中国激光

第10卷 第7期

采用自动补偿零漂的高精度调宽温控仪

金洪厚 李建成 吕亚娟

(中国科学院上海光机所)

提要:本文介绍适合光学元件恒温的高精度恒温器的构造和原理。采用自动补偿调宽法恒温控制的零漂,获得高精度的恒温效果。

A high accuracy thermostat with auto-drift-compensation

Jin Honghou, Li Jiancheng, Lu Yajuan

(Shanghai Institute of Optics and Fine Mechanics, Academia Sinica)

Abstract: The principle and structure of an accurate thermostat for temperature control of optical elements are reported. By means of auto-compensation the zero drift in the width-modulator, high accuracy thermostatical effect is obtained.

调宽温度控制法,效率高、工作稳定,受 到人们的普遍重视。在某些非绝热式(即与 外界不密封)的特殊装置中尤为适用。比如 激光和光学实验时,光路中的晶体、标准具等 一些光学元件,通常在40~50°C的环境中工 作,其温度稳定性一般为0.01°C。在光路中 不希望插入(除空气之外)其它任何介质。这 类温度控制采用调宽法很合适。调宽法恒温 控制稳定性比直流放大型等恒温控制高,但 对高精度的温控仪器来说还存在以下三个主 要缺点:

(1) 高精度恒温需要直流差分放大器具 有较大的放大量,同时差分放大器的零漂不 能忽视,因会直接影响加热时间 *T*。

(2) 温度参考锯齿波信号一般含有起始 电压 V₀, V₀ 往往是与晶体管饱和特性有关 的参数,随着外因(温度、电压等)改变而有差 异。

(3) 比较器的电压、电流的失调和零漂 也直接影响加热时间 *T*。

针对上述情况,我们研制了方波调制热 敏电桥和三角波作和差比较,并通过逻辑判 断实现加温,能较理想地克服上述三个影响 恒温精度的因素,从而获得高精度的恒温控 制。其框图如图1。主要部件的功能如下:

测温电桥用 50 赫对称方波调制下输出 的交流信号经差分放大后,由隔直电容器 C₁ 与下级耦合,防止放大器的直流零漂输出。 同样用对称三角波 S₀ 代替锯齿波比较电压, 也可以用隔直电容器 C₂ 与下级 耦合,消除 V₀输出。从而根本上改善了二个信号电压 的漂移。

调制方波和三角波都需要近似地对称, 收稿日期: 1982年7月8日。

. 434 .



以便使温度信号 S_t 和三角波 S_o 经隔直电容 C_1 , C_2 后形成正负对称的电压信号, 如图 2。 S_t 和 S_0 经比较器 A 和加法器 B 后,其输 出分四种情况。

 $\langle I \rangle S_t > 0, S_0 > 0.$

(a) $S_t > S_0$; 比较器 A 输出负值,加法 器 B 输出负值; (b) $S_t < S_0$; 比较器 A 输出 正值,加法器 B 输出负值。

 $\langle II \rangle S_t < 0, S_0 > 0.$

(a) $|S_t| > S_0$; 比较器 A 输出正值, 加 法器 B 输出正值; (b) $|S_t| < S_0$; 比较器 A 输出正值,加法器 B 输出负值。

 $\langle III \rangle S_t > 0, S_0 < 0.$

(a) $S_t > |S_0|$; 比较器 A 输出负值,加 法器 B 输出负值; (b) $S_t < |S_0|$; 比较器 A 输出负值,加法器 B 输出正值。

 $\langle \mathrm{IV} \rangle S_t < 0, S_0 < 0.$

(a) $|S_t| > |S_0|$, 比较器 A 输出正值, 加法器 B 输出正值; (b) $|S_t| < |S_0|$, 比较 器 A 输出负值, 加法器 B 输出正值。

根据调宽法恒温原理, 当 $|S_t| < |S_0|$ 时 加热器应进行加热。综合上述四种情况中的

(b)状况(即比较器 A 和加法器 B 输出 异极 性)进行加热。因此在 A B 输出端接上一个 简单的异或门逻辑电路,就能准确地控制加 温。这种和差比较电路对调制放大信号不仅 无需解调装置,而且能自动地补偿比较器 A 和加法器 B 引起的各种失调误差(包括电 压、电流失调和零漂)。

从图 2 中看到,在理想无漂移的情况下, 若 S_0 的周期远大于 S_t 的周期,比较器A和 加法器 B 的输出无论是正值还是负值都具 有相同的加热时间。若A(或B)输出存在负 漂移(其中包括放大器的电压、电流失调,三 角波方波不对称性等因素),即输出正值时加 热时间增加, 而输出负值时的加热时间必然 会减少相同的倍数。反之也成立。只要 S_t 信 号幅值不变,加热时间保持不变,就能实现自 动补偿,确保恒温精度。

图 3 是光学标准具恒温控制器的原理 图。运算放大器(简称运放)OP1和电阻 R1、 R₂等组成 50 赫调制 方 波 与 电 源 (50 赫) 同 步,并用温度补偿稳压管限幅。 Rr 是热敏电 阳, 它与电阻 R3、R5 和电位器 W1 组成测温 电桥。高精度恒温器的测温电桥应采用有效 的温度补偿,这种补偿电路往往电路复杂。





图2

不过作为光学元件的恒温装置,温度通常是 在40~60°C之间(其恒温绝对值没有特殊要 求,希望长期恒定)。因此只要将电桥各臂封 装在恒温器内, 元件将在固定的恒温点附近 工作,无需作复杂的温度补偿也会收到满意 的效果。运放 OP2 和电阻 Rf 组成反馈放大 器,在结构允许的条件下,也应封装在恒温器 内。运放 OP₃₋₄ 组成三角波发生器, 作为比 较用的三角波幅度稳定性是高精度恒温控制 器的关键问题之一,本装置采用倒相积分和 过"零"比较器组成。积分器的输入端插入一 个具有温度补偿的精密稳压管,限制了过 "零"比较器 OP3 输出幅度变化对积分器的 影响,提高了三角波的稳定性。运放 OP5 是 比较器, OP6 是反相加法器。逻辑判断的异 或门由4只2CP和晶体管3DK。及电阳 R19-21 组成。执行元件是 3CTK2。 用 2 只 PNP 大功率硅三极管代替电炉丝加热元件。 PNP 晶体管集电极(壳子)能直接接地,结构 紧凑,导热良好,有利于热时间常数的减小。

调宽法恒温控制靠加热时热量积分和散 热平衡来实现恒温控制的,热时间常数对控 制精度仍然是有影响的参数之一。除结构上 认真考虑外,宜选用热时间常数较小的MF 型热敏电阻。图 3 中采用 4 只标称值为 2.5 千欧的 MF 热敏电阻作为测温元件。实测温 度特性如表1。电桥差分放大器是负反馈放 大器. 反馈系数

$$F_N = \frac{R_i}{R_f} = \left(\frac{R_5 R_T}{R_5 + R_T}\right) / R_{fo}$$

放大器的电压放大量 $K_v = \frac{-A_v}{1+F_v A_v}$, 式中 Av 是运放开环电压增益, 取 105, Rf 取 2兆欧, R5 取 60 千欧。

理论计算 Kv 和在恒温点附近温度变化

衣 1										
温度 (°C)	25	30	35	40	45	50	55	60	65	70
电阻值(千欧)	9.2	6.5	5.4	4.8	4.3	3.6	3.1	2.7	2.2	1.8

 0.5° C 时的 S_t 计算与实际测量值列于表 2。

表 2

ALTER Y TY - THE	1.00	-	and the second					
温 度 (°C)	25	30	35	40	45	50	55	60
放大量计算值(伏)	250	336	400	450	500	588	680	775
4St 计算值(伏)	5.8	4.7	3.8	3.3	3.0	2.8	2.2	2.7
ΔS0实际测量值(伏)	4	3.5	3.3	3.1	2.6	2.2	2.3	3.4

上述数据的测试方法是在恒温点附近上 保持 W1 不变, 改变三角波的幅度(W2)使温 度变化 0.5°C (用每格为 0.1°C 的精密温度 计作检测)时三角波的改变量(用示波器检 测)。表2中理论值与实际值的偏差是受运 放开环增益和输入阻抗等因素的影响所致。



在恒温点时,三角波作小范围变化,恒温 工作点的移动近似线性。实际测试如图4。 固定三角波 So 为 2 伏, 环境温度从 5~35°C 变化,用示波器(灵敏度,0.01伏/厘米)作长 期观察, $\Delta S_t < 0.02$ 伏。按图 4 控制特性, 基 本上能达到 0.01℃ 的稳定性要求。

仪器最高恒温范围受加热元件晶体管的 限制, 应小于 60°C 为佳, 加温功率不大于 40 瓦。最低恒温工作点应高于环境温度5°C, 才能保证上述恒温精度。



- [1] R. F. Coughlin, F. F. Driscou; "Operational amplifiers and linear integrated circuits", 1977.
- [2] 倪中坚: 《电测与仪表》, 1978, No. 3, 13-15

. 436 .