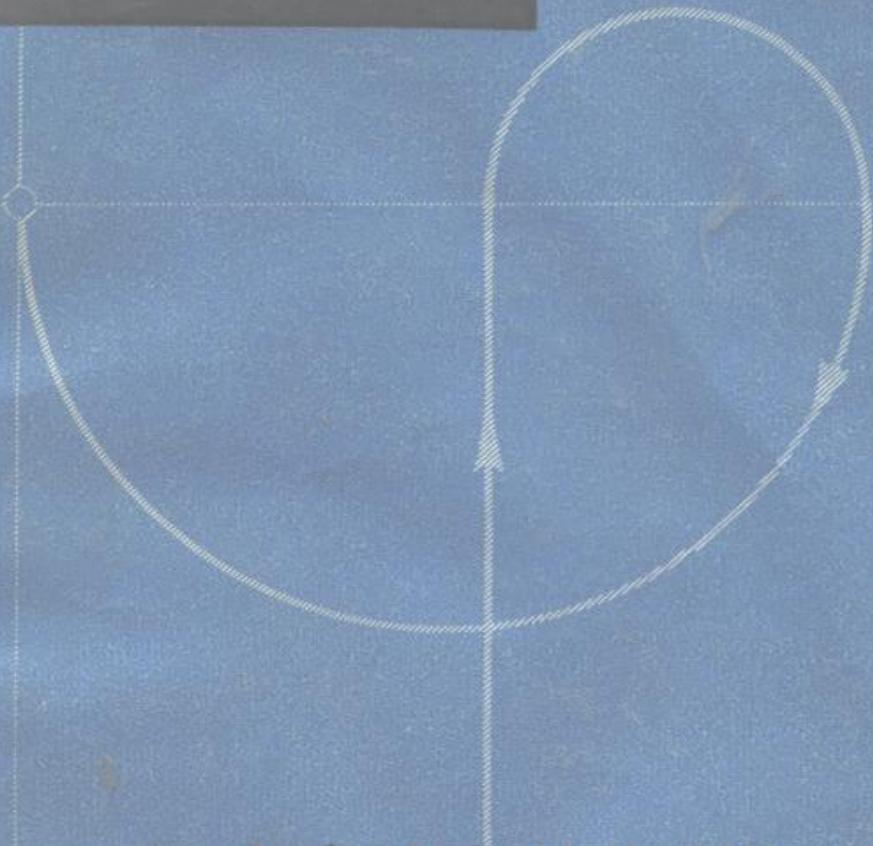


自动 化 丛 书



自动系统中的电校正元件

〔苏联〕P. K. 克魯格 E. K. 克魯格著 甘和貴譯

上海科学技术出版社

自动系统中的电校正元件



出版社

73.6
257

自动 化 丛 书

自动系统中的电校正元件

〔苏联〕 T. K. 克魯格 E. K. 克魯格 著
甘和貴 譯 張均惠 校

36562/08

上海科学 技术 出版社

內容 提 要

本書介紹自動調節系統中校正裝置的元件和線路，其中包括無源四端網絡及其與電子放大器的實際連接線路，以及採用電動機的校正線路和工作于載波頻率的四端網絡。最後介紹了產生正比于執行電動機轉速的電壓的線路和裝置。

本書讀者對象為從事于生產過程自動化方面工作的工程技術人員。

ЭЛЕКТРИЧЕСКИЕ КОРРЕКТИРУЮЩИЕ ЭЛЕМЕНТЫ В СХЕМАХ АВТОМАТИЧЕСКОГО КОНТРОЛЯ И РЕГУЛИРОВАНИЯ

Г. К. Круг, Е. К. Круг

Росэнергоиздат • 1959

自动化丛书(1)

自动系統中的电校正元件

甘和貴譯 張均惠校

上海科學技術出版社出版 (上海瑞金二路450号)
上海市書刊出版業營業許可證出003號

商务印书馆上海厂印刷 新华书店上海发行所发行

开本 787×1092 1/32 印张 2 14/32 插页 2 版面字数 52,000
1962年9月第1版 1962年9月第1次印刷 印数 1—2,700

统一书号 15119·1684 定价(十二) 0.36元

封面設計 朱仰慈

自动化丛书編輯委員會

新 年 雍 根 淩 樟
冠 福 时 培 淡
編 虞 委 叶 汪 吳 黃 龔
主 泰 編 璇 貴 謙 葉 鴻
安 自 和 增 俊 紀
趙 王 甘 吳 徐 詒

編者的話

近数十年来，随着世界各国科学技术、工业生产和军事技术的飞跃发展，已促使“自动学与远动学”逐步成为一門崭新的学科；同时，由于自动学与远动学的理論与技术日臻完善，也进一步促使科学技术、工业生产和军事技术的突飞猛进，如导彈、宇宙飞船、原子能的和平利用以及各类生产过程自动化工厂的出現，莫不与自动化技术的发展密切相关。因此，自动化在国民经济与国防中，已占有极为重要的地位。

在中国共产党的领导之下，自动化技术在我国已有很大的进展，但从当前及今后要求来看，还需要继续推广和普及专业知识，扩大技术队伍和提高理論水平。因此，及时地出版一些自动化技术的图书，供这个专业的技术人员参考，确是十分迫切需要的。

苏联国家动力出版社的“自动化丛书”选材广博，內容較新，也較切合实用，其中大部分作者都是苏联在这方面的专家，各册又具有理論与实际結合、深入淺出的特点，适合我国目前这方面的有关工程技术人员参考。我們現以选譯这套自动化丛书为基础，并适当编写一些专题論著，組成一套以有关工程技术人员及大专学生为讀者对象的“自动化丛书”，內容包括自动学和远动学的理論，自动装置、元件和仪器的設計、制造和应用等等。我們希望这套丛书的出版能对从事自动化方面的有关人員有所裨益。

由于我們的水平有限，在选題和譯校工作中，都可能有不妥之处，希望广大讀者和國內专家們指正。

自动化丛书編輯委員會

02241

- i -

譯 者 序

自動調節系統的設計，大致上可分为下列几个步驟：

1. 首先对調節对象的靜态、动态特性进行分析，提出整個調節系統應該具有的性能指标；
2. 选择并确定自動調節系統的結構图和工程上实现的方法；
3. 根据对調節系統动态品質的要求，求出校正裝置的傳递函数；
4. 确定校正裝置的具体綫路、結構和它应具有的參量；
5. 用計算或實驗的方法，对整個系統进行分析，驗証系統能否滿足原定指标。

本书討論的問題主要是3、4兩項的內容，这是自動調節系統設計中不可分割的部分，同时也是很关键的环节。

这本小冊子除了深入淺出地介紹了校正裝置的綜合方法外，作者对許多具体的校正裝置和元件在技术性能和經濟指标方面作了分析、比較，列出了它們的优缺点，这可供我們在实际工作中参考。另外，书中还对調節器参数的整定提出了具体的建議，这对拟将已經备有的調節器投入自动运行的工程技术人员来讲，也是很有帮助的。

作者也許为了避免引用傳递函数概念而涉及到拉氏变换等較复杂的数学問題，在复頻特性的基础上引出了一个“复放大系数”的概念，显然，这是权宜的办法。如果讀者要进一步掌握調節理論，設法去建立傳递函数的概念是很必需的。因为就实质而言，全部自動調節理論均基于傳递函数概念。

甘和貴

1962. 6. 于上海

原序

从事自动控制工程的人們，在实际工作中經常遇到使調節器与調節对象相協調的問題，以及有关在自動調節和檢測系統中引进校正和穩定裝置的其他問題。

在許多情況中，为了保証必需的調節质量，一般可依次嘗試許多已知的校正方法，來找到使既定系統获得滿意效果的校正裝置的線路和參數。但是經驗証明，为了能順利地解決校正問題，从事自動調節和檢測系統設計与調整的工程师，應該熟悉自動調節理論的基本知識，掌握其中的校正和穩定裝置的綜合方法。因此，在本书的第一章里，簡要地敘述了自動調節理論中某些有关的問題。但限于篇幅，这里只能涉及線性系統的理論。

在实际設計校正和穩定裝置时，必須決定：应采用哪些校正作用規律，以及如何選擇最合理的技术措施来實現既定的校正作用。

本书引述了許多電的校正和穩定裝置的線路，并对它們在自動裝置和檢測系統中的应用提出了具体的建議。

作者

目 录

原 序

第一章 自動調節理論中的某些知識	1
1. 自動檢測和調節系統的結構和实例	1
2. 有差系統和無差系統	5
3. 用頻率特性法決定系統的動態性能	8
4. 自動調節系統的校正	25
5. 校正裝置的綜合	38
第二章 校正裝置的元件和線路	44
6. 直流無源四端網絡	44
7. 無源四端網絡和電子放大器連接的線路舉例	45
8. 在載波頻率下工作的四端網絡的校正系統	51
9. 產生正比於執行電動機轉速的電壓的線路和裝置	57
10. 用電動機的校正回路	66
參考文獻	71

自動調節理論中的某些知識

1. 自動檢測和調節系統的結構和实例

目前一般技术部門中广泛应用自动檢測和調節系統，这些系統的共同点是都有閉环結構，图 1 就是这些系統的結構圖。从图中可以看出，这个系統是由一些单个元件組合而成，并且这些元件是单方向地一个作用于另一个，各自执行着确定的任务。

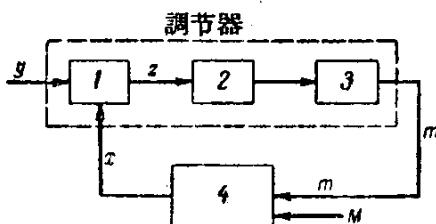


图 1 自動調節系統的結構圖

1—測量裝置；2—放大裝置；3—執行裝置；4—調節對象

例如，被調量 x 和給定值 y 在測量裝置 1 中進行比較，如果这两个量不相等，在測量裝置的輸出端就呈現出正比于 $x-y$ 差值的訊號 z 。放大裝置 2 對這個誤差訊號（或稱不協調訊號）進行功率放大，使之足以操縱執行裝置 3，執行裝置又作用於調節對象，使被調量發生變化，以減小不協調訊號 z 。

除了上面列举的元件外，在自动调节系統中还采用一些起稳定和校正作用的特殊装置。这些装置的作用在于保证系統的稳定性和应有的调节品质。

下面我們來研究一些自動調節和檢測系統的实例。

电压調节器

图2是电压調节器的线路。調节器的任务在于保持被調量（即发电机的端电压）为恒值，不受負荷电流变化的影响。图中，发电机电压 u_r 与整定电压 u_{yct} 进行比較。 u_{yct} 的值調整在所需要的电压值上。电压差 $e = u_{yct} - u_r$ 加在放大装置 (YY) 的輸入端，通过这个装置对发电机的激磁繞組 (OB) 产生作用。因而电压調节系統是閉环的。如果平衡状态的系統受到发电机負荷电流增加的外部扰动，当負荷电流增加时，发电机电压 u_r 下降，从而电压差 $e = u_{yct} - u_r$ 上升，这就引起发电机的激磁电流增加，促使其电压回升。整个系統趋向于要使这个电压自动恢复到原来的电压值 u_r ，但經過一些時間后，系統却稳定在新的平衡状态中，这时的电压比原有值 u_r 要低一些。 e 越小，被調量 u_r 的值就越接近給定值，靜态調節誤差

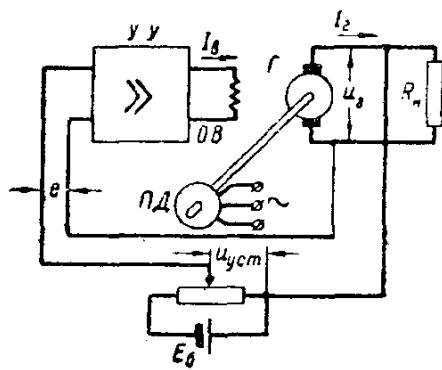


图2 电压調节器

Γ —直流发电机；YY—放大装置； Π_d —拖动电动机

也就越小。为了在訊号 e 比較小时能获得同样的 u_r 值，就必须增大放大装置的放大系数。但不可能使得 e 值等于零，因为这势必要求整个系統的放大系数为无穷大。

自动电位計

自动电位計是一种用来自动檢測某个量值（譬如温度）的仪器。图3是記錄炉子或其他加热设备温度的自动电位計綫路。用热电偶 TII 来测量温度。热电偶产生的热电势 u_t 与温度成正比，与从电位器上取下来的电压 u_n 进行比較，得出的电压差 e 加在放大器上，由放大器輸入端的振动变流器 BII 把这一直流电压变为交流电压，經過电子放大器 (yy) 进行放大，然后作用到两相异步电动机 $II\Delta$ 的控制繞組 OY 上。电动机通过减速器 P 移动記錄仪器的托架，滑綫变阻器 H 的触头就装在这个托架 K 上面。当电动机旋转时，触头就被移动，电压 u_n 便发生变化。直到放大装置輸入端的电压等于零时，电动机才停止旋转。由此可得出，只有当 $u_t = u_n$ 时，才能出

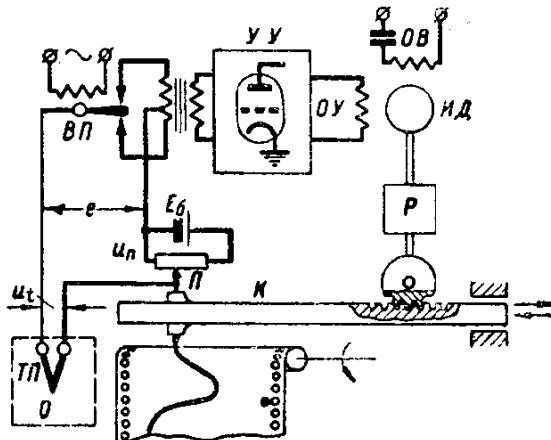


图3 自动电位計

yy —电子放大装置； TII —热电偶； O —調节对象； BII —振
动变流器； P —减速器； K —托架； H —变阻器

現靜止状态，也就是說，記錄筆尖在圖紙上的位置就是溫度的量值。當溫度平穩地變化時，執行電動機便不斷地移動托架，使電壓 u_{II} 隨時與熱電偶送來的電壓相平衡。裝在托架上的記錄筆尖就“跟蹤”着爐溫的變化，在紙帶上記下溫度的量值來。

溫度調節器

上面所述的是溫度自動檢測線路，圖4則為溫度調節器的結構圖。這裡仍然使用自動電位計來檢測溫度。這個自動電位計裝有附加的變阻器 P_1 ，其可動觸頭和托架緊密耦合，因此觸頭的位置就指出了溫度的大小。 P_2 為溫度調節器的定值變阻器，根據所要求的溫度來確定其觸頭位置。兩個觸頭之間的不協調電壓 $u_{P_2} - u_{P_1}$ 加在放大裝置 YY 上。這個放

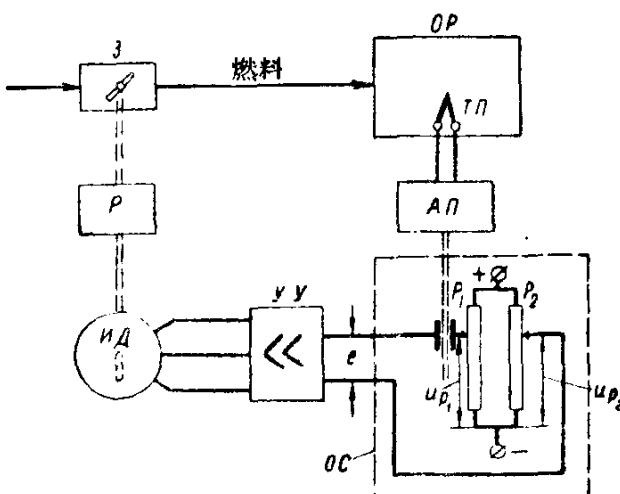


圖4 溫度調節器

OP —調節對象； TII —熱電偶； YY —放大裝置； AV —自動電位計； IIA —執行電動機； P —減速器❶； 3 —爐門；
 P_1 和 P_2 —變阻器； OC —比較機構

❶ 原文為 Регулятор。——譯注

大装置操纵执行电动机 $ИД$, $ИД$ 再去轉动調節机构。在这个例子中, 調節机构就是炉門, 随着炉門的轉动, 通过的燃料就相应地增加或减少, 从而使得炉溫往定值溫度方向变化。

在上述各例中, 調節精度都是由系統各个元件的参数来决定的。

2. 有差系統和无差系統

由图 2、3 和 4 的实例中可以看出, 自动調節系統是由許多互相作用的环节依次連接成的鏈条。每个环节的特性由它的輸入量和輸出量来表征。所謂某环节或若干串联环节的靜特性, 就是指其輸出量和輸入量之間的关系。

$x_{\text{вых}}$ 对 x_{bx} 之比称为环节的靜态放大系数 $k = \frac{x_{\text{вых}}}{x_{\text{bx}}}$ 。

假如 $x_{\text{вых}} = \varphi(x_{\text{bx}})$ 的关系为非線性的 (图 5), 則可在个别綫段上将其綫性化。

設 $x_{\text{вых}}$ 和 x_{bx} 在稳定工况时的值相应地为 $x_{\text{вых}0}$ 和 $x_{\text{bx}0}$, 如考慮到偏離值 $\Delta x_{\text{вых}}$ 和 Δx_{bx} 不大, 則曲綫 $x_{\text{вых}} = \varphi(x_{\text{bx}})$ 上的这一綫段, 可以用点 $x_{\text{bx}0}$ 处的切綫来代替。

环节的靜态放大系数与稳定状态的值有关, 并等于其增量之比

$$k = \frac{\Delta x_{\text{вых}}}{\Delta x_{\text{bx}}} = \operatorname{tg} \alpha$$

图 5 是表示如何根据試驗特性曲綫来决定环节的靜态放大系数。

在自动檢測和調節的閉环系統中, 被調量偏離給定值(整定值)的大小与引起这种偏離的外部扰动量之間的关系, 有着重要的意义。

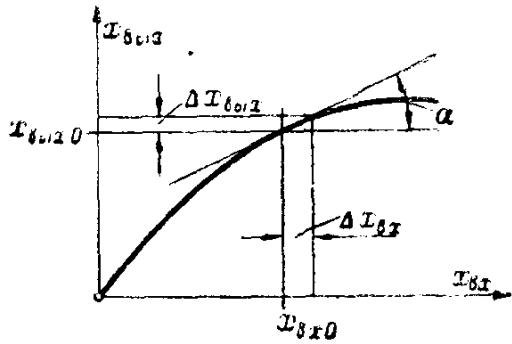


图 5 根据实验特性曲线来决定环节的静态放大系数

根据这种关系，可将自动调节系统分为两类：即有差系统和无差系统。被调量在稳定状态下，对于给定值的偏离正比于引起这个偏离的扰动量的系统叫做有差系统。在这样的系统中，对调节对象的作用大小与上述偏离值成正比。因此，在这样的系统中，由于调节器本身工作原理的限制，总存在着静态调节误差。

在静止状态时，静态误差跟扰动量无关并总等于零的系统称做无差系统。

在无差系统里，对调节对象的作用大小与被调量偏离给定值的大小和偏离持续时间的乘积成正比，也即正比于偏离值对时间的积分。下面我们将来说明有差调节器和无差调节器的作用原理。

现列出电压调节器（图 2）的静力学方程式：

比较机构的方程式

$$e = u_{\text{year}} - u_r \quad (1)$$

当放大装置工作在线性段时，发电机的激磁电流 I_B 与不协调量成正比

$$I_B = k_{yc} e \quad (2)$$

式中 k_{yc} —— 放大器的放大系数。

不考慮磁路的飽和狀況，對直流發電機可以列出下面兩式

$$E_r = I_b k_r \quad (3)$$

$$u_r = E_r - I_r R_s \quad (4)$$

式中 E_r ——發電機的電動勢，正比於激磁電流；

R_s ——發電機電樞電阻；

u_r, I_r ——發電機負載電壓和電流。

聯解式(1)、(2)、(3)和(4)，得

$$u_r = \frac{k_{yc} k_r}{1 + k_{yc} k_r} u_{yer} - \frac{1}{1 + k_{yc} k_r} R_s I_r \quad (5)$$

$$e = \frac{1}{1 + k_{yc} k_r} u_{yer} + \frac{1}{1 + k_{yc} k_r} R_s I_r \quad (6)$$

$k_{yc} k_r = k_p$ 稱為開環系統的靜態放大系數。

圖6的 $u_r = f(I_r)$ 是在系統沒有調節器時[曲線1，式(4)]和系統有調節器時[曲線2，式(5)]的情況。由曲線2可以看出，這是有差調節器，因為誤差量隨負載電流的增加而增加。

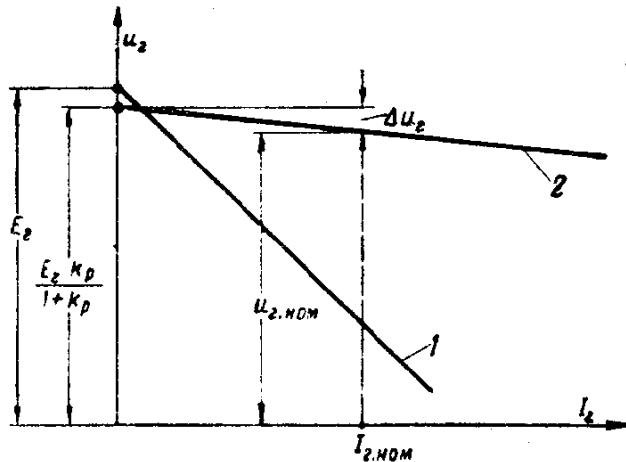


圖6 有差系統特性
1—無調節器時的發電機特性；2—有調節器時的發電機特性

系統的靜差率 $\frac{\Delta u_r}{u_{rh}} [\%]$ 与 $\frac{1}{1+k_{yc}k_r}$ 成正比，但当 $k_{yc}k_r \gg 1$ 时，则与开环系統的放大系数成反比。

开环系統的放大系数越大，調節精度就越高。

图 4 的溫度調節器以及图 3 的自動電位計都属于无差系統。在这两个系統中，放大器操纵电动机，电动机的轉速 n 与不協調訊号成正比 $n = K_p e$ ，因而，电动机减速器輸出軸的偏轉角正比于不協調訊号对時間的积分

$$\theta = k \int_{t_1}^{t_2} n dt = k K_p \int_{t_1}^{t_2} e dt \quad (7)$$

在自動電位計系統中，当电位器的触头移动到 θ 角度上时，从其触头間引出的电压与热电偶的热电势相均衡，也就是当 $e=0$ 的时候，系統达到平衡状态。在溫度調節系統中（图 4），炉門要一直移动到被測溫度值等于它的給定值时才停止下来，这时，不協調量等于零，并与系統中的扰动无关（如燃料供应的变化，給定值的变化等等）。

由于这两个系統中存在着不協調量的积分环节（即电动机），避免了静态調節誤差。

实际上，这些系統的静态誤差并非完全等于零。由于电动机軸上存在着摩擦，这就在系統中造成一定的不灵敏区，因此，相应于此的不協調量决定了无差系統的誤差。

假如在执行电动机（图 4）軸上作用着轉矩（如力图使关闭管道的炉門保持在一定位置的应力），則这些系統也可能由于負荷扰动引起靜誤差，可是，这些系統对給定值扰动說来仍是无差系統。

3. 用頻率特性法决定系統的动态性能

在計算和研究自動調節系統时，除了静态特性外，还必須

弄清楚系統的动态性能，也即系統在过渡状态中的情况。

在有外扰动时，閉环系統中便产生过渡状态。外扰动可以是以負荷变化的形式作用到調節对象上，但也可以是，譬如說，以給定值的变化对調節器产生作用（图 1）。在一般情况下，外扰动可以为任意形式，但在自動調節理論中最經常采用的是单位阶跃形式的典型扰动。

如果对处于平衡状态的系統施加扰动，就引起过渡过程。根据系統的参数情况，这个过程可以是衰减性质的，也可以是发散性质的。对前一种情况讲来，我們說系統閉环稳定，因为經過若干時間后，系統自然地趋于平衡状态。处于第二种情况，系統是不稳定的，因为系統不能恢复平衡状态。

为了研究閉环的自動調節系統 (CAP) 的稳定性和过渡过程，必須列出系統总的运动微分方程式，解出这个微分方程式就能够得到閉环系統过渡过程的形状来。系統微分方程式是在系統各元、部件方程式的基础上排出的。对用高阶微分方程式描述的系統，如要得到特征方程式的根和它的解，就要涉及到大量的計算工作。

实际上，一般是用頻率特性法来研究綫性系統。頻率特性法有两个显著的优点：首先是过渡过程的图形可以用間接的办法得到，而不要去求特征方程式的根；第二是被研究的系統的頻率特性不单可以用計算的方法得到，而且还可以用实验的办法获得。因而，計算的結果可以比較简单地用实验的办法加以驗証。

复放大系数

假如在某一环节的輸入端加上等幅的諧波振蕩（图 7a），則过一段时间后，在輸出端也出現同样頻率的諧波振蕩。但