应力退火 Fe 基纳米晶薄带横向磁各向异性的 介观结构研究*

施方也¹⁾ 方允樟¹²[;] 孙怀君¹⁾ 郑金菊¹⁾ 林根金¹⁾ 吴锋民¹²⁾

浙江师范大学数理与信息工程学院,金华 321004)
 浙江师范大学物理化学研究所,金华 321004)
 (2006年8月14日收到,2006年12月5日收到修改稿)

用原子力显微镜 (AFM)观测了不同张应力退火的 Fe 基纳米鼠 (Fe_{73.5} Cu₁ Nb₃ Si_{13.5} B₃)薄带横断面的形貌,并结合 X 射线衍射(XRD)图谱对不同张应力退火的 Fe 基纳米晶薄带的介观结构进行分析;测量了不同张应力退火 Fe 基纳米晶薄带的纵向驱动巨磁阻抗(LDGMI)曲线及横向磁各向异性场,认为张应力退火 Fe 基纳米晶薄带感生横向磁各向异性场的介观结构机理,是由于外加张应力退火产生由非晶相包裹着的 α-Fe(Si)纳米晶粒(包裹晶粒)的横向优势团聚.

关键词:应力退火,介观结构,AFM,团聚 PACC:6146,6116P

1.引 言

自从 1988 年 Yoshizawa 等¹¹用非晶晶化法制备 了以 Fe_{73.5}Cu₁Nb₃Si_{13.5}B₉为代表的纳米晶材料以来, 因其优异的综合软磁性能以及巨磁阻抗效应^[2-7]而 备受国内外学者的关注.杨燮龙^[8]等在对张应力退 火的 Fe 基纳米晶带纵向驱动巨磁阻抗效应的研究 中发现 随张应力的增大,Fe 基纳米晶带的纵向驱 动巨磁阻抗效应明显下降,且薄带的横向磁各向异 性场明显增大.Kronmuller^[9],支起铮^[10],Bensalah^[11] 等人对张应力退火的 Fe 基纳米晶带的研究中也发 现了薄带的横向磁各向异性场随张应力的增大而增 大的现象.但是对于这种现象的成因还未见有详细 研究的报道.

纳米晶材料的磁性能与它的微结构是密切相关 的^[12-15].本工作将利用 AFM 直观地揭示经不同张 应力退火的 Fe 基纳米晶薄带横断面的介观结构演 化,从介观结构角度分析张应力退火对巨磁阻抗效 应的影响.

2. 实 验

由单辊快淬法喷制宽 1.1 mm、厚 25 μ m 的非晶 Fe 基(Fe_{73.5} Cu₁ Nb₃ Si_{13.5} B₉)薄带,截取长 20 cm 的条 带,在氮气保护下,分别加不同张应力($\sigma = 0$,171, 356 *5*70 MPa)随炉升温至 540℃保温 60 min,然后再 随炉冷却至室温,制成不同张应力退火的 Fe 基纳米 晶薄带.

用 X 射线衍射仪(Cu 靶)分析薄带的相组成,对 结晶相衍射峰根据 Scherrer 公式计算晶粒大小.将 Fe 基纳米晶薄带横向夹住,往自由面方向,单向用 力折断,制成 AFM 横断面样品^[16].在室温和大气 中,用 P47H型 AFM 分别扫描不同张应力退火的薄 带横断面图片.如图 1 所示在薄带上建立坐标系. 在扫描过程中,先以 3000 nm 为每幅扫描范围,沿 X 方向以 2000 nm 为移动单位一幅接一幅地从自由面 向贴辊面连续扫描 AFM 图(相邻 2 幅图间的衔接 以图中指认特征点为依据)获得样品从自由面到贴 辊面的整个横断面的 AFM 定标图,再依据 AFM 定

^{*} 浙江省自然科学基金(批准号:Y405021),浙江省科技计划重点项目(批准号:2006C21109),教育部科学技术研究重点项目(批准号: 204059)资助的课题。



图 1 Fe基纳米晶薄带横断面坐标示意图 (a)横断面放大示意图 (b)薄带坐标示意图

标图 根据可指认特征确定 *a*,*b*,*c* 三个区域,然后进行精细扫描. 原子力显微镜用 TGSFull 型系列标 准光栅进行三维方向标尺以及角度、斜率、非线性的 校准.

用 HP4294A 型阻抗分析仪测定材料的阻抗.测量时,把样品放入螺线管内组成一个等效阻抗元件^[2].放有样品的螺管置于 Helmholtz 线圈中心,其直流外磁场方向与螺线管轴向平行,且与地磁场垂直.当螺线管通有高频电流时,对样品产生了一个交流纵向驱动场. 巨磁阻抗比定义为

$$\frac{\Delta Z}{Z} = 100 \times \frac{Z(H) - Z(H_{\text{max}})}{Z(H_{\text{max}})}$$

式中 X H 和 X H_{max})分别为在任意外加磁场下和 最大外加磁场下的阻抗值.

3. 结果与讨论

3.1. 加不同张应力退火的 Fe 基纳米晶薄带的 LDGMI 效应

图 2 是加不同张应力($\sigma = 0$,171,356,570 MPa) 退火的 Fe 基纳米晶薄带在频率 f = 400 kHz,驱动电流 I = 10 mA 时的 LDGMI 曲线.可以看出 随着退火





图 3 加不同张应力退火的 Fe 基纳米晶薄带的 XRD 图谱

应力的增加,弱场的巨磁阻抗比值明显减小,且巨磁 阻抗曲线的'平台"增宽.在外磁场 H_{ex} 小于样品的 磁各向异性场 H_{κ} 范围内,巨磁阻抗比值变化不明 显,只有当外磁场 H_{ex} 增加到接近磁各向异性场 H_{κ} 附近时,巨磁阻抗比值才急剧减小,并很快趋于饱 和.取巨磁阻抗曲线下降沿斜率最大处的外磁场 H_{ex} 值为对应的磁各向异性场 H_{κ} 大小的方法来测 算 H_{κ} ,由图 2 中各条巨磁阻抗曲线测得的磁各向异 性场 H_{κ} 值列于表 1.

表 1 加不同张应力退火的 Fe 基纳米晶带的磁各向异性场

外加张应力/MPa	((自由退火))	171	356	570
各向异性场	128	386	578	722

- 3.2. 加不同张应力退火的 Fe 基纳米晶薄带的介观 结构
- 3.2.1. 加不同张应力退火的 Fe 基纳米晶薄带的 XRD 图谱
 - 图 3 是加不同张应力退火的 Fe 基纳米晶薄带

的 XRD 图谱. 分析表明 ,加不同张应力退火后的纳 米晶薄带均由一具有 b.c.c. 结构的 α -Fe(Si)固溶 体结晶相和残余非晶相组成. 选取(110)面的衍射 数据 ,扣除仪器几何展宽后 ,根据 Scherrer 公式 ,计 算 α -Fe(Si)晶粒的平均尺寸 ,结果示于表 2. 仪器几 何展宽由 X 射线标准样品 Si-640 的(220)晶面的衍 射峰($2\theta = 47.3^{\circ}$)测得 ,为 0.2°. 由表 2 可见 ,自由退 火和加不同张应力退火析出 α -Fe(Si)晶粒的平均尺 寸基本不变.

表 2 Scherrer 法测得 α-Fe(Si) 晶粒尺寸

外加张应力/MPa	①(自由退火)	171	356	570
晶粒尺寸 D/nm	14	14	15	15

3.2.2. 加不同张应力退火的 Fe 基纳米晶薄带的横 断面 AFM 图

图 4 是 540℃自由退火 Fe 基纳米晶薄带的横断 面 AFM 图. 图中可以看出,自由面区(a 区)是 20 nm 左右均匀分布的细小颗粒,中心过渡区(b 区)颗粒 尺寸增大到约 50 nm,并且具有少量的与 X 轴方向 成 48°角的优势团聚,贴辊面区(c 区)没有明显的优 势团聚,但是颗粒尺寸增大到了约 190 nm.由 540℃ 自由退火的纳米晶带的 XRD 图谱可知,非晶带在退 火过程中产生了 α -Fe(Si)纳米晶相和残余非晶相共 存的复合结构, α -Fe(Si)纳米晶粒的平均尺寸为 14 nm,远小于 AFM 图中所观察到的颗粒尺寸.因此, 图中所显示的细小的颗粒应为包裹晶粒,一颗 AFM 图片所示的包裹晶粒中可以是一颗纳米晶粒也可能 是几颗纳米晶粒.由于 X 射线衍射存在统计平均, 它测得的是晶带中晶粒的平均尺寸;加上图中所看 到的颗粒并非直接裸露的纳米晶粒,而是包裹晶粒, 故图中颗粒的平均尺寸要大于 14 nm.

图 5 是 540℃,171 MPa 张应力退火 Fe 基纳米晶 薄带的横断面 AFM 图.可以看出,图中显示的结构 与图 4 所示的 540℃自由退火的 Fe 基纳米晶薄带横 断面中的结构有所不同.在近自由面区,颗粒间出 现了与 X 轴方向成 48°角的优势团聚(图中所示箭 头为团聚方向),且颗粒较 540℃自由退火的有所增 大 约为 50 nm;中心过渡区和近贴辊面区范围内,呈 明显颗粒状结构,颗粒大小由中心过渡区的约 100 nm增大到近贴辊面区的 220 nm 左右.

图 6 是 540℃,356 MPa 张应力退火 Fe 基纳米晶 薄带的横断面 AFM 图.相比图 5,图 6 中近自由面 的优势团聚结构更明显,且此明显团聚结构的范围 扩展到了中心过渡区,优势团聚的方向也有所变化: 与 X 轴方向的夹角从近自由面的 40°逐渐增大到中 心过渡区的 49°.由近自由面区向近贴辊面区,颗粒 尺寸由约 80 nm 增大到约 220 nm.



图 7 是 540℃ 570 MPa 张应力退火 Fe 基纳米晶



图 5 540℃,171 MPa 张应力退火的 Fe 基纳米晶薄带横断面 AFM 图



图 6 540℃ 356 MPa 张应力退火 Fe 基纳米晶薄带的横断面 AFM 图

薄带的横断面 AFM 图. 可以看出近自由面区具有 非常明显的优势团聚,且范围已经逐渐向贴辊面扩 展,此优势团聚的方向与 x 轴方向的夹角由近自由 面的 18°逐渐增大到近贴辊面的 55°;由近自由面区 向近贴辊面区,颗粒尺寸由约 150 nm 增大到约 250 nm.

由图 4 至图 7 可见,随着张应力的增大,近自由 面区的优势团聚逐渐明显,且范围逐渐向贴辊面区 扩展,张应力从 171 MPa 增大到 570 MPa 时,近自由 面区优势团聚的角度与 *x* 轴的夹角从 48°减小到 18°. 另外,随着张应力的增大,近自由面的颗粒尺 寸明显增大,从 171 MPa 张应力时的 50 nm 增大到



图 7 540℃ 570 MPa 张应力退火 Fe 基纳米晶薄带的横断面 AFM 图

570 MPa 张应力时的 150 nm, 而贴辊面区的颗粒尺寸 没有明显的变化.

3.3. 张应力退火 Fe 基纳米晶薄带横向磁各向异性 场产生的机理

定义 $\frac{L}{D} > 1$ 的颗粒为存在优势团聚的颗粒, 式中 D 为团聚棒的直径, L 为团聚棒长度.

定义团聚矢量

$$k = \frac{L}{D} , \qquad (1)$$

L 为团聚棒矢量,大小为团聚棒长度 L,方向为团聚 方向,团聚方向与 z 轴(薄带长轴方向)成 α 角,与 x 轴成 θ 角,则团聚矢量 k 在垂直于薄带长轴方向 的分量为

$$k_v = \frac{L}{D} \cos \alpha \,. \tag{2}$$

团聚矢量 k 在 x 轴方向的分量为

$$k_x = k_v \cos\theta. \tag{3}$$

定义薄带的团聚矢量横向结构分量为

$$K_v = \frac{\sum_{i=1}^{N} k_{vi} \cdot (s_i \cdot L_i)}{V}, \qquad (4)$$

式中 N 为整根薄带内的团聚棒总数 $_{k_{ii}}, s_{i}, L_{i}$ 分别 为第 i 根团聚棒的团聚矢量 k 在垂直于薄带长轴方 向的分量、第 i 根团聚棒的横断面积和第 i 根团聚 棒的长度, V 为整根薄带的体积. 定义薄带的团聚矢量横向结构正分量为

$$K_{x} = \frac{\sum_{i=1}^{n} k_{xi} (D_{i} \cdot L_{i})}{S}, \quad (5)$$

式中 n 为薄带横断面内的团聚棒总数 $_{k_{xi}}$, D_i , L_i 分 别为第 i 根团聚棒的团聚矢量 k 在垂直于薄带横断 面内 x 轴方向的分量、第 i 根团聚棒的直径和第 i根团聚棒的长度. S 为薄带横断面面积.

 K_{a} 和 K_{x} 是从介观结构角度反映材料结构特征 的两个重要参量.不妨认为沿薄带轴向分布的介观 结构是均匀的 ,则薄带的团聚矢量横向结构正分量 K_{x} 即足以反映薄带结构特征.近似地 ,可以将出现 团聚的面积 S_{a} 除以薄带横断面总面积 S 的商来表 示薄带的团聚矢量横向结构正分量 K_{x} 即

$$K_x \approx \frac{S_g}{S}.$$
 (6)

表 3 即为根据(6)式分析不同张应力退火的 Fe 基纳米晶薄带的横断面 AFM 图所得.图 8 为根据 表 1 和表 3 数据所作的外加张应力 σ 与磁各向异性 场 H_k 及薄带的团聚矢量横向结构正分量 K_x 的关系 曲线 ,可见 , H_k 和 K_x 均随张应力的增大而增大 ,且 两者增大的趋势基本相同 ,可以认为

$$H_k = A_v k_v \approx A_x K_x , \qquad (7)$$

式中, A, ,A, 为团聚矢量磁耦合因子. 根据(7)式可



图 8 外加张应力 $\sigma 与 H_k$ 和 K_x 的关系曲线

以估算出团聚矢量磁耦合因子,列于表4.由于材料 的微观环境有一定波动,导致了由微观结构统计计 算所得的团聚矢量磁耦合因子 A,有一定涨落.

 σ/MPa	$S_{\rm g}/10^{-9}~{\rm m}^2$	$S/10^{-9} \text{ m}^2$	K_x	
 0	2.20	27.5	0.080	
171	6.60	27.5	0.240	
356	11.0	27.5	0.400	
570	14.3	27.5	0.520	

表4	外加不同张应力退火的 Fe 基纳米晶薄带的
	团聚矢量磁耦合因子

σ/MPa	A_x (10 ³ A/m)
0	1.60
171	1.61
356	1.45
570	1.39

根据上述分析,纳米晶薄带的磁各向异性场与 薄带内包裹晶粒的横向优势团聚有着密切的联系. 张应力退火产生了沿薄带横向的包裹晶粒的优势团 聚,这种优势团聚导致了通过界面非晶组分实现的 晶粒之间的交换耦合作用的横向优势,在宏观上表 现为横向磁各向异性场 *H*_k. 在纵向驱动场下,当外 磁场 *H*_{ex}小于样品的横向磁各向异性场 *H*_k 时,存在 横向优势团聚的包裹晶粒,由于受到晶粒间交换作 用的横向优势的约束,磁矩基本不动,对纵向驱动场 没有灵敏的响应,只有部分未团聚的自由纳米晶颗 粒的磁矩对纵向驱动场有响应,因此巨磁阻抗比值 变化很小. 当外磁场达到样品的横向磁各向异性场 时,即外磁场作用足以抵消优势团聚的约束作用时, 才能使大部分纳米晶颗粒的磁矩对纵向驱动场有所 响应,从而导致巨磁阻抗比值急剧随外场变化.

随张应力的增大,包裹晶粒的横向优势团聚增 强 范围扩展 使薄带内包裹晶粒之间的交换耦合作 用的横向优势增强、磁矩所受到的横向约束力增大, 即薄带的横向各向异性场 H_k 增加 ;与此同时 ,非团 聚的纳米晶颗粒减少,也即能在低外场($H_{ex} < H_{k}$) 下对纵向驱动场有响应的自由纳米晶颗粒的磁矩减 小.因此使得低外场作用(Her < Hk)时 阻抗比值减 小,即巨磁阻抗曲线下降,且"平台"更加平坦;另外, 由于磁矩所受到的约束力增大,即样品的磁各向异 性场增大 要抵消优势团聚的约束作用 使大部分纳 米晶颗粒的磁矩对纵向驱动场有所响应 ,则需要更 大的外磁场 因此巨磁阻抗曲线的"平台"变宽,由 此可见,外加张应力退火,产生包裹晶粒的横向优势 团聚 这种横向优势团聚导致纳米晶颗粒之间的交 换耦合作用的横向优势 是外加张应力退火使 Fe 基 纳米晶薄带感生横向磁各向异性场 H_k 的介观结构 机理.

存在于薄带自由面和贴辊面之间的颗粒尺寸差 异以及随应力变化的现象,主要由以下二个方面的 原因引起:第一方面的原因是,在Fe-Cu-Nb-Si-B合 金中 Nb 原子的质量和直径比其他合金元素大得 多 由于 Nb 的质量比其他合金元素大得多 Nb 的热 运动惯性也就比其他合金元素大得多,而在单辊快 淬制备薄带过程中 因为贴辊面与自由面的冷却速 度有差异(贴辊面的冷却速度大干自由面)导致凝固 速度的差异,会使热运动惯性大的 Nb 向凝固速度 相对低的自由面区偏聚,结果使得 Nb 在薄带中的 分布密度存在差异——自由面区的 Nb 分布密度大 于贴辊面区的 Nb 分布密度;另外,由于 Nb 原子的 直径比其他合金元素大得多,而且 Nb 与 B 有择优 相互作用,与Fe,Cu有一定的排异作用,再加上Nb 的热运动惯性等因素 使快淬制得的非晶薄带中 形 成以 Nb 为中心的空穴、缺陷团(群)微观区域^{17,18]}, 这种以 Nb 为中心的空穴、缺陷团(群)微观区域可 称之为 Nb 缺陷群. 第二方面的原因是 非晶薄带中 Nb 缺陷群 在较低的能量(低于 α-Fe(Si)晶化驱动 能 驱动下 B 就会择优进入 Nb 缺陷群 ,于是 Nb 缺 陷群转变成 Nb-B 原子群^{19]},同时 Nb 缺陷群会在一 定的应力作用下蠕变,在一定的 Nb 缺陷群密度下 会使 Nb-B 原子群相互联结成网格(Nb-B 网格).

这种 Nb-B 网格将整个非晶基体分隔成 AFM 图 片所显示的颗粒,如前所述,Nb 在薄带中的分布是 自由面区的密度大于贴辊面区的密度,导致自由面 区的 Nb-B 网格空间小于贴辊面区的 Nb-B 网格空 间,因而致使自由面区观察到的颗粒尺寸小于贴辊 面区的颗粒尺寸.

在外加张应力作用下的颗粒团聚行为 是由于 起分隔作用的 Nb-B 网格的组成单元是 Nb-B 原子 群 这种 Nb-B 原子群内 Nb-B 的相互作用比较强 通 常以整体运动为主,在正常原子间隔的非晶基体中 这种 Nb-B 原子群由于体积比较大,不易移动,它只 能在间隙较大的通道中移动,在有张应力作用时, 合金薄带会发生形变 这种形变会引起材料内部原 子间距的变化 在沿外加张应力的方向上原子间距 要增大 而且这种原子间距增大的效果 在原子间相 互作用小的区域会大于原子间相互作用大的区域, 显然,由于Nb,B与Fe,Cu有一定的排异作用,在 Nb-B 原子群与被 Nb-B 网格分隔开的非晶颗粒的交 界处是原子间相互作用最小的 因此 此处的原子间 距变化最大 并且在与外加张应力垂直的方向上原 子间距增大最大 这就为 Nb-B 原子群提供了具有方 向性的移动通道. 随着外加张应力的增大,其他内 应力的作用就相对下降,这种与外加张应力方向垂 直的 Nb-B 原子群通道就越通畅、越整齐,与外加张 应力方向的垂直度也越高 因而导致了 AFM 图片显 示的包裹晶粒团聚行为 随着外加张应力的增大 沿

外加张应力垂直方向的团聚越明显、越整齐,团聚优 势方向与外加张应力方向的垂直度也越高.随着外 加张应力的增大,包裹晶粒团聚优势方向有转向x轴的趋势,是由于在外加张应力的作用下,薄带在x轴和y 轴方向上有一定的收缩应变,并且由于在x轴和y 轴方向的尺寸差异,致使x 轴方向的收缩应 变小于y 轴方向的收缩应变,随着外加张应力的增 大,这种收缩应变的差异也增大,从而使 Nb-B 原子 群通道出现转向x 轴的趋势,因而导致了 AFM 图片 显示的包裹晶粒团聚优势方向与x 轴的夹角减小. 关于以上理论的实验事实依据,另文再详细讨论.

4.结 论

 1. 张应力退火使 Fe 基纳米晶薄带感生横向磁 各向异性场的机理可以从介观结构的角度作出解 释 张应力退火产生了沿薄带横向的包裹晶粒的优 势团聚 这种优势团聚导致了 Fe 基纳米晶薄带横向 磁各向异性场的感生.

2. 随张应力的增大,优势团聚越明显,感生的 横向磁各向异性场也增大.

3. 张应力退火使 Fe 基纳米晶薄带感生横向磁 各向异性场与纳米晶团聚矢量横向结构分量间存在 简单的关系式.

- [1] Yoshizawa Y , Oguma S , Yamauchi K 1988 J. Appl. Phys. 64 6044
- [2] Yang J X, Yang X L, Chen G, Jang K Y, Sheng G T 1998 Chin. Sci. Bull. 43 1051
- [3] Fu Y , Yang Z , Matsumoto M , Liu X X , Morisako A 2006 Chin . Phys. 15 1351
- [4] Liu L P , Zhao Z J , Huang C X , Wu Z M , Yang X L 2006 Acta. Phys. Sin. 55 2014 (in Chinese] 刘龙平、赵振杰、黄灿星、吴 志明、杨燮龙 2006 物理学报 55 2014]
- [5] Bao B H, Song X F, Ren N F, Li C S 2006 Acta. Phys. Sin. 55 3698 (in Chinese] 鲍丙豪、宋雪丰、任乃飞、李长生 2006 物理 学报 55 3698]
- [6] He J, Guo H Q, Shen B G, He K Y, Liu Y H, Hu J F 1998 Chin. Phys. 8 208
- [7] Meng Q G ,Li J G ,Zhou J K 2006 Chin . Phys . 15 1549
- [8] Wang Z C, Yang X L, Gong F F 2000 Journal of functional materials and devices 6 25 (in Chinese)[王宗篪、杨燮龙、宫峰飞 2000 功能材料与器件学报 6 25]
- [9] Hofmann B, Kronmuller H 1996 J. Magn. Magn. Mater. 152 91

- [10] Liu J Y , Chen W Z Zhi Q Z 2005 Metallic Functional Materials 12 5 (in Chinese] 刘静雅、陈文智、支起铮 2005 金属功能材料 12 5]
- [11] Bensalah A D, Alves F, Barrue R, Simon F, Kane S N 2006 Sensors and Actuators A 129 142
- [12] Yang Q M, Wang L L, Sun D C 2005 Acta. Phys. Sin. 54 5730
 (in Chinese] 杨全民、王玲玲、孙德成 2005 物理学报 54 5730]
- [13] Yang Q M, Wang L L 2005 Acta. Phys. Sin. 54 4256 (in Chinese] 杨全民、王玲玲 2005 物理学报 54 4256]
- [14] Wu G G , Wu D P , Zheng K H , Wei F L , Yang Z , Kamzin A S 2005 Chin . Phys 14 1238
- [15] Bahrami A , Madaah Hosseini H R , Abachi P 2006 Materials Letters 60 1068
- [16] Fang Y Z , Wu F M , Wu W H 2004 Chin. Sci. Bull. 49 1900
- [17] Yin JL, You FQ, Gao GH, Wang JC 2003 Heat Treatment 18 16
 (in Chinese] 殷俊林、尤富强、高国华、王景成 2003 热处理 18 16]
- [18] Wang C J, You F Q, Yin J L, Gao G H 2003 Shanghai Iron and Steel Research 3 (in Chinese)[王景成、尤富强、殷俊林、高国华 2003 上海钢研 3]

[19] Liu T, Xu X Z, Ma R Z, Ji S, Yang G B 1996 Journal of Materials Research 10 135 (in Chinese) [刘 涛、徐祖雄、马如璋、纪 松、杨国斌 1996 材料研究学报 10 135]

Mesostructure investigation of the transverse magnetic anisotropy field in stress-annealed Fe-based nanocrystalline ribbons *

Shi Fang-Ye¹⁾ Fang Yun-Zhang^{1,2})[†] Sun Huai-Jun¹⁾ Zheng Jin-Ju¹⁾ Lin Gen-Jin¹⁾ Wu Feng-Min^{1,2)}

1) College of Physics Mathematics and Information Engineering, Zhejiang Normal University, Jinhua 321004, China)

2 X Institute of Physical Chemistry, Zhejiang Normal University, Jinhua 321004, China)

(Received 14 August 2006; revised manuscript received 5 December 2006)

Abstract

The mesostructure in Fe-based ($Fe_{73.5}Cu_1 Nb_3 Si_{13.5}B_9$) nanocrystalline ribbons annealed under different stress (FNRAS) was investigated by observation of the cross section images of the ribbons with atomic force microscopy (AFM) and X-ray diffraction. The longitudinally driven giant magneto-impedance and transversal magnetic anisotropy field (H_k) were measured. The mechanism of the transversal magnetic anisotropy field can be explained by the mesostructure of the directional preference of crystalline grain (coated with amorphous shell) gathering , along the transverse direction , induced in the course of annealing of the Fe-based alloy ribbons under stress.

Keywords : stress-annealing , mesostructure , AFM , direction excellence of gathering PACC : 6146 , 6116P

^{*} Project supported by the Natural Foundation of Zhejiang Province, China(Grant No. Y405021), by the Key Project of Science and Technology of Foundation of Zhejiang Province, China(Grant No. 2006C21109), and the Key Project of Science and Technology Research Designated by the Ministry of Education of China(Grant No. 204059).

[†] E-mail : fyz@zjnu.cn