基于 THz-TDS 的陶瓷纤维复合材料缺陷检测分析

潘 钊1,李宗亮1,张振伟2,温银堂1,张朋杨1

1. 燕山大学电气工程学院河北省测试计量技术及仪器重点实验室,河北秦皇岛 066004

2. 首都师范大学物理系太赫兹光电子学教育部重点实验室,北京 100048

摘 要 新型陶瓷纤维复合材料由短切氧化硅纤维及其胶合物经高温烧结得到的一种轻质多孔材料,材料 微观结构特性直接影响着宏观结构特性和功能特性。该类材料的孔隙度分布在 84%~95%之间, 微观孔径 主要集中在 100 μm 范围内,偶尔有少量纳米孔。陶瓷纤维复合材料以其耐高温、低密度、高比强和抗烧蚀 等优异性能在超高声速飞行器外层隔热部件得到应用,但该类材料可能因为制作和装配的工艺水平等因素 出现夹杂、孔洞甚至大面积脱粘等现象。由于陶瓷纤维复合材料结构与应用场景的特殊性使得常规的无损 检测手段效果不佳,而太赫兹(THz)技术作为一种新兴的无损检测技术,在该类材料的无损检测具有很大 的潜力,可与常规检测技术形成互补。针对陶瓷纤维复合材料构件粘接层缺陷检测问题,研究了太赫兹时域 信号和太赫兹层析成像方式对缺陷定位方法。基于太赫兹时域光谱(THz-TDS)无损检测技术获取和对比试 样中有粘接层缺陷和粘接层完好位置的时域波形的波形峰值和相位差异,并经过反卷积滤波技术对时域波 形进行处理,定性分析时域波形与粘接层缺陷特性的关系,宏观判断缺陷存在;通过对太赫兹波段陶瓷纤维 复合材料光学参数提取测定太赫兹波段的平均折射率为 1.028,进而分析粘接层缺陷的深度和厚度分别为 18.4 和 0.28 mm, 与预置缺陷真实深度和厚度相比准确度分别为 92%和 90%。但由于通过时域信号提取的 平均折射率会给粘接层缺陷位置分析造成误差,因此以太赫兹层析成像方式进一步估计缺陷的位置,分析 了太赫兹层析成像噪声来源以及对成像质量的影响并采用了双边滤波对层析成像降噪滤波,基于太赫兹层 析成像技术建立了位置评估模型,获取了粘接层缺陷的厚度为 0.26 mm,较预置缺陷厚度的准确度为 96%, 有效地完善了太赫兹检测技术对缺陷定位的形式,实现了陶瓷纤维复合材料构件的粘接层缺陷的高精度定 位表征。

关键词 陶瓷纤维复合材料;太赫兹时域光谱;反卷积滤波;太赫兹层析成像;双边滤波 中图分类号:TN247 文献标识码:A DOI: 10.3964/j.issn.1000-0593(2022)05-1547-06

引 言

高超声速飞行器的热防护系统以先进隔热复合材料作为 主体,其中陶瓷纤维复合材料以其耐高温、低密度和抗烧蚀 等优异性能正逐渐替代航空领域传统隔热复合材料^[1-2]。该 类材料结构制造加工和使役过程可能因为工艺水平等因素存 在材料内部孔洞、裂纹和夹杂以及脱粘等缺陷,特别是陶瓷 纤维复合材料与飞行器基体装配过程中,工艺原因导致材料 不可避免地出现复合材料-基体粘接不良等缺陷,因此进行 其质量监控和无损检测尤其重要。

太赫兹(Terahertz, THz)波通常是指频率范围在 0.1~ 10 THz, 波长为 30 μm~3 mm 的电磁波,其对非极性材料 具有良好的穿透性,且透射能量衰减较为缓慢更利于信息采 集,因此太赫兹时域光谱与层析成像技术可作为陶瓷纤维复 合材料构件检测的有效手段,比较太赫兹波辐射穿过有无缺 陷的不同路径信号损失的差异,可定性定量地对样品进行内 部探伤检测^[34]。

针对陶瓷纤维复合材料粘接层缺陷检测问题,本文以陶 瓷纤维复合材料为研究对象,基于 APIT-Ray5000 太赫兹时 域光谱(Terahertz time-domain spectroscopy, THz-TDS)探 测系统平台和太赫兹层析成像实验平台,研究了太赫兹时域 信号和层析成像方式对缺陷定位的方法,比较试样中有粘接 层缺陷和粘接层完好位置的时域波形,定性分析缺陷存在状 态,测定平均折射率,判定缺陷的深度和厚度。针对平均折 射率所造缺陷位置误差,以太赫兹层析成像方式进一步分析

收稿日期: 2021-04-16,修订日期: 2021-10-31

基金项目:国家自然科学基金项目(61403333),河北省科技计划项目(216Z1704G,20312202D),河北省自然科学基金项目(F2021203024)资助 作者简介:潘 钊,1982年生,燕山大学电气工程学院副教授 e-mail: panzh_zach@hotmail.com

缺陷位置,建立缺陷位置评估模型,对该类材料构件的粘接 层缺陷实现高精度定位。

1 太赫兹时域光谱检测原理

1.1 光学参数提取方法

基于 THz-TDS 时域光谱探测系统对于待测样件进行无 损检测,其中时域信息包括电磁场的振幅和相位;基于菲涅 尔公式的参数提取模型提取光学参数并获得折射率^[3]。太赫 兹时域光谱检测原理图如图 1,其中 F 表示来自材料表面的 太赫兹波反射、D 表示来自材料缺陷的太赫兹波反射、B 表 示来自材料基底的太赫兹波反射、B1 表示来自透过材料的 太赫兹波反射。



Fig. 1 Schematic diagram of THz time-domain spectrum detection

假设被测样件表面均为光滑表面且无电荷和电流以及 THz 时域系统为线性不变系统。设样品厚度为 *l*,通常情况 下需采样两次 THz 脉冲来提取待测样件的光学参数,第一 次采样不放置样件的 THz 脉冲信号经傅里叶变换为 S_{ref}(ω), 第二次采样放置样件的 THz 脉冲信号经傅里叶变换为 S (ω),样件的传递函数可表示为如式(1)形式^[5]

$$H(\omega) = \frac{S(\omega)}{S_{\text{ref}}(\omega)} = \frac{4\tilde{n}(\omega)}{1+\tilde{n}(\omega)} \exp\left\{\frac{-j[\tilde{n}(\omega)-1]\omega l}{c}\right\}$$
(1)

式(1)中, $\hat{n}(\omega)$ 为样品的复折射率; ω 为角频率;c为真空中的光速。

样品与空气折射率差值 Δ*n*=*n*-*n*_a导致参考和样本的时 域波形最大值时延 Δ*t*,可表示为

$$\Delta t = \frac{l\Delta t}{c} \tag{2}$$

折射率估算式可为

$$n = \frac{c\Delta t}{2l} + n_{\rm a} \tag{3}$$

反射模式下,太赫兹波所传输的距离约为样品厚度的2 倍。反射模式下所得折射率为整体折射率,即为折射率估计 均值。

1.2 时域信号对脱粘位置估计

假设样件为均匀介质,太赫兹波在被测样件中传输过程 中与各界面响应示意图如图 2,入射的太赫兹波脉冲为 *E*_{THz},太赫兹波与材料内部缺陷间接响应,在不同方向上产 生矢量,产生时域波形的相位延迟和不同波形峰值,并结合 折射率确定样件中脱粘深度 d

$$d = \frac{\Delta tc}{n-1} \tag{4}$$

式(4)中, n 是被测样品折射率, c 是空气中太赫兹脉冲传输 速度, Δt 是脱粘的波形相位延迟。



2 实验部分

2.1 检测系统

THz-TDS 时域光谱探测系统如图 3 所示,核心构件为 锁模蓝宝石飞秒激光器,飞秒激光器产生脉冲是一束较强的 泵浦光,它由延时调整入射至发射极产生短脉冲,再经一系 列离轴抛物面的太赫兹波反射传输到样品焦点处,光斑半径 为1 mm;另一束较弱的探测脉冲经多次反射传输到探测聚 焦点,最后经光电导取样测量可获得探测完整的太赫兹电场 强度时域波形^[6-8]。太赫兹时域光谱探测系统分为透射模式 和反射模式,模式的选择取决于检测目标特点和材料特性。



图 4 为 THz-TDS 太赫兹波层析成像系统原理示意图。 实验时,将被测样品固定在扫描架上,通过调整样品架的高 度以及与探测器之间的距离,使 THz 射线与样品成垂直状 态,设置探测器扫描的纵向和横向幅度以及扫描步长,计算 机记录原始信息,然后经过一系列的信号处理之后获得成像 数据。

2.2 样件制备

图 5 为陶瓷纤维复合材料样件设计图,基底铝板尺寸大 小为 248 mm×150 mm×2 mm,陶瓷纤维尺寸大小为 200 mm×121 mm×20 mm,样件中预置了交叉"十"字模拟脱粘, 被测样品的脱粘缺陷在距样件上表面 20 mm 深度处,横向 通道长脱粘尺寸为 145 mm×b×2.5 mm,宽度是不规则的, 厚度为 0.25 mm;纵向脱粘尺寸通道长为 121 mm×b×0.25 mm,由于工艺原因,宽度 b 值是一个随机值。



图 4 THz-TDS 脉冲光谱成像系统原理图





Fig. 5 Design drawing of ceramic fiber composite sample

3 实验与结果讨论

3.1 THz 时域信号反卷积处理

时域光谱探测系统采样时有一定脉宽,会发生波形混叠 现象^[9],不利于相位提取和进一步评估分析。本文对 THz 时 域信号进行反卷积技术处理,消除环境干扰和波形混叠现 象。设经过样品反射后由探测器接收到的信号为 y(t),经过 平面反射镜反射后由探测器接收到的信号为 x(t),样件的传 递函数 h(t),则 y(t)可表示为 x(t)和 h(t)的卷积,即

$$y(t) = h(t) \times x(t) = \int_{-\infty}^{\infty} h(\tau) x(t-\tau) d\tau$$
 (5)

在频域上,可表示为

$$Y(\omega) = H(\omega) \times X(\omega)$$
(6)

则样品的传递函数可通过反卷积获得,即

$$h(t) = F^{-1}Y(\omega) \frac{1}{X(\omega)}$$
(7)

在某些特定频域, X(ω)幅值特别小,本文利用维纳滤波 器作为反向滤波器。维纳滤波器可定义为

t

е

$$V(\omega) = \frac{\overline{X}(\omega)}{\left(\mid X(\omega) \mid^2 + \frac{1}{a}\right)}$$
(8)

式(8)中: a 为常数,代表被测信号功率与噪声功率比值。应 用维纳滤波器后,传递函数可表示为

$$h(t) = F^{-1} [Y(\omega)W(\omega)]$$
(9)

为了获得无旁瓣单个峰值的时域波形,应用高斯函数作为窗口函数。半波宽的高斯脉冲函数 T_{FWHM}可表示为

$$\exp\left[\frac{t^2}{-2\left(\frac{T_{\rm FWHM}}{2\sqrt{2\ln^2}}\right)^2}\right] \tag{10}$$

应用窗口函数之后样品的传递函数 h(t)可表示为

$$y(t) = F^{-1}(Y(\omega)W(\omega)) \cdot F\left(\exp\left(\frac{t^2}{-2(T_{\text{FWHM}}/2\sqrt{2\ln 2})^2}\right)\right)$$
(11)

即太赫兹波脉冲信号经过样品接收到的信号 y(t) 与经 过金属板反射接收到的信号 x(t) 的关系为 $x(t) = F^{-1}(Y(x)) Y(x))$

$$F\left(\exp\left(\frac{t^2}{-2(T_{\rm FWHM}/2\sqrt{2\ln 2})^2}\right)\right)x(t)$$
(12)



(b): Deconvolution filter processing time domain signal

THz-TDS 时域探测系统反射模式下对样件采样的时域 波形经反卷积滤波技术处理效果结果如图 6 所示。从反卷积 处理的信号波形效果可见,在不同介质分界面的 THz 反射 脉冲波更能清晰可辨,减少了时域信号的脉宽且滤掉了由于 介质不稳定造成的噪声,从而提高 THz-TDS 时域光谱探测 系统的检测分辨能力,为太赫兹波技术对复合材料的研究提 供理论基础。

3.2 THz 时域信号对陶瓷纤维复合材料脱粘缺陷表征

陶瓷纤维复合材料样件存在不同介质反射界面,物理特 性各有不同,时域光谱波形也相应各有特点。为了研究时域 波形的变化与脱粘特性之间的定性及定量关系,本节分析了 太赫兹波在被测样件中的传输过程,在被测样件中不同界面 所对应的时域波形的峰值,为陶瓷纤维复合材料的太赫兹光



Fig. 7 Time domain waveform corresponding to different media interfaces of the sample (a): Bonding; (b): Debonding

谱研究提供参考。脱粘缺陷特性时域波形对应的太赫兹波传 输过程如图 7 所示,在样件的上表面会有一个反射脉冲,陶 瓷纤维复合材料与金属铝板粘接样件结构中存在局部缺陷, 导致样件粘接层中产生空气层,反射波产生一次波形反向, 即"半波损耗"且幅值稍有增加。反射界面的改变使时域光谱 特性差异增强,可利用这一特性进行缺陷反射界面的快速 识别。

3.3 样件层析成像检测

图 8 所示为 THz-TDS 层析成像系统所获得缺陷层析图像,从层析断层成像中直观准确地反映了脱粘缺陷的存在。



图 8 层析成像扫描分层图 Fig. 8 Slice diagram of tomography scanning

太赫兹实际扫描成像过程中太赫兹源激光器抖动会增大 噪声,导致成像系统能量损耗、信噪比降低等;在传输过程 中由于介质不均匀导致图像边缘模糊、背景灰度分布不均匀 等问题^[11]。为了改善图像质量,解决高频时功率谱密度幅值 衰减严重导致图像边缘、纹理等模糊问题,提高层析成像检 测识别能力,本文采用双边滤波(bilateral filter, BF)算法降 低噪声、复原图像手段来提高扫描成像质量^[10]。

双边滤波对图像降噪和平滑过程中,空间标准差 σ_d 和 灰度标准差 σ_r 衡量图像降噪程度,决定双边滤波算法的滤波 性能^[11]。经过多次参数调试设置和效果比较,本文设参数 σ_d =1.4,σ_r=0.1对 THz-TDS 层析成像系统扫描成像进行双 边滤波降噪的效果最佳,降噪平滑效果如图 9 所示。滤波后 的图像更平滑且很好保留缺陷边缘细节,解决了时域波形变 化剧烈所对应的频谱中高频衰减所导致信噪比降低、平滑背 景分布不均以及图像边缘细节模糊等方面问题,为太赫兹波



图 9 双边滤波效果图

 (a):太赫兹扫描成像图(局部);
 (b):双边滤波处理效果图 σ_d=1.4, σ_r=0.1

 Fig. 9 Effect diagram of bilateral filtering

(a): Original image of terahertz scanning imaging; (b): Effect picture of bilateral filtering processing σ_d =1.4, σ_r =0.1 技术对复合材料的检测和识别提供了高质量图像。

3.4 太赫兹波技术对脱粘缺陷位置评估

根据式(3)得到陶瓷纤维复合材料样件太赫兹波段折射 率曲线如图 10 所示,平均折射率 n≈1.028 8。



Fig. 10 Refractive index curve of ceramic fiber composite

根据式(12)可得估算样件脱粘缺陷典型标注点处深度为 3.22 cm,即脱粘缺陷厚度为 0.028 cm,较预置缺陷实际深 度相比,太赫兹时域波形定位缺陷深度准确度达到 92%,厚 度评估准确度达到 90%。太赫兹时域光谱信息一方面定性陶 瓷纤维隔热复合材料脱粘特性与光谱波形之间关系,对其脱 粘特性进行表征,另一方面能评估样件中预置缺陷位置。

但太赫兹时域光谱信号评估预置缺陷位置过程中,折射 率为样件在太赫兹波的平均值,导致评估脱粘缺陷深度和厚 度时存在偏差,因此本文提出太赫兹层析成像技术作为时域 波形评估脱粘方式的补充,解决了折射率带来的偏差,进而 形成时域信号数据和层析成像对脱粘位置的多角度评估,有 效提高太赫兹波技术评估缺陷深度和厚度准确性。

根据设置的扫描参数、飞行时间和成像速度,同时结合 脱粘上下顶层成像所在层数位置如图 11 所示,可建立脱粘 缺陷厚度 *d* 计算模型如式(13)

$$d = (M - N + 1) \times T \tag{13}$$

式(13)中, T为每一层的厚度, N为太赫兹层析成像中首次 出现缺陷的层数, M为太赫兹层析成像中最后出现缺陷的 层数。

实验结果可知 N=404, M=416, 同时根据实验前设置

的飞行时间和扫描成像速度可知,根据模型计算出脱粘厚度 为 0.26 mm,太赫兹波层析成像估计缺陷厚度准确度达到 96%,提高了时域信号检测评估能力。



图 11 陶瓷纤维复合材料样件脱粘层析成像

 (a):脱粘成像 N层; (b):脱粘成像 M层

 Fig. 11 Debonding tomography of ceramic matrix composites

(a): N-layer debonding imaging; (b): M-layer debonding imaging

4 结 论

针对陶瓷纤维复合材料存在的粘接层缺陷检测分析问题,研究了太赫兹时域信号和太赫兹层析成像技术对缺陷定 位方法。

(1)基于 THz-TDS 探测系统获取和对比分析了试样中 有粘接层缺陷和完好粘接层位置的时域波形,利用反卷积滤 波技术对时域信号滤波处理,增加了时域光谱波形检测的分 辨能力,定性分析陶瓷纤维复合材料脱粘缺陷特性与时域光 谱波形之间关系,宏观定性判断了粘接层缺陷存在,通过对 太赫兹波段陶瓷纤维复合材光学参数提取测定太赫兹波段的 平均折射率为 1.028,进而分析粘接层缺陷的深度和厚度分 别为 18.4 和 0.28 mm,与预置缺陷真实深度和厚度相比准 确度分别为 92%和 90%。

(2)针对 THz 时域信号提取的平均折射率所造成粘接层 缺陷位置分析误差,以太赫兹层析成像方式进一步评估了缺 陷位置,分析了太赫兹层析成像质量的噪声来源以及其产生 的影响,建立了脱粘位置评估模型获取了粘接层缺陷厚度为 0.26 mm,准确度为 96%,有效提高了太赫兹波技术评估缺 陷深度和厚度准确性,完善了太赫兹检测技术对缺陷定位的 检测形式。

References

- [1] ZUO Ping, HE Ai-jie, LI Wan-fu, et al(左 平,何爱杰,李万福,等). Gas Turbine Experiment and Research(燃气涡轮试验与研究), 2019, 32(5): 47.
- [2] GENG Guang-ren, ZHOU Ming-xing, ZHOU Chang-ling, et al(耿广仁,周明星,周长灵,等). Foshan Ceramics(佛山陶瓷), 2019, 29 (11): 9.
- [3] CAO Bing-hua, LI Su-zhen, CAI En-ze, et al(曹丙花,李素珍,蔡恩泽,等). Spectroscopy and Spectral Analysis(光谱学与光谱分析), 2020, 40(9): 2686.
- [4] Chiou C P, Thompson R B, Winfree W, et al. American Institute of Physics, Conference Proceedings, 2006, 820: 484.
- [5] LIU Hai-wen, ZHAN Xin, REN Bao-ping, et al (刘海文,占 昕,任宝平,等). Acta Physica Sinica (物理学报), 2015, 64 (17): 174103.
- [6] HOU Chun-he, ZHU Yun-dong, LI Li-juan, et al(侯春鹤,朱运东,李丽娟,等). Opto-Electronic Engineering(光电工程), 2018, 45

- [7] ZHANG Cun-lin, MU Kai-jun(张存林,牧凯军). Lasers and Optoelectronics Progress(激光与光电子学进展), 2010, (2): 023001.
- [8] Kiarash A K, Sina S, Navid A. Optics and Lasers in Engineering, 2018, 104: 274.
- [9] GENG Li-hua, HE Jing-suo, ZHANG Cun-lin, et al(耿丽华,何敬锁,张存林,等). Optical Technique(光学技术), 2019, 45(5): 612.
- [10] Salehi H, Vahidi J. International Journal of Image and Graphics, 2020, 20(3): 2050020.
- [11] BAI Xiao-dong, SHU Qin, DU Xiao-yan, et al(白晓东,舒 勤,杜小燕,等). Lasers and Optoelectronics Progress(激光与光电子学进展), 2020, 57(4): 041003.

Defect Detection and Analysis of Ceramic Fiber Composites Based on THz-TDS Technology

PAN Zhao1, LI Zong-liang1, ZHANG Zhen-wei2, WEN Yin-tang1, ZHANG Peng-yang1

- 1. Key Laboratory of Measurement Technology & Instrument of Hebei Province, School of Electrical Engineering, Yanshan University, Qinhuangdao 066004, China
- 2. Key Lab of Terahertz Optoelectronics, Ministry of Education, Department of Physics, Capital Normal University, Beijing 100048, China

Abstract Ceramic fiber composite is a new Porous light material composed of short cut silicon oxide fibers and its binder sintered by high temperature. The microstructure characteristics of materials directly affect their macrostructure and functional characteristics. The porosity of this material ranges between 84% and 95%. The micro pore size is usually less than 100 microns, with a few occasional nanopores. Ceramic fiber composite materials are used in the outer insulation parts of ultra-high sonic aircraft due to their excellent properties such as high-temperature resistance, low density, high specific strength and ablation resistance. However, this type of material may have inclusions, holes or even large-area debonding caused by factors such as the level of manufacturing and assembly process. The particularity of the structure and application scenarios of ceramic fiber composite materials makes conventional non-destructive testing methods ineffective. Terahertz (THz) technology, as an emerging non-destructive testing technology, has great potential in non-destructive testing of this type of material and can complement conventional testing technologies. This paper studied the defect location method of terahertz time-domain signal and terahertz tomography. Based on Terahertz time-domain spectroscopy (THz-TDS) non-destructive testing technology, this paper obtained the data of waveform peaks and phase differences of the time-domain waveforms and compared them with bonding layer defects and intact bonding layer positions in the sample. The deconvolution filtering technology processed the time-domain waveform, and the relationship between the time-domain waveform and the defect characteristics of the adhesive layer was qualitatively analyzed. The existence of the defect was macroscopically judged. By extracting the optical parameters of the ceramic fiber composite material in the terahertz band, the average refractive index of the terahertz band was determined to be 1.002 8, and then the depth and thickness of the bonding layer defects were 18.4 and 0.28 mm, respectively. Compared with the real depth and thickness of preset defects, the accuracy was 92% and 90% respectively. Since the average refractive index extracted by the time-domain signal will cause errors in the analysis of the defect position of the adhesive layer, this paper used the terahertz tomography method to estimate the position of the defect further analyzing the source of terahertz tomography noise and its impact on imaging quality and used bilateral filtering to reduce the noise of tomography. Based on terahertz tomography technology, a position evaluation model was established, and the thickness of the adhesive layer defect was obtained as 0.26 mm. Compared with preset defect thickness, the accuracy rate was 96%. It effectively perfected the defect location form of the terahertz detection technology and realized the high-precision location and characterization of the bonding layer defects of the ceramic fiber composite material component.

Keywords Ceramic fiber composite materials; Terahertz time-domain Spectroscopy; Deconvolution filtering; Terahertz tomography; Bilateral filtering

(Received Apr. 16, 2021; accepted Oct. 31, 2021)