成型压力与热处理温度对合成镁铝尖晶石材料的影响

田玉明 陈战考 周少鹏 李秋书 柴跃生 吕德富 李晓松

太原科技大学 材料科学与工程学院 山西太原 030024

摘 要: 以特级铝矾土和轻质氧化镁为主要原料,按 $m(Al_2O_3): m(MgO) = 2.54$ 配料,采用一步烧结法制备尖晶石材料,研究了成型压力(分别为 25、50、75、100、125、150 MPa)和热处理温度(分别为 1 250、1 300、1 350、1 400、1 450、1 500、1 550 ℃)对合成材料的物相组成、显微结构、体积密度、显气孔率、荷重软化温度的影响。 结果表明: 1)以 50 MPa 压力成型的试样在 1 450 ℃保温 4 h 热处理后显气孔率最小,以 100、125 和 150 MPa 成型的试样在 1 450 ℃保温 4 h 热处理后存在开裂或扭曲现象; 2) 1 250 ~ 1 550 ℃ 热处理后试样的主晶相均为 $MgAl_2O_4$, $MgAl_2O_4$ 晶粒随热处理温度的升高逐渐发育完整并长大; 3)随着热处理温度的升高,试样的致密度逐渐升高,但以 1 400 ℃为转折点,致密度升高速率前高后低; 4)随着热处理温度的升高,试样的荷重软化温度逐渐升高。

关键词:镁铝尖晶石;成型压力;热处理温度;显微结构

中图分类号: TQ175	文献标识码: A
DOI: 10. 3969/j. issn. 1001 -	1935.2014.03.010

镁铝尖晶石因热膨胀系数小、抗渣能力强、抗热 震性良好等而被广泛应用于电炉炉顶、炉外精炼炉、 钢包、石灰窑、大型水泥回转窑等热工设备^[1]。 耐火 材料用镁铝尖晶石均是人工合成的 合成方法主要有 电弧炉熔制法、高温烧结法、沉淀法、溶胶凝胶法、水 热合成法、燃烧合成法、溶液蒸发法、超临界蒸发法 等^[2] 但合成过程中存在 5% ~ 7% 的体积膨胀而导 致难于获得致密烧结体。铸造用尖晶石质涂料、砂 芯、陶瓷浇铸管、过滤砖等在使用过程中接触的是温 度高、密度大的金属液体,因此对其耐火度和荷重软 化温度要求较高。近年来,有关固相烧结法合成尖晶 石的研究较多^[3-7] 但对于铸造用镁铝尖晶石质涂料、 型砂、砂芯、浇铸管、过滤砖等的研究较少。本工作中, 采用一步烧结法制备了铸造用镁铝尖晶石质耐火材 料 研究了成型压力与热处理温度对材料物相组成、显 微结构、体积密度、显气孔率、荷重软化温度的影响。

1 试验

1.1 原料

试验采用的主要原料为≤0.045 mm(300 目)的 阳泉特级铝矾土粉(生料)与轻质氧化镁粉。阳泉特 级铝矾土生料的化学组成(w)为: Al₂O₃ 72.9%, Fe₂O₃ 3.9%, TiO₂ 3.9%, SiO₂ 2.5%, 灼减 15%。轻 文章编号:1001-1935(2014)03-0201-04

质氧化镁粉的化学组成(w)为: MgO 98.5% ,Fe₂O₃ \leq 0.005% ,BaO \leq 0.003% ,灼减 \leq 4.5%。

1.2 试样制备及表征

按照 Al₂O₃、MgO 质量比为 2.54 配料 在 XQM-2 型变频行星式球磨机中进行混料,料球质量比为 0.63,以水为球磨介质,球磨 40 min 后在 100 °C 干燥 48 h 在研钵中磨粉,然后加入 4% ~5% (w)的 PVA 结合剂造粒,先过 0.250 mm (60 目)筛,筛下料再过 0.150 mm (100 目)筛,筛上料采用 25 t 万能材料试验 机分别在 25、50、75、100、125、150 MPa 压力下保压 45 s,干压成型为 ϕ 50 mm × 10 mm 的样坯,在 100 °C 干燥 24 h 后,置于 KBF1700 箱式炉中,以一定升温制 度分别升温至 1 250、1 300、1 350、1 400、1 450、 1 500、1 550 °C 保温 4 h 热处理,再以一定的降温制度 冷却至室温。

按国标检测热处理后试样的显气孔率、体积密度、荷重软化温度。利用 X 射线衍射仪和场发射扫描 电子显微镜分析热处理后试样的物相组成、显微结构

* 山西省科技攻关项目(2009032108548);山西省高等学校大学 生创新创业训练项目(2011240);太原科技大学 UIT 项目 (xj2012016)。
田玉明:男,1969年生,博士,副教授。
E-mail: tianyming@163. com
收稿日期:2013-07-26
编辑:黄卫国

http://www.nhcl.com.cn 2014/3 耐火材料/RETRACTORIES 201

及微区成分。

2 结果与分析

2.1 成型压力对试样显气孔率和体积密度的影响

分别以 25、50、75、100、125、150 MPa 压力成型的 试样在1450 ℃保温4h热处理后的显气孔率和体积 密度见图 1。可以看出:随着成型压力的增大,热处 理后试样的体积密度逐渐增大;显气孔率则呈先减 小 再增大,然后又逐渐减小的变化趋势,以 50 MPa 压力成型的试样的显气孔率最小。观察发现,100、 125 和 150 MPa 压力成型的试样热处理后存在扭曲 变形或开裂现象。随着成型压力的增大,原料颗粒接 触紧密 坯体气孔率降低 使得尖晶石化反应和烧结 的传质阻力减小^[8]。但由于尖晶石化反应存在 5% ~8%的体积膨胀, 孔隙率小的坯体没有容纳此膨胀 的足够空间,试样容易发生扭曲变形,当膨胀应力过 大时甚至发生开裂。适当的成型压力可以获得孔隙 率合适的坯体,既有利于尖晶石化反应和烧结的进 行,又能避免试样发生扭曲变形与开裂。50 MPa 压 力成型的试样在1450 ℃热处理后的体积密度达到 3.08 g·cm⁻³,显气孔率为3.31%,未发生扭曲变形 和开裂 因此 50 MPa 是较适宜的成型压力。



图 1 成型压力对 1 450 ℃ 保温 4 h 热处理后试样体积密度和 显气孔率的影响

Fig. 1 Effects of molding pressure on bulk density and apparent porosity of specimens treated at 1 450 °C for 4 h

2.2 热处理温度对试样物相组成的影响

以 50 MPa 压力成型,在不同温度下热处理后试 样的 XRD 图谱见图 2。由图可见:所有 XRD 图谱均 存在明显的镁铝尖晶石衍射峰,未发现刚玉与方镁石 的特征峰,说明各试样的尖晶石化反应以及富余 Al₂O₃ 的固溶反应均已完成。随着热处理温度的提 高,镁铝尖晶石的衍射峰变高变尖,并且从 1 400 ℃ 开始变得更加显著,表明随热处理温度的升高,尖晶 石逐渐形成、发育并长大,尤其当温度≥1 400 ℃时。

原料中铝矾土中含有 3.9% (w)的 Fe₂O₃, Fe₂O₃ 固溶于镁铝尖晶石中生成 MgAl_{1.9} FeO₄、MgFe₂Al_{1.8}O₄ 固溶体,因此 XRD 图谱中所有 $MgAl_2O_4$ 峰附近均有 $MgAl_{1.9}FeO_4$ 、 $MgFe_2Al_{1.8}O_4$ 峰。此外,试样中还存在 橄榄石相(MgFe) $_2SiO_4$ 。这是由于烧结时发生富铝尖 晶石置换固溶反应产生 Mg^{2+} $_{SiO_2}$ 、 Fe_2O_3 与 Mg^{2+} 在 高温下反应生成橄榄石。



图 2 50 MPa 成型试样在不同温度热处理后的 XRD 图谱 Fig. 2 XRD patterns of specimens treated at different temperatures pressed under 50 MPa

2.3 热处理温度对试样显微结构的影响

以 50 MPa 压力成型,在不同温度下热处理后试 样断面的 SEM 照片见图 3。



(b)1 300 °C

202 NAIHUO CAILIAO / 耐火材料 2014 / 3 http://www.nhcl.com.cn



(g)1 550 ℃



在 1 250 ~ 1 350 °C 热处理后试样中的镁铝尖晶 石晶粒发育较差,晶粒较小(5 μm 左右)。这是由于 热处理温度较低,热处理过程中产生的液相量较少, 试样的尖晶石化反应及烧结主要依靠阻力较大的扩 散传质而进行,在 4 h 热处理过程中,镁铝尖晶石的 发育、长大均不充分。

1 400 和1 450 ℃热处理后试样中的镁铝尖晶石 晶粒发育较完整 晶粒明显长大(10 μm 左右)。本试 验用原料中含有较多的 Fe_2O_3 、 SiO_2 、 TiO_2 等杂质成 分 在1 400 和1 450 ℃反应生成一定量的低熔点物 相 加快了传质速度,有利于镁铝尖晶石的发育和长 大^[3] 但 Fe_2O_3 严重影响材料的高温荷重软化温度, SiO_2 对含有少量 CaO 的原料会严重降低材料的耐火 度 因此对于原料中的 Fe_2O_3 、 SiO_2 含量应该严加 控制。

随着热处理温度进一步提高到1 500 和1 550 ℃,镁铝尖晶石晶粒进一步发育、长大,试样中的液相 量进一步增多,大量液相致使连通的气孔不断缩小, 颗粒间晶界相遇形成晶界网络,通过晶界移动、大晶 粒吞并,晶粒逐步长大,由于空间位阻效应,尺寸较小 的晶粒在闭气孔中形成,使得体积密度提高,显气孔 率进一步降低。

2.4 热处理温度对试样显气孔率和体积密度的影响

以 50 MPa 压力成型,在不同温度下热处理后试 样的显气孔率和体积密度见图 4。由图可见,随着热 处理温度的提高,试样的体积密度呈上升趋势,显气 孔率呈下降趋势;并且以 1 400 ℃为拐点,拐点之前 体积密度与气孔率曲线的斜率较大,拐点之后斜率 减小。



- 图 4 50 MPa 成型试样在不同温度热处理后的体积密度和显 气孔率
- Fig. 4 Bulk density and apparent porosity of specimens fired at different temperatures pressed under 50 MPa

2.5 热处理温度对试样荷重软化温度的影响

以 50 MPa 压力成型,分别在不同温度下保温4h 热处理,在 0.2 MPa 恒定载荷下发生 0.5%、1%、2%、 5% 收缩所对应的温度 *T*_{0.5}、*T*₁、*T*₂、*T*₅ 见图 5。由图可

http://www.nhcl.com.cn 2014/3 耐火材料/REFRACTORIES 203

见:随着试样热处理温度的提高,其*T*_{0.5}、*T*₁、*T*₂、*T*₅ 均逐渐提高。提高烧成温度可以提高材料的烧结程 度并促进晶体发育长大,从而提高材料的荷重软化 温度。



- 图 5 50 MPa 成型试样在不同温度热处理后不同变形量对应 的荷重软化温度
- Fig. 5 Refractoriness under load of specimens fired at different temperatures pressed under 50 MPa

3 结论

(1)成型压力对合成镁铝尖晶石材料致密度影响 较大 较适宜的成型压力为 50 MPa。

(2) 热处理温度对合成镁铝尖晶石材料的物相组 成、显微结构、致密度、荷重软化温度等影响较大,较 适宜的热处理温度为1450℃。

参考文献

- [1] 李楠 顾华志 赵惠忠. 耐火材料学[M]. 北京: 冶金工业出版社, 2012: 185-198.
- [2] 邢桂华,肖国庆. 镁铝尖晶石基耐火材料的最新研究进展[J]. 耐 火材料 2004 38(5):347-349.
- [3] Sarkar R ,Das S K ,Banerjee G. Effect of additives on the densification of reaction sintered and presynthesised spinels [J]. Ceram Int , 2003 29(1):55 - 59.
- [4] Mazzoni A D Sainz M A Caballero A et al. Formation and sintering of spinels (MgAl₂O₄) in reducing atompheres [J]. Mater Chem Phy 2002 78(1): 30 - 37.
- [5] Tripathi H S ,Mukherjee B ,Das S ,et al. Synthesis and densification of magnesium aluminate spinel: effect of MgO reactivity [J]. Ceram Int 2003 29(8):915-918.
- [6] 顾华志,韦勐方,汪厚植,等. 富铝尖晶石的烧结特性及其对抗渣 性能的影响[J]. 硅酸盐通报,1997,16(3):29-33.
- [7] 张智慧 李楠. TiO₂ 加入量对富铝尖晶石烧结性能的影响[J].
 耐火材料 2005 39(1):56-58.
- [8] 陆佩文. 无机材料科学基础 [M]. 武汉: 武汉理工大学出版社, 1996: 283-312.
- [9] 孙庚辰 ,种香崇. Al₂O₃-SiO₂ 系耐火材料高温力学性能[J]. 材 料科学进展 ,1988 2(4):61-68.

Effects of molding pressure and heat treatment temperature on synthesis of magnesium aluminate spinel material/Tian Yuming ,Chen Zhankao ,Zhou Shaopeng ,Li Qiushu ,Chai Yueshen ,Lyu Defu ,Li Xiaosong// Naihuo Cailiao. -2014 ,48(3):201

Abstract: Magnesium-aluminate spinel materials were prepared by one-step sintering process with special grade bauxite and light weight magnesia as main starting materials with the ratio of $m(Al_2O_3) : m(MgO) = 2.54$. Effects of molding pressure (25,50,75,100,125, and 150 MPa) and heat treatment temperature (1 250,1 300,1 350,1 400,1 450,1 500 and 1 550 °C) on phase compositions microstructure bulk density, apparent porosity and refractoriness under load of specimens were studied. The results show that: (1) the specimen pressed under 50 MPa and fired at 1 450 °C for 4 h has the lowest apparent porosity ,while the specimens pressed under 100,125 , and 150 MPa fired at 1 450 °C for 4 h crack or distort; (2) the specimens fired at 1 250 – 1 550 °C have main crystal phase of MgAl_2O₄ and the MgAl_2O₄ crystals develop and grow as heat treatment temperature rises; (3) as heat treatment temperature rises ,the bulk density of specimens increases and the increasing rate slows down after 1 400 °C; (4) as heat treatment temperature rises ,the refractoriness under load increases gradually.

Key words: magnesium aluminate spinel; molding pressure; heat treatment temperature; microstructure First author's address: Materials Science and Engineering College ,Taiyuan University of Science and Technology ,Taiyuan 030024 ,Shanxi ,China

204 NAHUO CALLAO / 耐火材料 2014/3 http://www.nhcl.com.cn