文章编号:1673-9981(2016)02-0100-06

# 碳包铝纳米颗粒/石蜡复合相变导热材料的 制备及其热学性能研究\*

黄志锟,张海燕,陈易明,王世楚,徐树钿,刘 焱,张志平,徐雅文

广东工业大学材料与能源学院,广东 广州 510006

摘 要:采用直流碳弧法制备碳包铝纳米颗粒,并将其分散于石蜡(PW)基底中以制备碳包金属铝/石蜡 复合相变材料.运用 X 射线衍射分析、扫描电子显微镜及透射电子显微镜等分析方法,研究碳包铝纳米 粒子的微观形貌结构;利用差示扫描量热法及热失重分析方法,研究碳包金属铝纳米粒子和碳包铝/石 蜡复合相变材料的热学特性、热稳定性以及热传导性能.结果表明:制备的金属铝纳米粒子呈现类球状 核壳型结构,粒径范围在 50~100 nm;相比纯石蜡,碳包铝/PW 复合相变材料的分解温度提高至 230 ℃,并且复合相变材料的相变特性无明显变化;碳包金属铝/PW 复合相变材料的导热系数比纯石蜡 增长了 194.4%,提高到 0.21 W/(m・K). 关键词:碳包铝纳米颗粒;碳包铝/石蜡复合相变材料;热学性能

天罐词: 恢包铝羽木颗粒; 恢包铝/石蜡复合相变材料; 然子性能 中图分类号: TG113.22 
文献标识码: A

相变储能材料是一种能在应用中储存能量的功 能性材料,其能在相变过程中吸收或释放热量,可应 用于热管理系统中以提高冷却效率及能源利用 率[1-3]. 石蜡是最常用的相变储能材料之一,其具有 合适的相变温度范围、巨大的相变潜热量、无过冷现 象及成本低廉的优点.然而,石蜡的导热性能较差, 为提高石蜡的导热性能,科研人员研究出包括在石 蜡中加入添加剂、在蓄热装置中加入肋片及在石蜡 中加入骨架材料等多种方法<sup>[4]</sup>.近年来,将导热性能 较好的纳米材料加入石蜡基底中制备复合相变材料 的研究日益增多, Fan Liwu 等人<sup>[5]</sup>尝试将多种不同 的碳纳米管、碳纳米纤维及石墨纳米微片加入石蜡 基底中,制备出复合相变材料并对其导热性能进行 了研究.结果表明,纳米材料的加入能提高相变材料 的导热系数,但轻微降低了材料的相变焓. Li Min<sup>[6]</sup> 把纳米石墨分散到石蜡中并研究其对相变材料导热 系数的影响,同样发现纳米石墨的加人能改善石蜡 的热传递和能量储存特性.

相比碳材料,金属具有更高的导热性能.金属铝 的热导系数高达 236 W/(m・k),是金属铁导热系 数的 3 倍.同时金属铝也拥有较小的密度、良好的抗 腐蚀和抗氧化特性及价格低廉等优点,这使铝粉成 为改善相变材料导热性能的一种可选择性的材 料<sup>[7]</sup>.虽然纳米铝粉更展现出较高的活性、大的比表 面积及良好的导热性等优点,是一种性能优良的导 热填料<sup>[8-13]</sup>.但是高活性的纳米铝粉极易在空气中 氧化甚至自燃,如何有效地对其保护,成为限制其应 用的主要问题.如果在纳米铝粉外层包覆碳,形成核 壳型结构的碳包覆纳米颗粒,这样可同时拥有碳和 纳米金属铝的优点,如优良的抗腐蚀性、抗氧化性及 较轻的质量等.碳包覆铝纳米颗粒兼具了纳米铝粉 的优良特点,也同时有效地保护了纳米铝粉的高活 性,是一种极具潜力的功能性材料.尽管国内外研究

收稿日期:2015-12-10

<sup>\*</sup> 基金项目:广东省科技计划项目(2013B051000077,2014B010106005,2015A050502047);广州市产学研协同创新重大专项资助课题 (201508030018)

作者简介:黄志锟(1990-),男,广东肇庆人,硕士.

人员已用各种方法成功制备出碳包覆铝纳米颗 粒<sup>[14-18]</sup>,但鲜有将碳包覆铝纳米颗粒用作复合相变 导热材料并对其热学特性进行系统研究方面的 报道.

本文采用直流碳弧法制备出碳包覆铝纳米颗 粒,对其形貌、结构及热学性能进行表征及测试分 析,并将碳包覆铝纳米颗粒和石蜡复合制备出碳包 覆铝/PW 复合相变材料,并对该复合相变材料的热 学特性及导热性能进行研究.

## 1 实 验

#### 1.1 原料及样品制备

采用碳弧法制备碳包覆铝纳米颗粒,其原材料 为石墨粉(纯度为99%,平均粒径约100 µm)和铝粉 (纯度为 99%,平均粒径约 200 µm). 直流碳弧法的 反应电极是由石墨粉和铝粉制备而成.首先称量8g 石墨粉和 12 g 铝粉,并加入 250 mL 无水乙醇,将它 们混合并超声搅拌1h,然后通过抽滤去除乙醇得到 固体混合物,将固体混合物放入温度为80℃的鼓风 干燥箱中干燥两天,最后将所得粉体放入金相镶嵌 机中加热压制 24 h,得到一个直径为 24 mm、高度 为 50 mm 的圆柱型试样. 该试样作为反应电极的阳 极,纯石墨电极作为阴极,反应室抽真空并通入氩气 直至气压达到 1 Pa. 碳弧放电装置的工作电流为 120 A,工作电压为 25 V,反应电极与石墨电极的间 距约为 3~5 mm. 在电弧放电过程中生成的碳包覆 铝纳米颗粒沉积在反应腔内壁上,待放电结束静置冷 却 24 h 后收集沉积在内壁上的碳包覆铝纳米颗粒.

制备碳包覆铝/PW 复合相变材料的原材料为 碳包覆铝纳米颗粒及熔点为 52 ℃的石蜡.首先称取 一定质量的碳包覆铝纳米颗粒和固体石蜡按一定比 例混合,然后将其置于 60 ℃水浴中融化石蜡并加热 搅拌 1 h,再将所得溶液置于 60 ℃水浴中超声分散 10 min,最后将所得溶液于室温下冷却得到固态样 品.按上述方法分别制备了碳包覆铝质量分数为 0, 2%,4%,6%,8%和 10%的六个样品.

#### 1.2 性能测试及表征

通过多种方法对碳包覆铝纳米颗粒进行表征. 通过 X 射线衍射(XRD; Rigaku Corporation, Japan) 进行物相及晶体结构分析,使用扫描电子显微镜 (SEM; S-4800, Hitachi, Japan)和透射电子显微镜 (TEM; JEM-2100F, Jeol, Japan)研究碳包覆铝纳米 颗粒的微观形貌和结构. 通过差示扫描量热法 (DSC; Diamond DSC, Perkin Elmer, USA)和热重 分析方法(TG; SDT 2960, TA Instruments, American)研究碳包覆铝纳米颗粒和碳包覆铝/PW 复合相变材料的热学特性. 碳包覆铝/PW 复合相变 材料的热导率 $\lambda$ ,使用热导率测试仪(Netzsch Instruments N. A. LLC.)通过激光闪光法进行 测量<sup>[19]</sup>.

# 2 结果与讨论

#### 2.1 碳包覆铝纳米颗粒的形貌结构分析

碳包覆铝纳米颗粒的 X 射线衍射谱如图 1 所 示. 从图 1 可见:在  $2\theta$  角为 26.5 °处的衍射峰对应 C (002)晶面;在  $2\theta$  角为 38.5,44.7,65.1 和 78.2 °处 的 4 个衍射峰,分别对应铝的(111),(200),(220) 和 (311)晶面,表明铝晶体为面心立方晶体结构;碳 包覆铝纳米颗粒的 X 射线衍射谱中并未发现 Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> 或其它杂峰,由此可知采用碳弧法制备的碳包覆铝 纳米颗粒中铝的存在形式为单质铝,说明 Al 核得到 纳米碳层的良好保护,并没有氧化生成 Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>.





图 2 为碳包覆铝纳米颗粒的 SEM 和 TEM 照 片. 从图 2(a)可见,所制备的碳包覆铝纳米颗粒为 球形,粒径约为 50~100 nm. 从图 2(b)可见,碳包 覆铝纳米颗粒为典型核壳型结构的球状颗粒,且纳 米铝内核和碳外壳之间存在明显的分界,外壳的厚 度约为 4 nm.



图 2 碳包覆铝纳米颗粒的 SEM 和 TEM 照片 (a) SEM;(b) TEM



#### 2.2 碳包覆铝纳米颗粒的热学特性分析

图 3 为碳包覆铝纳米颗粒的 TG-DSC 曲线,从 图 3 中 TG 曲线可以看出,随着温度的升高,碳包覆 铝发生了两次增重的过程.初始增重发生在 400~ 660 ℃(Al的熔点)温度范围内,质量增加了 20%. 第二次增重开始于 660 ℃并在约 850 ℃时结束,对 应的增重量为初始状态的7%.同样,在DSC曲线中 出现两个放热峰,分别对应 TG 曲线上的两次增重 过程.从图 3 中 DSC 曲线可以看出,首次增重的放 热峰更高,表明此过程中放出更大的热量,约为 3115 J/g. 而第二个放热峰放出的热量仅有 227 J/g,远小于第一次增重放热量. 根据 TG-DSC 曲线 可分析得出,Al核心的氧化可以分为两步.第一步 氧化过程对应 TG-DSC 曲线上的第一次放热增重, 这是碳包覆铝纳米颗粒的纳米 Al 核表面快速剧烈 氧化并在表面生成 Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>外壳的过程. 第二步氧化 过程对应 TG-DSC 曲线上的第二次放热增重,当温 度超过 660 ℃后,因为 Al 核的体积膨胀远大于外层 的 Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>外壳,因而使 Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>外壳因压力而破裂,外 层 Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>保护膜的破裂导致 Al 核心的进一步氧化, 由于 Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>保护层的破裂和 Al 核心的氧化在同时 进行,因此导致第二次较小的增重,第二次的氧化过 程一直进行到新形成的 Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>保护壳过于坚固而无 法破裂才结束[20-21]. 从图 3 可见,碳包覆铝纳米颗粒 的纳米 Al 核由于外部碳层的良好保护,在 400 ℃以 上温度才会氧化,其具有良好的热稳定性.

# 2.3 碳包覆铝/PW 复合相变材料的相变特性和相 变潜热

图 4 为不同质量分数的碳包覆铝/PW 复合相 变材料的 DSC 曲线. 从图 4 可以看出,不同质量分







图 4 不同质量分数的碳包覆铝/PW 复合材料的 DSC 曲线 Fig. 4 DSC pattern of carbon coated aluminum/PW composites with different mass fraction

数的碳包覆铝/PW 复合材料的 DSC 曲线都拥有两个吸热峰及相似的变化趋势.这两个吸热峰分别对

万方数据

应相变材料的两次相变过程,较小的吸热峰(30~ 40℃)对应固-固相变过程,而较大的吸热峰(50~ 60℃)对应固-液相变过程.从图4还可见,碳包覆 铝纳米颗粒的加入并没有改变相变材料的相变温度 及相变特性.经计算,在加入碳包覆铝纳米颗粒后, 碳包覆铝/PW复合材料的相变潜热量略有减少.当 碳包覆铝含量为2%时,碳包覆铝/PW复合材料相 变潜热量比纯石蜡仅下降了2%,当碳包覆铝含量 为4%~8%时,碳包覆铝/PW复合材料的相变潜热 量略有下降,但下降幅度不超过8%,说明碳包覆铝 纳米粒子对复合材料存储的相变潜热量的影响比较 轻微.这是由于碳包覆铝纳米颗粒的加入,使得在相 变材料中起相变储能作用的石蜡材料部分的减少, 因此使得碳包覆铝/PW复合材料的总相变潜热量 有轻微下降.

# 2.4 加入碳包覆铝对石蜡相变材料热稳定性的影响

图 5 为不同质量分数的碳包覆铝/PW 复合材料的 TG 曲线. 从图 5 可见,石蜡的热失重温度约为 150 ℃,在加入碳包覆铝纳米颗粒后,碳包覆铝/PW 复合材料的热分解温度为 230 ℃,比原来提高了 80 ℃.表明碳包覆铝纳米颗粒的加入,可有效地提高碳 包覆铝/PW 复合材料的热稳定性能. 其原因是由于 碳包覆铝的加入使复合材料整体的比热容上升,在 吸收同样热量的情况下,碳包覆铝/PW 复合材料的 升温会比纯石蜡更低,从而使碳包覆铝/PW 复合材 料达到分解点的温度比纯石蜡更高<sup>[22]</sup>.





# 2.5 加入碳包覆铝对石蜡相变材料热导率的影响

碳包覆铝/PW 复合材料的热导率随碳包覆铝 质量分数变化的关系如图 6 所示. 从图 6 可见, 随着 碳包覆铝质量分数的增加,碳包覆铝/PW 复合材料 的热导率呈现先增加后下降的趋势.在碳包覆铝含 量低于 6% 时,碳包覆铝/PW 复合材料的热导率呈 现上升趋势.当碳包覆铝含量为4%~6%时,热导 率达到峰值并趋向稳定,热导率最大值约为 0.21 W/(m·K),最大增幅可达 194.4%,表明碳包覆铝 填充量小于 6%时,碳包覆铝/PW 复合材料的热导 率随碳包覆铝的含量增大而大幅提高. 当碳包覆铝 填充量超过 6%时,碳包覆铝/PW 复合材料的热导 率逐渐下降,这主要由于加入高热导率和大比表面 积的碳包覆铝纳米颗粒对在碳包覆铝/PW 相变材 料内部形成导热网络通路有利,使热量能在碳包覆 铝纳米颗粒表面更有效地传播,从而提高整体复合 材料的热导率.当碳包覆铝填充量增大到一定程度 后,由于碳包覆铝纳米颗粒容易团聚,导致在相变材 料中形成分布不均的碳包覆铝团块,从而增加了相 变材料内部热阻,阻碍热量在碳包覆铝/PW 相变材 料中的传递,从而使材料的热导率降低.



#### 图 6 不同质量分数碳包覆铝/PW 复合材料的热导率变化 曲线

## 3 结 论

采用直流碳弧法制备碳包覆铝纳米颗粒,再将 碳包覆铝纳米颗粒作为导热填料与石蜡复合,制备

Fig.6 Thermal conductivity curve of carbon coated aluminum/PW composites with different mass fraction

了不同质量分数的碳包覆铝/PW 复合相变材料,并 运用多种分析方法对碳包覆铝纳米颗粒的热学特性 及碳包覆铝/PW 复合相变材料的热学特性、热稳定 性和导热性能进行了研究.碳包覆铝纳米颗粒的加 人,对碳包覆铝/PW 复合相变材料的潜热存储能力 无显著影响.碳包覆铝/PW 复合材料的热稳定因碳 包覆铝的加入而得到大大地提升,热分解温度比纯 石蜡提高了 80 ℃,碳包覆铝/PW 复合材料的热导 性能也得到显著的改善.当碳包覆铝填充量为 6% 时,碳包覆铝/PW 复合相变材料的热导率可提升至 0.21 W/(m • K),相比纯石蜡增幅为原来的 194.4%.

#### 参考文献:

- [1] JAVANI N, DINCER I, NATERER G F, et al. Exergy analysis and optimization of a thermal management system with phase change material for hybrid electric vehicles [J]. Applied Thermal Engineering, 2014, 64 (1-2): 471-482.
- [2] LIN Chunjing, XU Sichuan, CHANG Guofeng, et al. Experiment and simulation of a LiFePO<sub>4</sub> battery pack with a passive thermal management system using composite phase change material and graphite sheets[J]. Journal of Power Sources, 2015,275:742-749.
- [3] KHATEEB S A, AMIRUDDIN S, FARID M, et al. Thermal management of Li-ion battery with phase change material for electric scooters: experimental validation[J]. Journal of Power Sources, 2005, 142(1-2): 345-353.
- [4] LING Ziye, ZHANG Zhengguo, SHI Guoquan, et al. Review on thermal management systems using phase change materials for electronic components, Li-ion batteries and photovoltaic modules [J]. Renewable and Sustainable Energy Reviews, 2014, 31:427-438.
- [5] FAN Liwu, FANG Xin, WANG Xiao, et al. Effects of various carbon nanofillers on the thermal conductivity and energy storage properties of paraffin-based nanocomposite phase change materials [J]. Applied Energy, 2013, 110:163-172.
- [6] LI Min. A nano-graphite/paraffin phase change material with high thermal conductivity [J]. Applied Energy, 2013,106:25-30.
- [7] METTAWEE E S, ASSASSA G M R. Thermal conductivity enhancement in a latent heat storage system
   [J]. Solar Energy, 2007, 81(7):839-845.

- [8] ANDRÉ B, COULET M V, ESPOSITO P H, et al. High-energy ball milling to enhance the reactivity of aluminum nanopowders [J]. Materials Letters, 2013, 110:108-110.
- [9] LI Ying, SONG Wulin, XIE Changsheng, et al. Influence of humidity on the thermal behavior of aluminum nanopowders [J]. Materials Chemistry and Physics, 2006,97(1):127-131.
- [10] JEURGENS L P H, SLOOF W G, TICHELAAR F D, et al. Structure and morphology of aluminium-oxide films formed by thermal oxidation of aluminium [J]. Thin Solid Films, 2002, 418(2):89-101.
- [11] YANIK B, AĞUSTOS H, ĪPEK Y, et al. Synthesis and Characterization of aluminium nanoparticles by electric arc technique [J]. Arabian Journal for Science and Engineering, 2013, 38(12): 3587-3592.
- [12] STACY S C, ZHANG X, PANTOYA M, et al. The effects of density on thermal conductivity and absorption coefficient for consolidated aluminum nanoparticles [J]. International Journal of Heat and Mass Transfer, 2014, 73: 595-599.
- [13] 杨硕,汪南,吴淑英,等. 纳米铝粉/石蜡复合相变储能 材料的性能研究[J]. 材料导报,2009, 23(12): 20-22.
- [14] GUO Lianggui, SONG Wulin, XIE Changsheng, et al. Characterization and thermal properties of carboncoated aluminum nanopowders prepared by laserinduction complex heating in methane [J]. Materials Letters, 2007, 61(14-15); 3211-3214.
- [15] PARK K, RAI A, ZACHARIAH M R. Characterizing the coating and size-resolved oxidative stability of carbon-coated aluminum nanoparticles by single-particle mass-spectrometry [J]. Journal of Nanoparticle Research, 2006,8(3-4):455-464.
- [16] ALEXANDRE ERMOLINE M S E D. Production of carbon-coated aluminium nanopowders in pulsed microarc discharge [J]. Nanotechnology, 2002, 13: 638-643.
- [17] 郭连贵,宋武林,谢长生,等. 核壳结构纳米铝粉热学行为[J]. 推进技术,2012,33(3):478-482.
- [18] 陈进,张海燕,李丽萍,等. 核壳型碳-铝复合纳米粒子 的制备及其抗氧化性能研究[J]. 南京大学学报:自然 科学版,2009(2):297-303.
- [19] LIN Jin, ZHANG Haiyan, HONG Haoqun. A thermally conductive composite with a silica gel matrix and carbon encapsulated copper nanoparticles as filler
   [J]. Journal of Electronic Materials, 2014, 43 (7): 2759-2769.

[20] LITRICO G, PROULX P, GOURIET J B, et al. Controlled oxidation of aluminum nanoparticles [J]. Advanced Powder Technology, 2015, 26(1); 1-7.

[21] JEURGENS L P H, SLOOF W G, TICHELAAR F D, et al. Growth kinetics and mechanisms of aluminumoxide films formed by thermal oxidation of aluminum [J]. Journal of Applied Physics, 2002, 92(3): 1649.

[22] 林锦,张海燕,洪浩群,等.碳包铝纳米粒子填充硅橡胶 制备散热复合材料[J].复合材料学报,2011(4): 46-51.

# Preparation and thermalproperties of carbon coated aluminum/paraffin wax composite

HUANG Zhikun, ZHANG Haiyan, CHEN Yiming, WANG Shichu, XU Shutian, LIU Yan, ZHANG Zhiping, XU Yawen Faculty of Material and Energy, Guangdong University of Technology, Guangzhou 510006, China

Abstract: In this paper, carbon coated aluminum nanoparticles were prepared by direct current discharge method. Carbon coated aluminum/paraffin wax phase-change composites were fabricated by dispersing the carbon-coated aluminum nanoparticles in the paraffin wax (PW) matrix. X-ray diffraction (XRD), scanning electron microscope (SEM) and transmission electron microscope (TEM) analysis methods were employed to investigate the morphology and microstructure of carbon-coated aluminum nanoparticles. The thermal properties, thermal stability and thermal conductivity of carbon-coated aluminum nanoparticles and carbon-coated aluminum /PW composites were studied by DSC, TG and laser flash methods. The results show that the carbon-coated aluminum nanoparticles exhibite core-shell sphere structure, and the size of carbon-coated aluminum nanoparticles are 50-100 nm in diameter. Compared with pure paraffin, the onset decomposition temperature of carbon-coated aluminum /PW composite increases to 230°C, and the addition of carbon-coated aluminum causes less influence on phase change characteristic of carbon-coated aluminum /PW composite. Moreover, the thermal conductivity of carbon-coated aluminum/PW composite gains a significant enhancement about 194. 4%.

Key words: carbon coated aluminum nanoparticles; carbon coated aluminum/paraffin wax phase-change composite; thermal properties