1985年第5期

封离型 4W 以上波导 CO2 激光器

黄士法

本文报导了用GG17玻璃制成的封离型波导CO₂激光器的结构设计及性能。 波导管直径为1.7mm,激活长度为197mm,最大输出功率为4.1W,对实验结果也进行了讨论。

一、引言

自从Smith制成波导He-Ne激光器以来[1],对波导激光器有了一定的重视。尤其是Bridges首先做出CO₂波导激光器后[2],波导激光器得到迅速发展。已研制出结构紧凑,携带方便,实用可靠的激光器,从而显示出各种可能应用的前景。

波导CO₂激光器具有放电管径小,气压可以相应的增高,调频范围宽,可以制成一种稳 频器件,适用于激光通讯,雷达中作本机振荡,红外光源的光谱学研究和医学上应用。

二、器件结构

在CO₂波导激光器中,容纳气体的放电管也就是波导管。因此,放电管的结构不仅要有电学上的考虑,而且对于光学,材料导热,机械加工和冷却方式上的考虑也是非常重要的。 激光器的放电管一般选用玻璃管或氧化铍陶瓷管。

根据我们实验室现有条件、考虑到玻璃加工工艺成熟,成本低,结构便于更换和改装。 为此,我们研制成GG17玻璃结构的波导CO。激光器。图 1 为激光器剖面图。

激光器分三层: 外层为储气套,中间隔开接一个回气管,中部为冷水套,内层为放电管。阳极在波导口近端,阴极采用0.1mm厚的钽皮做成φ16×6mm圆筒形,套在水冷管外面,在波导口对应电极一侧开一个2×1.5mm放电槽。全反镜采用镀金平镜,输出镜为砷化镓平面镜,镜两面分别镀高反介质膜和增透膜,其透过率为8%,波导两端耦合长度各为25mm。

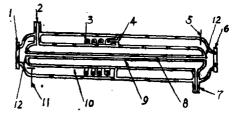


图1 1. 输出镜; 2. 出水孔; 3. 回气管; 4. 回气孔; 5. 阳极; 6. 全反镜; 7. 进水孔; 8. 放电管; 9. 冷水套; 10. 储气套; 11. 阴极; 12. 放电槽

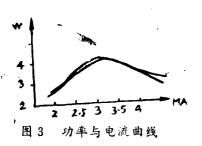
收稿日期: 1984年12月1日。

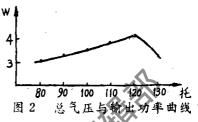
三、实验条件与测试结果

激光器配气前做一系列短暂的氦气放电处理,气压分别为30托和50托,每次电流分别为1、2、3、4 mA,放电时间为10min。这样做一方面去掉阴极和放电管 表面的有机杂质,不致污染工作物质。另一方面使玻璃表面吸有足够的氦气。

改变总气压,测得总气压与输出功率关系如图 2。从图 2 看出,最佳输出功率对应一个最佳气压。从我们的实验中发现最佳气压一般是100~200托。固定总气压,改变放电电流时,电流与输出功率的关系见图 3。

实验表明,气压增高,放电电流变化很小,而放电电压相应提高。





我们在实验中测得波导CO₂激光器的伏安 特性如图 4

四、讨 论 🕆

根据实验结果,对研制波导CO₂激光器提出下面四点参考意见:

1.一般波导CO₂激光器的输出镜采用N型 锗片。但是锗的最大缺点是吸收系数会随温度

上升而变大。波导功率密度 180W/cm^2 ,在输出镜无水冷却情况下,锗片是不能长 肘间 工作,而砷化镓片,表面镀 $ZnSenBaF_2$, $ZnSnBaF_2$ 和 As_2S_3 和 BaF_2 等优质增透膜承受 连 续

功率密度为1000W/cm²[4], 因此, 我们在设计波导谐振腔时就考虑到高功率密度波导CO₂激光器,必须用砷化镓做输出镜。

- 2.激光器放电时、阴极表面都发生严重的阴极溅射现象。溅射出来的物质向四面飞散,放电管内的元件和管壁盖上一层薄膜,使激光谐振腔受到污染,降低光学质量,增加谐振腔内的光学损耗。我们采用钽阴极的目的就是为了减少阴极溅射^[5]。将钽阴极做成圆筒形,套在水冷管上。放电时阴极得到有效的冷却。
- 3. 由于波导口与腔片靠得很近,放电时波导管内的离子会对腔镜产生严重的冲击,把腔

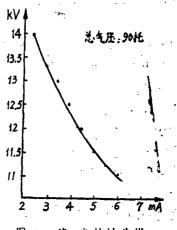


图 4 伏-安特性曲线

片膜层击坏,严重影响输出功率提高。为此,我们在波导口对应电极一侧开一个放电槽。由

于电压梯度关系,自由空间的电子通过波导槽进行放电,使等离子体弥散物及阴极溅射物远离腔镜。

4.输出镜的透过率的大小与输出功率有密切关系。国外一般采用 3 %[6],国内采用 1 %的透过率,可获得最佳输出功率。

考虑到波导输出功率可用均匀展宽情况公式[8]。

$$P = \frac{I_{s}Ar^{\frac{1}{2}}t_{2}\left[g_{0}L - \ln(r_{1}r_{2}) - \frac{1}{2}\right]}{\left(r_{1}^{\frac{1}{2}} + r_{2}^{\frac{1}{2}}\right)\left[1 - (r_{1}r_{2})^{\frac{1}{2}}\right]}$$

式中, I_s 为饱和强度,A为有效光束面积, t_s 为输出镜透过率,L为放电长度, r_1 , r_2 分别 为两个反射镜的反射率 $_{1}$ - $_{2}$ 8。为小信号增益。

我们对上式进行计算,采用8%的透过率已获得满意的结果。

参 考 文 献

- (1) P.W.Smith, A.P.L., 1971. Vol.19, P.132.
- (2) T.J.Bridges et al, A.P.L., 1972, Vol. 26, P. 403
- 6月出版。第410页。
 - [4]《激光》。1980年,第7卷、第11期,第49页。
- [5]南京无线电工业学校编,《电点空材料》、国方工业出版社, 1959年 出版, 第64页。
 - (6) M.Lyszyk et al., J.Phys. E. W17, Vol. 10~11, P. 1110~1112.
 - [7]《激光》,1980年,第7卷,第11期,第33页。
 - [8]《物理》,1981年,第10卷,第6期,第341页。

(上接第61页) 其斜面及转换角程序段和几何数据变换成脉冲文件。要给所有的接口处脉冲数和程序段时间间隔赋值。脉冲文件记录下数据和图形表后再存到磁盘内。 由 现 成 程 序 及 Apple II 的数据最大寻址 存 贮 器(约35kbit)产生一图形的数据文件。由驱动程 序 完成图形绘制。

运动程序可自动编入脉冲文件内,内磁盘提取驱动程序。在适当时间内调用驱动程序使文件按顺序执行。可选择RAM扩展插件即仿真磁盘驱动操作,这样可大大减少磁盘数目。

驱动程序使输出脉冲快速且给予优先权以防止脉冲间隔的突然变化。图 6 是一个简单的驱动程序流程图。

改进的转换器系统的许多软件特性(表1)及防护措施方便了用户。

节译自 Opt. & Laser Technol., 1984, Vol. 16, No. 2, P. 87~92.

周晨波 译 叶祖琛 校