射频溅射 FeTaN 纳米晶软磁薄膜结构和磁性

郑代顺 谢 天 白建民 魏福林† 杨 正

(兰州大学磁性材料研究所,兰州 730000) (2001年7月11日收到,2001年9月23日收到修改稿)

用射频反应溅射制备了 FeTaN 纳米晶软磁薄膜,研究了薄膜结构和磁性与制备条件的依赖关系,研究发现,当 Ta 的含量较高时,在 N₂ + Ar 混合气氛中易形成沉积态薄膜的非晶结构,适当的热处理后, a-Fe 纳米晶从中晶化生成,薄膜显示出优良的软磁特性.

关键词:纳米晶,软磁性,非晶态 PACC:7530,7530E,7550B,7550S

1.引 言

高密度磁记录技术的发展要求用于制作写磁头 的磁性薄膜不仅要有良好的软磁特性 同时还要有 高的饱和磁化强度 M_,以便能产生足够强的磁场, 从而在高矫顽力记录介质上有效写入要记录的信 息^[1].此外.磁头制作中的高温过程还要求薄膜材料 具有相应的温度稳定性, Fe-N 系合金薄膜被认为是 极具发展潜力的高 M。薄膜磁头材料.为了提高其 温度稳定性,需要加入第三种元素,如Ta,Nb,Hf, Zr,Al等^[2-4].其中 Ta 被认为是最适合的添加元 素^[5]. Ta 的添加使 N 在 α -Fe 中的溶解度增加 ,导致 晶格膨胀和细化,Fe-Ta-N 薄膜优良的软磁性能是与 薄膜中纳米尺度的 α -Fe 相关联的.由于 α -Fe 晶粒尺 寸通常小于交换耦合长度 Lac ,各晶粒通过交换作用 耦合到一起,形成了一个总的较低的有效各向异 性^[67], FeTaN 纳米晶软磁薄膜可通过纳米晶生长技 术或非晶纳米晶转化的方法制备,实验表明,直接溅 射沉积的低 Ta 含量 FeTaN 薄膜具有纳米晶结构并 呈现出良好的软磁特性.而 Ta 含量较高时,沉积的 薄膜则为非晶态^[8].本文研究了高 Ta 含量(10 wt%) FeTaN 薄膜的结构、磁性及其随温度的变化.

2.实验

用磁控射频反应溅射法制备了薄膜样品,溅射

靶为复合靶 :一定数量的高纯(99.99%)小钽片放置 在纯铁靶上,通过增减钽片的数量来调整薄膜中 Ta 的含量.薄膜中 N 的含量是通过改变(Ar + N₂)混合 气体中的氮分压 P(N₂)来控制的.薄膜沉积在玻璃 基片上,基片架通过循环水冷却.溅射功率设定为可 使溅射过程稳定进行的低功率状态,其目的是为了 获得沉积态薄膜的非晶结构.薄膜沉积条件由表 1 列出.薄膜热处理是在真空加热炉中完成.真空度为 2×133.322×10⁻⁵Pa,热处理温度通常为 450℃.

薄膜中 Fe, Ta 含量的测定使用了 X 射线荧光技术(EDX) X 射线衍射谱(XRD)分析了薄膜的结构, 如相组成、晶格形变等.晶粒尺寸根据谢乐公式计算并使用透射电子显微镜(TEM)验证.磁性测量使用了振动样品磁强计(VSM)和灵敏磁通计法.

表1 Fe-Ta-N 薄膜沉积条件

真空室本底真空度/Pa	$5 \times 133.322 \times 10^{-7}$
溅射总气压 P _{total} /Pa	$2 \times 133.322 \times 10^{-3}$
溅射氮分压 P(N ₂)%	0-10
溅射功率密度 ρ_w/Wcm^{-2}	2.4
基板温度 <i>T</i> ₅/℃	20
薄膜厚度 t _m /nm	400
沉积速率	20-30

3. 结果与讨论

图 1 是在不同氮分压下制备的薄膜的 X 射线

^{*} 通讯联系人 :E-mail:weifl@lzu.edu.cn



图 1 不同氮分压下溅射沉积态薄膜的 X 射线衍射谱

谱.无氮气氛下制备的 FeTa 薄膜是 α-Fe 的多晶结 构.α-Fe 晶粒的(110)面与薄膜表面平行,晶粒结晶 程度良好,但(110)面的面间距大于纯铁的相应值, 这意味着 Ta 原子替代了 α -Fe 晶格中的部分 Fe 原 子,形成了 α-Fe(Ta)的固溶体,已经知道,由晶粒随 机取向的多晶 α-Fe 形成的铁磁体 ,晶粒间有铁磁交 换作用,晶粒尺寸越小,这种交换作用就越强,晶粒 的磁晶各向异性能被交换作用能平衡的临界尺度称 铁磁交换长度 La 其大小约为 30nm. 如果晶粒尺寸 远小于铁磁交换长度 L。则晶粒间强的铁磁交换作 用使单个晶粒的磁化方向偏离各自的易轴而沿交换 作用方向 形成一个总的很低的平均有效各向异性, 材料表现出优良的软磁性能91.无氮气氛下制备的 薄膜,其α-Fe(Ta)的晶粒大小接近于铁磁交换长度, 晶粒间的交换作用比较弱,因此并不表现出良好的 软磁性 其矫顽力 H_{a} 比较高(约 5 × 10⁴/4 π)Am⁻¹). 随溅射气氛中氮分压的升高 α-Fe 的(110)峰逐渐变 宽,衍射峰强度降低,并向 2θ 的小角度方向移动. 这意味着薄膜中 α-Fe 晶粒尺寸减小 ,晶格形变增 加.当 $P(N_2) \ge 3\%$ 时,薄膜呈非晶结构.薄膜结构的 这种变化被认为是 N 以间隙原子的形式进入 α -Fe 晶格,并引起晶格膨胀和细化的结果^[10].

为了确认在高氮分压下制备的薄膜为非晶态结 构 测量了在 $P(N_2) = 5\%$ 时制备的薄膜样品的低温 磁性,图2是薄膜磁性的温度关系曲线,如果沉积态 薄膜不是非晶态而是 α-Fe 的纳米晶结构 则由纳米 尺度的 α-Fe 的铁磁交换耦合作用所决定的薄膜的 矫顽力 H_a 应与平均饱和磁化强度 M_a 成反比^[11].温 度降低时 M_{\circ} 增大 α -Fe 纳米晶粒间的交换耦合作 用增强,薄膜软磁性能变好,或至少保持不变.由图 2可以看出,随温度降低,薄膜的 B_s和 H_e 单调上



909

图 2 非晶沉积态薄膜的低温磁性

升 使薄膜饱和磁化的磁场强度 H_a 也是随温度降 低而增加(见图3),所有这些都与非晶磁性材料的 基本特征一致[12,13]



图 3 非晶沉积态薄膜饱和磁化场的温度特性

为了获得 Fe-Ta-N 薄膜的纳米结构 ,对沉积态 非晶薄膜进行了真空热处理 图 4 给出了在不同氮 分压下制备的 FeTaN 薄膜经 450℃真空热处理后的



图 4 热处理后薄膜的 X 射线衍射谱

X射线谱. $P(N_{0}) < 3\%$ 时 沉积态薄膜为多晶结构, 热处理前后的 X 射线谱无明显差别,但热处理后薄 膜的软磁性却得到一定改善,这种改善可认为是消 除沉积态薄膜中的应力的结果 对非晶结构的沉积

态薄膜 热处理后有纳米尺寸结晶产物从中生成.晶 化产物与溅射时的氮分压有关 ,当 $P(N_2) > 5\%时$, 晶化产物除了 α -Fe ,还有 TaN 化合物生成.从非晶薄 膜中晶化生成的 α-Fe 的晶粒尺寸不超过 10nm ,图 5 为这种薄膜的 TEM 图 ,明场和暗场图像取自晶化 α-Fe(110)面的电子衍射线.



图 5 热处理后薄膜的 TEM 图

图 6 为 $P(N_2) = 5\%$ 时制备的薄膜的磁性随热 处理温度的变化关系曲线.沉积态薄膜呈非晶态,饱 和磁感应强度 B_s 比较低,而矫顽力 H_c 则比较高. 随热处理温度的升高, B_s 逐渐增加,而 H_c 则起来越 小,并趋于 0.3×10^3 A/4 π m 的最小值.在 350 °C 时, B_s 和 H_c 的变化开始加剧,这意味着,纳米尺度 α -Fe 的 晶化过程,在 350 °C 时开始发生,在 450 °C 时基本完 成.热处理后的薄膜由晶化产物与残余非晶相构成, 晶化产物嵌在非晶基质中.



图 6 热处理温度对薄膜磁性的影响

薄膜磁性对溅射氮分压的依赖关系如图 7 所示. 随氮分压的升高, 薄膜 B_s 是逐渐降低的, 矫顽力 H_c 初值比较高, 然后迅速降低, 在 $P(N_2) = 5\%$ 时达到最小. 当 $P(N_2)$ 由 5%升高到 10%时, H_c 又单调递增, 磁性的这种变化与薄膜微结构的变化相对应. 表 2 列出了在不同 $P(N_2)$ 下制备的薄膜的结构组成和相关参量.

表 2 的数据表明 ,当 P(N₂) ≤ 5% 时 ,热处理后



图 7 溅射氮分压对薄膜磁性的影响

只有 α -Fe 从非晶薄膜中晶化生成 ,当 $P(N_2) > 5\%$,除了 α -Fe ,还有其他物相如 TaN 化合物也从非晶薄膜中析出.晶化生成的 α -Fe 均呈(110)面和薄膜表面平行的结构 ,晶粒尺寸约为 4nm. α -Fe 的晶格形变随氮分压的升高而增加 ,至 $P(N_2) = 5\%$ 时有最大晶格形变.晶格形变的这种变化是 N 以间隙原子进入 α -Fe 晶格 ,使得晶格膨胀的结果^[10].当 $P(N_2) \ge$ 7% ,晶格形变反而降低 ,同时有 TaN 化合物析出.这意味着 TaN 化合物在薄膜中的生成与 α -Fe 晶格中间隙 N 原子的逸出相关 ,因而导致了晶格形变的降低.

由此可对图 7 所示薄膜磁性的变化给出合理的 解释.我们知道 材料获得软磁性的先决条件是要有 低的表观有效各向异性,更进一步的要求是磁致伸 缩系数要趋近于零以减少磁弹性各向异性.在 *P*(N₂)=7%时制备的薄膜中,铁磁性纳米晶 α-Fe 有 着小得多的晶格形变,因此薄膜依然呈现出较好的

溅射氮分压 ₽(№2)/%	峰编号	面间距 D/nm	晶面指数	物相	晶粒尺寸 <i>l/nm</i>	晶格形变 /%	$M_{\rm s}/10^{-4}{\rm T}$	$H_{\rm c}/10^3$ A($4\pi{\rm m}$) ⁻¹
0	1	0.20730	(110)	α-Fe(Ta)	18.2	2.29	1350	40
	2	0.20246	(110)	α-Fe	2			
3	1	0.20751	(110)	α-Fe	2.40	2.39	1290	2.0
5	1	0.20812	(110)	α-Fe	3.33	2.69	1260	0.3
	1	0.20479	(110)	α-Fe	3.7	1.05		
7	2	0.2158	(200)	TaN	3.75			
	3	0.2455	(111)	TaN	3.37		1180	0.8

表 2 不同氮分压下制备的薄膜的结构及参量

软磁性,但 TaN, FeN 化合物的存在使得 B_s 降低,影 响了薄膜的综合性能指标. $P(N_2) = 3\% 和 5\%$ 时制 备的薄膜尽管都由 α-Fe 的纳米晶和剩余非晶基质 所组成,但后者 α-Fe 纳米晶的体积分数达 40% 以 上,要比前者高得多.同时由于晶粒尺寸小于 10nm, 远小于铁磁交换作用长度 L_{ex} ,因此这种薄膜中铁磁 性的 α-Fe 晶粒间存在着更强的交换耦合作用,矫顽 力与晶粒尺寸呈六次方关系,从而使薄膜表现出优 异的软磁性.图 8 为两种薄膜的磁导率特性曲线, $P(N_2) = 5\%$ 时制备的薄膜有高得多的 μ_m 值,有效 各向异性场只有前者的二分之一.



图 8 两种薄膜磁导率特性的比较

与 FeN 薄膜相比 ,FeTaN 薄膜热稳定性的改善 被认为是添加的 Ta 优先和 N 发生反应 ,从而有效地 抑制了 γ -Fe₄N 相生成的结果^[14].基于上述理解 ,在 $P(N_2) = 5\%$ 时制备的薄膜比 $P(N_2) = 3\%$ 时制备的 薄膜有更多的 TaN 化合物生成 ,因而薄膜中 α -Fe 的 含量相对要低 ,因此后者应表现出更好的软磁特性. 然而实验结果与前面的分析并不十分符合 . 众所周 知 ,三元合金 Fe-M-N 薄膜的软磁性源于间隙 N 原 子对 α -Fe 的细化作用 ,細化的 α -Fe 晶粒尺寸通常小 于交换作用长度 L_{α} ,各晶粒通过交换作用耦合到一 起 ,使得有效各向异性大大降低 材料从而获得优良 的软磁特性.溅射时不同氮分压下,N原子对 α-Fe 的细化作用是有差别的,这种差别在热处理过程中 表现出不同的重结晶行为.因此我们有理由认为,当 P(N,)≥5%时,薄膜中N的含量高,有较多的N原 子进入 α-Fe,导致 α-Fe 晶格的高度膨胀和细化,有 理由认为沉积态非晶薄膜中所有原子是随机分布 的 热处理过程中,由于同种原子容易结合 _{α-Fe} 的 纳米晶从中晶化生成.而对于在 P(N₂)=3%时制备 的薄膜,由于溅射气氛中N的含量相对较低,因此 溶入合金中的 N 对 α -Fe 晶格的细化作用也较弱 原 子分布是短程有序的准稳态结构_{·α-Fe} 晶粒的生长 要通过原子的扩散来完成 相对比较困难,这一推论 被下述的实验所证实.图 9 为 $P(N_{2}) = 3\%$ 时制备的 薄膜在不同温度下热处理的 X 射线衍射图,热处理 温度由 450 升至 600 ℃的过程中 α -Fe 晶粒晶化生成 和长大十分缓慢,薄膜的磁性也并无明显的区别.当 温度升至 650℃时有 TaN 化合物生成 ,薄膜软磁性 也变差.这个实验同时说明,在 P(N,)=3%时制备 的薄膜尽管软磁性并不是最好,但是在高温下有良 好的温度稳定性.



图 9 *P*(N₂)=3%时沉积薄膜在不同温度下热处理后的 X 射线衍射谱

4.结 论

用射频反应溅射法制备了 FeTaN 纳米晶软磁薄 膜,薄膜的结构和磁性强烈地依赖于溅射气氛中的 氮分压.无氮作用时,Ta 取代 α-Fe 晶格中的 Fe 原子 并形成 α-Fe(Ta)的固溶体.当溅射氮分压 $P(N_2) ≥$ 3%时,沉积态薄膜为非晶态.热处理后 α-Fe 纳米晶 从非晶薄膜中晶化生成,晶化过程在 350℃时开始, 至 450℃时基本完成.在 $P(N_2) = 5\%$ 时制备的薄 膜,热处理后 α-Fe 晶化度最高,α-Fe 晶粒尺寸小于 10nm,薄膜显示出优异的软磁性能.

- [1] Romankiw L T 2000 J. Magn. Soc. Japan 24(1)1
- [2] Gao C and Doyle W D 1990 J. Appl. Phys. 73 (10) 1530
- [3] Takahash M, Shoji H, Shimatsu T, Komaba H and Wakiyawa T 1993 IEEE Trans. Magn. 29 6547
- [4] Makino A and Hayakawa Y 1995 IEEE Trans Magn. 31 3874
- [5] Viala B, Minor M K and Barnad J A 1999 IEEE Trans Magn. 35 (5) 3506
- [6] Herzer G 1989 IEEE Trans Magn. 25 3327
- [7] Hoffmann H 1978 Thin Solid Films 58 223
- [8] Viala B, Minor M K and Barnard J A 1996 J. Appl. Phys. 80(7) 3941

- [9] Herzer G 1990 IEEE Trans Magn. 26 1397
- [10] Takahashi M and Shimatsu T 1990 IEEE Trans Magn. 26(5)1485
- [11] Buschow K H J 1997 Handbook of Magnetic Material (New York : Elsevier Science BV) 10 p436
- [12] Worlfarth E D 1993 Ferromagnetic Materials. A Handbook on the Properties of Magnetically Ordered Substance (Beijing : Electronic Industry Publishing House) p350
- [13] Li Y F, Chen Z X, Shen B G 2001 Acta Phys. Sin. 50 953(in Chinese] 李印峰、陈笃行、沈保根 2001 物理学报 50 953]
- [14] Wang B Y , Suwabe S , Tsuneda F and Laughlin D E 1995 IEEE Trans. Magn. MAG. 31 3967

Microstrucrure and magnetic properties of RF-sputtered nanocrystalline FeTaN soft magnetic thin films

Zheng Dai-Shun Xie Tian Bai Jian-Min Wei Fu-Lin Yang Zheng

(Research Institute of Magnetic Materials, Lanzhou University, Lanzhou 730000, China)

(Received 11 July 2001; revised manuscript received 23 September 2001)

Abstract

The nanocrystalline FeTaN soft magnetic thin films were prepared by RF-reactive sputtering , and their microstructure and magnetic properties were investigated. It is found that the as-deposited films would be amorphous if the concentration of Ta is high in the films. After proper annealing , the nanocrystalline of α -Fe crystallizes from the amorphous matrix , and the films exhibit excellent soft magnetic properties.

Keywords : soft magnetism , amorphous , nanocrystalline PACC : 7530 , 7530E , 7550B , 7550S