文章编号:0253-2239(2001)10-1275-03

一种新颖的光纤光栅带宽调谐方法*

董新永 刘志国 开桂云 董孝义

(南开大学现代光学研究所 教育部光电技术科学开放研究实验室,天津 300071)

摘要: 提出了一种新颖有效的光纤光栅带宽调谐方法。将光纤布拉格光栅斜向粘贴到矩形截面弹性梁的侧面 上,通过调节弹性梁的曲率,实现了对光纤布拉格光栅的线性带宽调谐,调谐后的光纤光栅带宽可达 11.32 nm,中 心波长的变化小于 0.1 nm。

关键词: 光纤布拉格光栅;带宽调谐;波长调谐 中图分类号:TN253 文献标识码:A

1 引 言

光纤光栅具有优异的光波选频特性,在光纤通 信和光纤传感领域有很多应用。利用光纤光栅选频 特性对应变和温度的敏感效应,可以对许多物理量 进行传感测量^[1] "反之,通过控制光纤光栅的应变和 温度 可对光纤光栅的波长和带宽进行调谐 应用于 波分复用(WDM)通信系统中,如可调光纤激光器、 可调上下载滤波器、色散补偿器和增益平坦器等^[2]。 因此,寻找一种简单有效的光纤光栅波长、带宽调谐 方法是非常重要的。光纤光栅的波长调谐可以通过 施加轴向应力或改变温度获得 带宽调谐的机理与 波长调谐相同 但要求施加的应力或温度是沿光栅 梯度变化的 以使光栅各部分的波长变化不同。已 报道的方法有很多,如 Hill^{3]}提出将光纤光栅埋置 于软胶中 然后在光栅一端施加轴向拉力 利用应力 在软胶中的衰减获得了 2 nm 的光栅带宽展宽 ;另 外的方法有光纤光栅锥形蚀刻法^{4~6]},锥形电阻外 包层法^[7]和梯形悬臂梁基底法^[8,9]等。这些光纤光 栅带宽调谐方法有一个共同的特点:调谐过程中光 栅的中心波长随带宽一起变化 ,无法实现波长和带 宽的分别调谐。这给实际的应用带来很多不便,同 时也限制了光纤光栅带宽调谐的范围。

本文在以前工作的基础上^[10,11],提出了一种新颖的光纤光栅带宽调谐方法,将光纤布拉格光栅粘贴到曲率可调的矩形截面弹性梁上,利用梁弯曲时在不同层面上产生的梯度应变,实现了对光纤光栅带宽的单参量调谐。利用这种方法可将光纤布拉格

* 国家自然科学基金(60077012)资助课题。

光栅的带宽展宽到 11.32 nm。

2 光栅带宽调谐的原理

研究表明,温度不变时,光纤布拉格光栅的中 心反射波长变化 $\Delta \lambda$ 与其轴向应变 ϵ_{ax} 满足^[1]

 $\Delta\lambda/\lambda_{\rm B} = (1 - p_{\rm e})\varepsilon_{\rm ax}$, (1)

其中, $\lambda_{\rm B}$ 为光纤光栅没有应变时的布拉格波长, p(35)(约为0.22)为光纤的有效弹光因数。所以沿光纤 光栅轴向施加梯度变化的应变,使光栅各部分的布 拉格波长变化不同,可有效改变光栅的反射带宽。

将光纤光栅粘贴在矩形弹性梁的一个侧面上, 其轴向与弹性梁中性面的夹角为 θ,并保证光栅部 分的中点恰好位于梁的中性面上,如图1所示。为了 方便地描述梁上各厚度层,定义 z 轴为垂直于中性 面并以中性面为零点的坐标轴,z 的大小仅表示厚 度层与中性面的相对距离。由材料力学理论可知,梁



Fig. 1 Chirp fiber Bragg grating by using a flexible beam

收稿日期 2000-07-04; 收到修改稿日期 2000-10-27

在弹性范围内弯曲时,梁上各厚度层将产生不同的 应变(z)

$$\epsilon(z) = \kappa z$$
, (2)

其中 , κ 为弹性梁中性面的曲率。此应变传递到光纤 光栅上 ,由于光栅轴向与各层面存在夹角 ,引起光栅 各部分栅格周期变化的应变将只是 $\epsilon(z)$ 沿光栅轴 向的分量。在梁的厚度和曲率比较小的情况下 ,光栅 各部分的轴向与所在层面的夹角可认为是一致的常 量 均为 θ 。因此 ,光栅各部分的轴向应变可表示为

$$\varepsilon_{\rm ax}(z) = \kappa z \cos\theta$$
, (3)

即 κ 一定时,沿光栅轴向的应变将按照很好的梯度 分布。将光栅分为很多小段,每相邻两小段的厚度差 为 δz,并假设每一小段上应变相同,应用(1)式和 (3)式,可得相邻两小段光栅的布拉格波长差为

$$\delta \lambda = \lambda_{\rm B} \kappa (1 - p_{\rm e}) \cos\theta \cdot \delta z. \qquad (4)$$

整个光栅的带宽展宽是各小段光栅波长变化的总 和 ,因此利用上式对全部光栅积分 ,可得到光栅带宽 展宽 Δλ_{chin} 与曲率 κ 的关系

$$\Delta\lambda_{\rm chirp} = \int \delta\lambda = \lambda_{\rm B} \kappa l (1 - p_{\rm e}) \sin 2\theta / 2$$
, (5)

式中,/为光栅的长度。由上式可见,光栅调谐后的 带宽与梁的曲率成线性关系,通过调节梁的曲率可 以对光栅进行线性带宽调谐。

3 实验结果与讨论

实验采用简支梁结构获得弹性梁的曲率变化 (如图 2 所示)。因为光栅的长度远小于简支梁的跨 度,光栅附着部分梁的中性面的曲率可认为是一致 的。由文献 10 可知,简支梁中点处中性面的曲率 与挠度的关系为

$$\kappa = 12S/L^2 , \qquad (6)$$

式中 *S* 和*L* 分别为梁中点处的挠度和梁的跨度。因此,通过调节梁中点处的挠度,可有效地对梁的曲率进行调节,进而获得光纤光栅不同程度的带宽调谐。

光纤光栅带宽测量装置如图 2 所示。由自制宽 带光源(BBS)发出的光经 3 dB 耦合器到达光纤光 栅,被反射回来的光再经 3 dB 耦合器,最后由光谱



Fig. 2 The experimental setup for chirping fiber Bragg grating

分析仪(OSA)检测。IMG为折射率匹配液。实验 中所用光纤光栅的长度为11 mm,自由状态下的布 拉格波长为1557.1 nm,反射带宽为0.42 nm,矩形 弹性梁的跨度、宽度和厚度分别为10 cm、6 mm和 5 mm 粘贴后光栅轴向与梁长的夹角为24°,梁的挠 度由精密位移给进装置步进调节。

图 3 为实验得到的不同曲率的光纤光栅的四个 反射谱。由图可见,光栅反射峰的带宽从 0.42 nm 展宽到了 11.32 nm,而中心波长变化小于 0.1 nm, 峰值反射率从 26 dB 下降到了 19.5 dB。



Fig. 3 Reflection spectra of fiber Bragg grating under different curvature. (a) 0 m⁻¹ ;(b) 0.7 m⁻¹ ;(c) 2.2 m⁻¹ ; (d) 4 m⁻¹

光纤光栅带宽与梁曲率的实验曲线如图 4 所 示 ,二者成良好的线性关系 ,线性拟合得带宽调谐的 速率为 2.74 nm/m⁻¹。



Fig. 4 The relationship between the bandwidth of fiber grating and the curvature of the beam

与其它光纤光栅带宽调谐的方法相比,这种方 法可获得比光纤布拉格光栅的反射带大得多的展 宽,实验得到的最大带宽可达11.32 nm。而且调谐 过程中反射带是向长波侧和短波侧同时展宽,中心 反射波长几乎不变,这就实现了光纤布拉格光栅带 宽的单参量调谐。这是其不同于其它调谐方法的一 个主要特点,也是获得大带宽调谐量的关键所在。

理论计算发现,由(5)式、(6)式得到的 Δλ_{dim}-κ 的理论斜率为 4.96 nm/m⁻¹,比实验值大得多。这 主要有两方面的原因:一是应变在由梁表面到光纤 光栅的传递过程中由于非刚性粘贴造成应变损失; 二是光栅两端由于偏离简支梁中点造成实际曲率低 于理论值。所以,提高光栅粘贴质量或优化实验设 计可望获得更高的光栅带宽调谐速率和调谐量。

结论 提出了一种新颖有效的光纤光栅带宽调谐方法 将光纤布拉格光栅斜向粘贴到矩形截面弹性梁的侧面上 利用弹性梁弯曲所产生的梯度应变 ,实现 了光纤光栅带宽的单参量线性调谐。实验得到的最 大带宽值为 11.32 nm,调谐前后的中心布拉格波长 几乎不变。而且通过改进,如提高光栅的粘贴质量 以减少应变传递损失,或采用更接近 45°的角 θ,可 得到更大的带宽调谐速率和调谐量。由于啁啾光纤 光栅在滤波、色散补偿和温度不敏感传感等方面的 重要应用,这种光纤光栅带宽调谐装置在光通信和 光传感方面都将有很大的应用前景。

参考文献

- [1] Kersey A D , Davis M A , Patrick H J et al.. Fiber grating sensors. J. Lightwave Technol. , 1997 , 15(8):1442 ~ 1463
- [2] Park K N, Lee Y T, Kim M Het al.. All-fiber drop-pass filters with fiber Bragg gratings. IEEE Photon. Technol. Lett., 1998, 10(4) 555~557
- [3] Hill P C, Eggleton B J. Strain gradient chirp of fibre Bragg gratings. Electron. Lett., 1994, 30 14):1172~1174
- [4] Dong L, Crus J L, Reekie L et al.. Tuning and chirping fiber Bragg gratings by deep etching. IEEE Photon. Technol. Lett., 1995, 7(12):1433~1435
- [5] Putnam M A, Williams G M, Friebele E J. Fabrication of tapered strain-gradient chirped fibre Bragg grating. *Electron*. Lett., 1995, 31(4) 309~310
- [6] 韦占雄 秦 莉 ,韦 欣 等. 用布拉格光纤光栅制作啁 啾光纤光栅. 光学学报, 1999, 19(11):1563~1566
- [7] Eggleton B J, Rogers J A, Westbrook P S et al.. Electrically tunable power efficient dispersion compensation fiber Bragg grating device. IEEE Photon. Technol. Lett., 1999, 11(7) 854~856
- [8] Hill K O, Bilodeau F, Malo B et al.. Chirped in-fiber Bragg gratings for compensation of optical-fiber dispersion. Opt. Lett., 1994, 19(17):1314~1316
- [9]秦玉文,赵玉成,张劲松等.均匀光纤光栅 Chirp 化及其 用于色散补偿实验研究.中国激光,1999,A26(10)935 ~939
- [10] 董新永 涨 颍 关柏鸥 等.光纤光栅曲率传感的实验 研究.光子学报,2000,29(9)806~809
- [11] 刘志国, 张义兵, 开桂云等. 新型光纤光栅线性调谐方法. 光学学报, 1998, 18(12):1732~1734

A Novel Method to Chirp Fiber Grating

Dong Xinyong Liu Zhiguo Kai Guiyun Dong Xiaoyi (Optical Information Science Lab , NED ; Institute of Modern Optics , Nankai University , Tianjin 300071) (Received 4 July 2000 ; revised 27 October 2000)

Abstract: A novel and efficient method for chirping fiber grating is demonstrated. The fiber Bragg grating was attached slantwis on a side face of a flexible beam. When the beam is bending, a strain gradient formed along the grating produces a variable shift in the Bragg spacing, resulting in a chirp up to 11.32nm nearly without central wavelength shift.

Key words: fiber Bragg gratings; band width tuning; wavelength tuning