

# Preparation of Giant Magnetostrictive Materials with <311> Axial Alignment by arc Melting Technique

#### Min-hong Jiang, Zheng-fei Gu, Gang Chen

School of Materials Science and Engineering, Guilin University of Electronic Technology, Guilin 541004, China Email: jmhsir@tom.com

**Abstract:** Tb<sub>0.3</sub>Dy<sub>0.7</sub>Fe<sub>2</sub> alloys with <311> axial alignment were prepared by an electric arc melting- directional solidification technique and controlling melting termperature and heat flux orientation. The results shows that Tb<sub>0.3</sub>Dy<sub>0.7</sub>Fe<sub>2</sub> alloys have an higher magnetostriction, and the magnetostriction  $\lambda_s$  arrive 988×10<sup>-6</sup> under 0MPa stress and 400 kA·m<sup>-1</sup> magnetic field. X-rays diffraction shows that there is (311) strongest peak for the axial orientation of alloy rod with (220) weak peaks, and there are (220) strongest peak for the transverse-cross orientation of alloy rod with (531), (620) weak peaks.

Keywords: magnetostriction; <311> axial alignment; material preparation

## <311>轴向取向超磁致伸缩合金的制备

#### 江民红, 顾正飞, 成钢

桂林电子科技大学 材料科学与工程学院, 广西 桂林 541004 E-mail:jmhsir@tom.com

**摘 要:**利用非自耗真空电弧熔炼炉,成功生长了具有<311>轴向取向的多晶稀土-铁系超磁致伸缩合金棒材。对其磁致伸缩性能测试结果表明,所制备的棒材具有较高的磁致伸缩应变,在 0MPa 压应力、400 kA·m<sup>-1</sup>的磁场下,其饱和磁致伸缩系数  $\lambda_s$ 为 988×10<sup>-6</sup>。X-rays 衍射结果表明,该材料在轴向主要有(311)强衍射峰,同时还具有(220)等弱峰;径向则有(220)强衍射峰,同时还具有(531),(620)等弱峰,证明该方向也具有一定的择优取向,但取向性不如轴向。

关键词:磁致伸缩; <311>取向; 材料制备

### 1 引言

稀土超磁致伸缩材料(GMM)因具有诸多优异性能, 而引起国内外科技界的高度重视。由于 GMM 具有明显 的磁晶各向异性,使不同方向上的磁致伸缩性能差异 很大,定向生长特别是沿易轴方向取向生长具有更好 的性能。因此,科技工作者们分别采用单晶提拉法<sup>[11]</sup>、 区域熔炼法<sup>[2]</sup>、丘克拉尔斯基法<sup>[3]</sup>等方法制备 GMM,这 些材料均具有很高的磁致伸缩性能。作为比较,表 1 列举了通过不同方法制备的不同取向 GMM 及其磁致伸 缩性能。本工作曾介绍采用电弧熔炼法获得了双向定向 磁致伸缩棒,并研究了该材料的压应力效应及逆磁致伸缩效 应<sup>[4, 5]</sup>,在保证较高磁致伸缩性能的条件下,大大简化了制 备工艺,降低了生产成本。本工作通过改进制备工艺和控制 工艺参数,同样获得了文献<sup>[6]</sup>报道采用区域熔炼法制备的轴

基金项目: 广西自然科学基金资助项目(桂科基 0575095); 国家自 然科学基金资助项目 (50661002)

向为<311>取向生长的稀土超磁致伸缩合金棒,且表现出较高的磁致伸缩性能。本文着重介绍<311>取向生长的稀土超磁致伸缩合金棒的电弧熔制与性能表征,并进行必要的分析讨论。

Table1 Magnetostriction of crystals with different alignment

表1 不同晶体取向样品的磁致伸缩系数

Prefeered ori- entation (axial)	Preparation condi- tion (crystals status)	$\frac{\lambda_{s}}{10^{-6}} (400 \text{ kA·m}^{-1})$	References
<110>	Vaccum arc furnace (as-cast)	1190	[7]
	Vaccum arc furnace (annealed)	1011	[8]
<211>	Vaccum arc furnace (as-cast)	993	[5]
<311>	Horizontal furnace (as-cast)	1540 (80 kA·m <sup>-1</sup> )	[6]
<533>	Vaccum arc furnace (as-cast)	856	[9]
<311>	Vaccum arc furnace (as-cast)	988	This paper



#### 2 实验方法

采用纯度为 99.95% (质量分数/%,下同) Dy 和 Tb,99.99%纯 Fe 为原料,按 Tb<sub>0.3</sub>Dy<sub>0.7</sub>Fe<sub>2</sub>配料 (考虑 稀土烧损,Dy,Tb 各多加 5%)。将配好的料置于真空 非自耗电弧炉中充氩熔炼,充氩前熔炼室内真空被抽 至 6×10<sup>-3</sup>Pa,充氩后气压为 2.0Pa。翻熔 3 遍后用顶 铸法在水冷铜模中浇铸成  $\phi$  6mm 圆柱体铸件。采用 D8-ADVANCE型 X 射线衍射仪进行物相分析,用 JSM-5610LV 扫描电子显微镜观察组织形貌,用电阻应 变片技术测量样品的磁致伸缩系数  $\lambda$ ,饱和磁致伸缩 系数记为  $\lambda_s$ ,样品的轴向平行于磁场方向时测得伸缩 系数记为  $\lambda_s$ ,垂直于磁场方向时记为  $\lambda_s$ ,  $\lambda_s$ 按式  $\lambda=2/3$  ( $\lambda_s$ - $\lambda_s$ ) 计算。

#### 3 实验结果及讨论

图 1 是合金样品纵、横截面显微组织的 SEM 图。 由图 1(a)、(b)可知,所研制的稀土磁致伸缩合金样品 的组织主要是由基体相和晶界组成,基体相是面心立 方结构的 RFe<sub>2</sub>化合物,晶界相处主要为富稀土相。从 图 1 (b)还可看出,径向截面显示为柱状晶组织,其 形状为层状,且呈现较明显、规则的择优取向排列, 图 1 (a)所示的横向截面组织也类似,但规则性稍逊 于纵向截面。说明本实验所制备的合金样品的轴向具 有优异的择优取向生长性,径向也具有一定的择优取 向,但取向性不如轴向。随后的 x 射线衍射分析证实 了这一推断。

图 2 分别为合金粉末试样及棒状试样纵、横截面的 x 射线衍射比较图谱。由图 2 可知,该材料在轴向 具有(311)强衍射峰,只存在(220)等极微弱的衍 射峰;径向则有(220)强衍射峰和(531),(620) 等弱衍射峰。这进一步证实了本工艺所制备的超磁致 伸缩合金棒在轴向存在优异的<211>择优取向,径向 也具有一定的<220>择优取向。



Fig.1 The microstructure of Tb<sub>0.3</sub>Dy<sub>0.7</sub>Fe<sub>2</sub> alloy rod (a) the transverse cross-section; (b) the longitude cross-section 图 1 Tb<sub>0.3</sub>Dy<sub>0.7</sub>Fe<sub>2</sub> 合金棒金相组织 SEM 图片



Fig.2 X-ray diffraction patterns of alloy powders and rod 图 2 合金粉末与棒状试样的纵、横截面 x 射线衍射 图谱

根据 M. H. Mueller 修正的 Harris 方法<sup>[6]</sup>,可用试 样某晶面法向上的轴密度参量 P<sub>HKL</sub>来粗略衡量晶体 在该方向上的取向程度,计算 P<sub>HKL</sub>的公式<sup>[10]</sup>如下:

$$P_{HKL} = \frac{I_{HKL}}{I_{0 HKL}} / \frac{1}{n} \sum_{1}^{n} \frac{I_{HKL}}{I_{0 HKL}}$$

式中:I<sub>HKL</sub>,I<sub>0HKL</sub>分别为试样与标样在(HKL)方向上的 衍射峰强度; n 为计算时所取衍射峰条数。经计算可 得轴向 XRD 衍射图谱中 P<sub>311</sub> = 9.04,说明样品在轴向 具有良好的<311>择优取向,即轴向具有较强的(311) 织构。径向 XRD 衍射图谱中 P<sub>220</sub> = 7.53,说明样品在 径向也具有一定的<220>择优取向。这与 XRD 和 SEM 分析结果一致。

图 3 为 Tb<sub>0.3</sub>Dy<sub>0.7</sub>Fe<sub>2</sub>合金棒在外磁场下测得的磁致 伸缩系数( $\lambda$ )与外磁场强度(H)的关系曲线。由 图 3 可知,  $\lambda$ 随 H 增加缓慢线性增大,当磁场强度 趋于 300 kA·m<sup>-1</sup>时, $\lambda$ 趋于饱和;当磁场强度约为 400 kA·m<sup>-1</sup>时, $\lambda$ =988×10<sup>-6</sup>,具有较高的磁致伸缩性能。 <311>轴向取向稀土超磁致伸缩合金具有较高的磁致 伸缩应变的原因,可能与该合金具有良好的易磁化轴 向取向、定向生长的大晶粒及磁矩转动容易有关。图 3 中所示<533>对应的 $\lambda$ 与 H 的关系曲线是本课题组 所制备的<533>轴向取向 Tb<sub>0.3</sub>Dy<sub>0.7</sub>Fe<sub>2</sub>合金的<sup>[9]</sup>。

从晶体学角度看, <311>与<110>, <111>的夹 角分别为 32.27°, 7.96°。合金的易磁化方向为<111>, 其次为<110>, <211>。<311>与易磁化方向的夹角





Fig.3 The dependence of  $\lambda$  of Tb<sub>0.3</sub>Dy<sub>0.7</sub>Fe<sub>2</sub> alloy on *H* 图 3 Tb<sub>0.3</sub>Dy<sub>0.7</sub>Fe<sub>2</sub> 合金棒试样的  $\lambda$  与 *H* 的关系曲线

较小,因此较容易磁化,在较低磁场下磁矩就能较容 易地转动至外磁化方向的轴向,因此材料在较低的外 磁场下就具有较高磁致伸缩应变,同时它的饱和磁致 伸缩系数 $\lambda_s$ 也较高。另外,由图2可知,合金棒的径 向也具有一定的<220>择优取向,说明该棒材具有良 好的织构,因此合金呈现较高的磁致伸缩性能。便于 对比,表1列出了本实验获得的<311>轴向取向与曾 经制得的<110>,<211>,<311>和<533>轴向取向的 超磁致伸缩合金的磁致伸缩系数与制备条件。

#### 4 结论

(1) 采用真空非自耗电弧熔炼炉,生长了具有 <311>轴向取向的多晶稀土-铁系超磁致伸缩合金棒 材。经计算可得轴向(合金棒的横截面)XRD 衍射图谱 中<311>方向的轴密度 P<sub>211</sub> = 9.04,径向 XRD 衍射图 谱中 P<sub>220</sub> = 7.53,说明样品在轴向具有良好的<311>择 优取向,在径向也具有一定的<220>择优取向,样品 具有良好的织构。

(2) 材料的  $\lambda$  随 H 增加而增大,当外磁场强度趋于 400 kA·m<sup>-1</sup>时,  $\lambda$  趋于饱和,饱和  $\lambda_s$  为 988×10<sup>-6</sup>, 具有较高的磁致伸缩性能。

(3) <311>与<110>, <111>的夹角分别为 32.27 °, 7.96°, 与易磁化方向的夹角很小,接近易磁化方 向,由此亦可进一步解释<311>轴向取向 Tb<sub>0.3</sub>Dy<sub>0.7</sub>Fe<sub>2</sub> 合金具有高磁致伸缩应变的原因。

(4) 虽然通过控制热流方向和过冷度大小、利用 电弧熔炼技术,可以制得沿某一些晶向定向生长的超 磁致伸缩合金。但由于热力学条件,如晶粒形核与生 长条件的不稳定性,定向生长方向具有较大的随机性, 要可控地制备某一确定晶向定向生长的多晶合金仍存 在较大的困难,也是值得注意的一个重要研究方向。

#### References(参考文献)

 Chang Wang, Qiang Li, Yinxiang Li, et al. The Applied Study of Tb<sub>0.3</sub>Dy<sub>0.7</sub>Fe<sub>1.95</sub> Single Crystal [J]. Journal of Wuhan University of Technology, 2002, 24(2): 1-4.
 王昌,李强,李银祥,等. Tb<sub>0.3</sub>Dy<sub>0.7</sub>Fe<sub>1.95</sub> 单晶的应用研究[J].

武汉理工大学学报, 2002, 24(2): 1-4.

- [2] Guo He, Shouzeng Zhou, Zhenghua Shi, et al. Preparation of Rare Earth-Iron Magnetostrictive Material by Directional Solidification
  [J]. Journal of the chinese rareearth society, 1998, 16(1): 26-30
  何国,周寿增,史振华,等. 定向凝固法制备稀土超磁致伸缩 材料[J].中国稀土学报, 1998, 16(1): 26-30.
- [3] Qiming Ying, Zixian Luo, Dongpei Li, et al. Study on giant magnetostrictive materials [J]. Journal of the chinese rare earth society, 1999, 20(1): 72-74.
  应启明,罗梓贤,李东培,等.稀土大磁致伸缩材料研究[J].中国稀土学报, 1999, 20(1): 72-74.
- [4] Yechao Zhu, Minhong Jiang, Pingsheng Yang. Magnetic Properties of Bi-directionally Solidified GMM [J]. Chinese rare earths, 2005, 26(1):42-46.
  朱业超,江民红,杨平生.双向定向凝固超磁致伸缩材料的磁性能研究[J].稀土, 2005, 26(1):42-46.
- [5] Yechao Zhu, Minhong Jiang, Pingsheng Yang. Preparation of Bi-directional Solidification GMM [J]. Journal of Nanchang University (Natural Science), 2004, 28(1): 73-76. 朱业超, 江民红,杨平生. 双向定向凝固稀土超磁致伸缩材料 的制备[J].南昌大学学报(理科版), 2004, 28(1): 73-76.
- [6] Xuexu Gao, Maocai Zhang, Xiaoqian Bao, et al. Preparation and Properties of Rare Earth-Iron Giant Magnetostrictive Material with <113> Axial Alignment[J]. Journal of the chinese rare earth society, 2004, 22 (2): 234-237. 高学绪,张茂才,包小倩,等. <113>轴向取向稀土超磁致伸缩 材料的制备与性能[J].中国稀土学报, 2004,22(2): 234-237.
- [7] JIANG Cheng-bao, ZHAO Yan, XU Li-hong, et al. Orientation, morphology and magnetostriction of a heat-treated <110> oriented TbDyFe alloy[J]. Journal of alloys and compounds, 2004, 373(1-2): 167-170.
- [8] ZHAO Yan, JIANG Cheng-bao g, ZHANG Hu, et al. Magnetostriction of <110> oriented crystals in the TbDyFe alloy[J]. *Journal of alloys and compounds*, 2003, 354(1-2):263-268.
- [9] Minhong Jiang, Zhengfei Gu, Gang Cheng, et al. Preparation and Properties of Rare Earth-iron Giant Magnetostrictive Material with 《533》Axial Alignment[J]. *Journal of materials engineering*, 2008, (4):5-7.

江民红, 顾正飞, 成钢, 等. <533>轴向取向稀土超磁致伸缩合 金棒的制备与性能[J]. 材料工程, 2008, (4):5-7.

[10]Shutang Li. X-rays diffraction fundament of crystals [M]. Beijing: Metallurgical Industry Press, 1990.23-26.