用于 CO₂ 激光传输的 10.6 μm 波段空心布拉格光纤

金 杰 张 巍 石立超 黄翊东 彭江得 (清华大学电子工程系,北京 100084)

摘要 空心布拉格光纤是具有一维光子晶体(1DPC)包层和空心芯区的新型光子带隙光纤。针对它在 CO₂ 激光传输中的应用,设计和制备了传输波段中心波长在 10.6 μm 的空心布拉格光纤样品。利用傅里叶变换红外光谱仪 (FTIR)可以观察到光纤样品在 10.6 μm 具有明显的透射峰。使用 CO₂ 激光,通过截断法测量得到光纤样品在 10.6 μm的传输损耗为 2.35 dB/m。测量了不同弯曲曲率下光纤样品的弯曲损耗,结果表明弯曲损耗系数随曲率 的增大而线性增长。在接近光纤输出端处,弯曲半径为 10 cm 的光纤 90°弯曲引入的附加损耗约为 2 dB。实验结果论证了光纤样品的 CO₂ 激光低损耗传输特性,展现了空心布拉格光纤在提升 CO₂ 激光操作灵活性上的应用 潜力。

关键词 光纤光学;空心布拉格光纤;CO2 激光;一维光子晶体 中图分类号 TN253 **文献标识码** A **doi**: 10.3788/CJL201239.0805001

Hollow-Core Bragg Fiber with a Transmission Band of 10.6 μm for Carbon Dioxide Laser

Jin Jie Zhang Wei Shi Lichao Huang Yidong Peng Jiangde

(Department of Electronic Engineering, Tsinghua University, Beijing 100084, China)

Abstract Hollow-core Bragg fiber is a kind of photonic bandgap fiber which has a cladding of one dimensional photonic crystal (1DPC) and an air core. Aiming at its application on CO_2 laser transmission, a hollow-core Bragg fiber sample with a transmission band of 10.6 μ m is designed and fabricated. Its transmission spectrum is measured by Fourier transform infrared spectrometer (FTIR), showing an obvious low loss transmission peak at 10.6 μ m. Measured by cutback method using a CO_2 laser, the transmission loss at 10.6 μ m of the fiber sample is 2.35 dB/m. The additional loss induced by fiber bending is also measured under different fiber curvatures, showing that it rises with increasing curvature. Experiments show that a fiber bending of 90° with a bending radius of 10 cm near the fiber output end leads to an additional loss about 2 dB. The experiment results demonstrate the low loss transmission of CO_2 laser by the hollow-core Bragg fiber sample, showing its great potential on improving the flexibility of CO_2 lasers.

Key words fiber optics; hollow-core Bragg fiber; CO₂ laser; one dimensional photonic crystal **OCIS codes** 060.2310; 060.2390; 060.2280; 060.2400

1 引

言

CO₂ 激光是最常用的分子气体激光,中心波长 一般在 10.6 μm 附近,被广泛应用于激光加工,材 料处理和外科医疗等领域^[1,2]。在这些系统中往往 需要对 CO₂ 激光进行空间操控,常用的操控手段是 关节式导光臂^[3]。然而,关节式导光臂的操控灵活 性有限,极大地限制了 CO₂ 激光的应用功能。因此,具有一定柔性地支持 CO₂ 激光低损耗传输的 10.6 μm 波段光纤成为进一步发展 CO₂ 激光应用 的迫切需求。近年来,随着微结构光纤的发展,一种 由空心芯区和一维光子晶体(1DPC)包层构成的空 心布拉格光纤引起了人们普遍的关注^[4]。它依靠

基金项目:国家 973 计划(2010CB327606)和北京市自然科学基金(4102028)资助课题。

作者简介:金 杰(1986—),男,硕士研究生,主要从事微结构光纤方面的研究。E-mail: j-jin09@mails.tsinghua.edu.cn 导师简介:张 巍(1974—),男,博士,副教授,主要从事微纳结构光电功能材料和器件等方面的研究。

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

收稿日期: 2012-03-28; 收到修改稿日期: 2012-04-17

1DPC 带隙导光,支持空心传输;采用预制棒熔拉法制备,适合大量生产降低成本;特别是它可以使用聚 合物材料和在中红外波段透明的半导体玻璃材料制 备,具备在10.6 μm波段空心导光的功能,展现了在 CO₂ 激光传输领域中诱人的应用前景。

本文针对空心布拉格光纤在 CO₂ 激光传输中 的应用,设计和制备了传输波段中心波长在 10.6 µm的空心布拉格光纤样品,并对光纤样品的 传输谱、传输损耗和弯曲损耗特性进行了系统的实 验研究,实验结果论证了制备出的空心布拉格光纤 样品对于 CO₂ 激光的低损耗传输特性。

2 10.6 μm 波段空心布拉格光纤的 设计

空心布拉格光纤的结构示意如图 1 所示。 图 1(a)为光纤整体横截面示意图,白色区域为光纤 的空心芯区,其外为两种折射率不同的材料周期性 交替层叠形成的 1DPC 结构,实现带隙导光功能。 光纤的最外层是起保护和支撑作用的聚合物[聚醚 酰亚胺(PEI)]外包层。



图 1 (a)空心布拉格光纤横截面示意图;(b)空心布拉格 光纤相应平面 1DPC 结构

Fig. 1 (a) Cross-sectional schematic of hollow-core Bragg fiber; (b) schematic of the 1DPC in hollow-core Bragg fiber

对于大芯区直径的空心布拉格光纤,可以将 1DPC 层近似为平面,利用平面 1DPC 的能带图确 定空心布拉格光纤的传输波段^[5,6]。图 1(b)是相应 平面 1DPC 结构及其主要参数定义。其中,高折射 率层的厚度和折射率分别为分别为 D₁ 和 n₁,低折 射率层的厚度和折射率为 D_2 和 n_2 ,1DPC的周期用 Λ 表示,则有 $\Lambda = D_1 + D_2$ 。

为实现在 10.6 μm 波段的空心导光,选择了对 中红外透明的半导体玻璃硒化砷(As₂Se₃)作为高折 射率层材料,有机聚合物聚醚砜树脂(PES)作为低 折射率层材料制备空心布拉格光纤。这两种材料在 10.6 μm 附近的折射率分别为 2.73 和 1.68,大的 折射率差决定了以此为基础的 1DPC 具有宽光谱和 宽角度的光子带隙,可以有效地实现空心布拉格光 纤中的带隙导引限光机制。

为了确定空心布拉格光纤以及预制棒的结构参 数,计算了图 1(b)所示 1DPC 的光子能带特性,能 带图如图 2 所示,其中ω为光波频率,β为平行于周 期层方向的波矢分量。计算中考虑到光纤制备工艺 的限制,将两种材料厚度的比值 $D_1: D_2$ 设为 1:2。 图中实线和虚线分别对应 1DPC 中 TE 和 TM 偏振 模式的光子带隙边界,标注区域即为光子带隙。可 见,由于 TM 模式存在布儒斯特现象, TM 偏振模式 的光子带隙总窄于 TE 模式的光子带隙。在大芯径 的空心布拉格光纤中,在空心芯区内传播的低阶导 波模式可以认为是光波以掠射方式入射到芯区(空 气)与包层 1DPC 的界面发生全反射形成的,所以低 阶导波模式的色散曲线非常接近空气辐射线(图 2 中的点线)并总在它的上部。因此,可以用 TM 模 式带隙边界与空气辐射线的交点大致确定空心布拉 格光纤的多模传输通带。由光子晶体的尺度变换特 性,空心布拉格光纤的传输通带可以根据光纤中 1DPC 的实际周期,利用图 2 所示的归一化能带图 计算得到。图 2 中,最低阶传输通带的归一化中心 频率 $\omega\Lambda/2\pi c$ 为 0.316,对于传输通带在 10.6 μm 波 段的光纤,则要求 1DPC 的周期约为 3.35 µm,相应的



图 2 空心布拉格光纤包层 1DPC 的光子能带图 Fig. 2 Band structure of 1DPC in the hollow-core Bragg fiber

高折射率和低折射率层的厚度分别为 $D_1 \approx 1.1 \ \mu m$, $D_2 \approx 2.2 \ \mu m$ 。

3 10.6 μm 波段空心布拉格光纤的 制备

采用预制棒熔拉法制备这种半导体/聚合物基 空心布拉格光纤^[7]。首先采用真空热蒸镀的方法, 在洁净的 PES 薄膜的表面蒸镀硒化砷膜层;然后将 蒸镀好的薄膜紧密卷绕在玻璃管上形成周期层叠结 构,并在其上卷绕没有蒸镀硒化砷的 PEI 薄膜作为 机械支撑,将该棒固定后放入真空炉中烧结成整体; 再用氢氟酸(HF)腐蚀掉中间的玻璃棒,形成内壁具 有一维周期结构的中空预制棒;最后使用光纤拉丝 设备将预制棒拉制成空心布拉格光纤。

空心布拉格光纤依靠包层 1DPC 的光子带隙实 现限光功能,光纤的直径波动会直接影响光子带隙 的位置,使光纤不同部分的传输波段不完全重叠,进 而极大地降低光纤的传输特性。本课题组的先期工 作表明空心布拉格光纤的直径波动应控制在 6%之 内^[8],因此,光纤拉制过程中对光纤外径波动的控制 是保证光纤质量的关键。为此,为光纤拉丝设备引 入了光纤直径反馈控制系统。使用激光测径仪测量 光纤刚拉出时的直径,送入计算机与预设直径值比 较,采用比例-积分-微分(PID)算法计算电机转速 的改变量并送入拉丝电机控制箱,通过改变拉丝速 度,将光纤直径控制在预设值附近。图 3 中给出了 光纤拉丝设备直径反馈控制系统的工作效果。 图 3(a)是在光纤外径设定值改变时光纤直径监测 的记录,表明光纤直径反馈控制系统可以在外径预 设值改变(图中箭头所示时刻)后快速调整光纤外径 并使之稳定。图 3(b)是拉丝设备稳定工作状态下 光纤外径的波动情况,外径波动的标准偏差约为 1.2%,满足空心布拉格光纤对外径波动容限的 要求。



图 3 (a)光纤外径快速调整;(b)拉丝稳定状态的外径实时记录 Fig. 3 (a) Rapid adjustment of the fiber's outer-diameter; (b) a real-time record of the fiber's outer-diameter in steady drawing state

按照上述的制备工艺,制作了内径为 550~ 600 μm,外径为 1150~1250 μm,一阶带隙传输波 段中心波长在 10.6 μm 的空心布拉格光纤,图 4(a) 是光纤样品横截面的扫描电镜(SEM)照片,为了在



制作电镜样品过程中保持光纤结构,光纤芯区填充 环氧树脂。由图 4(a)可以清晰地观察到光纤包层 的 1DPC 结构,白色条纹为硒化砷构成的高折射率 层,暗色条纹为 PES 构成的低折射率层。图 4(b)为



图 4 空心布拉格光纤样品横截面电子显微镜照片 Fig. 4 Cross-sectional SEM micrographs of the Bragg fiber mounted in epoxy

0805001-3

光纤样品中一维光子晶体的局部放大 SEM 图,由 此可知, $\Lambda \approx 3 \mu m$,其中 As₂Se₃ 膜层约占 1/3,其厚 度 D_1 则约为 1 μm ,与理论设计相符。

4 空心布拉格光纤样品的 CO₂ 激光 传输特性测试

首先利用傅里叶变换红外光谱仪(FTIR)测量了 一段长 30 cm 的光纤样品的透射谱,结果如图 5 所 示。可见,光纤样品在 10.6 μm(波数为943 cm⁻¹)附 近有明显的透射峰,对应包层 1DPC 的一阶光子带 隙。利用这一传输特性,空心布拉格光纤样品支持 CO₂ 激光传输。



图 5 空心布拉格光纤样品的透射谱

Fig. 5 Transmission spectrum of the Bragg fiber

进而搭建了由 CO₂ 激光器、激光聚束耦合装置 和 CO₂ 激光功率计组成的光纤传输损耗测试系统, 研究空心布拉格光纤样品对于 10.6 µm 的 CO₂ 激 光的传输特性。CO2 激光器输出端光腰直径约为 2.4 mm,全角发散角为 5.5 mrad,经过聚束耦合装 置后,激光光束被聚焦到光纤端面位置,光斑直径约 为 310 µm。测试系统搭建过程中的一个关键问题 是避免光束向光纤样品空心芯区耦合对准的过程中 由于高功率激光直接照射光纤端面造成光纤的损 坏。为此,为半导体聚合物空心布拉格光纤设计并 定制了一种全氧化锆陶瓷的光纤端面保护套管,使 光纤样品可在 10 W 的入射光功率下连续工作 20 min以上。值得指出的是,实验中未采用任何光 纤冷却措施。可以预计,若引入红外空心光纤常用 的对光纤端面和光纤中孔进行风冷的措施^[9],光纤 样品的承受光功率将进一步大幅度提升。

使用一段长 1.7 m 的光纤样品通过截断法测量了光纤的 CO₂ 激光传输损耗,测量结果如图 6 所示。可见,光纤样品传输激光功率(P_T)随光纤长度的增加线性减小,拟合得到光纤样品对 CO₂ 激光的传输损耗为 2.35 dB/m。



图 6 光纤样品的 CO₂ 激光传输损耗测量结果 Fig. 6 Transmission loss of the Bragg fiber transmitted CO₂ laser

光纤的本征损耗源自材料吸收和有限的 1DPC 包层引入的泄漏损耗。在 10.6 µm 波段, 硒化砷材 料几乎透明,而 PES 聚合物损耗系数超过 3× 10⁴ dB/m^[10]。如果空心布拉格光纤传输模式的电 磁能量集中在空心芯区,可极大地减小材料吸收的 影响。本文利用传输矩阵法[11]理论计算了实验光 纤样品的最低阶模式 HE11模在 10.6 µm 波段的传 输损耗,损耗为1.2 dB/m。在实验中,光纤样品制 备工艺不理想引入的光纤结构参数不均匀和制备环 境的洁净度不够引入的光纤包层 1DPC 界面缺陷是 光纤损耗增加的主要原因。此外,空心布拉格光纤 芯径较大,支持极多的传播模式,理论计算表明高阶 模式的损耗远大于低阶模式[8]。而光纤中各传播模 式的激励情况由光纤端面光耦合条件决定,在实验 中已经发现空心布拉格光纤的传输损耗与光纤端面 的光耦合情况密切相关,因此,实验测量的光纤传输 损耗部分来自于光纤中难以避免的高阶模式传输。

而后,测试了空心布拉格光纤样品对 CO₂ 激光 的弯曲损耗特性,测试过程中保持激光器的输出功 率不变。测试采用一段1.7 m长的光纤样品,首先 在平直状态下测量光纤的输出功率 P_s ;然后保持光 纤两端部分平直且松弛,在中间 50 cm 长的部分用 不同半径的标准圆盘弯曲,测量不同曲率下光纤的 输出功率 P_c 。将不同弯曲曲率下光纤的输出功率 P_c 与平直光纤的输出功率 P_s 相除,作相应的数据处 理,得到 50 cm 长的光纤弯曲造成的附加损耗值,进 而折算成以 dB/m 为单位的光纤弯曲损耗[-20lg (P_c/P_s),dB/m]。光纤样品对 CO₂ 激光的弯曲损 耗测量结果如图 7 所示。可见,光纤样品的弯曲损 耗系数总体随光纤曲率(1/R)的增加而线性增长, 与圆空心波导弯曲特性的理论预测相符^[12]。

在实际应用中,往往需要将 CO2 激光波导在输







图 8 光纤样品弯曲 90°附加损耗测量结果 Fig. 8 Bending loss for 90° bends of the Bragg fiber transmitted CO₂ laser

出端附近弯曲一个特定角度。曲率小的光纤弯曲尽 管弯曲损耗系数小,但需要用较长的光纤来实现,两 者的综合作用需要考察。针对这一应用形式,测量 了将光纤以不同曲率在输出端附近正圆弧弯曲 90°,并保证距光纤出射口有 15 cm 光纤准直时所引 入的附加损耗[10lg(*P_c/P_s*),dB],结果如图 8 所 示。实验结果表明光纤 90°弯曲的附加损耗随弯曲曲 率增加略有下降,变化不大。在弯曲半径为10 cm时 附加损耗约为2 dB。

5 结 论

针对空心布拉格光纤在 CO₂ 激光传输中的应 用,设计和制备了传输波段中心波长在10.6 μm的 空心布拉格光纤样品,并对光纤样品的传输谱、传输 损耗和弯曲损耗特性进行了系统的实验研究。 FTIR 测试可以观察到光纤样品在10.6 μm处具有 明显的透射峰。利用 CO₂ 激光器测量光纤样品在 10.6 μm 的传输损耗为 2.35 dB/m。测量了不同弯 曲曲率下光纤样品的弯曲损耗,结果表明弯曲损耗 系数随曲率的增大线性增长。在距光纤出射端 15 cm处以 10 cm 的弯曲半径将光纤弯曲 90°,引入 的附加损耗约为 2 dB。实验结果论证了制备出的 空心布拉格光纤样品对于 CO₂ 激光的低损耗传输 特性,展现了它在提升 CO₂ 激光操作灵活性上的 潜力。

参考文献

- N. Tabata, S. Yagi, M. Hishii *et al.*. Present and future of lasers for fine cutting of metal plate [J]. *Journal of Materials Processing Technology*, 1996, 62(4): 309~314
- 2 R. W. Ryan, T. Wolf, R. F. Spetzler *et al.*. Application of a flexible CO₂ laser fiber for neurosurgery: laser-tissue interactions [J]. J. Neurosurg, 2010, **112**(2): 434~443
- 3 R. W. Ryan, T. Walf, R. F. Spetzler *et al.*. Aura of technology and the cutting edge: a history of lasers in neurosurgery[J]. *Neurosurg Focus*, 2009, **27**(3): E6
- 4 B. Temelkuran, S. D. Hart, G. Benoit *et al.*. Wavelengthscalable hollow optical fibres with large photonic bandgaps for CO₂ laser transmission[J]. *Nature*, 2002, **420**(6916): 650~653
- 5 S. G. Johnson, M. Ibanescu, M. Skorobogatiy *et al.*. Low-loss asymptotically single-mode propagation in large-core Omni-guide fibers[J]. *Opt. Express*, 2001, 9(13): 748~779
- 6 Changzhi Li, Wei Zhang, Yidong Huang et al.. Numerical study on Bragg fibers for infrared applications[J]. Inter. J. Infra. & Milli. Waves, 2005, 26(6): 893~904
- 7 J. A. Harrington. A review of IR transmitting, hollow waveguides[J]. Fiber Integr. Opt., 2000, 19(3): 211~227
- 8 Shi Lichao, Zhang Wei, Xing Wenxin *et al.*. Mode transmission characteristics in hollow-core Bragg fibers with slowly variation in outer diameter [J]. *Chinese J. Lasers*, 2010, **37** (10): 2559~2564

石立超,张 巍,邢文鑫等.外径波动下空心布拉格光纤的模式 传输特性[J].中国激光,2010,**37**(10):2559~2564

- 9 PIR-fiber delivery set for CO₂ laser[EB/OL]. (2012)[2012-04-12]. http://www.artphotonics.de/products/special-fibers-andfiber-cables/pir-fiber-cable-delivery-set-for-CO₂-laser/
- 10 A. F. Abouraddy, M. Bayindir, G. Benoit *et al.*. Towards multimaterial multifunctional fibres that see, hear, sense and communicate[J]. *Nature Materials*, 2007, 6: 336~347
- 11 Shangping Guo, S. Albin, R. Rogowski. Comparative analysis of Bragg fibers[J]. Opt. Experss, 2004, 12(1): 198~207
- 12 M. Miyagi, S. Karasawa. Waveguide losses in sharply bent circular hollow waveguides [J]. Appl. Opt., 1990, 29 (3): 367~370

栏目编辑: 王晓琰