外贴啁啾光栅监测带双缺口复合材料静态拉伸损伤

卢少微 张海军 李朝华 王继杰

(沈阳航空航天大学航空航天工程学部 辽宁省光纤传感工程技术研究中心, 辽宁 沈阳 110136)

摘要 啁啾光栅对沿其纵向的非均匀应变分布十分敏感,这种特性会反映在啁啾光栅的反射光谱图中。提出了一 种利用外贴啁啾光栅监测带双缺口碳纤维复合材料损伤的新技术。实验结果表明,复合材料结构静态拉伸应变为 4500 με 与 8500 με 时,啁啾光栅反射光谱变化明显,这与复合材料应力-应变关系曲线在应变 8000 με 时产生突变 完全吻合,同时光栅反射光谱光强突变点位置与光栅几何位置完全一致,可实现对复合材料缺口位置损伤的定位 及扩展监测。

关键词 测量; 啁啾光栅; 带双缺口复合材料; 反射光谱; 损伤 中图分类号 O439; TG249 **文献标识码** A **doi**: 10.3788/CJL201239.1105004

Damage Monitoring of the Double-Notched Carbon Fiber Reinforced Polymers with Surface Bonded Chirped Fiber Bragg Grating Sensor

Lu Shaowei Zhang Haijun Li Zhaohua Wang Jijie

(Centre of Optical Fiber Sensing Technique Engineering of Liaoning Province, Department of Aerospace, Shenyang Aerospace University, Shenyang, Liaoning 110136, China)

Abstract Chirped fiber Bragg grating (CFBG) sensors are sensitive to a non-uniform strain distribution along their longitudinal directions, and this effect is manifested in the power spectrum of the reflected light from the gage section. This paper describes a novel technique to monitor the damage of double-notched carbon fiber reinforced polymers (CFRP) lamination using the surface bonded CFBG sensor. The experimental results show that the reflection spectra of the CFBG sensor change distinctively within certain wavelength when the static strains of CFRP reach to $4500 \ \mu\epsilon$ and $8500 \ \mu\epsilon$, which coincides with the strain change point of $8000 \ \mu\epsilon$ in stress-strain relationship curve of CFRP laminates. The sudden change points of the reflected spectra have an one-to-one correspondence with the location of CFBG. So the proposed approach is useful for predicting the damage states and location of the notch in composite laminates.

Key words measurement; chirped fiber Bragg grating; double-notched carbon fiber reinforced polymers; reflected spectrum; damage

OCIS codes 350.2770; 160.2290; 240.5698; 350.1820

1 引 言

光纤布拉格光栅(FBG)传感器的波长位移对温度和应变响应十分灵敏,当光栅部分处于均匀应变场时,因为光栅周期与有效光折射指数在沿光栅长度方向是均匀变化的,反射光谱形状保持其原有的 窄波形状,但当光栅处于非均匀应变场时,非均匀应 变分布会引起光栅反射光谱(可以用波长、波宽、光 强、多峰等光谱参数的变化来表征)变形^[1,2]。

通过测量光栅反射光谱可对非均匀应变场进行 监测和表征,而复合材料结构中产生的非均匀应变 场往往是由各种损伤(包括分层、横向裂纹等)引起 的。国外学者利用均匀 FBG 的内传感特性监测复

作者简介:卢少微(1973—),男,博士,副教授,主要从事光纤智能材料与结构健康监测等方面的研究。 E-mail: shaowei9132@sina.com

收稿日期: 2012-06-11; 收到修改稿日期: 2012-08-01

基金项目:基础科研项目,航空科学基金(2009ZA54001),中国博士后基金(20090450882),沈阳科学计划项目(F11-237-1-00,F11-264-1-26)和辽宁省高等学校优秀人才支持计划(LJQ2011018)资助课题。

合材料损伤问题。英国 Ussorio 等[3] 将均匀 FBG 传感器埋入玻璃纤维正交层板,监测非轴向层基体 开裂。裂纹形成后,光谱形状变为铃型,长波长一侧 光谱变宽,随应变增加,长波长一侧反射光谱的第二 反射峰更加明显。日本 Takeda 等^[4,5] 通过预埋小 芯径 FBG 传感器检测分层,光纤光栅被埋入 0°和 90°纤维层间,通过建立分层带端部位置与反射光谱 关系,来检测分层进展。复合材料机翼结构耐久性 实验研究表明,FBG 反射光谱形状会被复合材料内 部非均匀应变场改变,由FBG 反射光谱可推测复合 材料的不可见损伤^[6]。Y. Okabe 等^[7]通过 FBG 传 感器监测碳纤维复合材料(CFRP)正交层板 90°层 横向裂纹,研究表明 FBG 传感器反射光谱形状被横 向裂纹改变,随横向裂纹密度增加,光谱变宽目出现 了很多反射峰,光谱可作为横向裂纹密度实时定量 评估的指示器,由光谱宽度可定量评估横向裂纹密 度。香港理工大学 Ling 等^[8]在端边切口(ENF)实 验中,通过埋入 FBG 传感器监测沿不同厚度方向分 层的复合材料层板梁的Ⅱ型屈服行为。通过分析 FBG 反射光谱的漂移、形状、波形宽度与光强变化,

监测复合材料不同位置分层的损伤。近年来国内很 多学者开展了基于光栅反射光谱的损伤监测及重构 的算法研究^[9~11]。

啁啾光栅(CFBG)传感器是一种光栅周期单调 分布的特殊类型的 FBG 传感器,与均匀 FBG 传感 器相比,CFBG 传感器的光栅长度及其反射光谱宽 度都比均匀 FBG 宽,其反射光谱的波长与光栅传感 器位置是一一对应的。所以当啁啾光栅某一位置的 应变场变化时,啁啾光栅的反射光谱与沿光栅几何 位置的应变分布是一一对应的。本文将啁啾光栅外 贴于带双缺口复合材料的缺口附近,通过监测复合 材料静态拉伸实验过程中缺口附近的啁啾光栅反射 光谱的变化,来监测该位置复合材料损伤的产生及 扩展。

2 实 验

实验用碳纤维正交铺层复合材料,其铺层顺序 设计为[90₁/0₆/90₁],啁啾光栅(北京 MOI 公司提 供)传感器长度为 30 mm,光纤外径为 125 μm,距离 缺口端 2 mm,见图 1。



图 1 外贴光纤光栅的双缺口复合材料拉伸标准件示意图

Fig. 1 Schematic of the double notched CFRP with surface CFBG sensor

复合材料结构损伤时,损伤区域应变场是非均 匀的,且结构呈高应变状态(超过 10000 με),此时光 纤光栅与复合材料结构外表面结合位置易于剥离, 影响结构损伤监测。 用环氧 353ND 光纤胶在复合材料外表面粘接 啁啾光栅,控制表面粘接树脂厚度,实验中复合材料 结构应变超过 10000 με 时,啁啾光栅信号正常,外 贴啁啾光栅的带双缺口复合材料件见图 2。



图 2 复合材料外贴啁啾光栅 Fig. 2 CFBG sensors surface bonded on the CFRP

选用美国 MOI 公司 SM125 静态光纤解调仪 (具备全光谱监测功能)和 MTS Landmark 材料万 能试验机,复合材料静态拉伸速率为 0.1 mm/min, 监测不同应变时啁啾光栅反射全光谱。复合材料静 态拉伸光栅光谱监测装置如图 3 所示。 如图 4 所示, 啁啾光栅具有一个渐变分布的光 栅周期, 因反射波长与光栅周期成正比, 所以其反射 光谱比光栅周期均匀分布的传统 FBG 宽, 其光栅周 期的不同使其光谱中不同波长与光栅不同位置—— 对应, 这就是啁啾光栅优于传统 FBG 之处。



图 3 复合材料静态拉伸实验及啁啾光栅监测装置 Fig. 3 Stretching test and CFBG monitoring





3 实验结果与讨论

3.1 复合材料静态拉伸实验外贴啁啾光栅反射光 谱监测

拉伸过程中啁啾光栅反射光谱波长整体向右偏 移,拉伸过程分4个阶段进行分析:1)静态拉伸前, 啁啾光栅反射光谱非常平滑,光谱中心波长位于 1525~1555 nm间,反射光强为-5 dB,如图5(a)所 示;2)随静态拉伸应变增加,应变从0增加到 4500 με,光谱中心波长逐渐向右运动。由于双缺口 位置存在应变集中,光栅反射光强产生微小变化;当 静态拉伸应变达到4500 με时,由于缺口右侧复合材 料有分层产生,整个啁啾光栅反射光谱发生较大变 化,光栅反射光谱在1549 nm 位置出现裂解,光谱 右侧从1549 nm到 1562 nm 处,光栅反射光强从 -5 dB下降到-15 dB,见图5(b);3)静态拉伸应变 从4500 με增加到8000 με,光栅反射光谱波长整体 向右漂移 5 nm,其光谱形状基本保持不变,但右侧 部分从1550 nm 增加到1565 nm 处,光谱反射光强 从-15 dB下降到-23 dB,见图 5(c);4)静态拉伸 应变从8500 με 增加到12000 με,光栅反射光谱在 1545~1565 nm 间的反射光强进一步衰减到与底部 反射光强大小近似的-30 dB,见图 5(d)。此后应 变增加到12000 με,光栅反射光谱形状基本保持不 变,见图 5(e)。



图 5 复合材料静态拉伸实验不同应变时啁啾光栅 反射光谱

Fig. 5 Reflection spectra of CFBG at the different strain stages of CFBG

图 5 中整个静态拉伸过程(0~12000 με),光栅 反射光谱宽度为 30 nm,而反射光强下降的位置正 好位于光栅反射光谱的中心,这与本实验中啁啾光 栅长度为 30 nm,其中心位置对应复合材料缺口中 心是完全一致的,通过啁啾光栅反射光谱光强下降 点的位置可实现对缺口及分层的精确定位。

3.2 复合材料静态拉伸实验应力-应变曲线

图 6 为复合材料静态拉伸应力-应变关系曲线。 可见在静态拉伸初期,应力-应变曲线的线性关系良 好;当应变达到 8000 με 时,应力-应变关系曲线出现 拐点,这与啁啾光栅反射光谱形状在 8000~8500 με



图 6 复合材料静态拉伸实验的应变-应力曲线 Fig. 6 Stress-strain relationship curve of CFRP 之间开始出现较大的改变十分吻合,说明复合材料 结构在该应变状态时出现了较大损伤(实验中啁啾 光栅下部复合材料出现分层),通过啁啾光栅反射光 谱的异化也可以实时监测到该点损伤的发生并对其 进行定位。

啁啾光栅的断裂伸长率为 1.5%,所以利用啁 啾光栅进行复合材料结构拉伸损伤监测时,拉伸损 伤的监测范围为应变 0~15000 με 区间,超过该区 间啁啾光栅将会断裂,影响监测,在该区间内损伤监 测精度最佳,可实现精确定位;传感器物理位置外复 合材料损伤也会对光栅反射光谱产生影响,通过与 有限元模拟相结合可实现损伤定位,但存在一定 误差。

4 结 论

利用外贴啁啾光栅可实现对带双缺口复合材料 结构静态拉伸损伤的实时原位监测,监测到光谱变 化与静态拉伸应力-应变关系曲线十分一致。该方 法可解决内埋光栅影响复合材料结构完整性及在役 结构无法再埋入的技术难题。同时啁啾光栅具有的 长光栅及光栅位置与光谱一一对应特性,提高了基 于光栅反射光谱理论的复合材料微观损伤的监测精 度及后续的损伤量化研究,对复合材料微观损伤监 测具有重要的意义。

参考文献

- Yiping Wang, Yiping Cui. Effects of distributed birefringence on fiber Bragg grating under non-uniform transverse load[J]. Opt. & Laser Technol., 2008, 40(8): 1037~1040
- 2 F. Bosia, P. Giaccari. Characterization of the response of fibre

Bragg grating sensors subjected to a two-dimensional strain field [J]. Smart Materials and Structures, 2003, $12(6): 925 \sim 934$

- 3 M. Ussorio, H. Wang, S. L. Ogin *et al.*. Modifications to FBG sensor spectra due to matrix cracking in a GFRP composite[J]. *Construction and Building Material*, 2006, **20**(1-2): 111~118
- 4 S. Takeda, Y. Okabe, N. Takeda. Delamination detection in CFRP laminates with embedded small-diameter fiber Bragg grating sensors[J]. *Composites*: Part A, 2002, **33**(7): 971~980
- 5 S. Takeda, Y. Okabe, T. Yamamoto. Detection of edge delamination in CFRP laminates under cyclic loading using small diameter FBG sensor[J]. *Composite Science and Technology*, 2003, 63(13): 1885~1894
- 6 S. Takada, Y. Aoki, T. Ishikawa. Structural health monitoring of composite wing structure during durability test[J]. *Composite Structures*, 2007, **79**(1): 133~139
- 7 Y. Okabe, T. Mizutani, S. Yashiro. Detection of microscopic damages in composite laminates with embedded small-diameter fiber Bragg grating sensors [J]. *Composites Science and Technology*, 2002, **62**(7,8): 951~958
- 8 Hang Yin Ling, Kin Tak Lau, Li Cheng. Monitoring mode [] fracture behavior of composite laminates using embedded fiber optic sensors[J]. *Composite*: Part B, 2007, 38(4): 488~497
- 9 Wang Jing, Wang Zhengfang, Sui Qingmei et al.. Study of FBG strain distribution reconstruction based on improved genetic algorithm dual constraint[J]. Chinese J. Lasers, 2012, 39(3): 0305004

王 静,王正方,隋青美等.基于改进遗传算法双重约束的 FBG 应变分布重构研究[J].中国激光,2012,**39**(3):0305004

10 Wu Fei, Kuang Minmin, Zhao Jing *et al.*. Application of ant colony algorithm in analyzing of traverse uniform strain reflective spectrum of fiber Bragg grating [J]. *Chinese J. Lasers*, 2010, **37**(2): 477~483

吴 飞, 邝敏敏, 赵 静等. 蚁群算法在光纤布拉格光栅横向均 匀受压反射谱分析中的应用[J]. 中国激光, 2010, **37**(2): 477~483

11 Wei Fuya, Liu Hongwu, Fu Chunlin. Reconstruction of fiber grating parameters from reflectivity using quantum particle swarm optimization algorithm [J]. Chinese J. Lasers, 2011, 38 (2): 153~158

韦芙芽,刘洪武,付春林.基于量子粒子群优化算法的光纤光栅 参数重构[J].中国激光,2011,**38**(2):153~158

栏目编辑:王晓琰