結晶粒成長過程のアダプティブ Phase-field シミュレーション

Adaptive Phase-Field Simulation during Grain Growth

正 高木 知弘 (神戸大・海科) 正 冨田 佳宏 (神戸大・工)

Tomohiro TAKAKI, Faculty of Maritime Sciences, Kobe University, Kobe Yoshihiro TOMITA, Graduate School of Science and Technology, Kobe University, Kobe

Efficient adaptive finite element technique, in which fine meshes are restricted around the grain boundaries, is applied to phase-field simulation of grain growth. The computing speeds for each step are improved with progress of simulation, because the number of finite elements is reduced with increasing of time steps due to the reduction of area for grain boundaries which is induced by the grain rotation and the movement of grain boundary.

Key Words: Grain Growth, Adaptive Finite Element Method, Phase-Field Method

1 緒言

焼きなまし中の再結晶過程における微視組織の形態 変化を把握することは,材料特性を高い精度で制御す るために極めて重要である.結晶粒界のエネルギーを駆 動力とした結晶粒の成長シミュレーションを可能とする Phase-field モデルが小林ら⁽¹⁾によって提案されている. Phase-field 法は,不連続な界面を秩序変数の連続分布に よって表し,界面の移動を秩序変数の時間発展として記 述するため,複雑な形態変化を比較的容易に取り扱うこ とができる.しかしながら,界面における秩序変数の急 峻な分布を許容するため,コンピュータシミュレーショ ンにおいてかなり小さな計算格子を用いる必要があり, 多くの計算コストを必要とする.本研究では,結晶粒成 長過程を再現することのできる Phase-field モデルにアダ プティブ有限要素法⁽²⁾を適用し,数値シミュレーション の効率化を図り,その効果を検討する.

2 Phase-field モデル

本研究では、小林らによって提案された結晶粒成長過程を再現することのできる Phase-field モデルを採用する $^{(1)}$.このモデルでは $\eta \ge \theta$ の2つの秩序変数を導入している、 η は結晶粒内で1,結晶粒界で $0 \le \eta < 1$ の値を取る秩序変数、 θ は各結晶粒の結晶方位であり結晶粒内で一定の値を取る、これらの秩序変数を用いた系の自由エネルギー汎関数は次のようになる、

$$F = \int_{V} \left[f(\eta) + \frac{\alpha^2}{2} |\nabla \eta|^2 + g(\eta) s |\nabla \theta| + \frac{\varepsilon^2}{2} |\nabla \theta|^2 \right] dV \quad \cdots \quad (1)$$

ここで α , s, ε は正の定数である. $f(\eta)$ はバルク中の 自由エネルギー密度であり,結晶粒内 ($\eta = 1$) におい てのみ安定である $f(\eta) = \frac{1}{2}(1-\eta)^2$ を用いる. $g(\eta)$ は g(0) = 0 である単調増加関数であり, $g(\eta) = \eta^2$ を用い る. $\eta \ge \theta$ は非保存量でり,各秩序変数の時間発展は次 のようになる.

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

$$\eta^2 \frac{\partial \theta}{\partial t} = M_\theta \nabla \cdot \left[\varepsilon^2 \nabla \theta + s \eta^2 \frac{\nabla \theta}{|\nabla \theta|} \right] \quad \dots \dots \dots \dots (3)$$

ここで, M_η と $M_ heta$ は易動度である.

式(2)と式(3)の弱形式表示を行い,有限要素近似を 行うと次に示す有限要素方程式が得られる.

$$\begin{bmatrix} K_{\eta}^{1} \end{bmatrix} \left\{ \frac{\partial \eta}{\partial t} \right\} + \begin{bmatrix} K_{\eta}^{2} \end{bmatrix} \{\eta\} = \{f_{\eta}\} \quad \dots \quad (4)$$

$$\begin{bmatrix} K_{\theta}^{1} \end{bmatrix} \left\{ \frac{\partial \theta}{\partial t} \right\} + \begin{bmatrix} K_{\theta}^{2} \end{bmatrix} \{\theta\} = 0 \dots (5)$$
ここで,二次元問題の場合,各マトリクスとベクトルは
以下の通りである.

$$\begin{bmatrix} K_{\eta}^{1} \end{bmatrix} = \int_{A} \frac{1}{M_{\eta}} \varphi_{N} \varphi_{M} dA \dots (6)$$

$$\begin{bmatrix} K_{\eta}^{2} \end{bmatrix} = \int_{A} \left[\alpha^{2} \left\{ \frac{\partial \varphi_{N}}{\partial x} \frac{\partial \varphi_{M}}{\partial x} + \frac{\partial \varphi_{N}}{\partial y} \frac{\partial \varphi_{M}}{\partial y} \right\} + (1 + 2s |\nabla \theta|) \varphi_{N} \varphi_{M} \right] dA (7)$$

$$\{ f_{\eta} \} = \int_{A} \varphi_{M} dA \dots (8)$$

$$\begin{bmatrix} K_{\theta}^{1} \end{bmatrix} = \int_{A} \left(\varepsilon^{2} + \frac{\eta^{2}s}{|\nabla \theta|} \right) \left\{ \frac{\partial \varphi_{N}}{\partial x} \frac{\partial \varphi_{M}}{\partial x} + \frac{\partial \varphi_{N}}{\partial y} \frac{\partial \varphi_{M}}{\partial y} \right\} dA \dots (10)$$

$$\text{HBICIBUTIDATION PRESONATION P$$

要素の細分化および粗大化は図1のように,1つの親 要素を4つの子要素へ,4つの子要素を1つの親要素へ 変化させることにより行う.隣合う2つの要素の要素 レベルが異なると,図1の節点10のように要素辺上に 中間節点 (hanging node)が生じる.4節点アイソパラ メトリック要素を用いているため,節点10においては, $\eta_{10} = \frac{1}{2}(\eta_2 + \eta_5), \theta_{10} = \frac{1}{2}(\theta_2 + \theta_5)$ を満たす必要がある.こ こでは,これらの条件式を隣合う要素のサイズの小さい



Fig. 1 Refinement and coarsening operations of element



Fig. 2 Initial mesh pattern and initial orientations

要素(図1右図の要素2と4)に対する式(11)と式(12) に代入することにより,中間節点の自由度を消去する.

4 シミュレーション

図 2 は本シミュレーションで用いた初期メッシュ分割 と結晶粒の初期方位 (括弧内の値は方位差)を示している. 解析領域は, dX = dY = 3.2とし,最も大きなレベル0 の要素で 10×10分割している.レベル0からレベル5ま での6 段階の要素レベルを使用しているため,最も小さ いレベル5 の要素サイズは, dx = dy = 0.01である.本 シミュレーションは以下の条件で行っている. $\alpha = 0.02$, s = 0.2, $\varepsilon = 0.02$, $M_n = 10$., $M_{\theta} = 0.02$, dt = 0.5.



Fig. 3 Time evolution of adaptive meshes, grain boundaries, and orientations. (a) 100, (b) 800, (c) 1600, and (d) 4000 steps



Fig. 4 Variations of the number of finite elements



Fig. 5 Variations of orientations for each grain

また,要素の細分化は要素内の4つの節点の η の平均値 η_{ave} が $\eta_{ave} \leq 0.8$,または $\eta_{ave} > 0.8$ かつ $|\Delta \theta| \geq 0.1$ の 場合に行い,それ以外の要素は粗大化する.

図3は各ステップにおける要素分割, η 分布,結晶方 位 θ 分布を示している.隣合う結晶粒の方位差が小さい ほど結晶粒界の幅が狭く,粒界内における η の最小値が 大きいことが分かる.また,結晶粒界付近のみ細かい要 素が使用されており,要素のアダプティブ作業が効率的 に行われていることが確認できる.

図4は要素数の時間変化を示している.全ての領域を 最も細かなレベル5の要素で分割した場合,約10万個の 要素を必要とするが,アダプティブ法を採用すると初期 段階でその約15%程度の要素数で解析が可能である.ス テップ数が増加すると,結晶粒の回転および結晶粒界の 移動に伴い結晶粒界の面積が減少するため,要素数が減 少していることが分かる.このため,各ステップの計算 時間はシミュレーション後期において特に短くなる.

図5は各結晶粒の方位の時間変化を示している.隣合う結晶粒の方位差が小さい場合は回転が生じ,結晶粒の 粗大化が生じていることが分かる.また,各結晶粒の方 位変化は連続的であり,要素のアダプティブ作業で用い た条件が妥当であるといえる.

考察および結言は省略.

参考文献

- Kobayashi, R., Warren, J. A., and Carter, W. C., Physica D, 140 (2000), 141 – 150.
- (2) Takaki, T., Fukuoka, T., and Tomita, Y., Proceedings CD-ROM of the Sixth World Congress on Computational Mechanics, 310, 2004.
- (3) 山本裕介,高木知弘,冨田佳宏,機論,**70**-699, A(2004), 1551-1557.