2010年12月

文章编号:1673-9981(2010)04-0305-04

快淬制备 Mg₃LaNi₀₁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 Mg₃LaNi_{0.1}合金,合金由 Mg₃La 和 LaMg₂Ni 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 LaMg₂Ni 相消失,而由单一的 Mg₃La 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 逐渐析出而 LaMg₂Ni 相重新形成.经过快淬 和时效处理的 Mg₃LaNi_{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; Mg₃La; 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, Mg_3La 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 ℃, 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 辊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 ℃. 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%

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.

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 Mg₃LaNi_{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 Mg₃LaNi_{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 Mg₃LaNi_{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 Kα(λ=1.5406Å). 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 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 氢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 诺,添加了 Ni 元素之后, $Mg_3 La$ 基体生成了第二相 $LaMg_2 Ni$,其中 $Mg_3 La$ 相的衍射峰与 DO₃ 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 $LaMg_2 Ni$ 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, $LaMg_2 Ni$ 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 LaN_{10.1} 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 NiH₄和 LaH₃组成.图 2(b)为合金 经过 PCI(300℃)放氢后的 XRD,合金在 300℃放 氢后由 Mg, Mg_2 Ni和 LaH₂ 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 Mg₃LaNi_{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 Mg₂NiH₄-Mg₂Ni 两个阶段,



图 3 合金在不同温度下的 PCI 测试曲线

第4卷 第4期

储氢量分别约 0.2%和 2.5%,剩下约 0.4%的储氢 量在于 LaH₃-LaH₂ 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 MgH₂-Mg 和 Mg₂NiH₄-Mg₂Ni 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





对放氢后的样品进行 TEM 测试如图 6 所示, 图 6(a)显示 LaH_2 相的形貌,图 6(b)为 LaH_2 相的 高分辨图像,由图可见, LaH_2 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 LaH_2 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 Mg₂ Ni 晶粒,这 可能是由于 Mg₂ Ni 相的含量非常少而且细小. 正是 由于细小且弥散分布的 Mg₂ Ni 的催化作用以及 LaH₂ 扮演的载体作用,使得 MgH₂ 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 Mg₃LaNi_{0.1}合金, 合金由 Mg₃La 和 LaMg₂Ni 两相组成.利用单辊旋 淬的方法将熔融合金快冷,Ni 固溶到 Mg₃La 相中, LaMg₂Ni 相消失.

(2)将快冷后的 Mg₃LaNi_{0.1}合金置于氩气保护 气氛中自然时效,随着时间增长,Ni 逐渐析出而形 成 LaMg₂Ni.

 (3) Mg₃ LaNi_{0.1} 合金吸氢之后生成 MgH₂, LaH₃和 Mg₂NiH₄,放氢产物是 Mg, LaH₂和 Mg₂Ni.可见在合金的吸放氢由 Mg-MgH₂, Mg₂Ni-Mg₂NiH₄ 以及 LaH₂-LaH₃ 组成.

(4)快淬制备的 Mg₃LaNi_{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 Mg₂Ni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:

308

- 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 Mg₂ Ni 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 Mg₃ La and Mg₃ LaNi_{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; Mg3La; melt-spinning