石墨基体电泳沉积法制备 SiC涂层

赵文涛^{1,2} 史景利¹ 郭全贵¹ 宋进仁¹ 刘 朗¹

(1 中国科学院山西煤炭化学研究所炭材料重点实验室,太原 030001)(2 中国科学院研究生院,北京 100039)

文 摘 采用电泳沉积法在石墨基体上涂敷 SiC。通过对 SiC悬浮液外部参数的控制,得到沉积时间、电压、添加剂量、固含量对沉积状况的影响。通过正交试验得到优化条件并在优化条件下制备样品,经烧结处理即得石墨的 SiC涂层。用 SEM观察涂层的微观结构,XRD用于烧结前后的相鉴定。结果表明,石墨基体上电泳沉积法制备均匀的 SiC涂层简便可行。涂层为颗粒的物理堆积且存在孔隙,在实验烧结条件下 SiC没有发生相变。

关键词 电泳沉积, SiC,石墨

SiC Coating by Electrophoretic Deposition on Graphite Substrate

Zhao W en tao^{1,2} Shi Jingli¹ Guo Quangui¹ Song Jinren¹ L iu Lang¹ (1 Key Laboratory of Carbon Materials, Institute of Coal Chemistry, Chinese Academy of Sciences, Taiyuan 030001) (2 Graduate University of Chinese Academy of Sciences, Beijing 100039)

Abstract Electrophoretic deposition (EPD) was used to coat SiC on graphite substrate. The effect of deposition time, given voltage, the amount of additive and solid content on the properties of the deposits was obtained by controlling exterior parameter of SiC suspensions. Optimize condition was got by orthogonal experimental and sample was obtained on it Sample of graphite with SiC coating was gained after sintering progress. The microstructures of coating were observed by SEM while the phases identify before and after the sintering was performed with XRD. It shows that the EPD progress is effective and feasible for preparation of uniform SiC coating on graphite substrate. Coating is formed by grain stack and presence pore while phase inversion of SiC didn 't happen during sintering progress

Key words Electrophoretic deposition, Silicon carbide, Graphite

1 引言

石墨材料性能优异,应用广泛,但在氧化性气氛 中 450 发生反应使性能降低。近年来,国内外学者 对提高石墨材料的抗氧化性进行了大量的研究。改 善石墨抗氧化性的方法很多,涂层法为主要研究方 法^[1]。SIC有良好的力学性能,在高温空气中能氧化 生成可以有效阻止原子氧扩散侵入的 SO₂,封填由 于涂层和基体碳材料线胀系数不匹配而产生的裂纹, 进一步提高抗氧化性能,故被认为是最好的涂层材 料^[2]。

在石墨表面制备 SIC涂层的方法可分为三种:涂 覆法^[3]、CVD^[4]、包埋固渗法^[5]。

电泳沉积分为电泳和沉积两步:悬浮液中的粒子 在所施加电场的驱动作用下发生电泳,粒子定向移动 到电极并沉积于电极。电泳沉积具有设备简单、成本 低、周期短、涂层均匀等优点,沉积效果令人满意^[6]。 本文采用电泳沉积的方法在石墨基体上直接沉积 SiC,通过无压烧结使其致密化,最终得到均匀的 SiC 涂层。

2 实验

2.1 仪器与试剂

仪器:直流电源;MP3002电子天平;85-2型电 磁搅拌器;FS-1200型超声波发生器。

试剂:丙酮 (AR);正丁胺 (AR)。SiC的基本参数见表 1。

表 1 SIC基本参数

	Parameters of SiC		
密度 /g·cm ⁻³	纯度 /%	粒径 /µm	
3. 04	99. 0	9.71	

2.2 涂层制备

悬浮液的配制:取一定量的 SiC置于丙酮中,混 合后加入添加剂正丁胺。之后对其进行超声处理 5

收稿日期: 2008 - 02 - 03;修回日期: 2008 - 03 - 19

作者简介:赵文涛,1982年出生,硕士研究生,主要从事碳基复合材料的制备。E-mail:wentaozhao@sohu com

宇航材料工艺 2008年 第 4期

- 51 -

min即得悬浮液。实验中采用电磁搅拌以防止悬浮 液过快沉降。

基材为河南宝丰碳素厂普通石墨,性能见表 2, 样品尺寸为 50 mm ×30 mm ×10 mm。石墨材料作为 电极置于悬浮液中,电极距离固定为 25 mm。在石墨 基体 (阳极)上直接电泳沉积 SIC,之后在 1 900 氩 气环境下保温 1 h烧结使其致密化,最终得到均匀的 SIC涂层。

表 2 石墨的基本性能

Tab 2 Properties of graphite

密度/g·cm ⁻³	开孔率 /%	弯曲强度 /MPa
1. 78	15. 6	46

2.3 涂层表征

涂层的晶相组成、显微结构及形貌分别用 XRD (德国布鲁克 D8)和 SEM (英国 LEO - 438VP)表征。 3 结果与讨论

3.1 电泳沉积参数对 SIC 沉积量的影响

电泳沉积过程中影响因素多,作用机理复杂,实 验中忽略部分参数(粒子电荷、黏度等),对悬浮液外 部参数(电场强度、电压、沉积时间、固含量)对电泳 沉积的影响进行研究。电泳沉积量可以根据 Ishiham^[7]提出的公式计算。

$$w = \frac{2}{3}C_{0} \cdot t \cdot \frac{1}{L} \cdot \frac{E}{L}t \qquad (1)$$

式中,_r、、*C*分别为悬浮体的介电常数、黏度及浓 度,₀为真空介电常数,为粉末的 zeta电势,*E*为外 加电场,*L*为电极距离,*t*为沉积时间。可见,沉积量 与黏度和电极距离成反比,与其他参数成正比。

3.1.1 添加剂加入量对沉积量的影响

实验中固含量采用 50 g/L,沉积时间为 3 m in,沉 积电压为 30,60,90和 120 V。

实验中发现不加入正丁胺无沉积现象,加入少量 正丁胺即会有不同程度的沉积。因为丙酮的电导率 较小,包覆颗粒后电导率几乎没有变化,此时通过悬 浮液的电流为零,说明粒子不能定向移动。正丁胺通 过质子交换反应增加了粉末表面的碱性,导致了一个 逆向的电泳淌度使包覆的粒子能定向移动并沉积于 阳极^[8]。文献[9]也表明正丁胺的加入一方面通过 其胺碱基增强了丙酮液的碱性,改变悬浮液的 zeta电 势;另外这种碱基离子的存在也增加了悬浮液的电导 率。因而正丁胺的加入会对电泳沉积产生影响,见图 1。可见,随着正丁胺加入量的改变沉积量发生改变。 过多的加入量导致电泳淌度的降低使悬浮液不稳 定^[9]。另外,数据还表明沉积量随沉积电压的升高 而增加。



Fig 1 Effect of additives on deposit weight

3.1.2 固含量及沉积电压对沉积量的影响

实验中加入正丁胺体积分数为 2%。固含量分 别选取 20、40、60、80、100g/L。其他条件不变。实验 结果如图 2所示。





可见固含量固定时,沉积量随沉积电压的增加而 线性增加。可理解为悬浮液中电场强度随电压的增 大而增大,导致带电颗粒电泳驱动力的增加使单位时 间内沉积在电极的颗粒增多,宏观表现为电泳沉积量 的增加。与公式(1)是符合的。

固含量越大直线斜率越大即沉积增速越大。原 因是悬浮液固含量越大,单位时间沉积在电极的颗粒 就越多。固含量达到一定值(80 g/L)后,再增加固含 量沉积增速改变不明显(直线斜率变化不大)。可能 是固含量过高悬浮液黏度过大对粒子的电泳产生不 利影响。文献[10]表明料浆的固相体积分数达到最 大时料浆将形成连续的稳定整体而失去流动性,黏度 几乎达到无穷,再增加固含量影响作用变小。

3.1.3 沉积时间对沉积量的影响

实验中加入正丁胺体积分数为 2%;沉积电压为 90 V;固含量分别为 50、60、70、80 g/L;其他条件不 变。图 3显示了 SiC粉末电泳沉积的典型动力学结 宇航材料工艺 2008年 第 4期 果。在不同固含量的悬浮体系中,沉积物质量随时间 线性增加。这与式 (1)是吻合的。实验中发现 3 min 的沉积时间所得涂层均匀;而沉积时间 5 min所得涂 层不均匀,有学者也观察到了相同的实验现象^[11],如 图 4所示。



图 3 沉积时间对沉积量的影响









这一现象是由于沉降作用造成悬浮液浓度沿重 力方向增加造成的。过长的沉积时间导致电极单位 面积上沉积量的差别增大,造成涂层的不均匀。分析 可知,这些直线的斜率即电泳沉积速率随固含量的增 加而增大。

3.2 SIC电泳沉积优化工艺参数的确定

根据上面的实验,采用 L₉(3⁴)正交表进行实验。 四个因素为电压、沉积时间、固含量、添加剂加入量; 编号为 A、B、C、D。三个水平编号为 1、2、3。具体参 数见表 3、表 4。

表 3 止父头验因系、水平表							
Tab. 3 Factor-level table of orthogonal tests							
水平	A电压	B沉积时间	C固含量	D添加剂体			
	/V	/m in	/g·L ⁻¹	积分数 /%			
1	60	3	60	1			
2	90	4	80	2			
3	120	5	100	3			



表 4 电泳沉积正交试验结果

Tab. 4 Result of orthogonal experimental for EPD

	沉积涂层质量 /g			
囚系	水平 1	水平 2	水平 3	R
А	0. 287	0. 640	0. 850	0. 563
В	0. 463	0. 530	0. 783	0. 320
С	0. 477	0. 653	0. 647	0. 176
D	0. 650	0. 677	0. 450	0. 227

由正交实验的方差分析可得,各因素对沉积量的 影响作用:电压 >时间 >添加剂加入量 >固含量。

通过正交试验因素和指标关系可以确定的优化 实验组合为 A₃B₃C₂D₂,但如图 4所示,过长的沉积时 间导致涂层不均匀,因而沉积时间不宜过长。文献 [11]也指出高沉积电压和短时间所获涂层较好,涂 层表现为致密无裂纹。方差分析显示在所选固含量 范围内,固含量对沉积量的作用很小。综合考虑优化 条件定为 A₃B₁C₁D₂,即电压 120 V、沉积时间 3 min、 粉末固含量 60 g/L、添加剂加入体积分数为 2%。

3.3 优化条件下制备涂层的 XRD 分析

在优化的工艺参数下制备沉积物并在氩气保护 气氛中 1 900 烧结 1 h,即可在石墨基体上涂敷 SiC 涂层。图 5是烧结前后涂层的 X射线衍射图谱。



图 5 烧结前后涂层 XRD分析

Fig 5 XRD pattern of coatings before and after sintering

烧结前后的 XRD分析显示在现有的烧结温度下 SIC 没有发生相变。另外分析可知晶型主要是 6H - SIC。文 献 [12] 表明对于 6H - SIC即使温度超过 2 200 也非常稳 定,所以在现有烧结温度下不会发生相变。

3.4 涂层的显微结构分析

为对比涂层的烧结状况在两种温度下进行烧结。 图 6可见涂层为颗粒简单的物理堆积,是无数粒子相 互交错堆叠在一起的层状组织结构。孔隙是由于颗 粒形状不规则相互接触时产生的,作为抗氧化涂层, 孔隙将成为氧气向内扩散的直接通道,影响涂层的抗

— 53 —

氧化性。根据颗粒堆积理论,粒径过大 (9.71 µm)造成堆积过程中孔隙的增大,采用粒径小形状规则的颗粒可有效的减少孔隙。在图 6(b)中可见在较高的烧



(a) 1 500℃

结温度下部分小颗粒有熔融造成了涂层孔隙的增加, 因而烧结温度不宜过高。



(b) 1 900°C

图 6 1 500和 1 900 烧结后 SiC涂层的 SEM照片 Fig 6 SEM micrograph of SiC coating after 1 500 and 1 900 sintering

实验中发现涂层加工时易脱落,其原因可能是涂 层和基体间存在残余应力所致。文献 [13]指出:涂 层与坯体复合时,残余热应力计算公式

 T_2

$$= E (; R = - \underline{x}_{\text{t}}) dT$$

式中, *E*为弹性模量, *T*₁、*T*₂为室温和涂层制备温度, 为线胀系数。可见,涂层与坯体复合时,热处理过程中 温度变化而引起的残余热应力主要取决于二者之间的 线胀系数差异。纯 SiC和石墨的线胀系数分别是 4.5

×10⁻⁶和 3.2 ×10⁻⁶/K;烧结过程中两者间的差异导致 热应力过大使涂层与基体结合不紧密,导致加工时涂 层的脱落。

4 结论

(1)电泳沉积作为涂层制备的一种新方法被实验证明是可行的。通过正交实验得到了 SIC电泳沉积的优化条件。

(2)在优化条件下制备的样品经烧结即得涂层。 涂层的 XRD结果显示在 1 900 烧结温度下 SiC没 有发生相变。SEM照片显示涂层是 SiC颗粒的物理 堆积,颗粒间有一定的孔隙。

(3)由于 SiC与石墨基体线胀系数的差异使热 应力过大导致涂层与基体结合不紧密。

参考文献

1 李春华,黄可龙,李效东等.聚碳硅烷先驱体转化法制 备 SiC涂层研究.材料科学与工艺,2005;13(2):222~224

2 赵娟.碳材料表面高温抗氧化涂层的制备及性能研 究.太原:中科院山西煤化所,2006:7~8

3 Fox J R, White D A, Oleff S M et al Pyrolysis of or

ganosilicon gels to silicon carbide Mater Res Soc Symp. Proc. , 1986; (73): 395 ~ 400 $\,$

4 Cheng L F, Xu YD, Zhang L T. Preparation of a oxidation protection coating for C/C composites by low pressure chemical vapor deposition Carbon, 2000; 38(10): 1 493 ~1 498

5 Cairo C A A, Graca M L A, Silva C R M et al Functionally gradient ceramic coating for C/C antioxidation protection J. Euro Ceram. Soc., 2001; 21(3): $325 \sim 329$

6 Besra L, Liu Meilin A review on fundamentals and applications of electrophoretic deposition (EPD). Prog Mater Sci , 2007; $(52): 1 \sim 3$

7 Ishihara T, Shimise K, Kudo T et al Preparation of Yttria-stabilised zirconia thin-films on strontium doped $LaMnO_3$ cathode substrate via electrophoretic deposition for solid oxide fuel cells J. Am. Ceram. Soc., 2000; 83 (8): 1 921 ~ 1 927

8 Lessing PA, Erickson AW et al Electrophoretic deposition (EPD) applied to reaction joining of silicon carbide and silicon nitride ceramics J. Mater Sci, 2000; $(35): 2\,913 \sim 2\,925$

9 Vandeperre L. Influence of iso-propyl alcohol addition on the electrophoretic deposition of SiC from a mixture of mixture and n-butylamine Key Eng Materials, 1997; $(132 \sim 136): 293 \sim 296$

10 郭兵健. 高固相含量 SiC陶瓷料浆的制备及其胶态 成型工艺的研究. 武汉:武汉理工大学, 2004: 38~40

11 Sinha A K, Dhanajayan M N. Electrophoretic deposition of silicon carbide Transactions of the Indian Institute of Metals, 1981; 34 (6): 495 ~ 500

12 李春华,齐暑华,张剑等.碳化硅在聚合物中的应用. 中国塑料,2006;20(5):10~13

13 张玉娣,张长瑞,周新贵等.反应法制备 SiC涂层组 成与结构.国防科技大学学报,2005;27(1):16~19

(编辑 李洪泉)