## 中国漓光

9 期

第 12 卷

長1 图7中腔的数据

## 圆筒结构千瓦横流 CO<sub>2</sub> 激光器

I. Gutu, M. V. Udrea, D. Dumitras, V. Drǎgǎnescu (罗马尼亚物理研究中心)

> 王哲恩 查鸿逵 程兆谷 (中国科学院上海光机所)

**提要:**本文报道一台圆柱形结构横流 CO<sub>2</sub> 激光器 及 其 运 转 特 性。圆筒 长 度 1.45 m, 直径 0.45 m, 已获得大于 1 kW 的输出功率。

Construction and operation of a gas transport CO<sub>2</sub> laser

 I. Gutu, M. V. Udrea, D. Dumitras, V. Drăgănescu (Central Institute of Physics, Bucharest, Romania) Wang Zheen, Zha Hongkui, Cheng Zhaogu

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

Abstract: The construction and the operation of a  $CO_2$  gas transport laser with cylindrical geometry is presented. This work aims at developing a small size and light weight gas transport laser at high output level. This has been accomplished by using a single metallic cylinder for electric discharge, recirculation and the cooling of the gas mixture. More than 1kW laser power was obtained from a laser of the length of 1.45 m, diameter 0.54 m and cca weight 180 kg. Typical parameters were: pressure 40 Torr,  $CO_2:N_2:$  He=1:8:11, discharge current 8 A, efficiency 12%, and laser spot  $28 \times 22 \text{ mm}^2$ .

一、前 言

橫流 CO<sub>2</sub> 激光器有很高的输出功率,但 激光器体积大,重量重,结构复杂,在许多应 用领域中不太方便。在以前的文章中<sup>[1,2]</sup>,我 们已经讨论了采用含有循环冷却系统和放电 系统的单个金属圆筒,建立小尺寸轻重量的 横流 CO<sub>2</sub> 激光器的可能性。本文叙述这种 横流 CO<sub>2</sub> 激光器的结构和性能参数。

## 二、实验装置

图 1 和图 2 分别表示该横流 CO<sub>2</sub> 激光器的横剖面和纵剖面图。

收稿日期: 1984年8月23日。



图 1 横流 CO<sub>2</sub> 激光器的横剖面图 1--不锈钢圆筒; 2--支撑电极部件的金属板; 3--转轴; 4--风扇; 5--热交换器; 6--阳极; 7--辅助电极; 8--阴极; 9--放电区; 10--辅助热交换器; 11--金属板; 12--金属导流板; 13--金属薄板



图 2 横流 CO<sub>2</sub> 激光器纵剖面图 1~13—同图 1; 14—输出镜; 15—真空轴封驱动

激光室由 1400 mm 长、460 mm 直径的 水冷不锈钢圆筒构成。 筒上开有两个 180× 1300 mm<sup>2</sup> 矩形 槽,用 两块 金属 平板 2 和 11 盖在槽上,一块装电极部件,另一块装有 10 根铜管作为热交换器。 气体循环系统 由 6 只双叶轮风扇组成。风扇直径 325 mm, 宽度 90 mm,间距 110 mm,这些风扇装在 一根长轴上。通过真空轴封用一台直流电机 转动该轴。

混合气体经过圆柱筒内壁和金属板13 间的通道流向放电区。通过圆柱筒壁面、8 个1300mm长的热交换器5以及10根 12mm直径的铜管对混合气体进行冷却。 电极部件包括二组总长为1220 mm的 分列阳极 6, 一个 10 mm 直径、1290 mm 长 的 铜 管 阴 极 8 以 及 辅 助 电 极 7 三 部 分 组 成。图 3 表示一 组 阳 极 部 件 (610×120× 30 mm<sup>3</sup>)的横剖 面。



图 3 阳极结构图 1—阳极条; 2—陶瓷板; 3—引线; 4—氧化铝 粉; 5—环氧树脂; 6—玻璃板; 7—陶瓷板; 8— 阳极化的铝板; 9—冷却通道

每组阳极部件有 30 个阳极平板条,每条 阳极表面积 40×15 mm<sup>2</sup>。通过陶瓷片用 阳 极化的铝板 8 冷却阳极,用 Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> 与氟 硅 酸 钠混合填料 4 实现密封。使用 玻璃 6、陶瓷 7 和环氧树脂 5 来保证阳极 有 好 的 绝缘 性 能。这种组合式阳极结构便于制作 和 使 用。 每个阳极条分别用 2.5 kΩ 的电阻镇流。

辅助放电系统由 60 根 直 径 1 mm 的 铜 丝组成,每根铜丝对应一块阳极板条。 铜丝 触发放电后,用做预电离源。 每根铜丝分别 用 0.8 MΩ 的电阻镇流,分电流为 1.5 mA。

谐振腔由两面镜组成:一面是直径 50 mm、曲率半径 5 m 的镀金铜镜;另一面 是透过率 23%、有效通光口径  $\phi$  35 mm 的 GaAs 平面镜。这些腔镜分别安装在两块金 属平板上,通过 4 根拉杆实现机械稳定。

激光器的漏气速率小于1 Torr/24小时。

## 三、实验结果

对于两种不同风扇转速(即1400 r. p. m 和1800 r. p. m) 混合气体流动 特性示于图



(Z=0对应于圆柱体中间位置)

4。流速是在沿光轴不同位置上测量的。

所测得的流速分布表明,当转速为 1800 r. p. m 时,最大风速点(在风扇的叶轮 前面)是 $V_{max}=25$  m/s;最小风速点(相邻风 扇之间)为 $V_{min}=15$ m/s,平均速度近似 20 m/s,相当于体积流量 3000 m<sup>3</sup>/小时。为 了改善气流的均匀性,设想过几种辅助的气 动力学设计,但都会使结构复杂化。

有关气体循环系统的其它细节已在文献 [2]中叙述。

图 5 表示对应不同的风扇转速测得的激 光功率曲线。转速从 1200r. p. m 增加到



对于两种不同灰质转速(即1400 r. p. m 11 1800 r. p. m) 混合气体流动特性示于固 1600r.p.m 导致激光功率增加60%。

在高转速下,激光功率随放电电流几乎 线性地增加,而在低转速下,有饱和的趋势。 图 6 是对于两种不同混合气压的一些典型曲 线。



功率与放电电流的关系

(N=1600r. p. m, CO<sub>2</sub>:N<sub>2</sub>:H<sub>0</sub>=1:8:11, R=5m (铜反射镜), 光斑尺寸 28×22 mm<sup>2</sup>, 密封运转)

当混合气体比分 CO<sub>2</sub>:N<sub>2</sub>:He=1:8:11, 气压 40 Torr,风扇转速 1600 r. p. m,工作 电压 1050 V,放电电流 8.5 A 时获得输出功 率 1100 W。电光转换效率 12%,激光光斑 尺寸 28×22 mm<sup>2</sup>。

图中曲线也表明工作气压对输出功率有 很大的影响。当气压从 20 Torr 增加到 40 Torr 时,输出功率的增加超过一倍。

感谢 Mrs. F. Grigore、D. Mirea、 V. Olteanu、S. Toby 在技术上给予有价值 的帮助。

参考文献 [1] I. Gutu et al.; Rev. Roum. Phys., 1978, 23, No. 5, 447. [2] V. Draganescu et al.; Rev. Roum. Phys., to be published.

混合气体差过圆柱筒内壁和 益属板 16 间的通道流向旋电区。通过圆柱 節壁 面,6 个 1300 mm 长的热交换器 5 以及 10 想 12 mm 直径的铜管对混合气体进行终却。