微观相场法模拟 Ni₇₅Al_{5.3}V_{19.7}中 L1₂和 D0₂₂结构 反位缺陷的演化*

张静*陈铮 王永欣 卢艳丽 霍进良 甄辉辉 赵 彦

(西北工业大学材料学院,西安 710072) (2007年6月7日收到,2008年4月14日收到修改稿)

运用微观相场法研究 Ni₇₅ Al_{5.3} V_{19.7} 合金沉淀过程中 $L1_2$ 结构和 $D0_{22}$ 结构反位缺陷发现 在沉淀初期 , $L1_2$ 结构 反位缺陷 Al_{Ni} , V_{Ni} , Ni_{A1} , $D0_{22}$ 结构反位缺陷 V_{Ni} , Al_{Ni} , Ni_v , Al_v 的浓度均从初始高度反位状态随沉淀过程的进行逐渐 减小并趋于一平衡值 ;沉淀中后期 , $L1_2$ 结构和 $D0_{22}$ 结构长大 ,反位缺陷浓度始终保持平衡 ,平衡时 $L1_2$ 结构的 α 格点反位缺陷 Al_{Ni} , V_{Ni} , $D0_{22}$ 结构的 α 格点反位缺陷 V_{Ni} , Al_{Ni} 的浓度均在 10^{-2} 数量级 , $L1_2$ 结构和 $D0_{22}$ 结构的 β 格 点的反位缺陷 Ni_{A1} , Ni_v 的浓度在 10^{-1} 数量级 , Ni_{A1} , Ni_v 反位缺陷分别是这两种结构的主要反位缺陷类型 ;第三组元 在有序相中有择优占位倾向 ,V 原子优先占据 $L1_2$ 结构的 β 格点 ,A1 原子优先占据 $D0_{22}$ 结构的 α 格点.

关键词:微观相场,反位缺陷,L12 结构,D022结构 PACC:8130M,8220W,6170E,6155

1.引 言

反位缺陷是有序金属间化合物中的一种本征点 缺陷,其反位效应可使反相畴界能、层错能降低,从 而改变位错、孪晶的行为,对塑性、强度、抗蠕变性等 产生重要的影响.反位缺陷简单的可理解为对于 $A_3 B$ 型金属间化合物,定义A原子位置为 α 格点,B 原子位置为 β 格点,部分A原子占据 β 格点,形成 β 位反位置缺陷,表示为 A_B ;或部分 B原子占据 α 格 点,形成 α 位反位置缺陷,表示为 B_A .

Foiles 和 Daw^[1]利用热力学方法研究 $L1_2$ 结构 金属间化合物的空位和反位缺陷发现: $L1_2$ 结构中 空位形成能很大,反位缺陷形成能较小,反位缺陷浓 度远远高于空位浓度,Johnson和Brown^[2], Numakura^[3],Kim^[4]和Fu等^[5]研究 $L1_2$ 结构的点缺 陷发现 Al 空位和 Ni 空位浓度较低,反位缺陷浓度 较高,Badura-Gergen等^{6]}通过空位和缺陷形成能研 究 $L1_2$ 结构点缺陷,同样发现反位缺陷浓度相当高, 而空位浓度较低.关于第三组元择优占位的研究也 较多 ,Mekhrabov 等人^[7]研究 $L1_2$ 结构 Ni₃Al 添加第 三组元的有序化特征 ,系统地说明不同元素择优占 位倾向并指出 V 优先占据 Al 格点 ,Sluiter Marcel 等^[8]和 Ruban 等^[9]致力于理论计算第三组元在 Ni₃Al 中的择优占位 ,同样发现第三组元在 Ni₃Al 会 优先占据一特定亚晶格位置. V 作为第三组元添加 到 Ni-Al 合金 ,形成 $D0_{22}$ 结构的 Ni₃ V ,可作为 Ni 基 高温合金的强化相 ,李永胜等^[10]利用微观相场法讨 论了 Ni₇₅ Al_x V_{25-x}合金沉淀后期 $L1_2$ 结构和 $D0_{22}$ 结 构相分离 ,但未涉及这两种结构的缺陷. 褚忠等^[11] 利用微观相场法模拟了 Ni-Cr-Al 合金的原子替代行 为 ,分析了 Cr 原子的替代行为及 $L1_2$ 结构和 $D0_{22}$ 结 构的相形成 ,第一次用微观相场法讨论了 Cr 原子在 Ni₃Al 中的择优占位 ,但对具体的 $L1_2$ 结构和 $D0_{22}$ 结 构的反位缺陷未做探讨.

微观相场法研究反位缺陷尚未见文献报道,本 文利用此方法研究 $Ni_{75} Al_{5.3} V_{19.7}$ 合金在 1125 K 沉淀 过程中 $L1_2$ 结构和 $D0_{22}$ 结构的反位缺陷随时间的 演化这一动态过程,同时探讨 V 原子在 $L1_2$ 结构和 Al 在 $D0_{22}$ 结构的择优占位规律.

^{*} 国家自然科学基金(批准号 50671084)和陕西省自然科学基金资助的课题.

[†] E-mail:czlovejingjing@yahoo.com.cn

2. 理论模型

模型用自由能在平均场近似下由下式确定:

$$F = -\frac{1}{2} \sum_{r} \sum_{r'} [V_{AB}(r - r')P_{A}(r)P_{B}(r')] + V_{BC}(r - r')P_{B}(r)P_{C}(r') + V_{AC}(r - r')P_{A}(r)P_{C}(r')] + k_{B}T \sum [P_{A}(r)\ln(P_{A}(r))]$$

+ $P_{IK}(r)$ lr($P_{BK}(r)$) + $P_{C}(r)$ lr($P_{C}(r)$)](,1) 其中, $P_{A}(r)$, $P_{B}(r)$, $P_{C}(r)$ 分别为格点r处A, B, C原子占位概率, k_{B} 为玻尔兹曼常数,T为绝对温度, $V_{\alpha\beta}(r-r')$ 是在格点r和r'处A, B和C的两两交互 作用能,三元体系中考虑三种原子的跃迁以及可能 的排布,采用四近邻原子间相互作用近似描述自由 能^[12].设 $V_{\alpha\beta}^{1}$, $V_{\alpha\beta}^{2}$, $V_{\alpha\beta}^{3}$, $V_{\alpha\beta}^{4}$ 分别是第一、二、三、四近 邻原子间相互作用能,格点间的交互作用能可表 示为

$$V_{\alpha\beta}(k) = 4 V_{\alpha\beta}^{1}(\cos\pi h \cdot \cos\pi k + \cos\pi h \cdot \cos\pi l + \cos\pi k \cdot \cos\pi l) + 2 V_{\alpha\beta}^{2}(\cos2\pi h + \cos2\pi k + \cos2\pi l) + 8 V_{\alpha\beta}^{3}(\cos2\pi h \cdot \cos\pi k \cdot \cos\pi l + \cos\pi h \cdot \cos2\pi k \cdot \cos\pi l + \cos\pi h \cdot \cos\pi k \cdot \cos2\pi l) + 4 V_{\alpha\beta}^{4}(\cos2\pi h \cdot \cos2\pi l) + 4 V_{\alpha\beta}^{4}(\cos2\pi h \cdot \cos2\pi l) + \cos2\pi h \cdot \cos2\pi l + \cos2\pi h \cdot \cos2\pi l]$$

微观相场方程实际为 Cahn-Hilliard 扩散方程的 微观离散格点形式,由 Khachaturyan 创建,Chen 等人 做了发展,它以原子占据晶格位置的概率为场变量 来描述原子组态和相形貌.为简化计算,将三维空 间投影在二维空间,问题简化为原子占位概率与z坐标无关,并且鉴于引言文献所述 $L1_2$ 结构和 $D0_{22}$ 结构中空位浓度较低,相场模型假设原子扩散是直 接交换而不是通过空位机理,不考虑空位等晶格缺 陷的影响,不考虑空位的计算模型对形核和长大速 度稍有影响,但是对于形核、长大机理、原子占位概 率等并无影响,不考虑空位,则在格点r处A,B,C原子占位概率满足 $P_c(r,t)=1-P_A(r,t)-P_B(r,t)$).给确定性扩散方程添加一满足涨落-耗散理论 随机热噪声项 $\xi(k,t)$ 来促进形核,此项的添加使扩 散方程变为随机方程,即微观 Langevin 方程,耦合方 程(1)中的自由能,并在倒易空间中求解方程,则微 扩散方程在倒易空间中表示为

$$\frac{\mathrm{d}\tilde{P}_{A}(k,t)}{\mathrm{d}t} = \frac{1}{k_{\mathrm{B}}T} \sum_{r'} \left[\tilde{L}_{AA}(k) \left\{ \frac{\partial F}{\partial P_{A}(r',t)} \right\}_{k} + \tilde{L}_{AB}(k) \left\{ \frac{\partial F}{\partial P_{B}(r',t)} \right\}_{k} \right] + \xi(k,t),$$

$$\frac{\mathrm{d}\tilde{P}_{B}(k,t)}{\mathrm{d}t} = \frac{1}{k_{\mathrm{B}}T} \sum_{r'} \left[\tilde{L}_{BA}(k) \left\{ \frac{\partial F}{\partial P_{A}(r',t)} \right\}_{k} \right] + \xi(k,t),$$

$$+ \tilde{L}_{BB}(k) \left\{ \frac{\partial F}{\partial P_{B}(r',t)} \right\}_{k} \right] + \xi(k,t).$$

$$(3)$$

k 为第一布里渊区定义的倒易格矢. $L_{AA}(k)$, $L_{AB}(k)$, $L_{BA}(k)$, $L_{BB}(k)$, $L_{BB}(k$

用该模型模拟时效过饱和固溶体共析转变这一 过程,不预先设定沉淀相的结构,仅通过唯一的输入 变量——原子间的相互作用势,自动得出可能存在 的不同有序相的晶体结构和形貌. 欧拉迭代法求解 方程(3),再快速逆傅里叶变换到真实空间,得到各 组分在各晶格格点处占位概率数值,根据所求得的 Ni ,Al ,V 三种原子在 $L1_2$ 结构 Ni₃Al 相和 $D0_{22}$ 结构 的 Ni₃V 相中的 α 格点和 β 格点的占位概率值研究 两种结构的反位缺陷.

3.结果与分析

Ni₇₅ Al_{5.3} V_{19.7} 合金在 1125 K 温度下时效时发生 共析转变,从 FCC 结构的过饱和固溶基体中析出 $L1_2$ 结构的 Ni₃ Al 相和 $D0_{22}$ 结构的 Ni₃ V 相,在这一 过程中除了 Ni₃ Al 相和 Ni₃ V 相组织形貌发生变化, 各晶粒晶格位置的原子占位概率会随之变化,依据 计算机计算的 Ni ,Al ,V 原子占位概率值,研究 $L1_2$ 结构和 $D0_{22}$ 结构的各原子占位概率这一动态变化 过程.

3.1.L1₂结构反位缺陷的研究

对于化学计量比有序相 Ni₃Al 或 Ni₃V, Ni 在 α 格点占位概率为 1, Al 或 V 在 β 格点占位概率为 1, 本文利用微观相场模拟 $L1_2$ 结构和 $D0_{22}$ 结构形成 及演化过程发现,无论是 Ni 还是 Al, V 在其各自位 置占位概率都不能达到 1, α 格点的 Ni 原子会占据 $L1_2$ 结构 β 格点上的 Al 位置或 $D0_{22}$ 结构 β 格点上 V 位置 $反之 L1_2$ 结构 β 格点的 AI 原子或 $D0_{22}$ 结构上 β 格点的 V 原子也会占据对应结构上 α 格点的 Ni 位置 成位缺陷在这两种结构中占据相当大比重.

长程序参数(LRO)可描述相变过程中的有序化 过程,当长程序参数为0时对应完全无序状态,当长 程序参数为1时,对应完全有序状态,长程序参数逐 渐增大的过程可表征有序度逐渐增高,由各格点原 子占位概率可求出长程序参数,其数学表达式为^[13]

$$\eta(i,j) = \frac{P(i,j) - Q(i,j)}{Q(i,j) \times \cos((i+j)\pi)}, \quad (4)$$

其中 ₁(*i*, *j*)为坐标为(*i*, *j*)处的长程序参数, *P*(*i*, *j*)为溶质原子占位概率, *C*(*i*, *j*))为所计算结构 *A*, *B* 中 *B* 原子的平均浓度.

图 1 是该合金在 1125 K 沉淀过程中 *L*1₂ 结构 晶核内部的长程序参数随时间的演化曲线,*t* 是计 算时间步数,为约化时间.从图 1 中可以看出,沉淀 初期,*L*1₂结构长程序参数随时间延长均匀迅速增 大,至 *t* = 10000 步时,长程序参数基本达最大值 0.97 随后长程序参数横向延伸,对应晶粒长大,时 间步数至 150000 步时,已完全达到平衡,此时的长 程序参数没有达到 1.

对每个格点最近邻和次近邻的原子占位概率进 行平均,得到溶质原子平均浓度,平均浓度可描述相 变过程中原子簇聚过程,初始的平均浓度对应的是 程序设定的浓度值,随时间延长,原子浓度在某相中 会依据所发生的具体相变而升高或降低.图2是该 合金在1125 K 沉淀过程中不同时刻 *L*1₂ 结构晶核 内部 Al 和 V 平均浓度随时间的演化曲线,观察图 2 (a)和(b),Al 浓度随时间延长而升高,V 浓度随时 间延长而降低,并且 Al 和 V 原子平均浓度呈此起彼



图 1 Ni₇₅ Al_{5.3} V_{19.7} 合金在 1125 K 沉淀过程中 *L*1₂ 结构长程序参数随时间的演化曲线

伏的关系,二者几乎同时在 *t* = 50000 步时,基本达 到其各自的平衡值 0.134 和 0.078.

对比图 1 和图 2 ,在 L1₂ 结构长程序参数基本 达到平衡值时 ,Al 和 V 的平均浓度尚且很低 ,至沉 淀中期阶段 ,二者浓度达平衡 ,随后逐渐变宽 ,对应 晶粒长大 ,该合金形核机理是典型的非经典形核. L1₂ 结构长程序参数没有达到 1 ,Al 和 V 的平均浓 度之和约为 0.212 ,远远低于其化学计量比浓度 0.25 ,由此初步断定 , L1₂ 结构反位缺陷存在 ,β 格 点位置除被 Al 原子占据外 ,也必然有相当数量的 V 原子和 Ni 原子.

为详尽研究 $L1_2$ 结构反位缺陷 ,根据 Ni ,Al ,V 在各格点的占位概率 ,绘制图 3 ,Ni ,Al ,V 三种原子 在 $L1_2$ 结构的 α 格点和 β 格点占位概率随时间的演 化曲线 ,图 \mathfrak{X} a)是整个沉淀过程中各原子在 α 格点



图 2 Ni₇₅ Al_{5.3} V_{19.7} 合金在 1125 K 沉淀过程中 *L*1₂ 结构中 Al 和 V 平均浓度随时间的演化曲线 (a)Al 平均浓度; (b)V 平均浓度



图 3 Ni ,Al ,V 在 $L1_2$ 结构的 α 和 β 格点占位概率随时间的演化曲线 (a)整体演化曲线 , y 轴为线性坐标 ;(b) (a) 初始阶段放大图 , y 轴为对数坐标

和β格点占位概率随时间演化曲线 ,图 3(b)是图 3 (a)的初始阶段 ,并且 y 轴选用对数坐标以直观地 观察原子的演化规律.

图 3 中 α 格点的 Ni ,Al ,V 原子占位概率用细线 型表示. 箭头 1 所示为 α 格点 Ni 原子占位概率 ,沉 淀初期 Ni 原子占位概率基本不变 ,随时间延长 ,Ni 原子占位概率迅速上升 ,至 10000 步基本达平衡值 0.978 箭头 2 ,3 所示分别为 Al ,V 原子占位概率 ,沉 淀初期 Al 和 V 原子在 α 格点占位概率基本不变 , 在 8000 步时 Al 和 V 占位概率迅速下降 ,50000 步时 Al 和 V 基本达平衡值 0.009 和 0.013 ,Al 和 V 占据 α 格点 形成 α 格点反位缺陷 ,分别用 Al_{Ni} ,V_{Ni}表示. 上述分析知 ,若把沉淀的初始状态看做一种高度反 位状态 随沉淀过程的进行 ,反位缺陷 Al_{Ni} ,V_{Ni}的浓 度均下降 ,约至 50000 步时 ,基本达到各自的平 衡值.

图 3 中 β 格点的 Ni ,Al ,V 原子占位概率用粗线 型表示.箭头 5 所示为 β 格点的 Al ,Al 原子占位概 率在沉淀初期缓慢升高,后迅速上升,50000 步时基 本达平衡值 0.574,箭头 6 所示为 β 格点 V 原子,V 原子占位概率在沉淀初期迅速上升到最大值后开始 缓慢下降,时间步数至 50000 时 V 基本达平衡值 0.302.在 38000 步以前 V 原子浓度始终高于 Al 原 子浓度,此后的 V 原子浓度始终低于 Al 原子浓度; 箭头 4 所示为 β 格点 Ni 原子占位概率,Ni 的占位概 率在 8000 步时迅速下降,后缓降至平衡值 0.124. β 格点反位缺陷 Ni_{Al}浓度同样随沉淀过程的进行而降 低 約 50000 步时达一相对于 α 格点反位缺陷较高 平衡值, V_{Al} 浓度相对于初始值有所增高. β 格点的 V 占位概率高达 0.302,其择优占位不可忽视,Al 连 同 V,Ni 一同占据 β 格点,本文认为对于 Ni₇₅ Al_{5.3} V_{19.7}合金析出相 Ni₃ Al 来说,对于 L1₂ 结构的化学式 写成 Ni₃(AlVNi)复合式更为合理.

上述分析与图 2 的 Al ,V 平均浓度曲线相对应, L1₂ 结构反位缺陷 Al_{Ni},V_{Ni},Ni_{Al},V_{Al}平衡时,Al 和 V 平均浓度也基本达到平衡值,沉淀中后期,长程序参 数和平衡浓度均横向延展,对应晶粒长大,但此时 L1₂ 反位缺陷 Al_{Ni},V_{Ni},Ni_{Al},V_{Al}浓度保持其平衡值不 再变化,反位缺陷浓度不受晶粒长大影响.

 $L1_2$ 结构中存在 Al_{Ni} , V_{Ni} , Ni_{Al} , V_{Al} 四种反位缺 陷 以 Ni_{Al} 为主. Al_{Ni} , V_{Ni} , Ni_{Al} 均随沉淀过程的进行 而降低, V_{Al} 升高, 四者几乎在同一时间达到平衡. V 在 $L1_2$ 结构中兼占 α 和 β 格点位置,并且其在 β 格 点占位概率远远高于在 α 格点的占位概率, V 优先 占据 β 格点.

3.2.D0"结构反位缺陷的研究

Ni-Al-V 系合金中,虽然 L12 结构和 D022结构均 为 A3B 型金属间化合物,因其原子排列方式不同, 两者性质差异较大,其中 D022结构 Ni3V 作为 Ni 基 高温合金的强化相,文献 10,11]有关于其结构、形 貌、稳定性的研究,但关于 D022结构反位缺陷的研 究从未见文献报道,本文初次探讨 D022结构的反位 缺陷.

图 4 是该合金在 1125 K 沉淀过程不同时刻 D0₂₂结构晶核内部的长程序参数分布曲线. 沉淀初 期长程序参数的值随时间延长而增大,至 13000 步 时基本达最大值. 如图 5 是 D0₂₂结构晶核内的 A1 和 V 的平均浓度随时间的演化曲线, Al 在 D0₂₂结构 中占位概率随沉淀过程的进行逐渐减小,至一平衡 值0.008, V 在 D022结构中占位概率随沉淀过程的进 行逐渐增大,至一平衡值0.239.随时间延长,长程 序参数和平均浓度均达最值后,曲线横向延伸,对应 晶粒长大.

 $D0_{22}$ 结构长程序参数稍低于 $L1_2$ 结构 ,仍未达 到 1 ,Al 和 V 平均浓度之和仍然低于化学计量比浓 度 0.25 ,据此推断 Ni 必然占据 $D0_{22}$ 结构 Ni₃V 中 β 格点 ,存在 NiV 反位缺陷 ,并且晶核内 Al 平均浓度 较低 ,Al 在 $D0_{22}$ 中的择优占位将在下面探讨.

图 6 为 Ni ,Al ,V 三种原子在 $D0_{22}$ 结构的 α 格点 和 β 格点占位概率随时间的演化曲线. 图 6(a)是 150000 步的原子占位概率演化曲线 ,图 6(b)是图 6 (a)的初期阶段 ,并且图 6(b)的 y 轴选用对数坐标 以直观地表达占位概率随时间的演化. $D0_{22}$ 结构 α 格点上各原子占位概率随时间的演化用细线型表 示 箭头 1 为 α 格点 Ni 原子占位概率 ,从图中可以



图 4 Ni₇₅ Al_{5.3} V_{19.7}在 1125 K 沉淀过程中 DO₂₂结构长程序参数 随时间的演化曲线

看出 Ni 的占位概率在沉淀初始阶段基本维持其初 始浓度 0.75 不变 随时间延长,占位概率快速增大, 14000 步时基本达到平衡值 0.934 箭头 2 所示为 α 格点 Al 占位概率,Al 在此处随时间变化稍复杂,Al





图 5 Ni₇₅ Al_{5.3} V_{19.7}在 1125 K 沉淀过程中 *D*0₂₂结构 Al 和 V 平均浓度随时间的演化曲线 (a)Al 平均浓度 ;(b)V 平 均浓度

图 6 $D0_{22}$ 结构 Ni ,Al ,V 在各格点占位概率随时间的演化曲线 (a)整体演化曲线 ,y 轴为线性坐标 ;(b)(a)初始 阶段放大图 ,y 轴为对数坐标

是在沉淀初期先经历一个短暂的快速上升阶段,随 后降低,到 20000 步基本达平衡值 0.038;箭头 3 所 示为 V 原子占位概率从, V 一开始就迅速下降,随后 缓降,约至 20000 步基本达平衡值 0.028. 平衡时, A1 在 α 格点占位概率稍高于 V. A1 V 占据 α 格点, 形成 D0₂₂结构的 α 格点反位缺陷 V_{Ni}, Al_{Ni}.

粗线型表示 β 格点中各种原子占位概率随时 间的变化曲线 箭头 6 所示为 β 格点 V 原子占位概 率 ,V 原子随沉淀过程的进行快速升高 ,约至 13000 步 ,V 占位概率达平衡值 0.836 ,箭头 4 所示为 β 格 点 Ni 原子占位概率 ,Ni 在沉淀初始阶段基本保持 初始浓度不变 随时间延长而下降 ,约至 20000 步基 本达平衡值 0.155 ,箭头 4 所示为 β 格点 Al 原子占 位概率 ,Al 同 Ni 变化规律相似 ,平衡时其值约是 0.009. Ni 占据 $D0_2$ 结构 β 格点位置 ,即形成 Ni_v 反 位缺陷 ,从图中可以看出 Ni_v 的值相当高.

上述结果与图 4 和图 5 的长程序参数和平均浓 度曲线对照,长程序参数和平均浓度基本达最值时, $D0_{22}$ 结构 β 格点反位缺陷 N_{i_V} 也几乎达平衡,但 $D0_{22}$ 结构 α 格点反位缺陷 V_{Ni} , Al_{Ni} 尚未平衡.长程 序参数和平均浓度基本达最值后,曲线横向延伸,对 应晶粒长大,此时 N_{i_V} 反位缺陷不受晶粒长大影响, 而 V_{Ni} , Al_{Ni} 反位缺陷随晶粒长大而降低,约至 20000 步 V_{Ni} , Al_{Ni} 平衡, V_{Ni} , Al_{Ni} 反位缺陷不再受晶粒长大 的影响.

 $D0_{22}$ 结构中存在 V_{Ni} , Al_{Ni} , Ni_{V} , Al_{V} 四种反位缺 陷 ,并且以 Ni_{V} 为主要反位缺陷类型 ;四种缺陷均随 沉淀时间的延长而降低 ,三者达平衡值的时间稍有 不同 ;Al 在此结构中兼占 α 和 β 格点位置 ,但是在 α 格点的占位概率高于在 β 格点的占位概率 ,Al 优先 占据 α 格点.

总结平衡时 $L1_2$ 结构和 $D0_{22}$ 结构中 α 和 β 格点 中各原子占位概率平衡值列于表 1 ,对比 $L1_2$ 结构和 $D0_{22}$ 结构反位缺陷 ,虽然二者同为 $A_3 B$ 型金属间化 合物 ,其反位缺陷随沉淀过程的进行有相同处 ,也有 许多不同处.相同处有 :反位缺陷随时间延长而从 高度反位状态下降 ,均存在四种反位缺陷 ,并且均在 β 格点反位大 ,在 α 格点处反位很小 ;不同之处是无 论是在 α 格点还是 β 格点 , $D0_{22}$ 结构中反位缺陷的 浓度均高于 $L1_2$ 结构中反位缺陷浓度 ;V 原子在 $L1_2$ 结构的 β 格点有明显的择优占位 ,而 Al 原子虽然在 $D0_{22}$ 结构的 α 格点占位概率远远大于在 β 格点的占 位概率 ,优先占据 $D0_{22}$ 结构 α 位置 ,但其在 $D0_{22}$ 结 构 α 位置的值远远小于 V 原子在 $L1_2$ 结构中 β 格点 的占位概率值 ,对于 V 原子为什么会大量占据 $L1_2$ 结构的 β 格点作者并未找到文献记载 ,一个可能的 解释是 Al 原子半径稍大于 V 原子半径 ,导致 V 较 容易占据 $L1_2$ 结构的 Al 原子位置而不致引起大的 晶格畸变.

表 1 平衡时 L1₂结构和 D0₂₂结构中 α 和 β 格点中 各原子占位概率平衡值(粗斜体为反位原子)

	α 格点			eta 格点		
	Ni	Al	V	Ni	Al	V
L12结构	0.978	0.009	0.013	0.124	0.574	0.302
D022结构	0.934	0.038	0.028	0.155	0.009	0.836

4.结 论

研究 Ni₇₅ Al_{5.3} V_{19.7} 合金在 1125 K 时沉淀过程中 *L*1₂ 结构和 *D*0₂₂ 结构反位缺陷的演化特征 ,及第三 组元择优占位发现:

1. $L1_2$ 结构和 $D0_{22}$ 结构均存在四种反位缺陷, 均以 β 位反位缺陷 Ni_{Al},Ni_V 为主, $L1_2$ 结构和 $D0_{22}$ 结构的 α 位反位缺陷 Al_{Ni}, V_{Ni} 和 $L1_2$ 结构 β 位反位 缺陷 Ni_{Al}, $D0_{22}$ 结构的 β 位反位缺陷 Ni_V,Al_V 均随沉 淀时间的延长而逐渐减小至一平衡值 随时间延长, 晶粒长大,反位缺陷平衡浓度恒定.

2. 平衡时 , $D0_{22}$ 结构 α 位反位缺陷浓度均高于 $L1_2$ 结构的 α 位反位缺陷浓度 ; $D0_{22}$ 结构 β 位反位 缺陷 Ni_v 高于 $L1_2$ 结构的 β 位反位缺陷浓度 Ni_{A1} ,但 Al_v 小于 V_{A1}.

3. V 优先占据 $L1_2$ 结构 β 格点 ,且浓度较大 ,V 连同此处的反位原子 Ni 一起 ,形成 Ni₃(AIVNi)复合物. Al 在 $D0_{22}$ 结构中的占位概率很小 ,在 α 格点处 占位概率稍高于在 β 格点处占位概率 ,Al 优先占据 $D0_{22}$ 结构 α 格点.

- [1] Foiles S M , Daw M S 1987 J. Mater. Res. 2 5
- [2] Johnson R A , Brown J R 1992 J. Mater. Res. 7 3213
- [3] Numakura H , Ikeda T , Nakajima H , Koiwa M 2001 MAT SCI ENG A 312 109
- [4] Kim S M 1991 J. Mater. Res. 6 1455
- [5] Fu C L , Painter G S 1997 Acta Mater 45 481
- [6] Badura-Gergen K , Schaefer H E 1997 Phys. Rev. B 56 3032
- [7] Mekhrabov A O , Akdeniz M V , Arer M M 1997 Acta Mater 45 1077

- [8] Sluiter Marcel H F , Kawazoe Y 1995 Phys. Rev. B 51 4062
- [9] Ruban A V, Skriver H L 1997 Phys. Rev. B 55 856
- [10] Li Y S , Chen Z , Lu Y L , Xu G D 2007 Chin . Phys. 16 0854
- [11] Chu Z, Chen Z, Wang Y X, Lu Y L, Zhang J J 2005 Chin. Phys. Lett. 22 1841
- [12] Pareige C , Blavetter D 2001 Scripta Mater 44 243
- [13] Chen L Q , Simmons J A 1994 Acta Metall Mater 42 2943

Microscopic phase field simulation for the evolution of antisite defect of $L1_2$ structure and $D0_{22}$ structure in Ni₇₅Al_{5.3}V_{19.7} alloy *

Zhang Jing[↑] Chen Zheng Wang Yong-Xin Lu Yan-Li Huo Jin-Liang Zhen Hui-Hui Zhao Yan (School of Materials Science and Engineering, Northwestern Polytechnical University, Xi 'an 710072, Chian) (Received 7 June 2007; revised manuscript received 14 April 2008)

Abstract

The antisite defect for L_{1_2} -structure Ni₃Al and $D_{0_{22}}$ -structure Ni₃V of Ni₇₅Al_{5.3}V_{19.7} alloy is studied by microscopic phase field method in this paper. The results show that the concentration of antisite defects Al_{Ni}, V_{Ni} and Ni_{Al} for L_{1_2} structure V_{Ni} , Al_{Ni}, N_{iv} and Al_V for $D_{0_{22}}$ structure all decrease with precipitate process and reach to equilibrium values at the early stage of precipitation respectively. With the elapse of time, the two structures grow up while the concentrations of antisite defects always keep unchanged. The concentrations of equilibrium state antisite defects Al_{Ni} and V_{Ni} for L_{1_2} structure α site , V_{Ni} and Al_{Ni} for $D_{0_{22}}$ structure α site are of the 10^{-2} order, and antisite defect Ni_{Al} for L_{1_2} structure β site , Ni_V for $D_{0_{22}}$ structure β site are of 10^{-1} order, the two defects being the main antisite defects for the L_{1_2} and $D_{0_{22}}$ structures. The addition element has a great site-preference for a certain ordered phase, V atom prefers to occupy L_{1_2} structure β site while Al atom prefers to occupy $D_{0_{22}}$ structure α site.

Keywords : microscopic phase field , antisite defect , $L1_2$ structure , $D0_{22}$ structure **PACC** : 8130M , 8220W , 6170E , 6155

^{*} Project supported by the National Natural Science Foundation of China Grant No. 50671084) and Natural Science Foundation of Shaanxi Province.

[†] E-mail :czlovejingjing@yahoo.com.cn