文章编号: 1000 5013(2008) 03 0476 03

关于 XRD 计算镀层织构公式的辨析

王森林, 洪亮亮

(华侨大学 材料科学与工程学院, 福建 泉州 362021)

通过分析电沉积金属镀层的织构,探讨3种常见的织构公式的应用.分析表明,织构式 $M_{W}=$ $[rac{I_{ht}}{\Sigma I_{h'k'}}]/[rac{I_{ht}^0}{\Sigma I_{h'k'}^0}]$ 采用峰加和的办法是其无法解决的缺陷,因此不宜采用;而式 $TC = [rac{I_{ht}}{I_{ht}^0}]/[(rac{1}{n})\Sigma (rac{I_{ht}}{I_{ht}^0})]$ 在研究单相镀层织构不但可以研究织构变化趋势,还可以半定量地估算镀层是否实现择优;而计算多相物质 的织构采用织构式 $p=rac{R}{R_0},\ R=rac{I(heta_1)}{I(heta_2)}$ 则较为简便. 最后, 通过实例进行验证.

关键词: 织构公式; 择优取向; X 射线衍射; 镀层

中图分类号: TG 115.22+2.4

文献标识码:

织构这个概念最早源于金属材料制作,而专门研究功能性镀层材料织构现象的书籍却至今未见,随 着科技的进步,人们对材料性能的要求越来越苛刻,随着对材料结构的深入研究,织构成为了功能性镀 层一个重要的研究方向. 黄令[1]在研究功能性电沉积层时认为, 在电沉积层中有程度不同的织构存在, 织构程度直接影响沉积层的宏观性能, 因此研究电沉积层中的织构状况是很有意义的课题, 本文对 3 种 主要的织构公式进行辨析.

公式一 1

2004 年, M at sushim a 等在文[2]提到的织构公式为

$$M_{hkl} = \left[\frac{I_{hkl}}{\sum I_{t,k'}} \right] / \left[\frac{I_{hkl}^0}{\sum I_{t,k'}^0} \right]. \tag{1}$$

在式(1)中,I是实验中获得的 X射线衍射(XRD)的衍射强度, I^{0} 是粉末衍射标准联合委员会(JCPDS)标准卡片上的衍射强度, M_{M} 为计算获得的择优度. 文[+2]中所标注该公式的来源均为二次以上的文 献,而由于未得到公式的推导过程,不便肯定该公式的确切意图.

式(1)在长期的使用过程中出现了一些走样,而且式(1)将各个峰的衍射强度进行加和,是一个严重 的错误. 因为各个峰之间不存在加和的可行性. 如果将各晶面衍射强度加和, 按照衍射公式, 式(1)的上 半部分的加和项会得到 $I_0[a_1\Phi(\theta_1) + a_2\Phi(\theta_2) + a_3\Phi(\theta_3) + a_4\Phi(\theta_4) + ...]$, 而下半部分的加和项会得 $I_0^R f \Phi(\theta_1) + \Phi(\theta_2) + \Phi(\theta_3) + \Phi(\theta_4) + \dots f$,两个多项式之间无法约减,也无任何物理意义. 上、下部分 的两个单项 I_{Rl} 和 I_{Rl}^{0} 也无法同加和式进行约化处理.

文[3]要求将测试后的样品旋转90°再测量一次.这样做并没有任何实际意义,因为测量的是镀层 表面法线生长方向的晶面, 旋转 90°后测量的结果依然是一样的, 最多可以取平均值消减误差. 文[3]使 用式(1)时采用无择优取向的标准样品做对比,是绝对强度,而在文[2,4]则采用标准谱图的强度(相对 衍射强度)来作对比. 两者采用的公式是一样的,却出现了不同的取值方式,这意味着公式在使用过程 中曾被误解而出现走样.

收稿日期: 2007-09-13

作者简介: 王森林(1962), 男, 教授, 主要从事电化学和金属功能材料的研究. E mail: slw ang@ hqu. ed u. cn.

福建省自然科学基金资助项目(E0210020)

2 公式二

祁景玉在文[5]中提到的计算织构变化公式为

$$R = I(\theta_1)/I(\theta_2), \qquad p = R/R_0. \tag{2}$$

在式(2)中, R_0 为标准样获得的基准值, p 表征择优度的变化. 当 p=1 时, 无取向产生, 取向度为 0; 而 当 p>1 时, 将产生择优取向, p 值越高, 表明取向晶粒越密集 15 . 因为有 $I(\theta)=I'(\theta)/I'$ max, 所以

$$R = \frac{I(\theta_1)}{I(\theta_2)} = \frac{(I^{'}(\theta_1)/I^{'}_{\max})}{(I^{'}(\theta_2)/I^{'}_{\max})} = \frac{I^{'}(\theta_1)}{I^{'}(\theta_2)}.$$

可以看出,式(2)计算 R 的时候顺利地约简了 I^{\prime} max, 使用绝对衍射强度或相对衍射强度是完全一样的.

按照衍射公式, 在 $I(\theta_1)/I(\theta_2)$ 中的 I_0 将被约简掉, 虽然不能消掉 $\Phi(\theta)$, 但是由于 θ 角是确定的, 结构因子、多重性因子及洛伦兹-偏振因子也都已经确定, $\Phi(\theta_1)$, $\Phi(\theta_2)$ 将成为定值即常数, 计算 p 时, 通过简约可消除这个常数. 通过式(2) 计算约减后, 仅余择优取向的对比. 该公式非常简单, 但所提出的'当 p=1 时, 无取向产生, 取向度为 0; 当 p>1 时, 将产生择优取向"这句话是不妥当的, 通过实例可以证明. 造成这样的原因是, $\Phi(\theta_2)$ 设想了一个无择优变化的基准峰, 这实际上是很难实现. 如果基准峰自身的择优度产生了一定变化, 待测定峰的择优度变化情况将受到基准峰的干扰, 甚至是严重的干扰. 当然, $\Phi(\theta_1)$ 研究的样品是水泥, 对于这样的混合物, 杂质组分多、成分复杂, 有些峰之间并无比例关系, 所以采用一个相对简单的公式.

3 公式三

2005年, Kim 等在文[6]提到另一个织构公式为

$$TC = \left[\frac{I_{hkl}}{I_{hkl}^0} \right] / \left[\left(\frac{1}{n} \right) \sum_{l} \left(\frac{I_{lkl}}{I_{lkl}^0} \right) \right]. \tag{3}$$

式(3) 中, TC 为织构度, n 为衍射谱图上的峰数. 该公式来自于 1954 年 Harris 提出的反极图, 实验过程简单, 处理数据容易[7], 但文[7] 也不得不承认该公式结果粗糙, 是建立在假设 n 为无穷大的前提下.

通过约化得到

$$\frac{I_{kl}}{I_{kl}^{0}} = \left[\frac{I'_{kl}}{I'_{\max}} \right] / \left[\frac{I'_{kl}^{0}}{I'_{\max}^{0}} \right] = \left[\frac{I'_{kl}}{I'_{kl}^{0}} \right] \left[\frac{I'_{\max}}{I'_{\max}} \right]. \tag{4}$$

下式的加和项也可以顺利的提取出 $rac{I^{'} \, _{\max}^0}{I^{'} \, _{\max}},$ 式(3) 可以使用相对衍射强度为

$$\frac{\int_{0}^{L} \frac{hkl}{\int_{0}^{0} \frac{hkl}{hkl}} = \frac{ahkl I_{0} \Phi_{hkl}}{I_{0}^{0} \Phi_{hkl}} = \frac{ahkl I_{0}}{I_{0}^{0}}, \qquad TC = ahkl / \frac{1}{n} \Sigma_{ahkl}.$$

应当注意到,上式中 I' = I' 和本 有时往往不是同一个峰,在标准谱图中,47°峰为最强峰,而下面例子的电沉积获得的镀层 76°为最强峰。显然,该公式不是表示择优度,但利用公式来反映择优度的变化趋势还是没问题的,如果采用 I' = I' 。代入公式,即采用标准样,TC 将等于 1. 这意味着,如果镀层织构度大于 1, 即可说明该晶面在垂直镀层方向上实现了择优排列;而如果镀层织构度低于 1, 则意味着该晶面在镀层垂直方向上未实现择优排列.该公式可以半定量地说明镀层的择优情况,这是一个优点,并且其出发点在于 $n \to \infty$,n 尽量取大为佳。文[5] 采用该公式的一个变形,即将 1/n 去掉了.应该说,这样做测得的择优度变化规律同式(2) 是完全一样的.但是,文[5] 在讨论织构时使用织构度达到百分值是欠妥当的,按这种计算方法,将无法准确表达出镀层在何时实现择优取向.

4 实例分析

考察镀液中不同丁炔二醇浓度对电沉积钴镍镀层织构影响(图1),具体实验将另文发表.图2为六方密堆积(hcp)100晶面织构公式的实例计算.图2中,曲线1采用式(2)计算并以44°峰为基准峰,曲线2采用式(3)计算,曲线3采用式(2)计算并以76°峰为基准峰.由图2可以看出,式(2)对基准峰的选择非常敏感.采用不同基准峰的织构规律变化很大,且两种方法计算的织构的数值差别很大.

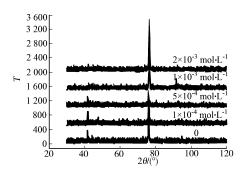


图 1 合金镀层的 XRD 衍射图

Fig. 1 XRD patterns of the alloy coatings

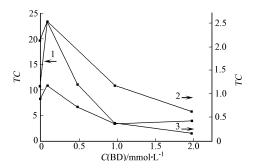


图 2 六方密堆积(hcp) 100 晶面织构的计算

Fig. 2 Calculating the texture degree of (100) plane of hexangular compact phase (hcp)

5 结束语

在关于镀层织构的 3 种计算公式中,式(3)分析织构度的变化可以做半定量的分析,显然在计算单相物质的织构变化,式(3)更具优势.但如果镀层为具有多个物相,情况将非常复杂,式(3)比较式(2)并无优势,研究多相镀层织构变化趋势采用式(2)具有方法简单的优点.

参考文献:

- [1] 黄 令. 功能性电沉积层的形成、结构与性能研究[D]. 厦门: 厦门大学, 1997: 19 20.
- [2] MATSUSHIMA H, NOHIRA T, MOGIL I Y. Effects of magnetic fields on iron electrodeposition[J]. Surface and Coatings Technology, 2004(179): 245-251.
- [3] BERUBE L P, ESPERANCE G. A quantitative method of determing the degree of texture of zinc electrσ deposits [J]. J Electrochem Soc, 1989(8):136-140.
- [4] YOSHIMURA S, YOSHIHARA S, SHIRAKASHI T, et al. Preferred orientation and morphology of electroder posited iron from iron(II) chloride solution[J]. Electrochim Acta, 1994(39): 589 595.
- [5] 祁景玉. X 射线结构分析[M]. 上海: 同济大学出版社, 2003:79 80.
- [6] KIM S H, SOHN H J, JOO Y C, et al. Effect of saccharin addition on the microstructure of electrodeposited F ε 36% Ni alloy. [J]. Surface & Coatings Technology, 2005(199): 43-48.
- [7] 梁志德,徐家桢,王 福. 织构材料的三维取向分析术——ODF分析[M]. 沈阳:东北工学院出版社, 1986: 9 11.

The Differentiation About the Formulae of Texture of Electroplating Deposit by Using XRD

WANG Shen-lin, HONG Liang-liang

(College of Material Science and Engineering, Huaqiao University, Quanzhou 362021, China)

Abstract: In this paper, author analyzes the texture of the electroplating metallic deposit, and then distinguishes three texture formulae in several correlate papers. It found that, the formula of $M_{hkl} = \int \frac{I_{kkl}}{\sum I_{hkl}^{o}} J / \int \frac{I_{hkl}^{o}}{\sum I_{hkl}^{o}} J$ is not suitable for calculating the texture of materials by summation of the intensity of all peaks; the formula of $T = \int \frac{I_{hkl}}{I_{hkl}^{o}} J / \int (\frac{1}{n}) \sum (\frac{I_{hkl}}{I_{hkl}^{o}}) J$ has some advantages, such as, calculating the change trend of the texture of materials in single phase, and estimating the preferred orientation of the plating deposit in half quantification; $p = \frac{R}{R_0}$, $R = \frac{I(\theta_1)}{I(\theta_2)}$ is more convenience for studying multiphase materials. In the end, the formulae have been tested experimentally.

Keywords: texture formula; preferred orientation; X-ray diffraction; electroplating deposit

(责任编辑:黄仲一 英文审校:陈国华)