文章编号:1673-9981(2010)04-0305-04

快淬制备 Mg₃LaNi_{0.1}合金的相结构转变与储氢性能研究

林怀俊,欧阳柳章,王 辉,张治国,朱 敏

(华南理工大学材料科学与工程学院,广东 广州 510640)

摘 要:首先采用感应熔炼方法制备 Mg₃ LaNi_{0.1} 合金,合金由 Mg₃ La 和 LaMg₂ Ni 两相组成,利用单辊 旋淬的方法将熔融合金快速冷却,快冷后合金中的 LaMg₂ Ni 相消失,而由单一的 Mg₃ La 相组成. 将快冷后合金置于氩气保护气氛中自然时效,随着时间增长,Ni 逐新析出而 LaMg₂ Ni 相重新形成. 经过快淬 和时效处理的 Mg₃ LaNi_{0.1} 合金储氢特性较常规熔炼制备的合金有所改善,储氢量约 3.1%,室温下 3 min 内能吸氢 2.7%,最低放氢温度为 224 °C.

关键词:镁基储氢合金; Mg₃ La; 快淬

中图分类号: TG 139.7

文献标识码:A

为了满足即将来临的氢经济时代对氢存储的要求,研究人员亟需寻求一种经济、安全、环保并且具有高存储体积和质量密度的储氢方法[1-2]. 镁基合金由于具有较高的储氢容量、资源丰富、廉价等优点而有着良好的应用前景,但其吸放氢动力学缓慢和过高的放氢温度阻碍了其实际应用. 近年来研究人员采用了多种办法来弥补这些不足,包括添加过度金属元素[3-5],掺杂催化剂[6-9],形成包括非晶和纳米晶在内的非平衡相[10-15].

在众多镁基合金中,Mg₃La 合金具有较高的可逆质量储氢密度,能够在较适宜的温度下吸放氢,同时又具有良好的吸放氢循环寿命. 通过添加少量的Ni,尽管合金的储氢量有所降低,但放氢温度降低了约20°C,而且吸放氢动力学性能有所提升^[16]. 与传统的合金熔炼相比,快速冷却被广泛应用于制备亚稳材料领域,这是一种新型的制备具有优良储氢性能的合金的方法. Tanaka 等人^[11]研究表明,通过单棍旋淬方法制备具有纳米晶结构的富镁 Mg-Ni-La合金,可逆储氢含量高达4.6%,放氢温度低至240°C. 类似的,Wu等人^[17]采用快淬和球磨两种方法分别制备了 Mg-10Ni-2Mm 合金(Mm 为混合稀土),发现快淬制备的材料在141 min 内吸氢达到4.2%

的最大值,优于球磨制备的材料在 210 min 内 3.2% 的最大值.

本文尝试利用单辊旋淬的方法来制备 $Mg_3LaNi_{0.1}$ 合金,进而研究其储氢性能,并对材料的放氢过程进行深入研究.

1 实验部分

铸态的 Mg₃ LaNi_{0.1}采用氧化镁坩埚,通过感应熔炼方法进行制备 (Mg 99.9%, La 99.9%, Ni 99.9%),熔炼设备为 ZG-0.025 型高真空感应电炉. 对熔炼后的 Mg₃ LaNi_{0.1} 合金用单辊旋淬的方法快速冷却,设备为高真空甩带机及电弧熔炼大块非晶制备设备(中国科学院沈阳科学仪器研制中心有限公司生产),转速为 1500 r/min(23.55 m/s). 快冷后所得到的合金带厚度约 0.05 mm,宽度约 4 mm.

X射线衍射仪(XRD)分析不同制备阶段及吸放氢后合金的结构变化. 衍射仪为 Phliphs X'Pert Pro,Cu 靶 $K_{\alpha}(\lambda=1.5406\text{Å})$. 利用透射电子显微镜分析合金放氢后的微观组织,所用仪器为日本电子株式会社产的 Jeol JEM-2100 型投射电子显微镜,加速电压 200 kV. 采用差式扫描量热法(DSC)和气

收稿日期:2010-10-28

作者简介:林怀俊(1987-)男,广东揭阳人,博士研究生.

相色谱仪对合金的放氢过程进行分析,DSC测试采用 NETZSCH STA409 PC/PG 综合热分析测试仪,升温速率为 10 K/min,升温范围为 50~400 ℃,色谱采用浙江大学制造的气相色谱分析仪.由于实验用的储氢材料活性较高,因此对样品的处理皆在无水无氧的手套箱中操作.

在进行储氢性能测试前,先将快淬合金置于有氩气保护的气氛中自然时效 14 d. 采用美国 Advanced Materials Corporation 生产的气体反应装置测试储氢材料在吸放氢过程中压力-组成等温曲线(PCI)和吸氢动力学性能. PCI 和动力学测试原理分别基于 Sievert 体积法和等容差压法,储氢性能测试所用的合金质量为 0.594 g.

2 结果与讨论

2.1 相结构转变

图 1(a) 为熔炼后 Mg_3 La $Ni_{0.1}$ 合金的 XRD 图 谱,添加了 Ni 元素之后, Mg_3 La 基体生成了第二相 La Mg_2 Ni ,其中 Mg_3 La 相的衍射峰与 DO_3 结构衍射图谱很好吻合,其晶格常数 a=0.7437 nm. 图 1b 为合金 快 淬后的 XRD 图 谱,合金 在 快 淬后 La Mg_2 Ni 相消失,只剩下单一的 Mg_3 La 相,其晶格常数为 0.7495 nm,可见 Ni 固溶到 Mg_3 La 晶格中,使得晶格发生膨胀. 图 1(c) 和 (d) 显示了快淬后合金自然时效 4 天和 14 天后的 XRD 图谱,随着时效时间加长,Ni 逐渐析出, $La Mg_2$ Ni 相再次形成,经过时效 14 天之后, Mg_3 La 相的晶格常数缩小为 0.7478 nm.

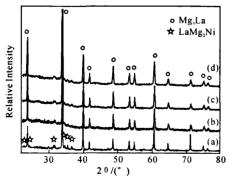


图 1 经过不同处理的 Mg₃ LaNi_{0.1}合金的 XRD 图谱 (a)熔炼后; (b)快淬后自然时效; (c)4 d; (d)14 d

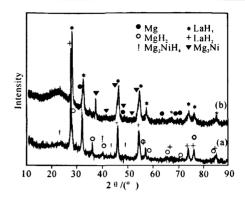


图 2 Mg₃ LaNi_{0.1} 合金吸氢和放氢后的 XRD 图谱 (a) 吸氧;(b) 放氢

图 2 为合金在吸、放氢后的 XRD 图谱,图 2(a) 为合金吸氢后的 XRD 图谱. 由图可见,合金吸氢后由 MgH_2 , Mg_2 Ni H_4 和 LaH_3 组成. 图 2(b) 为合金经过 PCI(300 \bigcirc) 放氢后的 XRD,合金在 300 \bigcirc 放氢后由 Mg, Mg_2 Ni 和 LaH_2 三相组成.

2.2 储氢性能分析

2.2.1 PCI测试

图 3 为合金在不同温度下的 PCI(压力-组成-等温)曲线. PCI 结果表明,合金在 300 ℃的最大吸氢量可达 3.1%. 在温度为 224,241,250,270 和 300℃时,吸氢量分别为 2.8%,3.0%,3.0%,3.1% 和 3.0%. 在 先前的 工作中,感应熔炼所制备的 Mg₃ LaNi_{0.1}合金吸氢量约 2.7%^[16]. 由此可见,与常规熔炼的合金相比,快淬制备的合金吸氢量有所的增加. PCI 曲线有两个平台,结合相结构转变可知,对应了 MgH₂-Mg 和 Mg₂ NiH₄-Mg₂ Ni 两个阶段,

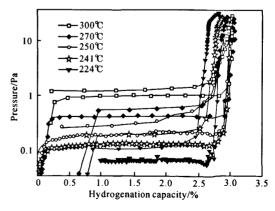


图 3 合金在不同温度下的 PCI 测试曲线

储氢量分别约 0.2%和 2.5%,剩下约 0.4%的储氢量在于 LaH_3 - LaH_2 的可逆吸放氢.

2.2.2 吸放氢过程

合金在室温和 300 ℃下合金的吸氢动力学曲线如图 4 所示,从图中可以看出,合金有着优良的吸氢性能,在室温下,3 min 内能吸氢量为 2.7%,而在 300 ℃时,100 s 内能吸氢可达 2.9%. 对饱和吸氢的样品进行放氢 DSC 和色谱同步测试,结果如图 5 所示,由图中可以看出,合金的放氢过程的两个阶段分别于 227 ℃和 260 ℃到达峰值,这就进一步确定了 MgH_2-Mg 和 $Mg_2NiH_4-Mg_2Ni$ 两个阶段的温度特征.

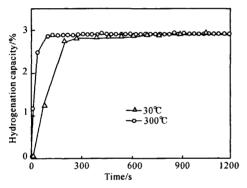


图 4 合金在 30 ℃和 300 ℃下的吸氢动力学性能

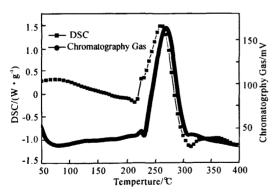


图 5 合金氢化物放氢的 DSC 和气相色谱曲线

对放氢后的样品进行 TEM 测试如图 6 所示,图 6(a)显示 LaH₂ 相的形貌,图 6(b)为 LaH₂ 相的高分辨图像,由图可见,LaH₂ 是由尺寸大小为 10~20 nm 的晶粒被非晶态结构所包围.图 6(c)和图 6(d)分别为合金的明场像和暗场像,大小约 50 nm 的 Mg 晶粒均匀地镶嵌在 LaH₂ 基体之中.尽管

EDS 结果证明了约 3%的 Ni 均匀分布在合金中,但在 TEM 测试中,没有发现明显的 Mg_2 Ni 晶粒,这可能是由于 Mg_2 Ni 相的含量非常少而且细小. 正是由于细小且弥散分布的 Mg_2 Ni 的催化作用以及 LaH_2 扮演的载体作用,使得 MgH_2 的放氢温度有了大幅的降低.

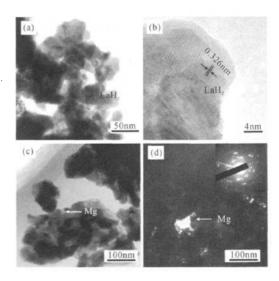


图 6 合金放氢后的 TEM 图像
(a) LaH₂ 基体的形貌; (b) LaH₂ 相的高分辨图像;
(c) 明场像; (d) 暗场像

3 结 论

- (1)采用感应熔炼方法制备 Mg_3 La $Ni_{0.1}$ 合金,合金由 Mg_3 La 和 La Mg_2 Ni 两相组成. 利用单辊旋淬的方法将熔融合金快冷, Ni 固溶到 Mg_3 La 相中,La Mg_2 Ni 相消失.
- (2)将快冷后的 Mg_3 LaNi_{0.1}合金置于氦气保护气氛中自然时效,随着时间增长,Ni 逐渐析出而形成 LaMg₂ Ni.
- (3) Mg₃ LaNi_{0.1} 合金吸氢之后生成 MgH₂, LaH₃ 和 Mg₂ NiH₄, 放氢产物是 Mg, LaH₂ 和 Mg₂ Ni. 可见在合金的吸放氢由 Mg-MgH₂, Mg₂ Ni-Mg₂ NiH₄ 以及 LaH₂-LaH₃ 组成.
- (4) 快淬制备的 Mg₃ LaNi_{0.1} 合金储氢量约 3.1%,放氢温度降低至 224 ℃. 这是由于原位生成的 Mg₂ Ni 和 LaH₂ 对 MgH₂ 的放氢行为有良好的

催化作用,从而使合金的放氢温度显著降低.

参考文献:

- [1] ZÜTTEL A. Materials for hydrogen storage[J]. Mater Today, 2003(6):24.
- [2] SCHLAPBACH L, ZUTTEL A. Hydrogen-storage materials for mobile applications [J]. Nature, 2001, 414:353.
- [3] ZALUSKI L, ZALUSKA A, STROM-OLSEN J O. Hydrogen absorption in nanocrystalline Mg₂Ni formed by mechanical alloying[J]. J Alloys Compd, 1995, 217; 245.
- [4] ORIMO S, FUJII H, IKEDA K. Notable hydriding properties of a nanostructured composite material of the Mg₂Ni-H system synthesized by reactive mechanical grinding[J]. Acta Mater, 1997, 45:331.
- [5] ORIMO S, FUJII H. Materials science of Mg-Ni-based new hydrides[J]. Appl Phys A, 2001,72;167.
- [6] ZALUSKI L. ZALUSKA A, TESSIER P, et al. Catalytic effect of Pd on hydrogen absorption in mechanically alloyed Mg₂Ni, LaNi₅, and Fe, Ti[J]. J Alloys Compd, 1995,217:295.
- [7] YU X B, YANG Z X, LIU H K, et al. The effect of a Ti-V-based BCC alloy as a catalyst on the hydrogen storage properties of MgH₂ [J]. Int J Hydrogen Energy, 2010,35,6338.
- [8] XIE L, LIU Y, WANG Y T, et al. Superior hydrogen storage kinetics of MgH₂ nanoparticles doped with TiF₃ [J]. Acta Mater, 2007, 55:4585.
- [9] WU C Z, YAO X D, ZHANG H. Hydriding/dehydriding properties of MgH₂/5wt. % Ni coated CNFs composite[J]. Int J Hydrogen Energy, 2010, 35; 247.

- [10] WU Y, LOTOTSKY M V, SOLBERG J K, et al. Microstructure and novel hydrogen storage properties of melt-spun Mg-Ni-Mm alloys [J]. J Alloys Compd, 2009,477,262.
- [11] TANAKA K. Hydride stability and hydrogen desorption characteristics in melt-spun and nanocrystallized Mg-Ni-La alloy[J]. J Alloys Compd, 2008, 450:432.
- [12] SONG M, KWON S, BAE J S, et al. Hydrogen-storage properties of melt spun Mg-23. 5 wt% Ni milled with nano Nb₂O₅[J]. J Alloys Compd, 2009, 478;501.
- [13] PALADE P, SARTORI S, MADDALENA A, et al. Hydrogen storage in Mg-Ni-Fe compounds prepared by melt spinning and ball milling [J]. J Alloys Compd, 2006,415:170.
- [14] KALINICHENKA S, RONTZSCH L, KIEBACK B. Structural and hydrogen storage properties of melt-spun Mg-Ni-Y alloys [J]. Int J Hydrogen Energy, 2009, 34:7749.
- [15] KALINICHENKA S, RONTZSCH L, BAEHTZ C, et al. Hydrogen desorption kinetics of melt-spun and hydrogenated Mg₉₀ Ni₁₀ and Mg₈₀ Ni₁₀ Y₁₀ using in situ synchrotron, X-ray diffraction and thermogravimetry[J]. J Alloys Compd, 2010, 496:608.
- [16] OUYANG L Z, QIN F X, ZHU M. The hydrogen storage behavior of Mg₃La and Mg₃LaNi_{0.1} [J]. Scr Mater, 2006, 55:1075.
 - [17] WU Y, HAN W, ZHOU S X, et al. Microstructure and hydrogenation behavior of ball-milled and meltspun Mg-10Ni-2Mm alloys[J]. J Alloys Compd, 2008, 466:176.

Phase transition and hydrogen storage properties of melt-spun Mg₃LaNi_{0,1} alloy

LIN Huai-jun, OUYANG Liou-zhang, WANG Hui, ZHANG Zhi-guo, ZHU Min (School of Materials Science and Engineering, South China University of Technology, Guangzhou 510640, China)

Abstract: Nominal Mg₃LaNi_{0.1} bulk was prepared by a single roller melt-spun method. The melt-spun Mg₃LaNi_{0.1} alloy was composed of Mg₃La phase, while fine LaMg₂Ni grains were precipitated after aging treatment at room temperature. The melt-spun alloy exhibited enhanced hydrogen absorption kinetics and lowered desorption temperature comparing with the induction melted alloy. A maximum reversible hydrogen storage capacity of 3. 1 wt. % and a minimum hydrogen desorption temperature of 224 °C were achieved. This improvement on the hydrogen storage properties was attributed to the catalytic role of in-situ formed nanocrystalline Mg₂Ni and LaH₂.

Key words: magnesium-based hydrogen storage alloy; Mg3 La; melt-spinning