TiC/A1复合材料在锌液中均匀化机理分析

王 ${\bf f}^1$ 于德志² 连晓明¹ 李庆芬¹

(1 哈尔滨工程大学机电工程学院,哈尔滨 150001)(2 青岛华威风力发电有限公司,青岛 266061)

文 摘 采用自蔓延高温合成 (SHS)法制备高 TIC颗粒含量的 TIC/A1复合材料。利用自制的实验装置研究复合材料中 TIC颗粒在静止锌液中的均匀化过程。结果表明:当锌液温度低于铝的熔点时,TIC/A1 复合材料置于锌液后,锌向其内部扩散,引起复合材料表层内液相线温度降低,当表层内 A1- Zn合金的液相 线温度等于或低于锌液温度时,A1- Zn合金便处于熔融状态,TIC颗粒随其一起从 TIC/A1复合材料块上脱 落,并不断地向锌液内部传输,最终均匀分布在锌液中;而当锌液温度高于铝熔点时,TIC/A1复合材料置入 后,锌和铝同时进行扩散,但是当复合材料表面温度达到铝熔点时,铝开始熔化,铝的熔化导致 TIC颗粒的脱 落,脱落下来的 TIC颗粒不断向锌液内部传输,最终均匀分布在锌液中。

关键词 TiC/A1复合材料,锌合金,均匀化过程

Uniformity Mechanism of TiC/Al Composites in Zinc Melt

W ang X iang¹ Yu Dezh² L ian X iaom ing¹ L i Q ingfen¹ (1 College of Mechanical and Electrical Engineering, Harbin Engineering University, Harbin 150001) (2 Q ingdao Huawei W ind Power Co., Ltd., Q ingdao 266061)

Abstract TiC/Al composites with high TiC particle content is prepared by SHS (Self-propagating High-temperature Synthesis) process The uniform distribution process of TiC particles in the stationary zinc melt is studied and analyzed by using self-made experimental equipment The results show that zinc diffuses into the TiC/Al composites after they are placed in the zinc melt at temperatures below the melting point of alum inum, which leads to the decrease of the liquidus temperature of Al - Zn alloy in the surface layer of TiC/Al composites When the liquidus temperature of Al - Zn alloy is equal to or below the temperature of zinc melt, Al - Zn alloy melts and TiC particles drop with it from the composites and then transfer into the zinc melt and finally they are distributed uniformly in it; while zinc diffuses into the TiC/Al composites as well as alum inum into the zinc melt after the TiC/Al composites are placed in the zinc melt at temperatures upon the melting point of alum inum. When temperature of the TiC/Al composites surface layer reaches to the alum inum melting point, alum inum melts and TiC particles drop together with it from the TiC/Al composites and then transfer into the zinc melt and they are finally distributed uniformly in it

Key words TiC/Al composites, Zinc alloy, Uniformization process

宇航材料工艺 2006年 第4期

收稿日期: 2005 - 04 - 11;修回日期: 2005 - 11 - 10

基金项目:哈尔滨工程大学基础研究基金项目(HEUFT04011)

作者简介:王香,1972年出生,博士,主要从事金属基复合材料的开发与研究工作

颗粒增强锌铝基复合材料由于在硬度、模量、耐磨性及尺寸稳定性等方面均优于锌铝合金,在轴承、模具等一些耐磨件方面具有广泛的应用前景^[1-2],但由于其研究工作起步较晚,还缺乏比较系统的基础研究。在众多的制备方法中,自蔓延高温合成(SHS)法是近几年兴起的制备颗粒增强金属基复合材料的方法^[3-4]。由这种方法所制备的复合材料增强相和基体之间的界面结合良好,且颗粒尺寸一般较小,是较为理想的复合材料的制备方法^[5-6]。但该法中含有增强粒子的复合材料在液态金属中的均匀化是一个比较复杂的物理过程,均匀化的好坏直接影响到颗粒能否在基体中均匀分布,进而影响材料的性能,目前对这种行为的研究未见报道。本文旨在通过 TiC/A1复合材料在锌液中的均匀化实验来探讨 TiC/A1复合材料在锌液中的均匀化机理。

2 实验

将高纯的钛粉 (99.2%,45 μm)、铝粉 (99.6%, 29 μm)和炭黑 (99.8%,<0.05 μm)按一定的配比 干混 24 h,冷压成致密度为 50% ~60%的预制块, 并将其置于真空自蔓延加压装置中反应生成 TiC/ A1复合材料。然后将 TiC/A1复合材料试样在不同 工艺条件 (温度、时间)下在静止锌液中进行均匀化 实验。实验后随炉冷却,待锌液完全凝固后取出,并 沿 TiC/A1复合材料试样的纵向整体剖开,进行电子 探针、能谱分析。

3 结果分析

3.1 锌液温度在铝熔点以下

图 1为 TIC/A1复合材料置于 620 的锌液中保 温 35 min,凝固后复合材料与锌合金接触界面处的 SEM照片。可以看出,TIC/A1复合材料与锌合金之 间存在明显的界面。对图中的位置 1至位置 10进 行各元素含量的微区能谱分析,各分析面的面积均 为 250 µm x350 µm。图 2为根据能谱分析结果计 算的 A1 Zn和 Ti的相对含量,尽管能谱分析不能精 确地测得各元素的含量,但可以半定量地表征各元 素含量的变化趋势。

由图 2可以看出,锌扩散进入 TiC/A1复合材料中,形成了较厚的扩散层,而铝在锌合金中的扩散层

较薄。



图 1 TIC/A1复合材料与锌合金界面处的 SEM照片 Fig 1 SEM image for interface of TIC/A1

composites and zinc alloy



图 2 图 1中的不同位置点 Al Zn和 Ti相对含量变化 Fig 2 Curves of Al, Zn and Ti relative content of area from 1 to 10 in Fig 1

图 3为 TIC/A1复合材料置于 620 的锌液中保 温 3 h,凝固后复合材料与锌合金接触界面处的 SEM照片。可以看出,TIC/A1复合材料与锌合金之 间的界面已经变得比较模糊,并且在界面的前沿存 在脱落下来的 TIC颗粒的聚集区(图中 3区)。对图 3中的位置 1至位置 13进行微区能谱分析。各分 析面的面积均为 150 µm x250 µm。图 4是根据能 谱分析计算出 AL Zn和 Ti的相对含量结果。从图 4 可以看出,从位置 1至位置 6,AL Zn和 Ti的含量单 调变化,但从位置 7开始,三种元素含量均呈现高低 交错的变化,这表明在 TIC/A1复合材料与锌合金接 触界面附近存在熔化的铝和脱落下来的 TIC颗粒的 聚集层。

宇航材料工艺 2006年 第 4期



图 3 TiC/A1复合材料与锌合金界面处的 SEM 照片

Fig 3 SEM image for interface of TiC/A1 Composites and zinc alby



图 4 图 3中的不同位置点 Al Zn和 Ti的相对含量 Fig 4 Curves of Al, Zn and Ti relative content of area from 1 to 13 in Fig 3

通过以上的分析,可以认为在铝熔点以下时, TiC/AI复合材料在锌液中的均匀化大致为以下过 程:当 TiC/Al复合材料置干锌液后.发生锌向复合 材料中的扩散和铝向锌液中的扩散,但锌的扩散速 率远远大于铝,在复合材料表层内形成 Al- Zn合 金;随着时间的推移,TiC/A1复合材料中锌富集区 内锌的浓度逐渐增大,液相线温度降低,当 A1-Zn 合金的液相线温度降到等于或低于锌液温度时,便 处于熔融状态,导致 TiC颗粒从 TiC/A1复合材料块 上脱落。另外由于锌液处于静止状态、熔化的 A1-Zn合金只能以扩散的方式向锌液中传输,固相 TiC 颗粒在锌液中的传输速度必然很慢,所以熔化的铝 和脱落的 TiC颗粒在复合材料与锌液的接触界面附 近形成堆积层。堆积层的一侧边缘直接与锌液接 触.故锌和铝的互扩散和 TiC颗粒的传输进行得远 比其他地方充分,所以此处 TIC颗粒将优先分散开, 周而复始,最终 TiC颗粒均匀分布在锌液中。

3.2 锌液温度在铝熔点以上

图 5为 TIC/A1复合材料置于 680 的锌液中保 温 15 min,凝固后复合材料与锌合金接触界面处的 SEM照片。可以看出,TIC/A1复合材料与锌合金之 间存在明显的界面。对图中的位置 1至位置 10进 行各元素含量的微区能谱分析,各分析面的面积均 为 250 µm x350 µm。图 6为根据能谱分析计算出 A1 Zn和 Ti的相对含量结果,可以看出,锌扩散进 入 TIC/A1复合材料中,形成了较厚的扩散层,而铝 在锌合金中的扩散层较薄。



图 5 TiC/Al复合材料与锌合金界面处的 SEM 照片

Fig 5 SEM image for interface of

TiC/Al Composites and zinc alloy



图 6 图 5中的不同位置点 Al Zn和 Ti的相对含量 Fig 6 Curves of Al, Zn and Ti relative content of area from 1 to 10 in Fig 5

图 7为 TiC/AI复合材料置于 680 的锌液中保 温 1 h,凝固后复合材料与锌合金接触界面处的 SEM照片。可以看出,TiC/AI与锌合金之间的界面 已经变得比较模糊,并且在界面的前沿存在脱落下 来的 TiC颗粒的聚集区。对图 7中的位置 1至位置

宇航材料工艺 2006年 第 4期

10进行微区能谱分析。各分析面的面积均为 250 µm x350µm。图 8是根据能谱分析计算出 Al Zn 和 Ti的相对含量,可以看出,从位置 1至位置 6,Al Zn和 Ti的含量单调变化,但从位置 7开始,三种元 素含量均呈现高低交错的变化,这表明在 TiC/Al复 合材料与锌合金接触界面附近存在熔化的铝和脱落 下来的 TiC颗粒的聚集层。



图 7 TiC/Al复合材料与锌合金界面处的 SEM 照片





图 8 图 7中的不同位置点 Al Zn和 Ti的相对含量 Fig 8 Curves of Al, Zn and Ti relative content of area from 1 to 10 in Fig 7

通过以上分析,可以认为,锌液温度在铝熔点以 上时,TiC/A1复合材料在锌液中的均匀化过程为: TiC/A1复合材料置于锌液后,锌和铝同时进行扩 散,但锌的扩散速度远大于铝,但在极短的时间内, 复合材料表面的温度便达到铝的熔点,铝开始熔化; 铝的熔化必定导致 TiC颗粒的脱落,在 TiC颗粒脱 落之前,锌继续向 TiC/A1复合材料中扩散,引起复 合材料表面锌浓度的变化,另外锌的介入必造成复 宇航材料工艺 2006年 第4期 合材料液相线温度的降低,这在一定程度上会加速 铝的熔化速度;当 TiC颗粒之间的粘结力逐渐减小 直至消失时,TiC颗粒便会从 TiC/A1复合材料块上 脱落而进入锌液中;进入锌液中的 TiC颗粒同样向 周围传输,但由于其传输速度很慢,所以仍会在界面 前沿的液相中堆积。经过足够长的时间后均匀分散 至整个锌液中。

4 结论

(1)当锌液温度低于铝熔点时, TiC/A1复合材 料在锌液中的均匀化过程可分为两个阶段:第一阶 段为液态锌向复合材料中浸渗而在其表层内形成 Zn - A1 - TiC合金;第二阶段为 TiC/A1复合材料表 层内的 Zn - A1 - TiC合金脱落后进入锌液中。

(2)锌液温度高于铝熔点时,当 TiC/A1复合材 料置入后,锌和铝同时进行扩散。但是当复合材料 表面的温度达到铝熔点时,铝便开始熔化,铝的熔化 导致 TiC颗粒的脱落。脱落下来的 TiC颗粒不断地 向锌液内部传输,最终均匀分布在锌液中。

参考文献

1 Sharma S C, Somashekar D R. Satish B M. A note on the corrosion characterization of ZA - 27/zircon particulate composites in acidic medium. Journal of Materials Processing Technobgy, 2001; (118): $62 \sim 64$

2 Xie Xianqing, Liu Jinshui, Zhang Di Tribology properties of TiCp/ZA43 composite under continuously lubricated sliding condition Advanced Composite Materials 2002; 11 (2): $211 \sim 221$

3 Seah K H W, Shama S C, Girish B M. Mechanical properties of as-cast and heat-treated ZA - 27/silicon carbide particulate composites Materials & Design, 1995; 16(5): 277 ~281

4 Ibrahim IA, Mohamed FA. Particulate reinforced metal matrix composites a review. J. Mater Sci , 1991; 26: 1 137 \sim 1 156

5 Moussa Bechir, Simpson James E, Garinella Suresh V. Concentration fields in the solidification processing of metal matrix composites International Journal of Heat and Mass Transfer, 2002; 45 (21): 4 251 ~ 4 266

6 Villasenor G, Martinez-Flores E, Negrete J. Structure and properties of Zn - Al - Cu alby reinforced with alumina particles Materials and Design, 2003; 24(4): $281 \sim 286$

(编辑 李洪泉)