激光 第9卷 第6期

高功率 BNN 倍频连续 YAG 激光器

吴惠法 徐惠德

(中国科学院上海硅酸盐所)

提要: 以铌酸钡钠置于 Nd:YAG 腔内,采用温度匹配,进行了连续倍频激光的研究,获得 0.53 微米输出功率达瓦级水平,最高可达 2.5 瓦以上。

A CW Nd: YAG laser frequency-doubled with a Ba2NaNb5O15 crystal

Wu Huifa, Xu Huide

(Shanghai Institute of Ceramics, Academia Sinica)

Abstract: To investigate frequency doubling of CW laser output, a barium sodium niobate (Ba₂NaNb₅O₁₅) crystal is placed in a Nd:YAG laser cavity, and temperature phase matching is employed. Laser output on the watt level has been obtained at 0.53 μ m. The highest power obtained is over 2.5 watts.

实验装置和结果

实验装置方框图如图1所示。



图 1 Ba₂NaNb₅O₁₅腔内倍频激光器装置方框图
1-给定器; 2-指示器; 3-差分放大器; 4-可
控硅调整器; 5-X-Y 记录仪; M₁-1.06 微米
全反 膜, 0.53 微米全反 膜; 6-Nd:YAG;
7-Ba₂NaNb₅O₁₅; M₂-1.06 微米全反, 0.53
微米高透; 8-恒温炉; 9-三棱镜分光器

Nd:YAG 激光器由泵浦部分和安装在 船型导轨上的谐振腔组成,为了产生1.06 微

米的基波激光,使用了两只连续氪灯泵浦,一 根 φ4.1×89 毫米的 YAG 棒,聚光器是长轴 (2a)为34毫米, 短轴(2b)为30.5毫米镀银 的双椭圆筒。在最佳耦合条件下, 1.06 微米 基波功率输出自数瓦至十几瓦。用 Ba₂NaNb₅ O15 (以下简称 BNN)晶体作为二次谐波发生 的非线性材料放置在 Nd: YAG 激光器的谐 振腔内(即腔内倍频)。采用温度相位匹配方 法, 晶体的匹配温度是由特制的恒温炉自动 加热达到的, 温度控制装置的结构如图1所 示。BNN 晶体置于恒温炉中,为了不至于 提高产生基波的阈值, 恒温炉的窗口不用任 何光学材料;另外为了防止空气对流造成的 少量热波动,恒温炉有保温层。BNN 晶体装 在恒温炉内的铜块夹具上。装在恒温炉电热 丝附近的镍铬-康铜热电偶,它的热电势和标 准电压发生器设定值的偏差信号, 经过差分

收稿日期: 1981年7月2日。

. 371 .

晶体编号	尺 寸 a×b×c (毫米 ³)	双折射梯度 (厘米 ⁻¹)	相位匹配 温度 <i>T_{PM}</i> (°C)	倍频激光输 出功率* (瓦)(单向)	基波功率 (瓦)	转换效率 (%)(单向)	
III ₇₉ -18	$6.9 \times 5.4 \times 9.1$	3.8×10^{-4}	64	1.77	7.9	22.5	
III ₇₈ -44 _{2A}	$6.3 \times 5.5 \times 10.8$	2.4×10^{-4}	56.1	1.80	12.2	15	
$III_{79}-02_{\odot}$	$6.9 \times 5.5 \times 5.5$	$2.0 imes 10^{-4}$	72.6	1.91	7.9	24.5	
$\mathrm{III}_{79}-18_{\textcircled{3}}$	$9.0 \times 6.0 \times 11.2$	3.7×10^{-4}	71.4	1.94	7.9	24.5	
$\mathrm{III}_{79}-02_{\textcircled{O}}$	$7.0 \times 3.3 \times 9.0$	$2.0 imes 10^{-4}$	76.7	2.05	12.2	17	
III ₇₈ -422	$6.9 \times 5.3 \times 8.2$	$2.8 imes 10^{-4}$	75.4	2.11	12.2	17.5	
III ₇₉ -04	$9.0 \times 6.0 \times 11.8$	1.7×10^{-4}	79.1	2.50	7.0	35.5	

表1 BNN 倍频激光输出功率

* 仅测一个方向的倍频功率

放大器,进入比例、积分、微分(PID)调节器, 用可控硅电压调整器来变换加热电压,进行 温度自动控制。这种装置的温度控制精度 可达 $\pm 0.05^{\circ}$ C。我们曾用此装置测定了 MgO:LiNbO₃ 晶体倍频输出能量(E_{2w})与偏 离相位匹配温度($T-T_{PM}$)的关系^[1],实验 测定点的温度间隔 是0.4°C。

实验中使用的 BNN 晶体是我所制备的, BNN 晶体经极化、去双晶处理,光学均匀性 好,双折射梯度小于 5.0×10⁻⁴ 厘米⁻¹,倍频 元件加工精度平行度为 10″,平面度为 1/4 波长。

为了使 BNN 倍频激光输出稳定,首先 Nd:YAG 1.06 微米基波输出要稳定;其次精 密控制 BNN 非线性材料的相位匹配温度也 是一个重要因素。通过实验得到,在最佳相 位匹配温度上,恒温器的温度控制精度在 ±0.05°C,倍频激光输出功率基本稳定,测 得其稳定度为:

 $\Delta P_{2w} = (P_{2w}^{\max} - P_{2w}^{\min}) / \bar{P}_{2w} = 9\%$

图 2 表示在相位匹配温度附近, 腔内倍频产生的二次谐波输出-温度特性曲线。根据此曲线测得非线性材料 BNN 晶体的温度 半宽值为

 $\Delta t = 1.5 \sim 3.2^{\circ} C_{\circ}$

从表1可以看出,上述倍频激光系统的 连续倍频激光输出功率已达瓦级,其最高输 出功率为2.5 瓦。因此可用固体 Nd:YAG



图 2 在相位匹配温度附近 Ba₂NaNb₅O₁₅ 晶体的二次谐波输出-温度特性曲线 晶体 79-04; 通光长度 9 毫米

激光的红外辐射获得高功率连续绿光输出, 并用作可见光激光光源。

讨 论

在实验过程中发现 BNN 腔内倍频激光 输出功率与晶体的光学均匀性关系密切。因 BNN 晶体生长困难,在提拉中产生的条纹、 电畴、双晶会造成折射率不均匀。此外,组分 变化、极化和退火应力等也会引起折射率不 均匀。折射率的细微差别,将导致倍频激光 输出功率下降。我们用自然双折射梯度来表 征这种折射率的不一致性,BNN 晶体的自然 双折射梯度,一般为 $9.5 \sim 2.0 \times 10^{-4}$ 厘米⁻¹。 据报导当 4n 为 10^{-3} 厘米⁻¹ 量级时,不易得 到倍频激光的高输出,一般要求双折射梯度 为 $4n \leqslant 10^{-4}$ 厘米⁻¹量级^[2]。对照 BNN 样品

· 372 ·

表2	在1.06	微米低功率下,	晶体双折射	梯度与倍频和	出功率对照表
----	-------	---------	-------	--------	--------

序 号	1	2	3	4	5	6	7	8	9
晶体编号	76-18 _@	76-57	76-64	75-59 _©	76–16	77-73 _D	77-73 _©	77-73 ₃	77-74
双折射梯度 ×10 ⁻⁴ (厘米 ⁻¹)	9.4	8.7	7.8	5.7	5.4	4.7	4.3	3.6	4.9
倍频输出功率 (毫瓦)	30	59	85	<2	106	110	128	185	68

的倍频输出功率与双折射梯度,会看出结果 是类似的(见表 2)。双折射梯度较小,BNN 光学均匀性较好,其倍频激光输出功率也较 高。但是 4n 并不是唯一判别质量的参数(如 表 2 中 9)。而可以根据实验自动记录下来 的相位匹配温度附近的谐波输出-温度特性 曲线(图 2)(曲线的峰值高、线宽 4t 窄的晶 体质量好,峰值低、线宽加宽或多峰的晶体质 量差⁽³³⁾来判别质量。

实验表明, 双晶存在对倍频激光输出功 率的影响甚大。如果晶体存在肉眼可见的宏 观双晶,则基波光束被宏观双晶散射,大大降 低倍频激光的输出,有时甚至使基波停振以 致无倍频输出(见表2中4)。为了使倍频激 光输出功率达到最大,我们在实验中使用了 一种简便而直观的检查法,即借助于 He-Ne 激光照射晶体,以He-Ne光斑无畸变为佳. 其原因是 BNN 晶体的生长条纹、双晶等引 起的不均匀对 He-Ne 激光也同样有影响,图 3 是同一位置以 6328 Å(a)和 5300 Å(b) 分 别摄取的相应光斑图象的对比。图4表示在 同一 BNN 晶体的不同部位, (a) 图为光斑畸 变小,晶体质量比较均匀(An=5.8×10-4 厘 $*^{-1}$), 倍频输出比畸变大的更大 ($P_{2}=216$) 毫瓦); (b)图为光斑畸变大,晶体均匀性较差 $(\Delta n = 2.9 \times 10^{-3} \ \text{ 厘米}^{-1})$, 倍频输出较小 (P, =32 臺瓦)。

由于我们用的 Nd:YAG 激光器未采取 选模措施,所以当基波功率增大时,多模的出现使倍频激光输出功率增高不多或无增高; 其次基波功率增大也即提高光泵输入,倍频





(7)





图 4 同一晶体不同位置的光斑畸变情况 激光输出功率刚达到最大,非线性晶体随光 泵输入提高温度即随之提高,因而温度升高 导致相位失配,使倍频激光功率下降,这也表 明 BNN 晶体对基波具有吸收性。

(下转第384页)

的热量堆所测得的激光器输出能量在不同条 件下的结果。

不同放电电极形状对输出的影响(图
 6)。

2. 工作电压对输出能量的影响(图7)。

3. 氮气压强对输出的影响(图 8)。



图 8 激光器的输出能量随工作气压的变化 工作电压 14.5 千伏;火花隙电极 \$\phi 6: C=15000 微微法



(上接第 373 页)

承蒙 <u>张绶庆</u> 研究员、谭浩然副研究员 多方指导,生长组拉制晶体,光学检验组测量 双折射梯度等。在此一并表示衷心感谢。

参考文献

[1] 吴惠法,徐惠德等;《新型无机材料》,1980,8, No. 3,

 4. 不同火花隙形状 对 输 出 的 影 响 (图 9)。

五、结束语

实验表明, 陶瓷储能小型氮分子激光器 的输出能量并没有因为储能器体积的缩小而 下降。相反,由于它的结构紧凑,电路传输性 能好和储能器电容量的增加. 不单使其输出 能量优于用双面敷铜板作储能器的器件[3], 而且输出稳定性得以提高。我们用中国计量 科学院提供并标定的辐射计和日本制造的 SS6300 示波器, 对一台刀口-管状电极, 间距 10 毫米, 采用普通 d6 火花隙的激光管进行 实测,在工作电压12.5千伏下,氮气压强50 托时测得激光器脉冲宽度为 4.5 毫微秒, 单 脉冲平均能量1.39毫焦耳,脉冲平均峰值功 率 309 千瓦, 输出稳定性 ±6%。这与自 1976 年以来, C. L. Sam 等人先后报导的工作[4] 相比,不但结构不同,而且各项指标均优于其 测得的结果。

参加本实验工作的还有姚甸洪、陈坚斌、 麦若青等。

参考文献

- [1] C. L. Sam; Appl. Phys. Lett., 1976, 29, No. 8, 505.
- [2] «激光», 1978, 5, No. 2, 33.
- [3] 戚霖; «激光», 1976, 3, No. 4, 29.
- [4] A. Fried et al.; Appl. Opt., 1977, 16, No. 12, 3077.

- 1

- [2] 吉川省吾地;!«应用物理», 1971, 40, No. 10, 1102.
- [3] F. R. Nash; J. Appl. Phys., 1970, 41, No. 6, 2564.

• 384 •