

图5 放大器中调整灯-棒间距离对增益分布的影响 增益分布形态明显不同,纵轴顶上的强区变成了弱 区。同时,从图3、图4横轴上的增益分布曲线看到, 由于灯和聚光腔的加工,装校调整的不对称性,左半 边的最大光强度不均匀性约为13%,而右边的则可 达到55%。这些实验结果证明,聚光腔的加工精 度,灯的直度、聚光腔与灯-棒之间的调整和对称性 等对增益均匀性的影响是值得十分重视的问题。

> (中国科学院上海光机所 黄镇江 高脐媛 杨义)

# 稳定单模连续 YAG 激光器

## 一、器件设计

理论分析与实验结果表明:激活介质的热效应 不仅降低振荡模体积,而且严重影响输出的稳定性。 合理选择腔镜曲率以及采用不对称腔长,可以提高 基模体积及其热稳定性(热稳定性是指振荡模体积 对于泵浦功率起伏引起的介质热效应扰动是不灵敏 的)。

一根中等质量  $\phi$ 5×90 YAG 棒,其热焦距  $f_n$  随 泵浦功率  $P_{in}$  的变化由图 1 曲线(I)给出。为提高 基模体积及其热稳定性,对棒的一端面修磨 R=-600 毫米的凹面,补偿介质的热效应;为消除"耦合 腔"引起的弛豫噪音,将棒的另一端面 磨 一斜角  $\theta$ =3.85 毫弧度。 经上述修磨后的热焦距由图 1 曲 线(II)给出。





为使光泵均匀辐照 YAG 晶体,使用双氮灯泵 浦的双椭圆柱聚光腔(e=0.5, 2a=30 毫米)。采用 双灯泵浦,对于高功率泵浦下提高氪灯的使用寿命 也是有利的。

为获得输出光束有一平面相前,又避免复杂的 腔镜加工,采用  $B_1 = \infty$  的平板输出镜,透过率为 6%。全反射镜采用  $B_2 = -300$  毫米的凸镜,增大 基模体积。选择不对称的腔长,输出镜、全反射镜与 棒中心的距离分别是 145 毫米、330 毫米。在离全 反射镜 90 毫米处插入  $\phi$ 1.5 毫米的内腔小孔,进一 步抑制高阶模振荡。

### 二、器件性能

激光器输出功率用 JGK-3 型功率计测量, PZ8 直流数字电压表显示。

实验测定的光束发散角为:

#### $\alpha = (\phi_2 - \phi_1)/2D$

其中  $\phi_1$ 、 $\phi_2$  分别为输出镜处与之相距 D=2 米处的 光斑直径,用红外变频器显示测量。测量结果表明: 上述方法测定的束散角与采用透镜聚焦测量焦斑直 径求得的束散角是比较一致的。输出光束的横模结 构,用两种方法进行测量比较。一种方法是输出光 束经焦距为 860 毫米的透镜聚焦,在焦平面上用增 感的红外胶卷拍摄焦斑。曝光量严格控制在胶卷乳 剂特性曲线的线性区。由焦斑的黑度曲线求得光束 的强度分布;第二种方法,采用通常使用的马达转 镜扫描,外加光阑的光电倍增管置于离开马达一定 距离处接收,SBM-14 型示波器显示 光束 强度分 布。

当不加内腔小孔时,激光器多模振荡的束散角 随热焦距变化如图2所示。结果表明:热焦距在 500~600毫米时(相位泵浦功率为6.9~7.5千瓦),



输出光束发散角变化最小,即热稳工作区。

插入内腔  $\phi$ 1.5 毫米内腔小孔,泵浦功率 7.5 千 瓦,输出光束经透镜聚焦,在焦平面上记录的基模光 斑的黑度曲线与由此得到光束强度的高斯分布分别 由图 3、4 给出。结果表明:实验测定的强度分布与 理论值符合得较好。采用马达转镜扫描,得到相同 的高斯分布。据此,确定激光输出为基模辐射。



图 3 基模光束张度分布的黑度曲线



测量结果,单模连续 YAG 激光器的 主要性能为:

- 输出功率: 多模 36.8 瓦, 单模 12.1 瓦, 单模与 多模之比为 32.9%。
- 束 散 角: 0.46 毫 弧 度, (理论计算值为 0.4618 毫弧度)。
- 稳 定 性:  $4\alpha/4f_{T} < 0.02$  毫弧度/厘米,  $4\alpha/4p_{in} < 6 \times 10^{-4}$  毫弧度/瓦。

总体效率: 0.16%。

### 三、结 束 语

对于大量的激光应用来说,要求激光器具有输 出光束亮度高、稳定性好,有足够使用的光功率。激 光器能否达到这样的要求,取决于谐振腔是否有足 够大的基模或低阶模振荡模体积。激活介质经热效 应补偿后的平凸或凹凸激光谐振腔是能满足这样的 要求的。由此可见,合理设计谐振腔是十分重要的。 上述考虑单模器件的设计思想,对应用来说,是普遍 适用的。

> (中国科学院上海光机所 金德运 茹华一 凌君达)

# 布鲁斯电极的氮分子激光器

我们研制了采用石墨、具布鲁斯(Bruce)面型电 极的氮分子激光器,获得10万瓦的峰值输出,得到 较大面积的激光强度分布。电极结构见图1。

用直径 30 毫米、长 640 毫米的石墨棒沿轴向铣 出宽 20 毫米的平面作放电面。把周边倒圆,使平滑 地过渡到圆柱面,这样即获得近似 Bruce 面型电极。 实验证明在运转条件下未产生边缘效应。 电极隙宽为 12.5 毫米,得到相应的放电截面有 2.5 厘米<sup>2</sup>。

图 2 是器件在运转时从放电截面拍摄下来的辉 光放电照片。图 3 是激光输出强度分布图样。

运转条件是: 电压 ~15 千伏,不流动氮气气压 60 托。当不流动氮气气压达 160 托时,均匀性变 差,但能维持无弧放电。