耗) 微增率发送器	171
15-2. 损耗微增率测量仪 (<i>ИПП</i>)	172
15-3. 电网微增率测量仪 (<i>ИОНС</i>)	174
第十六章 频率和有功功率自动调整的稳定性和品质	175
16-1. 问题的提出	175
16-2. 静态传递系数	176
16-3. 动力系统频率和有功功率自动调整系统的结构图	178
16-4. 自动调整系统中各环节的特征方程式	182
16-5. 自动调整系统稳定性和品质的分析	188
附录 1	190
附录 2	196
参考文献	197

第一章 頻率改变对动力系統运行經濟性的影响

1-1. 問題的提出

所有轉動機組的最高效率都是使其发生在某一完全確定的轉速，也就是在額定轉速時。目前絕大多數的轉動機組都與電機聯接。

電能的生產和消耗主要是用交流電來實現的，因此，絕大多數的轉動機組與交流電的頻率有關係。事實上，交流發電機發出的交流電頻率隨渦輪機的轉速而變，同時由交流電動機拖動的機械的轉速亦隨頻率而變。

交流電頻率對其額定值的偏差，對於決定動力系統運行經濟性的各種機組，以及各種儀器和電器的影響各不相同。

1-2. 頻率改變對發電廠運行的影響

汽輪機及其葉片是按照額定轉速（頻率）和進汽沒有衝擊時保證能有最大可能的軸功率來設計的。因而減低旋轉頻率會引起蒸汽衝擊葉片的損耗，同時增加了轉矩；而增加旋轉頻率則會導致減小轉矩，使葉片背面的衝擊增加。汽輪機運行在額定頻率下最為經濟。

此外，降低頻率運行會使汽輪機工作葉片和其他零件加速磨損。

頻率的改變將對發電廠用機械的運行發生影響。

發電廠用機械在任何運行條件下都應該可靠地工作。現在討論一些主要廠用機械，例如：給水泵、循環水泵、引風機、送風機等，在頻率偏離額定值時的運行性能。

壓頭只消耗在克服輸水系統動態阻力壓頭的水泵，其出力與轉速的一次方成正比：

$$\frac{Q_1}{Q_2} = \frac{n_1}{n_2}. \quad (1-1)$$

有靜阻力壓頭時，這個方程式就不適用。在這種情況下，水泵出力與角頻率的關係可由下式來確定〔文獻26〕：

$$Q = \sqrt{\frac{k_1 \omega^3 - H_{cr}}{\Sigma R}}, \quad (1-2)$$

式中 ω ——角頻率；

H_{cr} ——被克服的靜壓頭；

ΣR ——輸水管阻力；

k_1 ——由機組結構及尺寸所確定的系數。

有了靜壓頭，水泵將在頻率不到零的某一個頻率時便停止給水，這個頻率叫做臨界頻率。根據這個定義，臨界頻率為

$$\omega_{kp} = \sqrt{\frac{H_{cr}}{k_1}}. \quad (1-3)$$

由(1-3)式可見，水泵的臨界頻率與靜壓頭和水泵的結構參數有關，而與輸水管和輸水系統中其他元件的阻力完全无关。

电动給水泵必須克服鍋爐中相当大的压力，其运行条件非常繁重，特別是高压发电厂中更为困难。

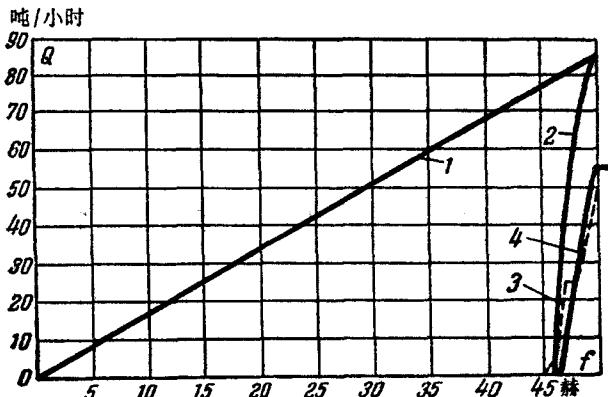


图1-1 电动給水泵的频率特性曲线

1—电动給水泵沒有反壓力时的特性曲綫；2—按公式(1-2)繪出的电动給水泵的特性曲綫；3—电动給水泵的試驗特性曲綫，實驗1；4—电动給水泵的試驗特性曲綫，實驗2

因而使厂用电能的消耗增大。这时剩余压头将节流消耗于压力調節器或进水調節器的閥門上。也就是被白白的浪费掉了。

所有上述情况也适用于循环水泵，只是影响的程度較小而已。

頻率低于額定值将使通过汽輪机凝汽器的水量减少，这就等于使凝汽器的真 空 度降低，結果使汽輪机的效率下降，亦即使汽耗量增大。頻率超过額定值会使通过汽輪机凝汽器的水量增加，使电能消耗增加。这时凝汽器的真 空 度下降到計算值以下，有时这会使凝結水过冷却。此外，真 空 度過份降低，会增加汽輪机的排汽余速損失（因为降低真 空 度会使蒸汽体积增大，但通过的截面却并未改变）。因此，降低頻率会使汽輪机的效率降低（增加汽耗量），而增加頻率会使供給冷却水所消耗的电能增大，同时亦增大了汽耗量。

除水泵以外，在发电厂还有大量具有通风機力矩的机械（一次风送风机、二次风送风机、引风机），在沒有靜壓頭时，这些机械的出力和頻率的一次方成正比。然而动力系統中所进行的試驗指出，随着頻率的降低，送风机和引风机的出力远較頻率下降得快。在提高頻率时，送风机和引风机所产生的压头就大为增加，这种情况和出力（压力）降低时一样，会引起鍋爐运行方式的破坏。

鍋爐机組的經濟性决定于排出烟气中 CO 和 CO₂ 的含量，以及燃烧室內的过剩空 气 量。CO 和 CO₂ 的含量与所供給的空气量和排出的烟气量有关。因此，鍋爐机組运行的經濟性首先取决于送引风装置的运行状况。

頻率降低时，送风机的出力降低，亦即进入燃烧室的空气量較少。此时化学不完全燃烧損失增加，而同时減低了排烟損失。頻率增加时，送风机的出力提高，因此化学不完全燃烧損失減少，而排烟損失增加。鍋爐机組中的最低損失一般是在一个确定的过剩空气量

图1-1示出臨界 頻率為 45.8 赫的电动給水泵試驗的和計算的特性曲綫。

从上述可知，电动給水泵的出力与交流电网的頻率有很大关系。即使頻率下降相当小，水泵也会大大的降低出力，于是破坏发电厂正常的工作，或者完全停止向鍋爐給水，而使鍋爐的安全运行和发电厂以及整个系統的运行可靠性受到威胁。

頻率超过額定值时，給水泵发出的压头超过所必需的压头，

(CO_2 的含量)时发生的。因而, 系统中频率的改变将导致锅炉机组正常运行方式的破坏。

频率增加时, 锅炉给水所消耗的电能(电动给水泵所消耗的电能)也要增加, 使得锅炉设备的总损耗增加。

1-3. 频率改变对动力系统基本机组(发电厂)负载的影响

动力系统中各个机组间的负载调度是按微增率方法进行的[文献9, 36]。采用这种方法能使发电厂间和各机组间的负载达到最经济的分配。按照这种方法得出的各机组的负载值在一定频率下就被确定了(例如, 频率 f_n 时的负载为 P_n)。

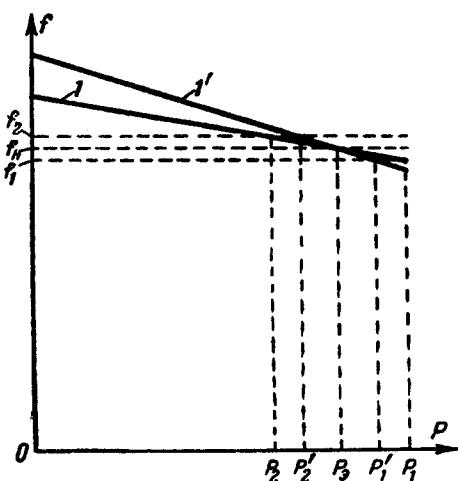


图 1-2 决定汽轮机组负载随动力系统频率而改变的特性曲线

因此, 动力系统频率的改变, 将使各个机组和发电厂的给定负载发生变化, 因而使动力系统的经济运行方式遭到破坏。

因为按波尔祖诺夫原理, 汽轮机的调速器具有下降的有差特性, 所以系统频率从 f_n 下降到 f_1 时, 各该汽轮机的负载就从 P_n 增加到 P_1 (图1-2), 与此同时, 系统中其他汽轮机的负载也要改变。由于所有汽轮机和向该汽轮机供汽的锅炉装置的微增率特性都不相同, 这时动力系统就不再处于最佳的运行方式。

与此相类似, 当系统频率从 f_n 增加到 f_1 时, 各该汽轮机的负载从 P_n 降低到 P_2 。由于许多原因, 工作在同一动力系统中的各个汽轮机, 它们的调速器的特性曲线通常都具有不相同的斜率(图1-2中的曲线1和1'), 因此, 当频率改变时各汽轮机负载的变化是不相同的。例如, 频率从 f_n 降低到 f_1 时, 第一台汽轮机的负载从 P_n 增加到 P_1 , 而第二台汽轮机的负载从 P_n' 增加到 P_1' 。

1-4. 动力系统中频率和负载功率的变化

动力系统的总负载功率一昼夜内不是保持不变的。个别的动力系统, 一昼夜内最大负载和最小负载间的差额, 可在最大负载值的25%~50%的范围内波动。它是由这样一些因素决定的, 如: 一班制、两班制、三班制工业企业的比重; 一昼夜中负载不变化的用户的多少; 一年各季节的气象条件; 动力系统的地理位置等等。图8-5a示出中等容量(约300兆瓦)动力系统的日负载曲线, 该系统向两班制工作的机器制造工厂比重很大的城市供电。从图可以看出, 一昼夜内负载的最大变化约为最大负载值的43%。图1-3示出中央联合动力系统冬季工作日的昼夜负载曲线。这里负载的最大变化约为25%。尽管在总功率、地理位置和其他许多因素方面的差别很大, 这两个系统却都有三个主要的负载“高峰”: 早晨的, 白天的和晚上的, 以及相应的三个“低谷”。在这样不均匀的负载曲线下, 只有

依靠調整机组(发电厂)所发生的功率才能保持动力系统的額定頻率。

这就产生了动力系統頻率的調整問題。

可以預見，如果发电厂(鍋炉)能有額定功率●的40%~50%的調節范围，則不必斷开汽輪机和停止鍋炉，而只要改变进入汽輪机的动力元素，就能保証供給用戶以非常接近額定頻率的电能。

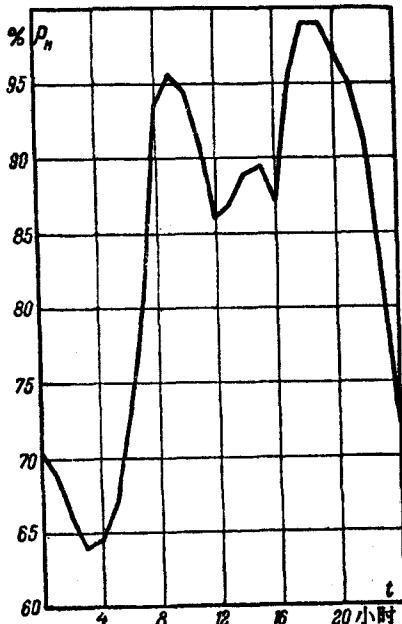


图 1-3 中央联合动力系统1958年1月
23日冬季工作日負載曲线

动力系統中經常有電能用戶投入和切除，这取决于生产的工艺过程，运输的调度图表和居民个人的需要等。从理論上來說，每一个用戶的投入都会引起用戶总功率的改变，而使系統的稳定运行方式遭受破坏，并且使得頻率偏离原始值。例如：向数匹容量的农村发电厂投入一个大功率的照明灯泡，就能够引起明显的頻率偏差，但是，把同一照明灯泡投入到現代动力系統中，則所引起的頻率偏差就极为微小，用无论怎样精确和灵敏的仪表也不能覺察出来。

在目前情况下，动力系統容量的增长比各个用戶(电灯、机床、电炉等)功率的增长快得多。因此，随着动力系統容量的增长，由于投入与切除个别用戶而引起的頻率波动已減低到很小的范围以内。在現代联合动力系統中，相应于日負載曲线上負載持續变化所引起的頻率偏差仍是重要的。

作为例子，图 1-4 示出中央联合动力系統在1958年1月23日沒有調頻時(非調整的动力系統)頻率波动的記錄曲線和示波图(与此相应的負載曲線示于图1-3)[文献 55]。从这些資料可以看出，在大容量非調整动力系統中頻率的平均值几乎是單調地改变着，这种改变由总負載变化的綜合特性所决定。在平均頻率变化上带有二种波动形式：a) 周期为 15~30 秒，振幅等于 0.01~0.05 赫；b) 周期为 200~250 秒，振幅等于 0.02~0.07 赫。

反应瞬时偏差的自动調頻系統，当失灵区为 0.05~0.07 赫时，对上述的頻率波动将沒有反应，以避免无謂的动作[文献 15]。当采用按頻率偏差积分的調整系統时，上述頻率波动对調整過程的作用亦不显著。事实上，当积分环节的传递系数为 120~240 时，第一种形式的波动使其輸出端的輸出偏差为調整范围的 0.12~0.5%；第二种形式的波动为 2~4%。如果考慮到現代发电厂的頻率和有功功率自動調整系統，在 60~180 秒內實現来自积分环节的作用，那末很明显，这些数值不大的作用的實現程度是非常小的，因为經過半个周期(100~125 秒)后它们已降低到实际實現值以下了。

● 按照目前对鍋炉设备提出的要求，其調整范围應該不小于 50%。

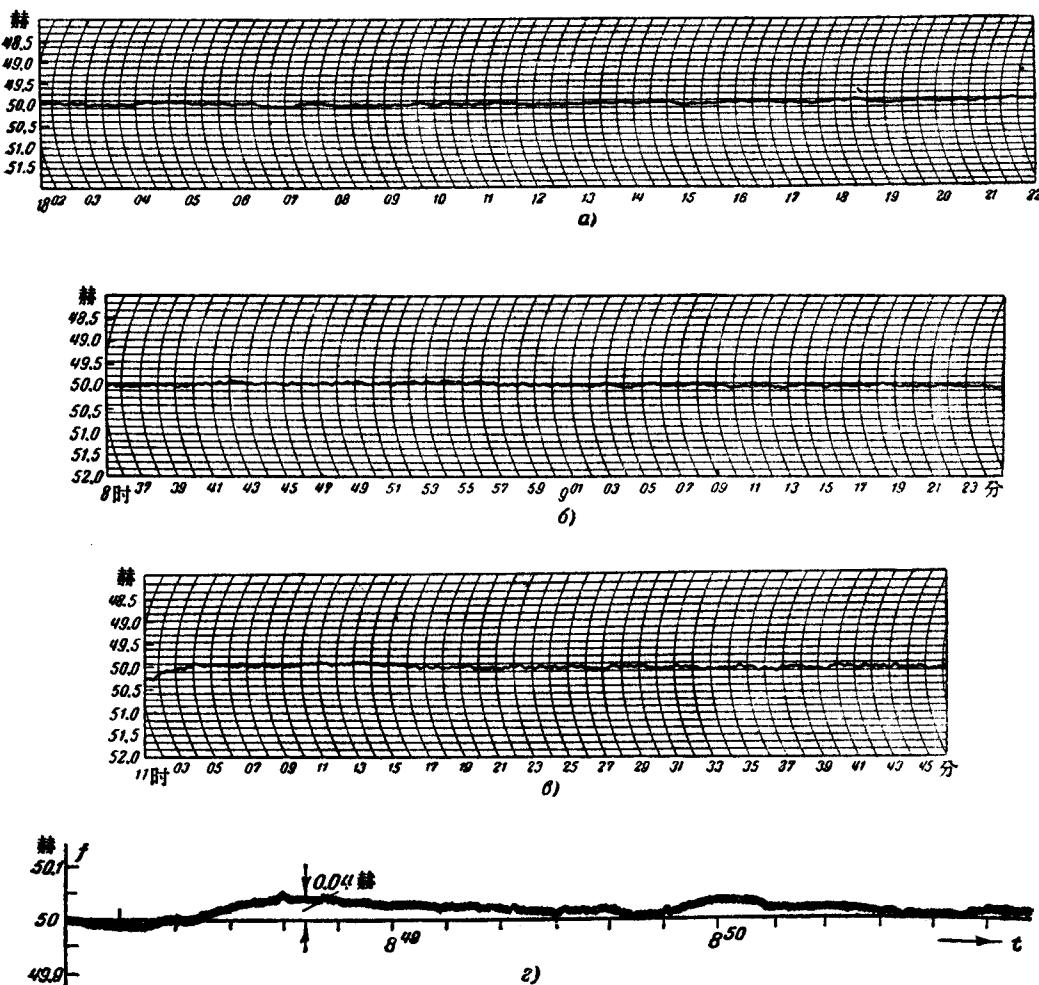


图 1-4 不调频的中央联合动力系统1958年1月23日的频率波动记录曲线和示波图
a—晚间; b—早晨; c—中午饭前系统负载下降时; d—第一种形式的频率波动示波图

第二章 系统有功负载在各发电厂间及机组间的最经济分配

2-1. 各发电厂间及机组间负载最经济分配的原则

动力系统按频率和有功功率自动调整运行方式的目的是，保证动力系统当频率维持在给定水平时达到最经济的运行方式。没有保持额定频率，没有最经济的分配各发电厂之间和发电厂内各机组（锅炉、汽轮机）之间的负载，便不可能达到动力系统运行的经济性。

为了解决这个问题，必须拥有所有发电厂和所有机组的经济特性，即标准燃料（蒸汽，水）消耗或费用与负载的关系曲线。这些特性曲线可由以下的分析式来表示：

$$\begin{aligned}
 G_1 &= G_{0.1} + a_{1.1} P_1^{m_{1.1}} + a_{1.2} P_1^{m_{1.2}} + \dots + a_{1.N} P_1^{m_{1.N}}, \\
 0 < P_1 &\leq P_{1.1}, \quad P_1 \leq P_1 \leq P_{1.2}, \quad P_{1.N-1} \leq P_1 < \infty, \\
 G_2 &= G_{0.2} + a_{2.1} P_2^{m_{2.1}} + a_{2.2} P_2^{m_{2.2}} + \dots + a_{2.N} P_2^{m_{2.N}}, \\
 0 < P_2 &\leq P_{2.1}, \quad P_{2.1} \leq P_2 \leq P_{2.2}, \quad P_{2.N-1} \leq P_2 < \infty, \\
 &\dots \\
 G_n &= G_{0.n} + a_{n.1} P_n^{m_{n.1}} + a_{n.2} P_n^{m_{n.2}} + \dots + a_{n.N} P_n^{m_{n.N}}, \\
 0 < P_n &\leq P_{n.1}, \quad P_{n.1} \leq P_n \leq P_{n.2}, \quad P_{n.N-1} \leq P_n < \infty,
 \end{aligned} \tag{2-1}$$

式中 G_1, G_2, \dots, G_n ——标准燃料(蒸汽, 水)消耗或费用;

$G_{0.1}, G_{0.2}, \dots, G_{0.n}$ ——标准燃料(蒸汽, 水)消耗或费用中与负载无关的部分;

P_1, P_2, \dots, P_n ——负载功率;

a_{ii}, m_{ii} ——由单位有效负载功率的汽耗、水耗或费用决定的系数;

n ——并列运行的机组数;

N ——特性曲线的折点数。

对于动力系统的机组来说，系数 a 和 m 总归是正数。 $(2-1)$ 式曲线的形状由系数 m 所决定。当 $m > 1$ 时，消耗特性曲线如图 2-1a 所示，当 $m = 1$ 和 $0 < m < 1$ 时，则分别如图 2-1b 和图 2-1c 所示。对于这些特性曲线燃料消耗对功率的一次导数与负载的关系分别示于图 2-2a、b 和 c。必须指出，同一类型的机组，例如锅炉，它们的消耗特性是相同的。

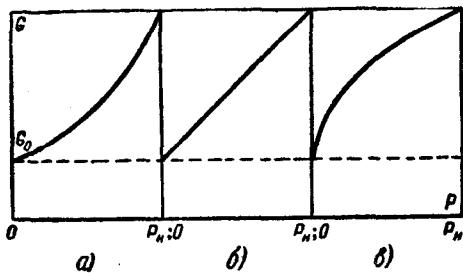


图 2-1 动力系统机组的消耗特性
a—对于按(2-1)式中指数 $m > 1$ 的机组; b—对于按(2-1)式中指数 $m = 1$ 的机组; c—对于按(2-1)式中指数 $0 < m < 1$ 的机组

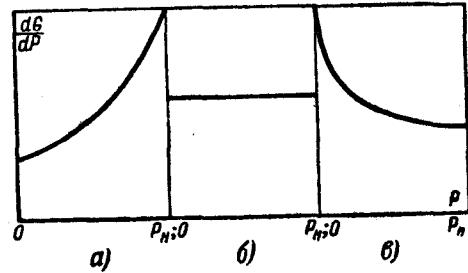


图 2-2 动力系统机组的微增率特性
a—对于按(2-1)式中指数 $m > 1$ 的机组; b—对于按(2-1)式中指数 $m = 1$ 的机组; c—对于按(2-1)式中指数 $0 < m < 1$ 的机组

分析方程式 $(2-1)$ 指出，当 $m > 1$ 的机组并列运行时，如果在某一负载下，各机组的燃料(蒸汽、水)消耗对负载的一次导数彼此相等，则燃料消耗为最小〔文献 8, 9, 36〕：

$$\frac{dG_1}{dP_1} = \frac{dG_2}{dP_2} = \dots = \frac{dG_n}{dP_n}. \tag{2-2}$$

这里，当机组递次加负载时燃料消耗为最大。

消耗量对负载的一次导数称为消耗微增率(燃料、蒸汽、水、费用)，或简称为微增率。它表明了负载增加时燃料(蒸汽、水)消耗量增加(增长)的程度。

同样的分析指出，当 $m = 1$ 的机组并列运行时(图 2-1b 和 2-2b)，若首先由微增率较

小的机组带满负载，然后由微增率较大的机组带满负载，按这样的递次加负载，燃料消耗（蒸汽、水）为最小。当各机组的微增率相同时，满载的次序不会影响运行的经济性。

若 $0 < m < 1$ 的机组并列运行（图2-1a和2-2a），在微增率相等的运行方式下，燃料（蒸汽、水）的消耗为最大；而在各机组按这种次序满载时燃料消耗为最小，即：在额定负载下由微增率较小的机组首先满载，然后由微增率较大的机组满载。

机组并列运行的选择问题在这里不加讨论。已投入运行的机组之间的负载应当按上述微增率原则进行分配。

2-2. 工作在公共蒸汽母管上的锅炉机组间负载的最经济分配

锅炉机组的消耗特性曲线由指数 $m > 1$ 的方程式（2-1）（图2-1a）所决定。与其相应的微增率特性曲线的形状如图2-2a所示，微增率随锅炉负载的增加而增加。在所有锅炉机组的微增率彼此相等的负载情况下的运行方式为最经济（§ 2-1）。

必须注意，在某一部分锅炉设备运行人员中存在一种习惯上的错误观点，认为一部分主要锅炉应在最高效率的负载下运行，而一部分次要的锅炉承担余下的负载，生产规定的蒸汽量，这样是最经济的运行方式。不难看出，这种观点与保证锅炉设备最经济的运行方式毫无共同之处。

一般情况下，锅炉机组的微增率特性是不相同的，因此，最经济的运行方式是各锅炉承担不同负载的情况下出现的。

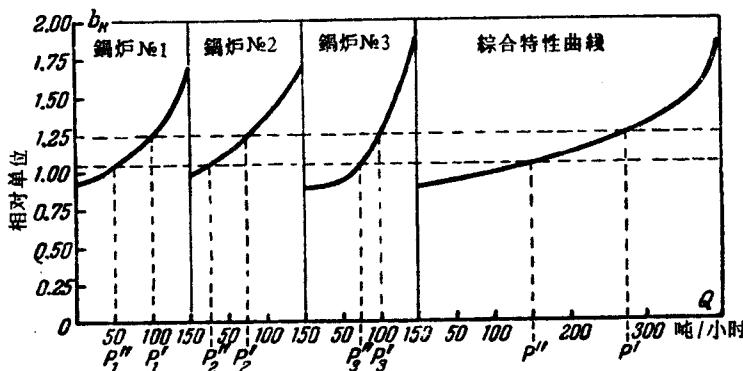


图 2-3 锅炉机组单独的和综合的微增率特性曲线

同一型式的锅炉具有相同的微增率特性，所以当锅炉间的负载平均分配时出现最经济的运行方式。锅炉燃烧固体燃料时，它的微增率特性与加热面的污垢（结溜渣）有关，因此，甚至同一型式的锅炉，在不同负载下也可得到最经济的运行方式。

在图2-3中给出了三台锅炉的微增率特性曲线。假设，在某一初始运行情况下，总的蒸汽负载为275吨/小时，它们的分配如图2-3所示（ $P'_1 = 100$ 吨/小时， $P'_2 = 75$ 吨/小时， $P'_3 = 100$ 吨/小时）。以后总负载减少到150吨/小时。在这种情况下，锅炉负载按以下的分配： $P''_1 = 50$ 吨/小时， $P''_2 = 25$ 吨/小时， $P''_3 = 75$ 吨/小时，运行方式为最经济。