文章编号:1000-6893(2003)02-0178-05

EB-PVD 热障涂层对激光打孔孔径及 热循环后孔径变化影响的研究

刘福顺¹,徐惠彬¹,宫声凯¹,孙锡军¹,王 d^2 ,巴瑞章²

(1.北京航空航天大学 材料科学与工程学院,北京 100083)

(2. 中航总 625 研究所,北京 100024)

Investigation on Effect of EB-PVD Thermal Barrier Coatings on

Diameters of Gaseous Envelope Cool and Thermal Circles

L IU Fu-shun¹, XU Hui-bin¹, GON G Sheng-kai¹, SUN Xi-jun¹, WAN G Jian², BA Rui-zhang²

(1. Department of Materials Science and Engineering, Beijing University of

Aeronautics and Astronautics, Beijing 100083, China)

(2. Beijing Aeronautical and Manufacturing Technology Research Institute, Beijing 100024, China)

摘 要: 在试样上用激光打了不同孔径、不同方向的冷却孔,采用电子束物理气相沉积(EB-PVD)的方法在已 打孔的试样上涂覆 MCrAlY粘接层和 ZrO2陶瓷层,观察和计算其孔径大小变化;然后对试样进行了热循环处 理,以比较热循环前后的孔径变化。初步实验结果表明:激光打孔的入射角,对孔径变化影响不大;原始孔径 增大,施以涂层后其相对变化就较小,采用 EB-PVD 的方法在已打孔的试样上涂覆 ZrO2陶瓷层后其孔径比原 始孔径至少减少了 15%;在热循环试验前后,绝大部分孔径变化较小,而其总趋势是由大变小,孔径减少约 5%左右。

关键词:电子束物理气相沉积;热障涂层;激光打孔;热循环 中图分类号:V254.2;TGl74.453 **文献标识码**:A

Abstract : This paper emphasizes the effect of electron beam physical vapor deposition (EB-PVD) thermal barrier coatings on the diameters of the punctures by laser puncturing. The specimens were initially punctured with different punctures in diameter and direction by the laser puncturing method and then deposited with MCrAl Y bond coat and ZrO_2 ceramic topcoat by means of EB-PVD. Thereafter, the changes of the pores were evaluated. It is found that the angles of incidence of the pores have little influence on the diameters of the punctures. The bigger the original punctures, the smaller the relative changes of punctures after being coated with thermal barrier coatings. The diameters of the punctures coated with the EB-PVD ZrO_2 ceramic topcoat were decreased by approximately 15 % compared with those of the original punctures. The results show that the changes of punctures in diameter can be ignored after 100 thermal circles.

Key words: EB-PVD; thermal barrier coatings; the cooling punctures; thermal circles

现代高科技的发展,特别是航空航天技术领 域的高速发展,使得在某些高温环境下,现有的金 属材料的单独使用已不能满足设计及使用要求。 在航空燃气涡轮发动机叶片上涂覆陶瓷热障涂层 (Thermal Barrier Coatings 简称 TBCs),不仅起到 降低叶片表面温度的作用,还兼具有抗氧化腐蚀、 耐磨损等作用。目前作为发动机叶片热障涂层使 用的陶瓷材料为 YSZ(Yttria Stabilized Zirconia), 制备方法主要为等离子喷涂(PS)与电子束物理 气相沉积(EB-PVD)。由于 EB-PVD 制备的陶瓷 涂层具有柱状晶结构,其抗热冲击、抗剥落性能远 优于等离子喷涂制备的陶瓷层,燃气涡轮发动机 工作叶片的热障涂层均采用 EB-PVD 的方法制 备^[1~4]。而涡轮导向叶片等的热障涂层的制备 仍然普遍采用成本低、效率高、简单易行的等离子 喷涂。

对于航空发动机涡轮叶片,气膜冷却技术和 热障涂层技术是改善工件工作环境的两种行之有 效的方法,两者缺一不可。热障涂层的隔热效果 直接与气膜冷却条件有关。当涂层厚度,导热系 数等条件一定时,气膜冷却状态将直接影响隔热 效果^[5~7]。目前,激光打孔是制备冷却孔道实现

收稿日期:2002-03-06; 修订日期:2002-06-10

基金项目 :国防科技重点实验室基金(98J S50.1.3. HK01)资助项目 文章网址 :http://www.hkxb.net.cn/hkxb/2003/02/0178/

气膜冷却的主要方法之一。对于电子束物理气相 沉积热障涂层,如果进行激光打孔后再涂覆热障 涂层,可能存在着由于涂层材料的沉积使孔径缩 小的问题;如果先涂覆热障涂层后再进行激光打 孔,则有可能存在有孔边区损伤缺陷问题。那么, 到底是先进行激光打孔再涂覆热障涂层;还是先 涂覆热障涂层后再进行激光打孔,这是值得研究 的问题。因此,研究激光打孔技术对热障涂层几 何尺寸及性能变化,对热障涂层技术能否在航空 发动机上应用具有重要意义。

进行的主要研究工作有以下 3 方面: 采用 EB - PVD 的方法在经激光打孔的试样上涂覆 MCrAlY粘接层,观察和计算试样孔径大小变化;

采用 EB - PVD 的方法在已涂覆 MCrAlY 粘接 层的试样上再沉积 ZrO₂ 陶瓷层,观察和计算试样 孔径的变化; 对不同孔径、不同加工角度的气膜 冷却孔的试样,进行不同次数的热循环试验,观察 和计算试样孔径变化,以找出变化规律。

1 实验方法

1.1 实验方案

基体材料:DZ22 高温合金,试样尺寸:18mm ×9mm ×2mm。

本实验模拟了实际涡轮发动机叶片的气膜冷却孔的情况,设计了不同孔径(0.2,0.3,0.5, 0.8mm)的气膜冷却孔。在实验中,把孔径 0.2mm定义为1#试样,孔径0.3mm定义为2# 试样,以此类推。还设计了不同角度(0°,15°,30°, 45)的气膜冷却孔。此处入射角0定义为试样表 面的法线方向,15定义为与试样表面的法线方向 呈15°,以此类推。

1.2 实验工艺流程

准备试样 — 激光打孔 — 测试原始孔径 — 沉积 MCrAlY — 测试孔径 — 试样喷砂 — 测试孔径 — 沉 积陶瓷层 ZrO₂ — 测试孔径 — 热循环 — 测试孔径。

1.3 主要实验设备及方法

本实验采用乌克兰 Paton 焊接研究所的 UE205 实验室型电子束物理气相沉积(EB-PVD) 设备制备 MCrAlY 粘结层及 ZrO₂ 陶瓷层。陶瓷 层厚度为 100µm 左右。采用北京航空工艺研究 所的瑞士 LASAG 公司 KLS522 型脉冲 Nd³⁺: YAG激光器对试样进行激光打孔。采用北京航 空材料研究院的德国 Leica 公司出品的 DMRMIE 型光学显微镜,放大倍数可从 25 倍到 1000 倍,附 带有 Q500MC 图像分析仪,可将光学显微镜镜视 野中所成图像存入计算机硬盘,以 TIFF,BMP 等 文件格式保存,并有相应软件可对其进行图像处 理和分析。

2 实验结果与分析

2.1 图像和数据处理

在 DMRMIE 光学显微镜下用 25 倍的镜头 观察试样上的冷却孔,将所成的像用 Q500MC 图 像分析仪保存为 TIFF 格式文件。由于 TIFF 格 式的图形文件所占硬盘空间较大,且文件数量众 多,故再利用图形软件 ACDSee3.0 将所有文件转 换为JPEG格式,使文件显著变小,大大节约了硬 盘空间,有利于后续处理。

由于光学显微镜的景深较小,且冷却孔的入 射方向不同,直线光源下成像分辨率较低,孔边缘 有些模糊不清,所以图像处理的重点和难点就是 定出图片中冷却孔的边缘,计算其面积,并换算出 等效孔径。为此,选用 Photoshop 5.5,对图形文 件进行处理和计算。

2.2 实验结果及讨论

为了在叶片表面获得一层均匀的冷却气膜, 以提高气膜冷却的效率,用激光打孔技术在叶片 上打出各种入射角度、各种孔径大小的孔。尤其 是用 EB-PVD 技术涂敷热障涂层后,冷却孔的大 小将发生改变,同时,叶片经高温工作后,冷却孔 径也会变化,从而对气膜冷却的效果产生相当的 影响。由此,入射角度、原始尺寸、涂层工艺和热 循环将是冷却孔径变化的主要因素。

为了便于进行比较,以原始孔径为基准 (100%),将经过各涂层工艺步骤后的孔径值换算 成不同的百分比。

(1)入射角度对冷却孔大小变化的影响 在 同一编号的试样上冷却孔原始孔径大致相同,仅 入射角度不同,分别为0°,15°,30°,45°,所以,在 此原始孔径的影响可忽略不计,而入射角度对孔 径大小的变化起主要影响作用。

在图 1 中,横坐标为试样状态:"1"为试样孔 的原始态;"2"为试样孔再涂覆 MCrAl Y 粘接层; "3"为试样孔再经过喷砂处理;"4"为表示试样孔 再涂覆 ZrO₂ 陶瓷层。 从图 1 可以看出,入射角减小,孔径的变化率 增大,但是考虑到仪器误差和人为误差,可以认为 入射角对孔径的变化率稍微有些影响。 (2) 热循环试验对不同入射角冷却孔孔径变 化的影响 各冷却孔分别在 0,25,50,100 次热循 环后,对不同大小的孔在热循环过程中孔径的变 化作图,如图 2 所示。



2

在图 2 中,把没有经过热循环的试样(定义为 0 次),作为 100 %。25 次(即经过循环 25 次),以 此类推。从图中可以看出,绝大部分孔在热循环 前后的孔径变化并不明显,但总的趋势是变小的, 这是因为粘接层在热循环过程中氧化,导致体积 增大,向孔的圆心方向延伸,使得孔径略有变小, 一般孔径减少都在 5 %以下。

(3)不同工艺处理后孔径的变化规律 图 3 为1#试样 15 的冷却孔经过各涂层工艺后孔径 变化图。1#试样 15 的冷却孔不同的角度经过 测量和计算的值如下:以原始状态的孔径作为 100%,经过涂覆 MCrAlY后,孔径为 97.1~ 98.2;经过涂覆 MCrAlY后,孔径为 97.1~ 98.2;经过涂覆 MCrAlY后,孔径为 77.2~ 82.2。考虑到测试样品为双面涂覆了热障涂层, 因而会有些绕射产生。所以,实际孔径至少减少 了 15%左右。





Fig. 3 The optical images of the change of pore at 15 with the TBCs preparing process of the 1 # specimen

图 4 示出了 1 # 试样 0 乳经过涂覆陶瓷层后 再经过不同次数的热循环后的孔径变化图。

结果表明,冷却孔经涂覆陶瓷层后再进行不 同次数的热循环,绝大部分冷却孔的孔径变化减 少5%以下,但总的趋势是变小的。

另外,随着原始孔径的减小,热循环后孔径变 化的幅度有所增大,这是因为原始孔径较小,小的 变动就会引起较大的相对变化。

所有的打孔试样都承受住了 100 次的热循 环,这说明先激光打孔,后用 EB-PVD 沉积热障 涂层的工艺可能是一种可行的方法。

3 气膜孔上涂覆的热障涂层的断面形貌

为了搞清涂层对气膜孔的影响,将不同方向



图 4 1 # 试样 0 乳经涂覆陶瓷层后再经不同次数的热循环 后的孔径变化图

Fig. 4 The optical images of the change of pore at 0 with thermal cycling times of the 1 # specimen

的气膜孔沿断面切开,利用扫描电镜观察孔内部 涂覆热障涂层的情况。图 5 为 1 # 试样 0 ℃ 膜孔 上涂覆的热障涂层的断面形貌(所用试样是双面 沉积热障涂层),可以看到,采用电子束物理气相 沉积涂覆热障涂层,不仅在试样表面沉积了涂层, 而且在气膜孔的内部,也沉积上了一定厚度的涂 层。从而也证明了为什么气膜孔涂覆热障涂层以 后,孔径变小了。



图 5 1 # 试样 0 气膜孔上涂覆的热障涂层的断面形貌 Fig. 5 Section images for the specimen coated with the TBCs

4 结 论

(1)入射角对孔径的变化率略有影响,随入射 角减小,孔径变化率增大。

(2) 原始孔径越大,施加涂层后其孔径相对变 化越小。

(3)不同入射角冷却孔的试样,经涂覆粘结层 和陶瓷涂层后,与原始状态相比孔径至少减少了 15%左右。

(4)冷却孔经涂覆陶瓷层后再进行不同次数的热循环,绝大部分冷却孔的孔径变化减少5%

以下,总的趋势是变小的。

致 谢 本基金项目得到了高能束流加工技 术国防科技重点实验室的大力支持,该实验室的 段爱琴高级工程师在孔径处理方面提出了很好的 建议;博士生郭洪波在电子束物理气相沉积热障 涂层中做了大量工作。在此表示衷心的感谢。

参考文献

- Miller R A. Thermal barrier coatings for aircraft engines:history and directions[J]. J Thermal Spray Tech ,1997 ,6(1):35 42.
- [2] Steven A. High-tech coatings for turbine[J]. Mechanical Engineering, 1995, 117(10):66 - 69.
- [3] Xu H B, Gong S K, Deng L. Preparation of thermal barrier coationgs for gas turbine blades by EB-PVD [J]. Thin Solid Films, 1998, 334(1-2):98 - 102.
- [4] 刘福顺,宫声凯,徐惠彬.大功率 EB-PVD 陶瓷热障涂层的研究与应用[J].航空学报,2000,21(S):S30 S34.
 (Liu F S, Gong S K,Xu H B. Recent development barrier coatings prepared by EB-PVD[J]. Acta Aeronautica et Astronautica Sinica,2000,21(S):S30 S34.)

- [5] Movchan B A, Malashenko I S, et al. Two-and three-layer coatings produced by deposition in vacuum for gas turbine blade protection[J]. Surf & Coat Technol, 1994, 67(1-2):55 63.
- [6] 宫声凯,邓亮,毕晓方,等. 陶瓷热障涂层的隔热效果研究
 [J]. 航空学报,2000,21(S):S25 S29.
 (Gong S K,Deng L, Bi X F, *et al.* Thermal barrier effect of ceramic thermal barrier coatings[J]. Acta Aeronautica et Astronautica Sinica,2000,21(S):S25 S29.)
- [7] 郭洪波,徐惠彬,宫声凯,等. EB-PVD 梯度热障涂层的热循
 环失效机制.金属学报,2001,37(2):151 155.

(Guo H B, Xu H B, Gong S K, *et al*. Failure mechanism of gradient thermal barrier coating subjected to thermal cycling [J]. Acta Metallurgica Sinica, 2001, 37(2):151 - 155.)



刘福顺(1954-) 男,副教授。毕业于北 京航空航天大学,曾从事 X 射线衍射和无损 检测工作,出版教材一部,负责和参加热障 涂层和功能材料等方面的科研课题近十项, 获得国防科工委科技进步二等奖一项,获得 专利一项,发表科研论文十余篇。

(责任编辑:蔡 斐)