レベルセット関数を用いたソリッドモデリングによる 非均質材料のミクロ構造解析

1. はじめに

非均質材料のマクロ挙動は,そのミクロ構造に支配され ることが既往の研究¹⁾で明らかになっている.しかし,非 均質材料ミクロ構造の効率的かつ高精度なモデリング手法 が確立されていないため,現在の CAE では材料をマクロ 的に均質体とみなして数値材料試験を行っている.

本稿では, DP 鋼のミクロ構造のデジタル画像からレベ ルセット関数を用いて作成したミクロ構造のソリッドモデ ルと,理想化したソリッドモデルの数値材料試験を行い, ミクロ構造が,その加工性に及ぼす影響を考察する.

2. レベルセット関数によるソリッドモデリング

本節では図-1 に示す DP 鋼のミクロ構造のデジタル画像からレベルセット関数を用いたレベルセットモデリング 手法を述べる.

2.1 レベルセット関数

ミクロ構造に定形メッシュ(図中では Geometric mesh と表記)を重ねて,その格子点にレベルセット関数を定義 する.レベルセット関数とは,次式で与えられる符号付き 距離関数である.

$$f_{\text{level}} = \min_{\boldsymbol{x}_p \in \Gamma_p} |\boldsymbol{x} - \boldsymbol{x}_p| \operatorname{sign} \{ \boldsymbol{n}(\boldsymbol{x}_p) \cdot (\boldsymbol{x} - \boldsymbol{x}_p) \}$$
(1)

ここに, x は定形メッシュの格子点の座標, x_p はボクセル の中心座標, Γ_p は物理境界, n は x_p に関する外向き単位 法線ベクトルである.すなわち,式(1)は,図-2 に示され るような関数形であり,ある格子点から物理境界までの最 短距離に境界の内外で+,-の符号を付けた値を算出する (図-3を参照).全格子点に定義されたレベルセット関数 を有限要素法における形状関数によって線形補間すること で $f_{\text{level}} = 0$ となる物理境界を抽出する.

2.2 ソリッドモデリング

レベルセット関数によって抽出された物理境界を図-4 に示すようなアルゴリズムで結合情報を与える.抽出され た物理境界の1点から同一メッシュ内に存在するもう1点 へと連結し,隣接するメッシュで同様の作業を反復すると 最初の1点へと循環する結合情報が定義される.これを物 理境界の総数分反復することでミクロ構造の幾何学的特性 を再現する.

また,図-1に示すミクロ構造は明らかに周期対称性を 持たない構造である.マルチスケール解析を実行すること を念頭に置き,作成されたモデルのY₁軸,Y₂軸対称鏡像 を作成することにより,周期対称性を考慮したミクロモデ ルを作成する.作成されたモデルを図-5に掲載する.



本節では2節で作成した実際のミクロ構造を反映した DP 鋼のミクロモデルと理想化されたミクロモデルに対し て均質化法に基づくマルチスケール解析を用いた数値材料 試験を行い,その結果について考察する.

		•
モデル	Reproduced model	Idealized model
α 相	82.7%	82.7%
α' 相	17.3%	17.3%
要素数	16032	16052
節点数	32585	32493

表-1 モデルデータ

3.1 成形限界曲線による加工性評価

図-5 に示すミクロモデル DP 鋼モデルのマルチスケー ル解析を行う. DP 鋼はフェライト相(以下, α 相)を母 材としてマルテンサイト(以下, α' 相)が含まれる二相構 造である. α 相, α' 相の加工硬化近似式として, α 相に対 して式 (2)を, α'相に対して式(3)をそれぞれ用いる.ま た, 共通の Young 率 206GPa, Poisson 比 0.2 を用いる.

$$\sigma = 577 \left(0.002 + \varepsilon^{pl} \right)^{0.23} \tag{2}$$

$$\sigma = 560 + 1950 \left(1 - \exp\left(-140\varepsilon^{pl}\right)\right) \tag{3}$$

本稿では, ミクロ構造の幾何学的特性がマクロ挙動に及 ぼす影響を考察することを目的としているため,両モデル の α 相, α' 相の体積率を一定とし,要素数,節点数も同 程度に設定する(表−1を参照).ミクロモデルに対して直 交座標系を定義し, Y1 方向に最大, Y2 方向に最小ひずみ が生じるよう比例載荷を行う.そのひずみ経路は Y1 方向 一軸引張から等二軸引張状態を限度として,図-6に示す 6 経路の数値材料試験を行う.また,本稿では,マルチス ケール解析で得られたマクロ公称応力 Pのノルムが最大と なるとき成形限界に達して,マクロな破断が生じると定義 し,そのときのマクロ最大,最小真ひずみ $\tilde{\varepsilon}_{11}$, $\tilde{\varepsilon}_{22}$ をひず み空間にプロットすることで成形限界曲線を作成する.成 形限界曲線および一軸,等二軸引張状態のひずみ経路で囲 まれた領域がマクロな破断が生じることなく成形できる範 囲となり,マクロな変形特性を評価する指標となる. 3.2 マクロ挙動のミクロ依存性検討

数値材料試験の結果,図-7に示す成形限界曲線が得ら れた.最も単純な載荷条件である一軸引張載荷では両モデ ルとも同等の結果が得られたが、その他のひずみ経路では、 成形限界の評価に差異が生じている.2方向以上に載荷を 受ける複雑な条件では,理想化されたミクロモデルによる マクロ挙動の評価は困難であると考えられる.

おわりに 4.

本稿では,レベルセット関数を用いた非均質材料のミク ロ構造のためのソリッドモデリング手法を開発し,それを DP 鋼のミクロ構造に適用した.その均質化法に基づくマ ルチスケール解析による数値材料実験を行うことで,比例 載荷という理想的かつ限定的な条件設定の下でも、マクロ 挙動がミクロ構造の相違を反映することを示した.

参考文献

- 1) 友田陽,田村今男:延性2相鋼の力学的性質,鉄と鋼,第67 年,第3号,1981 2) 寺田賢二郎,菊池昇:均質化法入門,丸善,2003.











図-7 成形限界曲線およびマクロ成形限界時のミクロ構造