DOI:10.16356/j.1005-2615.2018.01.002

碳纤维加筋板的超声相控阵 C 扫描检测可靠性研究

宁宁王丹曲亚林詹绍正 潇 何 (中国飞机强度研究所,西安,710065)

摘要:碳纤维加筋板结构在现代航空器中被大量应用,超声波相控阵C扫描技术是这类结构在役环境下的有效 检测手段之一,被广泛应用。对于同一个损伤,在实际检测中会出现从不同的方向检测结果不一致的现象;这种 现象在传统单点超声波C扫描检测中是不会发生的。本文从试验件表面曲率、缺陷特性等方面对这种不一致性 进行了分析和探讨,并给出了避免这一类不确定性发生的建议。

关键词:碳纤维加筋板;超声C扫描;不确定性

中图分类号:V258⁺.3 **文章编号:**1005-2615(2018)01-0011-05 文献标志码:A

Reliability of Ultrasonic Phased Array C-scan Testing for Carbon Fiber Composite Stiffened Panels

NING Ning, WAGN Dan, QU Yalin, ZHAN Shaozheng, HE Xiao (Aircraft Strength Research Institute, Xi'an, 710065, China)

Abstract: Carbon fiber composite stiffened panels have been widely used in modern aircraft. Ultrasonic phased array C-scan technology is one of the effective methods for this laminated structure in-service. In practice, results for the same damage of multi-crystal phased array C-scan may be inconsistent with different detecting directions. However, this phenomenon does not occur by the conventional single crystal C-scan testing. This paper analyses these inconsistencies from surface curvature and defect characteristics and presents recommendations to avoid the occurrence of these uncertainties.

Key words: carbon fiber composite stiffened panel; ultrasonic phased array C-scan; uncertainty

碳纤维加筋板结构由于其具有大的比强度、比 刚度、耐腐蚀、疲劳特性优良等特性,在现代航空器 中被大量应用。由于现代的飞机复合材料结构都 是基于损伤容限理论设计和制造的,结构中可以有 制造缺陷和在役的损伤存在,但必须有可靠的检测 手段来保证结构损伤在扩展到临界值之前可以被 发现和识别[1-3]。

复合材料结构普遍存在抗冲击性差的缺点,在 外物的冲击下,容易产生纤维断裂、基体开裂、分 层、脱粘等损伤;特别是低速冲击造成的损伤,在外 观上往往不易被察觉,但是内部损伤已经很大,结 构的承载能力大大下降。超声相控阵C扫描技术 为该类损伤的检测提供了快速、可视化的检测手 段。由于受被检件的曲率、缺陷特性等因素的影

基金项目:民机科研支持基金(MJZ-2016-Y-82)资助项目。

收稿日期:2017-07-24;修订日期:2017-10-19

作者简介:宁宁,男,1973年生,硕士,高级工程师。研究方向:复合材料结构无损检测技术,主要致力于在役结构的检 测和监测技术。先后负责了 Y7 复合材料垂尾、KJ-2000 预警机雷达罩、J10 飞机、J11 飞机、ARJ21-700 飞机及大型军 用运输机等多个型号强度试验中的无损检测工作。荣获国防科工委科技进步三等奖2项、航空科技进步二等奖1项、 歼-11B飞机设计定型个人三等功1次;授权发明专利3项,发表论文5篇。

通信作者:宁宁,E-mail:df.ning@163.com。

引用格式:宁宁,王丹,曲亚林,等.碳纤维加筋板的超声相控阵C扫描检测可靠性[J].南京航空航天大学学报,2018,50 (1):11-15. NING Ning, WAGN Dan, QU Yalin, et al. Reliability of ultrasonic phased array C-scan testing for carbon fiber composite stiffened panels[J]. Journal of Nanjing University of Aeronautics & Astronautics, 2018, 50(1):11-15.

响,会产生检测结果不一致的情况。本文以常见的 碳纤维加筋板结构为对象,分析讨论了这种检测的 不确定性。

碳纤维加筋板结构 1

碳纤维加筋板结构是现代飞机结构中使用比 例最大的复合材料结构,广泛应用于机翼的蒙皮壁 板、机身壁板等部位。碳纤维加筋板结构常见的加 筋形式有 T 形加筋、帽形加筋和 Z 形加筋等结构 形式。

复合材料结构由于制造工艺的因素会产生缺 陷,如孔隙、分层、脱胶等;在装配过程中,在外力 作用下也会出现分层、脱胶、遮断等损伤(图1): 在服役中还会产生冲击损伤、雷击损伤、战伤、烧 蚀等损伤(图 2)。无论是先天生产缺陷,还是服 役后产生放入损伤,都会导致结构承载能力下 降、表面气动性能受损,从而导致结构使用寿命 降低。



图 1 T 形加筋与面板间的脱胶 Fig. 1 Disbond between T stiffener and panel

超声相控阵原理 2

常规超声探头通常采用一个晶片来产生超声 波,其声束的传播角度是唯一的(图 3(a)),在实际 检测中,为了防止漏检,通常需要进行不同角度的



(a) Acoustis field of the conventional single crystal probe



图 2 某发动机外涵道的热损伤 Fig. 2 Thermal damage of the engine bypass duct

扫查。相控阵探头是由许多独立的晶片构成的,每 个晶片都能被单独激发。这些探头由特殊的装置 驱动,能够在每个通道独立地、同步地发射和接收 信号(图 3(b))。超声相控阵的一个重要特性就是 可以通过软件来改变超声波束的特性,利用电子系 统按照预定的激发序列、数量和时间来控制超声波 声束的形状、偏转角度以及焦点位置(图 4),从而 进行自动化电子扫查检测[4-6]。

超声相控阵系统探头是由多个相互独立的压 电晶片组成阵列,并由电子系统控制,相比常规 探头, 检测效率高, 超声相控阵系统各声束相位 可控,可用软件动态控制聚焦焦点和声束方向, 即在不移动探头或尽量少移动探头的条件下就 能扫查大厚度工件和形状复杂工件的各个区 域[7-8]。

相控阵C扫描设备 3

招声C扫描检测时,需要对被检件的某一区 域的结构信息进行成像,就需要通过声束扫描实现 对这一区域的全覆盖。常规的超声C扫描检测是 通过机械移动探头或工件来完成二维扫描的。



(b) Acoustis field of the multi-crystal probe

图 3 传统单晶探头声场和多晶相控阵探头声场示意图 Fig. 3 Acoustic fields of the conventional single crystal probe and the multi-crystal probe





常规的快速扫描方式是机械扫描和电子扫描, 两种扫描方式均可获得图像显示,在超声相控阵成 像技术中通常是两种方式结合在一起使用。超声 相控阵成像技术是通过控制换能器中各振元的激励(或接收)脉冲的时间延迟,改变各振元发射(或 接收)声波到达物体内某点的时间相位关系,实现 聚焦和声束方向、位置的变化,完成超声场覆盖和 扫描的区域扫描的技术。

本文用的是英国 SONATEST 集团开发的 Rapid Scan 2型相控阵 C 扫描系统,配用 5 MHz, 128 晶片探头,软件界面可同时输出 A,B,C 显示, 如图 5 所示。



(a) System of Rapid Scan 2 ultrasonic C-scan equipment



(b) A, B, C-scan display at the same time in the soft ware interface

图 5 Rapid Scan 2 型相控阵 C 扫描系统及软件界面

Fig. 5 System and software interface of the Rapid Scan 2 ultrasonic C-scan equipment 该系统为手动超声相控阵检测系统,声束为不 聚焦平行扫描(见图 6),即超声相控阵探头各阵元 均是垂直向下发射超声脉冲声束,当进行声束扫描 时,只有各阵元组之间的变换,没有声束的偏转与 聚焦,所以同阵元组中的各个阵元同时发射和接收 超声波,即各阵元不进行延时或延迟时间相同。该 系统可以分别选择阵元 8,16 和 32 个作为平行扫 描时一组阵列。

以 128 阵元探头为例,包含编号 0~127 的晶片 (阵元)。如果选择 8 个阵元作为平行扫描时的一组 阵列,因在 125 号阵元位置只有 4 个晶片剩下,因此 不能形成以一个适当的声束,系统只能在 3~124 号 阵元处形成声束。使用 8 个阵元的声束使阵列的有 效宽度减小到 121 个阵元。轮式探头中的水层起到 延迟作用,避免在声场近场区检测工件。





4 结果及讨论

4.1 检测结果不一致

工作中,曾经出现过对于同一个损伤,从不同

的方向检测、甚至从同一个方向的正反两个方向上 进行 C 扫描检测,结果都是有差异的,这种现象在 传统的单点的超声波 C 扫描检测中是不会发生 的。虽然这种现象不会经常发生,但在实际中确实 发生过,这会影响检测的可靠性和置信度。

(1)表面曲率大的工件检测,容易发生缺陷漏检

飞机复合材料部件的外表面都是有一定程度 的弧面,尤其是机翼翼根的前沿部分曲率更大。在 某型飞机的复合材料机翼检测中,在靠近根部的机 翼前沿部位,用相控阵C扫描系统检测发现:从机 身向翼尖方向扫查,可以检测出脱粘缺陷;但从翼 尖向机声方向扫查,并不能发现该缺陷。反复检测 结果相同,说明该脱粘缺陷仅能从某一特定的方向 进行扫描时才能检测到(见图7)。



(a) Direction of scanning: From fuselage to wingtip



(b) Direction of scanning: From wingtip to fuselage

- 图 7 表面曲率大的工件从不同方向扫查的超声 C 扫 描结果
- Fig. 7 Results of big curve specimen by ultrasonic Cscan testing from different directions

(2)正反两个方向扫查,结果不一致

在对复合材料加筋板结构冲击损伤的检测中, 为了直观显示冲击损伤的形貌和位置,通常会定义 检测的正方向,与该方向水平相反定义为反方向。 检测中会出现对同一个冲击损伤,从正反方向扫查 的尺寸不一致,尤其在损伤的边缘会有 1~2 mm 差别(见图 8)。

4.2 原因分析

当检测中出现了不一致的现象,按照质量控制的思路,通常会从"人、机、料、法、环"这几个方面进行分析研究^[9-10]。

(1)表面曲率大的工件检测,容易发生缺陷漏检



(a) Scanning direction from left to right



(b) Scanning direction from right to left

图 8 T 形加筋结构冲击损伤不同方向超声 C 扫描结 果

Fig. 8 Results of T stiffener structure with impact damage by ultrasonic C-scan testing from different directions

对于这一类问题,主要问题在于"料"——检测 对象,和"法"——检测实施规范两个环节上。

众所周知,超声波检测是利用压电晶体的逆压 电效应激发产生超声波,超声波进入被检件,经过 反射、折射、散射等一系列与结构的相互作用后,带 着结构的损伤(完整性)信息,再次回到超声波探 头,通过正压电效应转化为电信号来表达和输出结 构损伤信息。

如图 9 所示,探头声束垂直于中间灰色支架下 沿,在检测平直或者曲率较小接近平直状态的工件 时,声束垂直入射进入工件,这与设计预期是一致 的。当检测曲率较大的工件时,声束不能垂直入射 进入工件,这样反射波就可能不能回到探头,从而 得不到结构的损伤信息,进而会发生漏检的现象。

问题的发生由"料"的变化——曲率的变化引起,但是这种变化又是一种客观的存在,不可改变; 人员、设备、环境等因素也是不可改变的。 "法"——检测实施规范,就成了解决问题的突破方向。异常现象本身也表明了只有特定方向缺陷可以检出,其他方向不能发现缺陷。说明同类结构的 检测,只能从可以有效检出缺陷的特性方向上实施 检测,不像平面结构,每个方向都可以。

因此,从检测实施规范中就必须严格规定检测 的方向、路径,确保有效检出缺陷。



(b) Inspection for curved surface of the specimen





(2)正反两个方向扫查,结果不一致

冲击损伤,由于分层、机体树脂碎化、纤维断裂 等几种破坏同时发生在多个层间,很多点上的树脂 碎化和分层都不是完全的,中间态居多。这种现象 反映在超声检测上,就是在一个点上存在不同深度 上的多个反射波(缺陷波),靠近冲击中心的反射波 更多。在冲击损伤的边缘,多个反射波的现象消失 了,一般只会存在一个深度上的反射波,随着由破 坏区域向完好区域的过渡,缺陷反射波越来越小。 这种小的反射波对耦合要求比较高,会影响缺陷边 缘的定量,这是从正反方向检测冲击损伤尺寸误差 的根源。

5 结束语

目前,超声相控阵 C 扫描检测系统仍是碳纤 维加筋板结构在役状态下的有效检测手段之一,它 不仅可以对缺陷定量、定位,也可以揭示复合材料 的内部损伤及行为特征。

基于相控阵技术的 C 扫描技术对于同一个损伤,从不同的方向甚至从同一个方向进行检测,结 果有差异。这差异可以通过对试验件结构、损伤特 性等方面的综合分析研究,找到合适的缺陷/损伤 表征手段和策略,并使这种由不确定性产生的概率 和误差控制在允许的范围内。

参考文献:

- [1] 沈真.碳纤维复合材料在飞机结构中的应用[J].高科 技纤维与应用,2010,8(4):1-4.
 SHEN Zhen. Application of carbon fiber composites in aircraft structures[J]. Hi-Tech Fiber & Application, 2010,8(4):1-4.
- [2] NAGESWARAN C, BIRD C R, TAKAHASHI R. Phased array scanning of artificial and impact damage in carbon fibre reinforced plastic (CFRP) [J]. Insight, 2006,48(3):155-159.
- [3] 汪星明,郭耀红,朱庆有,等.复合材料无损检测研究进展[J].玻璃钢/复合材料,2012(S):261-265.
 WANG Xingming, GUO Yaohong, ZHU Qingyou, et al. Process in research of nondestructive testing technique of composites[J]. FRP/CM, 2012(S): 261-265.
- [4] European Committee for Standardization. EN 16018-2011: Non-destructive testing terminology-terms used in ultrasonic testing with phased arrays[S]. [S. l.]: European Committee for Standardization, 2011.
- [5] 詹绍正,宁宁.超声相控阵技术在航空复合材料结果
 无损检测中的应用与发展[J].无损检测,2015,37
 (4):19-23.

ZHAN Shaozheng, NING Ning. Application and development of ultrasonic phased array testing for aviation composite materials[J]. Nondestructive, 2015, 37(4):19-23.

- [6] 刘晓睿. 超声相控阵技术检测和评价方法研究[D]. 南昌:南昌航空大学,2012.
 LIU Xiaorui. The research of testing and evaluating methods using phased array ultrasonic [D]. Nanchang: Nanchang Hangkong University, 2012.
- [7] OLYMPUS N D T. Advances in phased array ultrasonic technology application[M]. Waltham: [s. n.], 2007.
- YAN D, WRIGHT B, COOPER I. Inspection of anisotropic composites using ultrasonic phased arrays [J].
 World Journal of Engineering, 2013,10(2):101-106.
- [9] 史亦韦,梁菁,何方成. 航空材料与制件无损检测技术 新进展[M]. 北京:国防工业出版社,2012.
 SHI Yiwei, LIANG Jing, HE Fangcheng. New progress on non-destructive testing of aeronautical material and components[M]. Beijing: National Defence Industry Press, 2012.
- [10] 李家伟.无损检测的内涵演变及其在质量控制中的作用[J].航空材料学报,2003,23(10):205-208.
 LI Jiawei. Evolution of the NDT's connotion and NDT's role in quality control[J]. Journal of Aeronautical Materials, 2003,23(10):205-208.