ひずみ勾配結晶塑性論に基づく再結晶粒の生成と成長シミュレーション

神戸大学[海科]	高木知弘	神戸大学[院]	山中晃徳
沖縄高専[機械]	比嘉吉一	神戸大学[工]	冨田佳宏

Simulation of Nucleation and Growth of Recrystallized Grain based on Strain Gradient Crystal Plasticity Theory

Tomohiro TAKAKI, Akinori YAMANAKA, Yoshikazu HIGA and Yoshihiro TOMITA

1 緒 言

静的再結晶は,冷間塑性加工により材料内部に蓄積さ れた欠陥を除去し,材質を向上させる目的で行われる. その際に形成される微視組織は,材料の力学的性質に強 く影響を及ぼす.この微視組織は,再結晶時の温度や時 間に依存するが,再結晶開始時の変形組織の影響が最も 強いと言われている¹⁾.そのため,再結晶完了時に形成 される材料組織を適切に制御するためには,塑性変形過 程と再結晶過程を連続して評価することの可能な数値 モデルおよび解析手順の構築が重要である.

本研究では,静的再結晶過程を再現することの可能な 解析手順を構築する.ここで,材料の塑性変形挙動は, 多結晶材の粒サイズ依存性を考慮することのできる,ひ ずみ勾配結晶塑性理論²⁾に基づいた有限要素シミュレー ションにより評価する.この結果得られる転位密度と結 晶方位を再結晶シミュレーションの核生成情報と駆動 力として用いる.再結晶シミュレーションは Phase-field 法を用いて行う^{3,4)}.

2 解析手順と結果

本研究で提案する再結晶組織評価の解析手順は,次の 3 ステップから構成されている.

- ひずみ勾配結晶塑性理論に基づく有限要素シミュレーションにより,多結晶金属材料の変形組織の評価を行う.
- 1の結果得られた転位密度ρと結晶方位θを,再結 晶 Phase-field シミュレーションの格子点にマッピン グする.ついで,各格子点の転位密度から蓄積エネ ルギーを算出し平滑化する.
- 3. 再結晶粒の生成および成長過程の Phase-field シミュ レーションを行う.

図1は結晶塑性有限要素シミュレーションで用いる解 析モデル,境界条件および初期結晶方位を示している. 204.8×204.8µmの正方領域を64×64の crossed triangles 要素で分割し,77個の定型粒モデルを配置している.解 析は,2すべり系平面ひずみ問題として純アルミ材を想 定して行う.解析領域上下端を shear free とし,上端面 にひずみ速度-10⁻³[/s]を与え,下端面の変位を拘束する. 図2は45%圧縮した際の変形状態を示している.図中の グレーで示した長方形領域(352×112.64µm)は再結晶 Phase-field シミュレーションの対象領域であり,800× 256の規則格子に分割する.図3(a)と(b)は,結晶塑性シ ミュレーションの結果を Phase-field シミュレーションの 規則格子にマッピングした結晶方位θと転位密度ρの分 布である.これらの図より,粒内で方位の分布が生じて いる領域において高い転位密度となっていることが確 認できる.また,図3(c)は(b)の転位密度ρから計算した



Fig. 1 Computational model and boundary conditions for crystal plasticity finite element simulation



Fig. 2 Deformation pattern at 45% compression



Fig. 3 Distributions of (a) crystallographic orientation, (b) dislocation density, and (c) stored energy

蓄積エネルギー $E = 0.5 \rho\mu b^2$ を Winslow の平滑化法 ⁵⁾を用 いて平滑化した E_{store} の分布を示している.図 3(b)と(c) より,分布傾向を変えずに蓄積エネルギーを滑らかに分 布できていることが確認できる.

図 3 に示すデータに基づき, 再結晶 Phase-field シミュ レーションを行う.本モデルでは, 2 つの秩序変数 phase field ¢と結晶方位θを用いている.Phase field ¢ は再結晶 粒内で1, 変形母相内で0の値をとる.これらの時間発 展方程式は次式のようになる.

$$\frac{\partial \phi}{\partial t} = M_{\phi} \left[\alpha^2 \nabla^2 \phi - \frac{\partial f(\phi)}{\partial \phi} - 2\phi s |\nabla \theta| \right]$$
(1)

$$\frac{\partial \theta}{\partial t} = M_{\theta} \frac{1}{\phi^2} \nabla \cdot \left(\phi^2 s \frac{\nabla \theta}{|\nabla \theta|} \right)$$
⁽²⁾

再結晶粒の核生成モデルとして,site saturated nucleation モデルとconstant nucleation rate モデルの2つ のモデルを採用する¹⁾.図4 は図3(a)の結果に基づき算 出された,結晶方位差の分布を示している.核生成には 高角粒界が必要であると言われているため,結晶方位差 が15°以上の格子を核生成の可能なサイトとする¹⁾.site saturated nucleation モデルでは,各格子点の転位密度が最 大値の50%(s1),60%(s2),70%(s3)以上の格子点に解析 初期段階で核を配置する.constant nucleation rate モデル では,核生成速度N(1-X)に対応して時間と伴に核を増加 させる.ここで,X は再結晶面積分率,N[1/s]は核生成 速度であり,N = 1/10(c1),1/100(c2),1/250(c3),1/1000 (c4)を用いる.

図 5 は constant nucleation rate モデルN = 1/100 [1/s]にお ける再結晶粒の成長過程を, phase field Øの分布として 示している.図3と図4と見比べると,高い転位密度と 結晶方位差を有する領域から再結晶核が生成し,成長す る過程で再結晶粒同士が衝突し新しい結晶粒界を形成 していることが分かる、図6は図5の最終的な再結晶微 視組織を方位分布として示している.早い段階で核生成 が生じる変形時の結晶方位差の大きな領域において,縦 方向に細長い再結晶粒が観察される.図7は各核生成モ デルの再結晶面積分率 X の時間変化を示している. Constant nucleation rate モデルでは典型的な S 字曲線が観 察されるが, site saturated nucleation ではt=0において既 に X > 0 となり, S 字曲線を示さないことが分かる.ま た, $\ln(t) \ge \ln \{\ln(1/(1-X))\}$ の関係を表わしたJMAK プロッ トの勾配である avrami 指数 k は, それぞれ 1.05(s1), 1.23(s2), 1.36(s3), 1.67(c1), 2.17(c2), 2.28(c3), 2.34(c4) となり, site saturated nucleation モデルと constant nucleation rate モデルの理論値,それぞれ2と3より小さ い値を示した.

参考文献

- 1) Humphreys, F. J. and Hatherly, M., Recrystallization and Related Annealing Phenomena, (2004) Elsevier.
- 2) 比嘉ら, 機論 A, 69, 523(2003).
- 3) J. A. Warren, et al., Acta Materialia, 51, 6035(2003).
- 4) T. Takaki, et al., J. Crystal Growth, 287, 495(2006).
- 5) 手塚, 土田, アダプティブ有限要素法, 197, (2003) 日本計算工学会.



 $Dq = 0.0 = 5.0 = 10.0 = 15.0 = 90.0 [^{\circ}]$ Fig. 4 Misorientation distribution



Fig. 5 Temporal evolution of microstructure during recrystallization: t = (a) 400, (b) 600, (c) 800, and (d) 1700 [s]



Fig. 6 Recrystallization microstructure for c2 model



Fig. 7 Recrystallization area flux, X, vs time