CVD - SiC反射镜制备过程中热应力变形的研究

陈道勇¹ 张剑寒² 张宇民³

(1 航天材料及工艺研究所,北京 100076)
(2 清华大学机械工程系先进成形制造教育部重点实验室,北京 100084)
(3 哈尔滨工业大学复合材料与结构研究所,哈尔滨 150001)

文 摘 采用 CVD工艺在反应烧结碳化硅 (RB - SiC)反射镜坯体上沉积了一层致密的碳化硅薄膜作为 反射镜镜面。CVD - SiC和 RB - SiC热物理性能上的差异引起的热残余应力和热变形,在很大程度上影响反 射镜的质量,本文采用有限单元法计算了沉积过程中反射镜的温度场、应力场和热变形,采用 X射线衍射方法 测试了薄膜表面的残余应力。分析结果表明,薄膜存在较大的残余应力,包括热应力和本征应力,两者量值相 当,热变形很小。

关键词 碳化硅,反射镜,有限元,热应力,热变形

Thermal Stress and Displacement in Process of Producing CVD - SiC Mirror

Chen Daoyong¹ Zhang Jianhan² Zhang Yum in³

(1 Aerospace Research Institute of Materials & Processing Technology, Beijing 100076)

(2 Department of Mechanical Engineering, Key Lab of Advanced Materials Processing Ministry of Education,

Tsinghua University, Beijing 100084)

(3 Center for Composite Materials, Harbin Institute of Technology, Harbin 150001)

Abstract The compact SiC film was deposited on the reaction bonded silicon carbon (RB - SiC) mirror by chemical vapor deposition (CVD) process Because of the difference of the mo-physical properties between CVD - SiC and RB - SiC, the mal residual stress and the mal displacement appeared This would affect the quality of the mirror to a large extent In this paper, temperature field, stress field and the mal displacement of the mirror were analyzed by finite element method in the course of deposition process. The residual stress of the CVD - SiC film surface was tested by X-ray diffraction method. Results show there is a larger residual stress in the film. Residual stress is comprised of the mal stress and essential stress, and their magnitude is equivalent.

Key words SiC, Mirror, Finite element, Thermal stress, Thermal displacement

1 引言

SIC具有优异热性能和力学性能,比如热导率 高、热稳定性好、比模量大等^[1]。反应烧结工艺制造 SIC材料具有低成本、能够制造大尺寸复杂形状零件 等优点,但是反应烧结 SIC材料(RB - SIC)存在 Si/ SIC两相组织,在磨削加工中,高硬度的 SIC很难被磨 掉,而较低硬度的硅则很容易被磨掉,导致这种材料 很难被加工到很高的表面精度;而采用 CVD 工艺制 备的 SIC是完全的单相组织,致密均匀,面形精度非 常高,本文采用 RB - SiC制备反射镜的坯体,在坯体 表面采用 CVD工艺生成一层致密的 SiC薄膜作为镜 面,然后通过后续的机械加工手段制备出满足光学要 求的反射镜。因为 RB - SiC和 CVD - SiC的热物理 性能存在着一定的差异,导致制备的 SiC反射镜镜面 存有残余热应力和热变形,这直接影响到后续的机加 工工艺和成品反射镜的质量,因此分析 CVD过程中 产生的热应力和热变形十分重要^[2]。本文通过有限 元方法,分析了 CVD过程中温度场、热应力场和热变

作者简介:陈道勇,1977年出生,硕士,主要从事于难熔合金抗氧化涂层等方面的研究工作,E-mail: cdy1977614@ sina com http://www.yhclgy.com 宇航材料工艺 2009年 第 6期

收稿日期: 2008 - 12 - 26

形,并采用 X射线衍射方法测试了 CVD - SiC薄膜表面的残余应力,通过对比考察计算结果和测试结果的可靠性。

2 SIC反射镜样品制备及计算模型

RB - SiC反射镜坯体的制备工艺如下:首先通过 颗粒级配的方法精选出一组两种不同粒径的 SiC粉 末,加入酚醛树脂、稀释剂和固化剂,混料后浇注入模 具,干燥,开模;再将坯料和一定量的 Si粉放置入真 空烧结炉中,通过一定的温度烧结,同时 Si粉末熔化 渗入零件中和碳发生反应生成完全致密的 SiC反射 镜坯体。SiC薄膜的制备工艺是采用 CVD,成膜物质 为三氯甲基硅烷(CH₃ SiCl₈),采用 H₂作为催化剂。 化学反应方程式为:

CH₃ SiCl₃ (g) -H₂ -SiC(s) + 3HCl(g) (1) 沉积温度为 1 573 K,然后随炉冷却,冷却过程中 的温度是可控的,冷却温度曲线如图 1所示。



图 1 SiC反射镜气相沉积冷却温度曲线



图 2是 SIC反射镜的示意图。反射镜直径为 250 mm,厚度为 30 mm,正面为圆形平面面板,背面是六 角形蜂窝状加强筋结构。坯体材料为 RB - SiC,镜面 材料为一层厚度为 0.02 mm 的 CVD - SiC薄膜。RB - SiC和 CVD - SiC材料相应计算参数为弹性模量、 泊松比、线胀系数和热导率[3]。采用四节点四面体 单元,单元总数为 29 317个,节点 52 403个,有限元 模型如图 3所示。考虑到沉积温度为 1 573 K,此时 沉积炉内温度场均匀,反射镜无内应力,因此设定在 1 573 K作为参考温度;在冷却过程中控制炉内温度 保持均匀下降,因此计算的边界条件是反射镜所有外 表面均按照图 1所示温度曲线均匀下降;在沉积过程 中,反射镜镜体背面为放置面,正面是沉积面,因此设 定放置面在 z方向上的自由度为 0,而 x, y两个方向 可以自由移动。由于材料的计算参数随温度变化,并 且热应力场也是随温度变化而变化的,因此采用非线

性分析,最后计算获得冷却过程中反射镜内部的温度场、应力场和热变形。





3 结果与讨论

根据图 1的工艺曲线,反射镜冷却达到室温后, SiC反射镜的温度场如图 4所示。可见,由于 SiC具 有良好的热导率,并且冷却速率较低,因此在室温下 反射镜的温度场非常均匀,温度梯度小。室温状态下 的应力场如图 5所示。图 5中示出了 Von Mises应 力、x轴方向应力、y轴方向应力以及反射镜沿着直径 方向剖开后的局部应力分布。可以发现,SiC薄膜整 体上应力都比较大,越接近于表面应力越大,越接近 于基体应力越小,最大应力为 224.7 MPa,位于薄膜 表面;RB - SiC反射镜坯体大部分的应力较低,但是 和薄膜相结合的部分应力很大,在 100 MPa左右,随 着和薄膜距离的增加应力逐渐减小,距离薄膜超过 2

~3 mm以后,应力迅速下降到 1 MPa以下,反射镜坯 体的剩余部分应力分布均匀而且数值很小。而从薄 膜的角度看,薄膜内部热应力差别不大,均在 100 MPa以上。反射镜最大计算应力为 224.7 MPa,这虽 然明显小于 SiC的抗压强度,但是接近于 RB - SiC的 弯曲强度。

— 52 —

http://www.yhclgy.com 宇航材料工艺 2009年 第 6期





图 6分别列出了反射镜冷却后 x, y, z轴方向和 整体的变形。可以看出,最大变形在零点几毫米范围 内,并且是整体均匀的由热胀冷缩引起的变形。而最 重要的是反射镜镜面平面扭曲很小,如图 6(c)所示, 在反射镜平面上五个点 z轴方向变形分别为 9 6092 ×10⁻⁵、9 6088 ×10⁻⁵、9 6092 ×10⁻⁵、9 6098 × 10⁻⁵、9 6088 ×10⁻⁵、9 6092 ×10⁻⁵、9 6098 × 10⁻⁵、9 609 ×10⁻⁵ m,而反射镜镜面平面的 PV 值为 1.8 ×10⁻⁷m,这说明反射镜镜面平面基本上是整体 移动,平面的扭曲很小。因此可以很容易通过后续的 机械加工来修正这种变形同时不会破坏反射镜薄膜。



http://www.yhclgy.com 宇航材料工艺 2009年 第6期





考察薄膜中残余应力的来源可以发现,薄膜残余 应力主要分为两类,一类是由于薄膜生长过程中某种 结构的不完整或者缺陷(如杂质、空位、位错、层错和 晶粒边界等)、表面能的存在以及薄膜与基体界面间 的晶格不匹配,这种由薄膜本身结构和缺陷所引起的 应力称为本征应力;另一类是由于薄膜与基体材料之 间线胀系数的不同,成膜时环境的温度又不同于测量 应力时的环境温度,由此而产生薄膜热应变而导致的 应力称之为热应力,另外成膜过程中基体温度的不均 匀分布也会导致热应力^[4]。因此本文在室温下测量 得到反射镜的残余应力为本征应力和热应力之和。 文献 [5]采用 x射线衍射分析方法测试了 SC反射镜 镜面的平面残余应力,分别为 - 359、- 437、- 864 MPa。通过和计算结果对比,可以发现薄膜表面应力 为压应力,测试结果与计算结果差值较大,前者大于 后者,这是因为残余应力中除了热应力之外,还有本 征应力。差值表明,本征应力和热应力的大小在同一 数量级上,降低成膜温度以减小热应力、改善沉积工 艺以减小本征应力同等重要,都是减小反射镜残余应 力的有效手段。

4 结论

采用有限单元法计算了 SIC反射镜在 CVD过程 中的温度场、热应力场和热变形。结果表明,由于 SIC材料具有优异的热物理性能,因此在冷却过程 中,SIC反射镜整体温度分布均匀,温度梯度很小。 在室温状态下,SIC反射镜的薄膜部分存在均匀的、 100 MPa以上的残余应力;反射镜坯体和薄膜相结合 的部分存在 100 MPa左右热应力,而坯体的其他部分 应力均小于 1 MPa。坯体的应力分布规律是随着和 薄膜的距离的增大,热应力迅速下降。反射镜整体结 构的热应力随着温度的下降而增大。通过 X射线衍 射方法测试了薄膜表面残余应力,测试结果大于计算 结果,原因是残余应力除了包含热应力以外,还包含 本征应力,本征应力在数量级上与热应力相当。SIC 反射镜的热变形小,可以通过后续的磨削加工消除这 种变形,同时不会破坏反射镜镜面的薄膜。

参考文献

1 韩杰才,张宇民,赫晓东.大尺寸轻型 SIC光学反射镜 研究进展.宇航学报,2001;22(6):124~132

2 Goela J itendra S, Desai Hemant D, Taylor Raymond L et al Thermal stability of CVD - SiC lightweight optics SPIE, 1995; 2543: 38 ~48

3 姚旺. Si/SiC光学反射镜复合材料性能研究. 哈尔滨 工业大学博士论文, 2003

4 周志烽,范玉殿.薄膜热应力的研究.真空科学与技 术. 1996; 9: 3 47 ~ 348

5 Zhang Jianhan, Zhang Yumin, Han Jiecai He et al Study of CVD SiC thin film for space mirror SPIE, 2006; 6034: 60340X

(编辑 任涛)

— 54 —