光栅反射镜作激光器后腔镜输出基横模线偏振光

方 茗¹ 高健存¹ 唐新春¹ 唐 淳² 裴正平² 于 益²

(2 中国工程物理研究院应用电子学研究所,四川 绵阳 621900)

摘要 利用共振泄露型光栅反射镜的偏振选择原理,设计并制备了 35 层镀膜、1000 nm 周期、70 nm 槽深的直线型光栅反射镜,并通过微纳加工工艺制备了相应的样品。用对比法对样品进行测量,测得光栅反射镜对 TE 光的反射率为 87%,对 TM 光的反射率为 98%,验证了其在中心波长 1064 nm 处的偏振选择作用,与理论计算结果相符。使用光栅反射镜作为后腔镜,搭建了中心波长为 1064 nm 的 Nd:YAG 激光器,在抽运电流为 20.1 A 时获得了 14.4 W的基横模线偏振光输出,经过实验测量,输出光偏振度可达到 95.7%。

关键词 激光器;线偏振;光栅;光学器件;亚波长

中图分类号 O436 文献标识码 A doi: 10.3788/CJL201441.0302001

Generating Linearly Polarized TEM₀₀ Mode Laser Beam with Grating Mirror as the Back-Cavity Mirror

Fang Ming1Gao Jiancun1Tang Xinchun1Tang Chun2Pei Zhengping2Yu Yi211Department of Physics, Tsinghua University, Beijing 100084, China

² Institute of Applied Electronics, China Academy of Engineering Physics, Mianyang, Sichuan 621900, China

Abstract With the polarization-selective property of the resonance leaky-mode grating mirror, a 35-layer grating mirror with 1000 nm period and 70 nm groove depth is designed and manufactured. The corresponding sample is prepared through the micro-nanofrabrication process. The bi-reflectivity of the sample is measured by contrast method, and its reflectivity is about 87% for TE wave and 98% for TM wave, which proves its polarization selection at the central wavelength of 1064 nm, and that is agree with theoretical result. Then the grating mirror is placed in a Nd: YAG laser cavity as the end mirror, with which a linearly polarized TEM₀₀ laser beam at 1064 nm is got, its degree of polarization is about 95.7% and power is 14.4 W with pump current of 20.1 A. **Key words** lasers; linear polarization; grating; optical elements; sub-wavelength

OCIS codes 050.1950; 050.6624; 140.3580; 140.3070; 230.4000

1 引 言

激光在应用时,对其偏振态有一定的要求,比如 在精密测量时避免由于干涉导致的对比度下降问题 等^[1]。在各种偏振态中,线偏振光在材料研究、医 疗、工业、信息传输、粒子操控等各方面都有着重要 的应用^[2-5]。输出线偏振光通常需要依靠布鲁斯特 元件的偏振选择特性来实现,例如对激光晶体上按 布鲁斯特角度进行切割,或者在激光谐振腔内放置 布鲁斯特窗^[6]。采用光栅反射镜来实现线偏振激光 输出,可以在已经成型的激光组件基础上进行改造, 对晶体本身没有严格要求,还可以避免在腔内另外 安装布鲁斯特元件造成的功率损失。

亚波长光学元件指特征尺寸相当于或者小于工 作波长的光学元件,其反射率、透射率、偏振特性、光 谱特性都与常规衍射元件不同^[7]。亚波长光学元件 在反射元件、偏振器件、窄带滤波器、轴对称光学元件

收稿日期: 2013-07-30; 收到修改稿日期: 2013-08-26

基金项目:国家 973 计划(2010CB922901)、国家自然科学基金(100976015)

作者简介:方 茗(1987—),男,硕士研究生,主要从事激光器方面的研究。E-mail: fangm04@163.com

导师简介:高健存(1962—),男,副教授,硕士生导师,主要从事激光及非线性光学等方面的研究。

E-mail: gaojc@mail.tsinghua.edu.cn(通信联系人)

等方面有广阔的应用前景。由于微加工工艺的发展, 亚波长光学元件在近年来得到了广泛的研究^[8-9]。

Bel'tyugov 等^[10]在 1988 年设计了一种由多层 膜与亚波长金属光栅结构结合来产生偏振选择作用 的光学元件,称为光栅反射镜。当两个正交偏振光 射入光栅反射镜时,由于亚波长光栅的双折射效应, 它们在被多层膜结构反射时会经历不同的光程差, 而不同层次的反射光相互干涉就产生了某个波长处 反射率的异常变化,比如某个偏振光的特定波长处 反射率案常常,在激光谐振腔中引入不对称性,从而 实现特定偏振光的输出。在随后的研究中,人们设 计出了具有全介质的光栅反射镜。全介质光栅反射 镜具有反射效率高、制造工艺简化、输出功率提高、 寿命更长等优点。

光栅反射镜的数值计算方法包括时域有限差分 算法(FDTD)、基于严格耦合波理论的传输矩阵算法 (S矩阵算法)等。本文采用计算结果更为精确速度 更快的S矩阵算法作为数值计算工具,对光栅反射镜 的参数进行了研究,设计并制备了 35 层镀膜的光栅 反射镜,并通过微加工工艺在反射镜顶部蚀刻出亚波 长光栅,设计出带有偏振选择作用的泄漏型光栅反射 镜。利用经数值优化后的参数,制备出了中心波长为 1064 nm 的样品,并对样品进行了实验测量。随后以 此光栅反射镜为后腔镜搭建了 Nd:YAG 激光器,实 验获得了基横模的线偏振激光输出。

2 光栅反射镜的设计

作为激光器后腔镜的光栅反射镜,其性能直接 影响线偏振光的出光效率与偏振纯度,因此在设计 时应使其对于所需偏振光(TM偏振)的反射率尽可 能高,而对于需要消除的偏振光(TE偏振)反射率 尽可能低,这样在腔内TM波形成振荡,而TE波由 于损耗过大被抑制,光栅上TE波与TM波如图1 所示。由于制备工艺所限,所设计的光栅必须对加 工误差有较强的包容性。体现在参数上即光栅对 TE偏振的反射率光谱具有反射率尽可能低且半峰 全宽大的反射率谷,因而对加工时光栅参数的微小 变化不敏感。



图 1 光栅上(a)TE 波与(b)TM 波 Fig. 1 (a) TE wave and (b) TM wave on a grating

共振泄露型光栅反射镜原理如图 2(a)所示,光 栅反射镜由一个多层膜结构的高反镜及在其上刻蚀 出的亚波长光栅结构构成。其中多层膜结构保证了 镜面整体的高反射特性,使其可以作为激光谐振腔 后腔镜使用。顶部的亚波长光栅可以使入射光在经 过光栅后出现0级以及1级两个级次的衍射光。由 于亚波长光栅具有双折射效应,因此可以通过调整 光栅周期、槽深等一系列参数,使得 TE 波的1级衍 射光透射效率增强,而 TM 波不变。这样设计的光 栅反射镜,可以在特定波长处对 TE 偏振光(电场沿 着光栅槽线方向)形成泄漏模式透射光,而 TM 偏 振光(电场垂直光栅槽线方向)近乎完全被反射,中 心波长处 TM 偏振与 TE 偏振光产生了反射率差 异,从而具有了偏振选择特性。

利用基于严格耦合波理论的 S 矩阵算法,用商 业软件 Gsolver 5.1 对光栅反射镜进行了建模,计 算出不同参数对 TE 偏振与 TM 偏振的反射率谱 线^[11-13]。经过理论计算对光栅的刻蚀深度、周期、 占空比等一系列参数进行了优化,确定了光栅的加 工参数。所采用的光栅反射镜是在 SiO₂ 基片上交 替镀上 35 层 Ta₂O₅ 与 SiO₂ 1/4 波长高反膜,在其 顶层进行电子束曝光,蚀刻出深度为 70 nm、周期为 1000 nm、占空比为 50% 的光栅,光栅样品如 图 2(b)所示。这样光栅反射镜可以在 1064 nm 波 长处达到 TM 波反射率 99.5%, TE 波反射率 69.1%的性能,如图 3 所示。



图 2 (a) 共振泄露型光栅反射镜原理图; (b) 制备的样品图

Fig. 2 (a) Schematic of resonance leaky-mode grating mirror; (b) picture of prepared sample





3 光栅反射镜反射率的测量

为了对光栅反射镜在中心波长 1064 nm 处的 偏振选择特性进行测量,同时对计算结果进行验证, 实验中使用了一台 1064 nm 半导体侧面抽运激光 器、一片偏振分束镜(PBS)起偏器、45°平均偏振半 反半透镜(50%BSP)、一台 Gentec SOLO PE(R2) 功率计 A 以及一台 Coherent PS10 功率计 B 对光 栅反射镜的两个偏振反射率进行测量,实验装置如 图 4 所示。功率计 A 测量入射光强度,功率计 B 测 量反射光强度。由于光栅反射镜对于 TM 偏振反 射率接近100%,因此为了简化测量,假定没有刻蚀 光栅的高反镜反射率为100%。1064 nm 激光器输 出的激光经过 PBS 后产生线偏振光,通过功率计 A 和B可以测出光栅反射镜在不同角度时对线偏振 光的反射率,与没有刻蚀光栅的高反镜反射率对比, 即可得到光栅反射镜对 TE 偏振和 TM 偏振的反射 率。

假定高反镀层的反射率为 100%,即 $R_{st} = C \cdot I_{Bavg}$ $I_{Aavg} = 1, C$ 为两个功率计比值与反射率的比例系数, I_{Aavg} 、 I_{Bavg} 分别为功率计 A 和 B 测量到的光强平均值。再将激光对准反射镜光栅中心,旋转光栅偏





振方向与起偏器方向夹角分别为 0° ,90°,180°, 270°,记录功率计A、B的读数 I_A 与 I_B ,其中 0° 和 180°对应TM偏振,90°和270°对应TE偏振。各偏 振状态下的反射率为

$$R_{\rm TM0^\circ} = \frac{I_{\rm B0^\circ}/I_{\rm A0^\circ}}{I_{\rm Bavg}/I_{\rm Aavg}},\qquad(1)$$

$$R_{\rm TM180^{\circ}} = \frac{I_{\rm B180^{\circ}}/I_{\rm A180^{\circ}}}{I_{\rm Bavg}/I_{\rm Aavg}},$$
 (2)

$$R_{\rm TE90^{\circ}} = \frac{I_{\rm B90^{\circ}}/I_{\rm A90^{\circ}}}{I_{\rm Bavg}/I_{\rm Aavg}},$$
(3)

$$R_{\rm TE270^{\circ}} = \frac{I_{\rm B270^{\circ}}/I_{\rm A270^{\circ}}}{I_{\rm Bavg}/I_{\rm Aavg}}.$$
 (4)

可以推导出光栅反射镜反射率的公式为

$$R_{\rm TM} = \frac{R_{\rm TM0^\circ} + R_{\rm TM180^\circ}}{2}, \qquad (5)$$

$$R_{\rm TE} = \frac{R_{\rm TE90^\circ} + R_{\rm TE270^\circ}}{2}.$$
 (6)

实验测量结果与理论结果如表 1 所示,在以上 加工参数情况下的光栅反射镜对 TE 偏振光的反射 率为 98%,而对 TM 偏振光的反射率为 87%。这个 数值表明,光栅反射镜在偏振选择特性上与理论计 算的结果基本一致,对 TM 偏振光反射率较高,而 对两种偏振模式有了明显的区分,可以在谐振腔中 作为后腔镜使用。但是对于 TE 偏振的反射率有一 定的偏差。导致这种偏差的原因主要包括:镀膜工 艺导致每层介质薄膜的厚度不符合理论数值、微纳 加工工艺的误差、理论计算的截断误差。导致误差 的原因将在后续实验中进行研究。

表1 光栅反射镜对两种偏振光反射率的理论值与实验值

 Table 1
 Theoretical and experimental values of grating mirror reflectivity for both polarizations

	Theory	Experiment
TE	69.1%	87 %
ТМ	99.5%	98%

4 线偏振激光的输出

在直接输出线偏振光的实验中,使用的激光器 模块为北京中科紫玉光电有限公司所生产 Eagle-50 型的激光二极管(LD)抽运 Nd:YAG 固体激光器。 原激光器后腔镜为平凸镜与输出耦合镜构成非稳 腔,可以直接输出基横模激光。将后腔镜替换为以 上制备的光栅反射镜可以构成亚稳腔,如图 5 所示。 由于 TE 偏振和 TM 偏振在腔内损耗不同,因此可 以实现 TM 偏振起振而 TE 偏振被抑制的效果,实 现高纯度线偏振激光的直接输出。



图 5 光栅反射镜作谐振腔后腔镜输出线偏振光 实验装置图

Fig. 5 Experimental setup of the resonant cavity using grating mirror as the back-cavity mirror to generate linearly polarized laser

实验通过 Gentec Electro Optics 公司所生产的 SOLO 型激光功率能量计对激光的输出功率进行测 量,并通过 LBA-708PC 光束分析仪对激光输出的 光斑进行观察。通过对谐振腔腔长的调整,在前后 腔镜距离 908 mm 时,可以在线偏振基横模情况获 得最大的输出功率。调整抽运电流,测量了不同抽 运电流时激光器输出的光斑形状以及功率曲线,如 图 6 所示。可以发现在抽运电流 20.1 A 时,输出激 光的功率达到了极大值 14.4 W,输出模式为线偏振 基横模;在抽运电流继续增高时,由于晶体的热透镜 效应,输出功率下降。



图 6 不同抽运电流时激光器输出功率与偏振度 (内插图为输出光斑)

Fig. 6 Power and degree of polarization of the output laser at different pump currents (the inset is output light spot)

为了对输出激光偏振度进行检测,实验中使用 了一片消光比 1000:1的 PBS 起偏器,一台 Gentec SOLO PE(R2)功率计对输出激光两个偏振的功率 进行了测量。调整抽运电流分别至 18.7、19.7、 20.7 A,旋转 PBS 测量功率计的极大值 P_{max} 和极小 值 P_{min} ,可以发现功率计达到最大值和最小值时 PBS 的角度正交,因此可通过偏振度定义公式 $P = \frac{P_{max} - P_{min}}{P_{max} + P_{min}}$ 计算出输出激光的偏振度。在 19.7 A 时输出激光达到了的偏振度的极大值。

5 结 论

设计并制造了一片 1064 nm 中心波长的光栅 反射镜,通过实验测量得到了反射镜对 TE 波反射 率为 87%,对 TM 波的反射率为 98%,与理论计算 结果基本符合。将光栅反射镜作为固体激光器谐振 腔后腔镜,可以获得稳定高效的基横模线偏振激光 输出。所组装的激光器,在抽运电流 20.1 A 时达到 了14.4 W的基横模线偏振光最大输出功率,在抽运 电流 19.7 A 处达到了 95.7%偏振度极大值。由于 工艺误差以及材料参数的选取问题,导致光栅反射 镜反射率理论计算值与实验测量值之间有一定的差 距,该问题需要进一步的研究与实验。

致谢:感谢清华大学纳米中心提供的微加工工艺方面的支持。

参考文献

¹ Ahmed M A, Moser T, Pigeon F, et al.. Intra-cavity polarizing element for Nd: YAG laser[J]. Laser Physics Letters, 2006, 3 (3): 129-131.

- 2 Wang Zebin, Zhou Jinzhao, Huang Zuohua. Measuring refractive index of medium based on reflectance curve of linearly polarized light[J]. Laser & Optoelectronics Progress, 2012, 49(12): 121204.
 - 王泽斌,周进朝,黄佐华.线偏振光反射法测量介质材料折射率的方法[J].激光与光电子学进展,2012,49(12):121204.
- 3 Wei Huajiang, Xing Da, Wu Guoyong, *et al.*. Optical transport characteristics of human tissues in vitro at 808 nm linearly polarized laser irradiation[J]. Chinese J Lasers, 2004, 31(3): 305-309.

魏华江, 邢 达, 巫国勇, 等. 808 nm 近红外激光辐照三种不同的离体人组织的光传输特性[J]. 中国激光, 2004, 31(3): 305-309.

4 Gao Qiang, Zeng Nan, Ma Hui, *et al.*. Rotating linearly polarized light imageing applied in textile testing[J]. Chinese J Lasers, 2009, 36(9): 2380-2383.

高 强,曾 楠,马 辉,等.旋转线偏振光成像方法在纺织品 纤维检测中的应用[J].中国激光,2009,36(9):2380-2383.

- 5 P Galajda, P Ormos. Orientation of flat particles in optical tweezers by linearly polarized light[J]. Opt Express, 2003, 11 (5): 446-451.
- 6 Arissian L, Rostami S, Diels J C. Modification of ellipticity of light propagating in air[J/OL]. Bulletin of the American Physical Society, 2013, 58(6): H6. 00002. http://meetings.aps.org/

link/BAPS. 2013, DAMOP. H6.2.

- 7 Aubourg A, Graf T, Abdou-Ahmed M, *et al.*. Wavelength selection, spatial filtering and polarization control of an Er: YAG laser cavity by resonant-grating mirror[C]. Cleo Europe, 2013.
- 8 Tobias Moser, Jürg Balmer, Danaë Delbeke. Intracavity generation of radially polarized CO₂ laser beams based on a simple binary dielectric diffraction grating[J]. Appl Opt, 2006, 45(33): 8517-8522.
- 9 Ahmed M A, Rumpel M, Voss A, et al. Applications of subwavelength grating mirrors in high-power lasers[J]. Aduanced Optical Technologies, 2012, 1(5): 381-388.
- 10 Bel'tyugov V N, Troitskii Y V. Polarizing laser mirrors [J]. Soviet Journal of Quantum Electronics, 1988, 18(5): 627-629.
- 11 Lifeng Li, Jean Chandezon, Gérard Granet, et al.. Rigorous and efficient grating-analysis method made easy for optical engineers [J]. Appl Opt, 1999, 38(2): 304-313.
- 12 Lifeng Li. Note on the *S*-matrix propagation algorithm[J]. J Opt Soc Am A, 2003, 20(4): 655-660.
- 13 Lifeng Li. Formulation and comparision of two recursive matrix algorithms for modeling layered diffraction gratings[J]. J Opt Soc Am A, 1996, 13(5): 1024-1034.

栏目编辑:史 敏