# 中国漓光

第13卷 第1期

# 千瓦级连续 CO<sub>2</sub> 激光器电子温度的 自动双探针测量系统

李同宁 刘东华 李再光

漆启年

(华中工学院激光研究所)

(华中师范学院物理系)

提要;本文提出了用 Z-80 微型机控制的电子温度双探针自动测量系统,给出了数据处理的软件程序。在HGL-81 型 2kW 级 CO<sub>2</sub> 激光器上对放电等离子体进行了测量。在不同电流、不同气压、不同气体混合比例、不同位置测得的平均电子温度为(1.7~3.2)eV,平均电子浓度为(0.62~1.36)×10<sup>11</sup> cm<sup>-3</sup>,平均比电场为2.0×10<sup>-16</sup> V·cm<sup>3</sup>。

# A microcomputer-controlled double-probe system measuring electron temperature of multi-kilowatt CW CO<sub>2</sub> lasers

Li Tongnin, Liu Donghua, Li Zaiguang

(Laser Institute, Huazhong University of Science and Technology)

Qi Qinian

(Physics Department, Huazhong Teachers College)

**Abstract:** A microcomputer-controlled double-probe system and the software for computing the electron temperature from the V-I curve measured with this system have been developed. At different discharge currents, gas pressures, ingradients of gas mixture and probe position of the 2 kW CW CO<sub>2</sub> laser, the measured average electron temperature and electron density are in the range of  $(1.7 \sim 3.2)$  eV and  $(0.62 \sim 1.36) \times 10^{11}$  cm<sup>-3</sup> respectively. The E/N is about  $2.0 \times 10^{-16}$  V·cm<sup>2</sup>.



Clark 和 Smith<sup>[11]</sup>、Carswell 和 Wood<sup>[23]</sup>、 Novgrodov<sup>[33]</sup> 以及 Nighan<sup>[4]</sup> 等都发表了有 关 CO<sub>2</sub> 激光器放电等离子体的理论与实验报 道。但他们所研究的 CO<sub>2</sub> 激光器的工作气压 仅限于几 Torr 到 20 Torr,且 气体不是快速 流动的。随着大功率激光器的发展,为了提高 它的电光转换效率并改善放电稳定性,有必 要对高气压、快速流动条件下的放电等离子

收稿日期: 1984年11月20日。

体进行研究。本文提出的微型机控制的双探 针测量系统和数据处理程序,为这方面的研 究提供了有效的方法。

## 二、双探针测量原理

双 探 针 测 量 电 子 温 度 的 原 理 与 Langmuir 1923 年 提出 的 单 探 针 原 理 相 同<sup>[53]</sup>。使用简化的探针理论,应满足五条简 化条件<sup>[61]</sup>,在我们所研究的 CO<sub>2</sub>-N<sub>2</sub>-He 气体 放电条件下能满足这些。

当两根探针靠得足够近时,可由双探针 伏安特性曲线满足的方程求出<sup>[7]</sup>

$$KT_{e} = \frac{eI_{i0}}{2} \left( \frac{dI_{D}}{dV_{D}} \right)^{-1} |_{I_{D}=0}$$
(1)

式中, K: 玻尔兹曼常数;  $T_{e:}$  电子温度;  $I_{i0:}$ 离子饱和流;  $I_{D:}$  探针电流;  $V_{D:}$  扫描电压。典 型的双探针伏安特性曲线如图 1 所示。由曲 线可以看出: 伏安曲线由三部分组成, 两个离 子饱和区和一个过渡区。可以用四个特征参 量  $X_{s}S_{1}$ ,  $S_{2}$ , 4V 来描述曲线特性。

Swift 和 Schar (1970 年)给出了由四个 特征参量确定的电子温度的经验公式:

$$T_{e} = \frac{\Delta V}{4} \times \frac{1 + 0.85 S/X}{1 - 0.5 S/X}$$
(2)

式中, $S = (S_1 + S_2)/2$ 。 $X \ S_1 \ S_2 \ \Delta V$ 分别 如图 1 所示。

Bohm 又给出了对应的电子浓度计算式

$$n_e = \left(0.40 \, e \, S_i \sqrt{\frac{2KT_e}{m_i}}\right)^{-1} \cdot I_{i0} \qquad (3)$$

式中, Si: 探针探入等离子体内的表面积;



图1 双探针特性曲线

e: 电子电量。

# 三、自动双探针测量系统

整个测试系统由两大部分组成:硬件电 路和软件程序。

#### 1. 硬件电路

硬件电路方框图见图 2。



#### 图 2 电子温度自动测量方框图

硬件电路由 Z-80 单板 机、A/D 转换、 D/A 转换、探针输入输出、光电隔离电路、功 率放大电路、积分放大电路和电位配平校正 电路组成。为了增强测试系统的抗干扰能 力,采用共模抑制性能高的运算放大电路作 输入放大;为使频率响应特性好,采用 OCL 电路作功放电路;为使测试系统在高压放电 时正常工作,用隔离电压为 7500 V 的交流线 性光电耦合元件 MOC 5010 作隔离电路,同 时,采用了变压器和罗柯夫斯基线圈隔离;为 减小测量误差,采取了屏蔽、悬浮地等措施, 同时选用了双T型选通积分电路,抗干扰能 力强。

电路工作原理简述如下:由Z-80单板 机产生0~5V、频率为(40~3k)Hz可调的 锯齿波,经D/A转换到功率放大电路,然后 送升压变压器,使扫描电压在±40~±65V 可调,再将所需的扫描电压加在探针两端。探 针的电流信号由罗柯夫斯基线圈感应获得, 经积分放大电路后由 A/D 转换送到 单 板 机 中的 RAM 存贮器中存放起来。 根 据 需 要, 不但可以把伏安特性曲线实时显示在示波器 上,而且可由 TP-801P 微型打印机打印出数 据和曲线。

2. 软件程序

软件程序由控制程序和数据处理程序组成。控制程序用 Z-80 汇编语言编制,数据处 理程序用 BASIC 语言编写。

a. 控制程序: 控制程序同时附有十种波 形发生程序,供电路调整校正时用(程序流程 图略)。使用了 PIO 并行接口,使普通的示 波器具有记忆功能,为观察分析试验中的问 题提供了方便。

用该测试系统在模拟放电管和在 HGL-81型2kW级 CO2激光器上测得的 信号 如 图 3 所示。



(a) 模拟放电管上获得的伏安曲线



(b) HGL-81 型激光器上获得的伏安曲线图 3

b. 计算程序: 一条伏安特性曲线由 256 个点组成。打印出来的数据用一元线性回归 分析方法, 对测量数据进行处理。用 BASIO 语言编制的流程 图 见 图 4。在 Apple-II 微 型机上拟合处理后, 直接求出四个特征参量, 并利用公式(2)、(3)算出电子温度 T<sub>e</sub>和电子 浓度 n<sub>e</sub>。

采用了自动测量系统,测取一根伏安特



性曲线仅仅需要 18 ms, 因而, 是适应于快速 流动等离子体的。考虑到高气压运行时的修 正系数  $f_i=0.98^{[8]}$ , 探针本身的测量误差约 10%<sup>[9]</sup>, 而用一元线性回归分析方法拟合直 线误差  $\leq 4\%$ , 故该测试系统 精度达 15.3% 左右。

## 四、HGL-81 型激光器实验测量研究

HGL-81型2kW级CO。激光器采用三 轴正交式,高气压运行,工作气体快速流动, 封闭循环。电极结构和探针安装如图5所 示。图6是双探针示意图。



. 54 .



图 6 双探针示意图

探针用半径为 0.15 mm 的钨丝制成。两 探针间隔 1.6 mm,伸入等离子体内长度为 2 mm。探针安装在距第三排放电针分别为 10、13、20 mm 的地方。

在不同电流、不同气压、不同气体混合比例、不同位置测得的平均电子温度为(1.7~ 3.2)eV,平均电子浓度为(0.62~1.36)× 10<sup>11</sup> cm<sup>-3</sup>,平均比电场为2.0×10<sup>-16</sup> V·cm<sup>2</sup>。 下面就放电参数对电子温度的影响进行讨论。

#### 1. 电子温度与放电电流的关系

图7 是电子温度随放电电流变化的规律。由图可见,随着 I 加大, T。具有下降的趋势,而电子浓度则有所增加。其原因可由正柱区电场和平均自由程随 I 上升而下降来定性解释。图8 给出的是探针电位和正柱区电场随电流变化的规律。在气体快速对流冷却放电情况下,由 I 引起的热效应对 T。的影响,在较短时间内可以不考虑。已知:

$$T_e \propto \lambda_e E$$
 (4)

$$n_e \propto J_e / ve$$
 (5)

式中 $\lambda_{e:}$ 电子平均自由程;  $J_{e:}$ 电子电流密度;  $\bar{v}$ :电子平均速度。当电流 I 上升时电子浓度 会增加,而电子浓度的增加会导致平均自由 程的下降;同时,如图 8 所示,电流加大,电场 下降,使电子温度下降。故可定性地用(4)、 (5) 来解释  $T_e$  和  $n_e$  随电流的变化规律。

#### 2. 电子温度与气压的关系

当气压在 60 Torr 到 100 Torr 之间变化 时,测量放电等离子体的电子温度如图 9 所 示。在三种气体混合放电时,电子温度以 0.029 eV/Torr 的速率下降。因而,适当提高







图 8 正柱区电场随电流变化规律 CO<sub>2</sub>:N<sub>2</sub>:He=1:7:20; P=90Torr; v=50 m/s; 80 根针放电; ×-U<sub>2</sub>; O-U<sub>0</sub>; ●-E<sub>正柱区</sub>



放电气压,对激光器运行是有利的。实验中也 观察到,在较高的气压下获得了更大的功率 输出。但考虑到高气压下放电的不稳定因素 增多,因而,高气压下运行还应考虑其它因素。

3. 电子温度与 N<sub>2</sub>、He 混合比的关系

由图 10 可见,随着 N<sub>2</sub>含量增加,电子温 度是下降的,而随着 He 含量的增加,电子温 度是上升的。 N<sub>2</sub>含量增加导致 N<sub>2</sub>的 1~8 振动能级的激发加大,在电子能量为 2.3eV 附近,可产生最大的激发截面,使 CO<sub>2</sub>激光上 能级的粒子数由于共振转移也增加。而低电 子温度对激光是有利的,适当加大 N<sub>2</sub>的比 例,激光功率上升,这已在实验中观察到了。

### 4. 电子温度在流动方向的分布

在相同的放电参数时,不同的空间坐标 测得的电子温度不同,如图 11。在距第三排 放电针 13mm 的地方,获得了电子温度的极





小值,对应电子浓度有极大值。由小信号增益公式<sup>[10]</sup>:

$$\bar{g}_0 = \sigma_s \left( \frac{K_u}{\lambda_u} - \frac{K_1}{\lambda_1} \right) \bar{n}_\theta \tag{6}$$

式中, σ<sub>s</sub>: 激发截面; K<sub>i</sub>: 激发速率; λ<sub>i</sub>: 能级驰 豫速率; n<sub>e</sub>: 电子浓度; g<sub>0</sub>: 小信号增益。 对 应在下游 13 mm 处出现小信号增益极大值。 电子温度沿流动方向的分布规律, 为光腔与 放电区匹配设计提供了实验依据。 通过计 算,得到对应 HGL-81 型激光器的光腔与放



第一、二排 80 根针放电; *I*=0.8A; CO<sub>2</sub>:N<sub>2</sub>:He=1:7:20; *v*=50 m/s

电位置最理想的配合。

利用正柱区电场,计算典型的运行条件:  $CO_2:N_2:He=1:7:20, P=90$ Torr,比电场  $E/N\approx 2.0\times 10^{-16}$  V·cm<sup>2</sup>。

理论表明<sup>[10]</sup>,激光器在低*E*/N值下运行 是有利的。我们采用了多排针-平板放电结 构,由于前排放电对后排的预电离作用,使 *E*/N值减小。同时采用倾斜钼针代替钨针 作阴极,不仅降低*E*/N值,对放电稳定性有 好处,而且成本低,加工方便,有实用价值。

参考文献

- [1] P. O. Clark, M. R., Smith; Appl. Phys., 1966, 9, 367.
- [2] A. I. Carswell, J. I. Wood; J. Appl. Phys., 1967, 38, 3028.
- [3] M. Z. Novgordov; Candidatie's Dissertation Defended at the P. N. Lebedev Physics Institute, Academy of Sciences of the USSR, Moscow, on October 4, 1971, p. 59-114.
- [4] W. L. Nighan; Phys. Rev. A, 1970, 2, No. 5, 1989.
- [5] E. O. Jomson; Phys. Rev., 1950, 80, No. 1, Oct.
- [6] 江剑平、翁甲辉等合编; 《阴极电子学及气体放电原 理》,国防出版社出版。
- [7] 项志遴, 俞昌旋编著; 《高温等离子体诊断技术》, 上 册, 上海科学技术出版社出版。
- [8] J. D. Swift; Electrical Probes for Plasma Diagnostics, London Iliffe Books Ltd, 1970.
- [9] J. Irisawa, P. K. John; Rev. Sci. Ins., 1973, 44, 1021.

[10] 秋业稔光ほカ、《レーサー研究》, 1976, 4, No 3, 242