中国激光

第11卷 第4期

连续的DCN波导激光器

李文莱 徐友刚

(中国科学院物理研究所)

提要:本文介绍了连续 DON 波导激光器。激光管由直径 4.8 厘米、长 2.5 米的石英管组成,其输出波长为 195 微米和 190 微米,最大输出功率为 30 毫瓦左右。同时给出实验研究结果以及输出功率与其他参数之间的关系。

A CW DCN waveguide laser

Li Wenlai, Xu Yougang

(Istitute of Physics, Academia Sinica)

Abstract: This paper describes a CW waveguide laser operating at DCN lines at $195 \,\mu$ m and $190 \,\mu$ m and presents the experimental results and the relationship between the output power and other parameters.

The laser cavity consists of a fused quartz tube of $4.8 \,\mathrm{cm}$ in diameter, $2.5 \,\mathrm{m}$ long. The maximum output power of the laser is of the order of $30 \,\mathrm{mW}$.

关于 HCN 激光早有报导^{Δ1}, 国内也已 研制出几台, 它的波长 λ=337 微米。 DCN 激光器输出有两个波长: 190 微米和195 微 米。对于目前一般的 Tokamak 装置, 其等离 子体的电子密度为 ~10¹⁴ 厘米⁻³, 采用 HCN 激光束来测量是比较合适的, 但对于更大的 Tokamak 装置, 其电子密度很高, 就需用波 长短一些的激光来测量其等离子体电子密 度。

为此我们研制了一台 DON 激光器,有 关它的跃迁机制早有报导^[2],但有关激光器 本身的报导却不多。

我们研制的这台激光器,放电管的材料 是石英玻璃,其结构如图1所示。放电管长



图1 DCN 激光器原理图

2.5 米, 内径 48 毫米, 外径 52 毫米, 电极之 间的距离为 2.2 米。油套长 2 米, 内径 63 毫 米, 外径 68 毫米。腔的反射镜和输出镜都是 全反射镜, 是在抛光的玻璃上镀铝(金)制成 的, 反射镜的曲率半径 **R**=10 米, 输出镜是 平面镜, 在它的中心有一个小孔, 孔径为 5 毫

收稿日期:1983年5月17日。

米。 该激光器的费涅耳数以 N 表示, 对于 $\lambda = 195$ 微米, N = 1.18; 对于 $\lambda = 190$ 微米, N = 1.21。基本上可以认为这是一个波导式 激光器。

阳极材料是黄铜, 阴极材料是钽片, 做成 圆筒形, 筒长 12 厘米, 筒的内径 2.5 厘米, 外径 2.54 厘米。使用 钽 片 是因 为 其 耐 高 温, 溅射率低。 在放电过程中因阴极的温度 很高, 所以在阴极外面装有水套进行冷却。当 阴极变坏时,可以把水套单独拆下进行清洗 并更换阴极, 而不必重调光路。一般在激光 器工作 40~60 小时之后就要更换一次阴极。

油套里充的是 275 号硅油。油套的作用 有三:一是保持放电管的温度恒定,克服热胀 冷缩造成的腔长变化;二是在激光器工作时, 当管壁温度低于 125°C 情况下,就会在管的 内壁上逐渐形成一层有机物沉淀,这严重地 影响了激光器的输出,以至于无法工作。而 温度高于 125°C 时,就不会产生这种情况;三 是管壁的温度与激光的输出功率有着密切的 关系,主要原因是管壁温度影响到放 电时 管 内 DCN 的生成,图 2 表示管 壁温度对输 出功率的影响。此图是在放电电流 *I*=1 安 培、气压 *P*=3.4 托的情况下得出的。可以 看出管壁温度大约在 144°C 时,输出功率最 大。



放电电流 I 的大小直接影响着功率输

出,其关系见图3。这条曲线是在管壁温度 为144°C、气压为3.4托的条件下得出的。值 得说明的是当电流变化时,管内折射率将出 现变化,变化量既是电子密度的函数,又是波 长的函数。波长越长,相应的折射率变化越 大。对于 λ =190 微米的光,折射率的变化 是不能忽略的。由于折射率的变化,将引起 振荡波长的变化,所以当电流变化时要重新 调节腔长,以达到最佳输出。实验也证明了 这一点。



与电流的关系

工作气体是 N₂+CD₄+He, 其中 N₂和 CD₄ 在放电过程中生成 DCN, 而 He 的充入 是为了稳定放电并使管内的径向温度梯度变 缓。三种气体的混合比按体积计量为:

$N_2:CD_4:He = 1:3:9$

为最佳。工作气压对功率输出的影响如图4 所示。这条曲线是在放电电流 *I*=1 安培,管 壁温度为 144°C 的情况下得出的。充气的流 量是每分钟 8.5 厘米³,这是在标准 大气压 下,20°C 时测得的。

对于波导式圆柱腔来说, *EH*¹¹ 模的输 出最大,而且 *EH*¹¹ 模的电矢量是线偏振的, 光束截面上的光强是单峰高斯分布,我们的 实验就是需要这种模式。但是对于不加任何

图 2 激光(λ=190 微米)输出 功率与管壁温度的关系



措施的激光器,由于电极的非对称性或其他 原因,其输出的 *EH*¹¹ 模的电矢量偏振被确 定在某一方向上,不过这个方向不太稳定,有 时随放电等参数的变化而发生旋转,这种光 束对于我们的实验是无法使用的。为了固定 偏振方向,我们在反射镜前1毫米处,按装了 一根拉直的镍丝,这镍丝与镜面平行,并通过 放电管的圆心,镍丝的直径为0.1毫米。这 样输出光束的偏振方向就被固定下来,即不 管原来的偏振方向如何,加这根细丝之后,电 场的偏振方向就处在垂直于这根 细 丝 的 方 向,而且不会因其他因素而旋转,但是加上这

(上接第195页)

米。证实有相当大的增益,当输出镜由透射率 14%的介质膜镜片改成总反射率 9%的不镀膜玻片时,在其他条件均未改变情况下,输出平均功率从 220 毫瓦提高到 360 毫瓦。

本文承蒙汪永江副教授审阅,石宝驹同 志给予很大支持,参加实验工作的还有上海 激光所李乐、顾原岗同志,一并表示感谢。 根细丝之后,实验上发现输出功率比原来减少 10% 左右。

对输出窗口的要求是:一,损失小,以便 得到大的功率输出;二、强度高以便承受近一 个大气压的压力;三、对可见光透明,以便用 He-Ne 激光进行光路校准,我们采用50 微 米厚的聚脂薄膜作为输出窗口,其折射率为 1.69。对于波长为195 微米的光束,垂直入 射时透射可达到88%,吸收约为7.5%。

激光器的连续输出功率约为 30 毫瓦,比 同样尺寸的 HON 激光的功率要大,同时 我 们用自制的铜网式 法布 里-珀罗 干涉 仪 对 $\lambda = 195$ 微米和 $\lambda = 190$ 微米的两种波行进行 了鉴别,并发现 $\lambda = 190$ 微米的激光功率大 于 $\lambda = 195$ 微米的激光功率,其比值约为 10: 7。这台激光器可以连续稳定地 工 作 8 小时 以上。由于这是 DON 激光器的初步实验结 果,有些参数有待于进一步完善。

参考文献

- [1] P. Belland et al.; Appt. Opt., 1976, 15, 3047.
- [2] R. J. Pressey, Ed.; "Handbook of Lasers" Chemical Bubber Co., Cleveland, 1971.

参考文献

- [1] C. J. Chen; Appl. Phys. Lett., 1974, 24, 499.
- [2] G. 赫兹堡;"原子光谱和原子结构",科学出版社, 1959, p. 132.
- [3] C. H. Corliss, W. R. Bozman; "Experimental Transition Probabilities for Spectral Lines of Seventy Elements", Natinal Bureau of Standards Monograph, 1962, 53, 191.
- [4] E. U. Condon *et al.*; "The Theory of Atomic Spectra", Cambridge University, 1957, p. 242.
- [5] 汪永江等; 《激光》, 1981, 8, No. 11, 22.
- [6] Edit. C. J. Smithells; "Metal Reference Book", Fifth Edition, London & Boston, 1976, 233.
- [7] 徐捷,于开义编写;《国外激光》, 1979, No. 2, 11.
- [8] M. J. Kushner, F. E. Culick; IEEE J. Quant. Electr., 1980, QE-16, 677.
- [9] B. 贝克等;"气体和蒸气激光谱线表",科学出版社, 1981, p. 47.
- [10] M. Piltch et al.; Appl. Phys. Lett., 1965, 7, 309.

. 204 .