文章编号: 1004-0609(2007)02-0265-05

化学沉淀法制备 CeO₂-La₂O₃-ZrO₂ 陶瓷粉末

周宏明, 易丹青, 肖来荣

(中南大学 材料科学与工程学院, 长沙 410083)

摘 要:采用化学沉淀法制备了 La₂Zr₂O₇(LZ)和 CeO₂-La₂O₃-ZrO₂(LCZ)陶瓷粉末。通过电感耦合等离子体原子发 射光谱(ICP-AES)、X 射线衍射、DSC 及霍尔流速计等分析方法,对粉末的化学组成、不同 CeO₂ 掺杂量 LCZ 的 相组成、不同煅烧温度下的相组成、高温相稳定性和流动性能进行了研究。结果表明:所制备粉末的组成与锆酸 镧烧绿石相的组成相近;热处理温度 600 ℃时粉末为无定形的混合氧化物,900 ℃时转化为复合氧化物,1150 ℃ 时转变为单一的锆酸镧烧绿石相;高温下 LCZ 无明显相变;温度高于 1 400 ℃煅烧后,LCZ 的流动性显著改善, 可用于等离子喷涂。

关键词: 锆酸镧; 复合陶瓷; 热障涂层; 化学沉淀法中图分类号: TB 323文献标识码: A

Preparation of CeO₂-La₂O₃-ZrO₂ ceramic powder by chemical precipitation method

ZHOU Hong-ming, YI Dan-qing, XIAO Lai-rong

(School of Materials Science and Engineering, Central South University, Changsha 410083, China)

Abstract: Lanthanum zirconate (La₂Zr₂O₇, LZ) and CeO₂-La₂O₃-ZrO₂ (LCZ) composite ceramic powders were prepared by the chemical precipitation. The chemical composition of the powders was analyzed by inductively coupled plasma-atomic emission spectrometry (ICP-AES). The crystallogrphic phases of LZ and LCZ with different CeO₂ doped concentrations were determined by X-ray diffractometry. Differential scanning calorimetry (DSC) and TG were used to analyze the phase stability of LCZ sintered at different temperatures. The Hall flow meter was performed to determine the flowability of LCZ powder. The results show that the compositions of all prepared ceramic powders are similar to that of La₂Zr₂O₇ with pyrochlore structure, the ceramic powders are amorphous mixed oxide at 600 °C, the amorphous mixed oxide is converted to composite oxide when temperature rises to 900 °C, and the composite oxide is converted to single La₂Zr₂O₇ with pyrochlore structure at 1 150 °C. The LCZ powders keep pyrochlore structure and no phase transformations occur for LCZ at high temperatures (1 350 °C). The flowability of LCZ powder sintered at 1 400 °C is improved clearly, and which could be used in plasma spray coatings.

Key words: lanthanum zirconate; composite ceramics; thermal barrier coatings; chemical precipitation

近年来,随着航空燃气涡轮机向高流量比、高推 重比及高进口温度方向发展,燃烧室中的燃气温度和 压力也不断提高。目前,燃气温度已接近2000K,因 此航空发动机涡轮叶片的合金材料上需喷涂热障涂层 以承受1600 ℃以上的涡轮进口温度^[1-2]。热障涂层大 多采用由陶瓷隔热表层和金属粘结底层组成, 6%~8%(质量分数)氧化钇稳定的氧化锆(YSZ)是 目前使用最广泛的陶瓷隔热表层材料^[3-5]。由于 YSZ

基金项目: 中南大学博士后基金资助项目(76132017)

收稿日期: 2006-04-26; 修订日期: 2006-11-01

通讯作者:周宏明,博士后,副教授;电话:0731-8830092; E-mail: ipezhm@yahoo.com.cn

热障涂层的长期使用温度为1200 ℃以下,温度过高 会导致 YSZ 相变加剧,容易被烧结,氧传导速率增加, 金属粘结层容易被氧化,从而导致涂层脱落失效,已 难以满足涡轮进口温度进一步提高的需要。

为提高热障涂层的使用温度和延长其使用寿命, 开发满足下一代超音速发动机用的热障涂层,世界各 国已投入大量的人力和物力研究开发新的热障涂层材 料[6-9]。目前,针对新的热障涂层陶瓷材料的开发主要 集中于稀土锆酸盐。Vassen 等^[10]合成了 SrZrO₃、 BaZrO₃和La₂Zr₂O₇3种陶瓷粉体,发现在1200 ℃时, La₂Zr₂O₇(简称 LZ)表现出优异的热稳定性和抗热震性 能,但La₂Zr₂O₇的热膨胀系数较小,30~1000 ℃时为 9.1×10⁻⁶ K⁻¹,因而其应用受到限制。研究表明^[11], CeO,具有较大的热膨胀系数,LZ 中加入 CeO,可改善 其热膨胀系数,使其有望成为一种优良的抗高温热障 涂层陶瓷材料(LCZ)。刘喜华等^[12]采用化学共沉淀制 备了 LCZ 陶瓷粉末,并对其化学成分和相结构进行研 究。本文作者采用共沉淀一煅烧法制备了锆酸镧(LZ) 和 CeO₂-La₂O₃-ZrO₂三元复合氧化物陶瓷粉末(LCZ), 并首次对其化学组成、不同 CeO2 掺杂量的 LCZ 的相 组成、LZ 和 LCZ 在不同煅烧温度的相组成及其高温 相稳定性以及不同条件下处理粉末的流动速度和松装 密度进行了系统研究,为 LZ 和 LCZ 用作热障涂层陶 瓷材料及其等离子喷涂的制备提供理论依据。

1 实验

1.1 实验设备与原料

实验采用抽滤泵、真空干燥箱、马弗炉和电动搅 拌机。原料为 CeO₂(分析纯), La₂O₃(99.99%), ZrOCl₂·8H₂O(分析纯), 盐酸(1.19), 氨水(0.91), 无水 乙醇(分析纯)。

1.2 实验步骤

将 La₂O₃溶于浓盐酸中, CeO₂溶于有还原剂的盐 酸中, ZrOCl₂•8H₂O 溶于温水中, 按组成配比将 3 份溶液倒入同一容器,充分搅拌使其混合均匀。将混 合料液缓慢注入盛有氨水(1:1)的容器中,同时不断搅 拌,立即生成沉淀。为使镧、铈、锆的氢氧化物沉淀 完全,整个过程中控制体系的 pH 值在 10.0 以上^[13]。 用水和无水乙醇洗去沉淀中的 Cl⁻,过滤,将滤饼装 入培养皿中,在 120 ℃下真空干燥 12 h 脱去结合水, 经过研磨后,装入刚玉坩埚中升温至设定的温度焙烧 5 h,自然冷却后取出,研磨后过 350 目标准筛,得到 的粒径小于 40 μm 的 LZ 和 LCZ 陶瓷粉末,再将粉末 进行相结构、热稳定性以及流动性能分析。

1.3 分析方法

实验中用 Jarrell-Ash Atom Comp 960786 电感耦 合等离子体原子发射光谱仪(ICP-AES)测定产物的化 学成份。采用 SIEMENSD-500 型 X 射线全自动衍射 仪对产物作相结构分析,分析条件为 Cu K_a辐射,工 作电压 40 kV,工作电流 250 mA,扫描范围 10°~85°, 扫描速度为 8(°)/min。用德国 NETZSCH DSC204 差式 扫描量热仪测定 LCZ 陶瓷粉末的 TG 和 DTA 曲线, 结合 XRD 分析研究其高温相稳定性,采用氧化铝坩 埚,升温速率 10 K/min,温度范围为室温~1 350 ℃。 采用霍尔流速计测定 LZ 和 LCZ 陶瓷粉末的流动速度 和表观密度。

2 结果与讨论

2.1 陶瓷粉末的化学组成

由 La₂O₃-ZrO₂ 的相图^[14]可知, 错酸镧的烧绿石相存在于一个较宽的范围内(图 1 中 P 区域), 即 0.87 (La₂O₃) · 2(ZrO₂)~1.15(La₂O₃) · 2(ZrO₂), La 和 Zr 的摩尔比为 0.87~1.15。

采用电感耦合等离子体原子发射光谱仪(ICP-AES)对所制备的陶瓷粉末的化学成分进行分析,结果见表1。





Fig.1 Phase diagram of La₂O₃-ZrO₂: *L* is liquid phase; *A* is hexagonal ss; C_1 is cubic ss of CaF₂ type; C_2 is cubic ss of Ti₂O₃ type; *H* is hexagonal ss; *P* is pyrochlore-type compound; *T* is tetragonal ss; *X* is cubic ss

表1 陶瓷粉末的化学组成

Table 1 Chemical composition of ceramic powders

Ceramic	<i>x</i> (La): <i>x</i> (Ce):	Mass fraction/%		
powder	x(Zr)	La_2O_3	CeO ₂	ZrO_2
$La_2Zr_2O_7$	0.98:0:1	56.43	0	43.57
LCZ-1	1.01:0.08:1	54.57	4.56	40.87
LCZ-2	0.97:0.14:1	51.75	7.88	40.37
LCZ-3	0.88:0.22:1	47.09	12.44	40.47

由表 1 可知, 锆酸镧和不同 CeO₂ 掺杂量的锆酸 镧陶瓷粉末中的 La 和 Zr 的摩尔比均在 0.87~1.15 之 间,因此,从组成来看,表 1 中所制备陶瓷粉末的组 成与烧绿石相组成相同或相近,图 2 所示的物相分析 结果也证明了这一点。

2.2 CeO₂掺杂量的锆酸镧粉末物相组成的影响

通过 X 射线衍射对不同 CeO₂ 掺杂量的锆酸镧粉 末的物相组成进行了分析,结果见图 2。





Fig.2 XRD patterns of lanthanum zirconate ceramic powders doped with different CeO_2 concentration calcined at 1 400 °C for 5 h

由图 2 可见, CeO₂掺杂量为 0 时, 粉末的强峰数 据与 La₂Zr₂O₇的 JCPDS 卡片 73-0444 相符, 与文献[10] 报道的结果一致, 说明所制备的陶瓷粉末为烧绿石结 构。文献[15]报道, 在 La₂Zr₂O₇烧绿石结构中, 由 ZrO₆ 八面体构成大的网状结构, La³⁺填充在由六个 ZrO₆构 成的八面体孔隙中。在满足电中性的条件下, La³⁺和 Zr²⁺可以被具有相近离子半径的其它离子替代。由图 2 可看出,在不同 CeO₂ 掺杂量下,粉末的衍射峰与不 掺杂时一致,只是峰的强度略有差别,表明 LCZ 仍保 持单一的烧绿石结构;图中未见 La、Ce 和 Zr 的氧化物峰,表明掺杂的 Ce 已经完全被固溶到 La₂Zr₂O₇的晶格中。

2.3 热处理温度对锆酸镧粉末物相组成的影响

通过 X 射线衍射考察了不同热处理温度对锆酸 镧粉末(CeO₂ 掺杂量为 8%)的物相组成的影响,结果 如图 3 所示。



图 3 不同热处理温度下锆酸镧粉末的物相组成

Fig.3 XRD patterns of Lanthanum zirconate ceramic powders treated at different temperatures (CeO₂ concentration: 8%; Time: 5 h)

图 3 表明,在 120℃下真空干燥后得到的微粉为 La、Zr 和 Ce 的氢氧化物。热处理后,氢氧化物分解, 生成无定形的氧化物混合物,从 XRD 曲线中可以发 现,直到热处理温度升高到 600 ℃时,微粉仍然保持 这种无定型态;热处理温度升高至 900 ℃后,得到 La、Zr 和 Ce 的复合氧化物;随着热处理温度的增加, La₂Zr₂O₇晶相逐渐形成,经1 150 ℃以上温度热处理 后的陶瓷微粉的 XRD 曲线具有尖锐的特征峰,形成 单一的烧绿石结构的 La₂Zr₂O₇晶相。由图 3 还可看出, 由于温度升高使粉末结晶长大,结晶更完整,密实度 提高,导致衍射峰宽度随温度升高而减小,衍射峰的 强度减小。

2.4 锆酸镧粉末相结构的稳定性

通过 DTA 和 TG 考察了 1 400 ℃热处理 5 h 得到 的锆酸镧粉末在室温~1 350 ℃下相结构的稳定性,结 果见图 4。从图 4 可以看出, LCZ 的 DSC 曲线相对 平滑,无明显的峰出现。文献[12]的研究表明, YSZ(Y₂O₃部分稳定的 ZrO₂)在 1 214 ℃处出现一个较 尖锐的吸热峰,对应于亚稳相 t'向四方相 t 和立方相



图4 LCZ的TG和DTA曲线

Fig.4 TG and DTA analysis of LCZ (Calcination temperature: 1 400 °C, Time: 5 h, CeO₂ mass concentration: 8%)

c 的转变。结合图 3 的分析结果,可知 LZ 和 LCZ 陶 瓷粉末在室温~1 350 ℃的范围内,均能保持单一的烧 绿石结构,表明其高温相稳定性能要优于 YSZ。

2.5 LCZ 粉末的流动性

粉末的几何构形、松装密度、粒度分布和流动速 度是粉末可喷涂性的关键因素,而粉末能以特定的速 度连续不断地流入等离子体喷枪,是粉末可喷涂的前 提条件。文献[13]的研究结果表明,热处理温度的高 低对粉末的流动性有重要影响,所制备的粉末过 350 目标准筛后,采用霍尔流速计测定了不同热处理温度 对 LCZ 粉末流动速度和表观密度的影响,结果见表 2。

表2 LCZ 粉末的流动性

Table 2	Flowability	of LCZ	powder a	at different	temperatures
---------	-------------	--------	----------	--------------	--------------

Calcination temperature/°C	Flowing velocity/ $(s \cdot g^{-1})$	Apparent density/(g·cm ⁻³)
900	>10	-
1 150	7.36	0.82
1 400	1.06	2.36

从表2可以看出,LCZ陶瓷粉末的流动速度和表观密度均随热处理温度的升高而增大,而且显然只有当热处理温度在1400 ℃以上时,LCZ陶瓷粉末才具有较好的流动速度,这是由于粉末在1400 ℃烧结后,变得比较致密,松装密度增大,从而提高了粉末的流动速度。

3 结论

1) 利用化学沉淀法制备了 La₂Zr₂O₇和 LCZ 陶瓷 粉末,考察了不同 Ce 掺杂量对粉末物相结构的影响,结果表明 La₂Zr₂O₇和 LCZ 陶瓷粉末均为单一的烧绿 石结构。

2)考察了不同热处理温度对 LCZ 陶瓷粉末相结构的影响,结果表明温度升高到 600 ℃时,微粉仍然保持混合氧化物的无定形态;温度升高至 900 ℃时,得到 La、Zr 和 Ce 的复合氧化物;随着热处理温度的,La₂Zr₂O₇晶相逐渐形成,经1 150 ℃热处理后陶瓷微粉的 XRD 曲线具有尖锐的特征峰,形成了单一烧绿石结构的 La₂Zr₂O₇晶相。

3) DSC 分析结果表明, LCZ 粉末在室温~1 35℃ 范围内均能保持单一的烧绿石结构,其高温相稳定性 良好。

4) 随热处理温度的升高,LCZ 陶瓷粉末的流动速 度和表观密度均增大,当热处理温度在1400 ℃以上 时,LCZ 陶瓷粉末具有良好的流动速度,可用于等离 子喷涂。

REFERENCES

- Uwe S, Christoph L, Klaus F. Some recent trends in research and technology of advanced thermal barrier coatings [J]. Aerospace Science and Technology, 2003, 7: 73–80.
- [2] 林 锋,于月光,蒋显亮,等.等离子体喷涂纳米结构热障涂
 层微观组织及性能[J].中国有色金属学报,2006,16(3):
 482-487.

LIN Feng, YU Yue-guang, JIANG Xian-liang, et al. Microstructures and properties of nanostructured TBCs fabricated by plasma spraying [J]. The Chinese Journal of Nonferrous Metals, 2006, 16(3): 482–487.

- [3] Sohn Y H, Lee E Y, Nagaraj B A. Microstructure characterization of thermal barrier coatings on high presser turbine blades [J]. Surf Coat Technol, 2001, 146/147: 132–137.
- [4] Chwa S O, Ohmori A. Microstructures of ZrO₂-8 wt. % Y₂O₃ coatings prepared by a plasma laser hybrid spraying technique
 [J]. Surf Coat Technol, 2002, 153: 304–308.
- [5] Brandon J R, Taylor R. Phase stability of zirconia-based thermal barrier coatings(Part II). Zirconia-ceria alloys [J]. Surf Coat Technol, 1991, 46(1): 91–96.
- [6] David R C, Simon R P. Thermal barrier coating materials [J]. Materials Today, 2005, 6: 22–29.
- [7] Wu J, Wei X Z, Padture N P, Klemens P G, Gell M, Garcia E.

85(12): 3031-3036.

- [8] Dietrich M, Vassen R, Stover D. LaYbO₃, a candidate for thermal barrier coating materials [J]. Ceram Eng Sci Proc, 2003, 24(3): 637–643.
- [9] David R C. Materials selection guidelines for low thermal conductivity thermal barrier coatings [J]. Surf Coat Technol, 2003, 163/164: 67–74.
- [10] Vassen R, Cao X Q, Tietz F, Basu D, Stoever D. Zirconates as new materials for thermal barrier coating [J]. Journal of the American Ceramic Society, 2000, 83(8): 2023–2028.
- [11] Cao X Q, Vassen R, Stoever D. Ceramic materials for thermal barrier coatings [J]. Journal of European Ceramic Society, 2004, 24: 1–10.
- [12] 刘喜华, 毛 红, 宋 波, 等. La₂O₃-CeO₂-ZrO₂粉的制备及性 能 [J]. 北京科技大学学报, 2004, 26(4): 404-406.

LIU Xi-hua, MAO Hong, SONG Bo, et al. Preparation and behavior of La₂O₃-CeO₂-ZrO₂ powders [J]. Journal of University of Science and Technology Beijing, 2004, 26(4): 404–406.

- [13] 李报厚,张登君,张冠东.共沉淀-煅烧法制备 CeO₂-Y₂O₃-ZrO₂陶瓷粉末[J]. 化工冶金, 1997, 18(2): 97-101.
 LI Bao-hou, ZHANG Deng-jun, ZHANG Guan-dong.
 Preparation of CeO₂-Y₂O₃-ZrO₂ ceramic powder by the coprecipition-calcination method [J]. Engineering Chemistry & Metallurgy, 1997, 18(2): 97-101.
- [14] Roth R S, Negas T, Cook L P. Phase diagrams for ceramists [A]. Smith G. Proceedings of Science and Technology of Zirconia (Vol. 4) [C]. Columbus: American Ceramic Society, 1981.
- [15] Subramanian A, Aravamudan G, Subba Rao G V. Oxide pyrochlores—a review[J]. Prog Solid State Chem, 1983, 15: 55–58.

(编辑 龙怀中)