マイクロ・ナノポーラス金属材料の塑性変形挙動

袴田 昌高*

1. はじめに

ポーラス(多孔質)金属は70%以上といった高気孔率を 有し低密度であることに加え,圧縮時に一定応力で大ひず みまで変形するという特異な塑性変形挙動(応力-ひずみ 曲線においてこの領域をプラトー領域と称する)を示す¹⁾. このため,自動車など輸送機器の衝突エネルギー吸収材と しての応用が期待される.

また,ポーラス金属は質量あたりの表面積(比表面積) が大きい. 孔径を微細化することでさらに表面積が大きく なり,流体抵抗や吸音等の表面に由来する効果も格段に強 くなる. この表面効果を積極的に活用するためには,孔径 の微細制御(マイクロ化・ナノ化)によって表面積を大き くすることが不可欠である.

しかし,現行のポーラス金属の孔径は多くの場合ミリメ ートルオーダと粗大であり,また大きさ・形状などのばら つきが大きい.そのような背景から最近,孔径がマイクロ メートルあるいはナノメートルオーダのマイクロポーラ ス・ナノポーラス金属が注目を集めている.本研究ではこ れらマイクロポーラス金属・ナノポーラス金属を創製し, その塑性変形挙動を調べた.

2. マイクロポーラス金属

2.1 スペーサ法によるマイクロポーラス金属の創製

図1に焼結スペーサ法の模式図を示す.原料として金属 微粉末およびスペーサ粒子を用意し,これらを所与の比率 で混合したのち圧粉し,加熱して焼結する.焼結中あるい は焼結後にスペーサを除去することで,スペーサとほぼ同 じ大きさ・形状を有する気孔が形成される.この手法によ り,図2に示すようにアルミニウムおよび銅のマイクロポ ーラス化に成功した^{2)~4)}.

2.2 単純圧縮特性

マイクロポーラス Al と発泡法で作製された市販のポー ラス Al 合金の室温圧縮試験結果を図3に示す.マイクロ ポーラス Al では明瞭にプラトー領域が表れており,しかも プラトー領域の応力変動幅は発泡法で作製されたポーラス



*京都大学大学院エネルギー科学研究科エネルギー応用科学専攻 〒606-8501 京都市左京区吉田本町



図2 スペーサ法により作製された (a) マイクロポーラス AI および (b) マイクロポーラス Cu の顕微鏡写真



図3 (a) マイクロポーラス Al および(b) 市販のポーラス Al 合金 の室温圧縮試験における応力 - ひずみ曲線

AI 合金に比べ小さい.スペーサ法により均一微細に気孔性 状を制御した結果,このように一定応力で安定して塑性変 形するマイクロポーラス金属を得ることができた⁵.

2.2 圧縮 - 圧縮疲労特性

実用上の観点からはポーラス金属の疲労特性を調べるこ とが欠かせない.マイクロポーラス Al および市販のポーラ ス Al を圧縮 - 圧縮の繰返し載荷に供した結果,市販のポー ラス Al ではある繰返し数でひずみが急激に増加する"ひず みジャンプ"が発生した.ひずみジャンプの発生する繰返 し数は荷重が大きくなるほど小さくなった.一方,マイク ロポーラス Al ではこのひずみジャンプが明瞭に見られず, 繰返し数の増加にともないひずみが漸次的に増加した(図 4).市販のポーラス Al は発泡法で作製されているため孔径 が粗大かつ不均一であり,圧縮 - 圧縮繰返し載荷中に局所 変形を生じたが,マイクロポーラス Al では孔径が微細であ るために局所変形が抑えられ,ひずみジャンプが明瞭に生 じないことがわかった⁵.

3. ナノポーラス金属

3.1 脱合金化法によるナノポーラス金属の創製

ナノポーラス金属の作製法として,脱合金化法が知られているの.貴な金属と卑な金属の2成分からなる完全固溶



図4 (a) 市販のポーラス Al 合金および (b) マイクロポーラス Al の圧縮 - 圧縮疲労試験における圧縮ひずみと繰返し数の関係 (σ_{max}は試験時の最大応力, σ_{pl}はポーラス金属のプラトー応力)





図5 脱合金化により作製したナノポーラス金属の電子顕微鏡写 真 (a) Pd, (b) Ni, (c) Ni-Cu ((a) は走査電子顕微鏡, (b) およ び(c) は透過電子顕微鏡)

単相合金を作り,卑な成分を酸などにより選択的に除去す ると,腐食中に貴な成分の金属原子が自己集合し,ナノメ ートルオーダの非常に微細な開気孔構造を形成するの.

脱合金化法により Au-Ag 単相固溶合金から Ag を選択除 去することでナノポーラス Au を得る研究が多い中で,著 者らはパラジウム (Pd)・ニッケル (Ni)・ニッケル - 銅 (Ni-Cu) といった多種のナノポーラス金属の創製に成功し

(図 5), ナノポーラス構造の形成機構や孔径微細化の指針 を明らかにした^{7)~9)}.

3.2 力学特性

連続体力学の観点からは、ポーラス金属の圧縮特性は、 セル形状が同一(相似)である限り気孔径あるいはセル柱 寸法に依存しない¹⁾.しかし、脱合金化法により作製した ナノポーラス Au のナノインデンテーション試験の結果、 孔径が小さくなるほど強度が向上した(表 1)¹⁰⁾.このよ うにナノポーラス金属においては、従来のミリ〜マイクロ メートルオーダの孔径を有するポーラス金属では見られな い微小寸法による強化機構が発現する.この強化機構は、 ナノワイヤ等で提唱されている転位欠乏による強化機構¹¹⁾ 表1 ナノポーラス Au のナノインデンテーション試験結果

試料	セル柱径(≒孔径) <i>d</i> _L /nm	硬さ H/GPa
腐食まま材	5	0.99 ± 0.18
473 Kアニール材	29	0.74 ± 0.12
573 Kアニール材	126	0.52 ± 0.14

と類似するものと推測される.ポーラス構造をナノメート ルオーダまで微細化することで強度を上げ,気孔の導入に よる強度の低下を補える可能性が示唆された.

4. おわりに

マイクロメートルおよびナノメートルオーダの均一な孔 径を有するマイクロポーラス金属・ナノポーラス金属を創 製し,塑性変形挙動を調べた.マイクロポーラス金属では 気孔の微細均一性により圧縮変形時の局所変形が抑制され ることを,ナノポーラス金属では孔径のナノ化による従来 にない高強度化を明らかにした.

謝辞

今回日本塑性加工学会新進賞を賜ることができたのは, 馬渕守教授(京都大学)のご指導,および同教授研究室の 学生・大学院生のご尽力,また著者の前所属機関である産 業技術総合研究所サステナブルマテリアル研究部門の諸先 輩・同僚のご協力のおかげである.各位に謝意を表する.

参考文献

- Gibson, L. J. & Ashby, M. F.: Cellular Solids Structure and Properties (2nd Ed.), (1997), 1–234, Cambridge University Press.
- Hakamada, M., Yamada, Y., Nomura, T., Kusuda, H., Chen, Y. & Mabuchi, M.: Mater. Trans., 46-2 (2005), 186–188.
- Hakamada, M., Yamada, Y., Nomura, T., Chen, Y., Kusuda, H. & Mabuchi, M.: Mater. Trans., 46-12 (2005), 2624–2628.
- Hakamada, M., Asao, Y., Kuromura, T., Chen, Y., Kusuda, H. & Mabuchi, M.: Acta Mater., 55-7 (2007), 2291–2299.
- Hakamada, M., Kuromura, T., Chino, Y., Yamada, Y., Chen, Y., Kusuda, H. & Mabuchi, M.: Mater. Sci. Eng. A, 459-1-2 (2007), 286–293.
- Erlebacher, J., Aziz, M. J., Karma, A., Dimitrov, N. & Sieradzki, K.: Nature, 410-6827 (2001), 450–453.
- Hakamada, M. & Mabuchi, M.: J. Alloys Compd., 479-1–2 (2009), 326–329.
- Hakamada, M. & Mabuchi, M.: J. Alloys Compd., 485-1-2 (2009), 583–587.
- Hakamada, M., Tajima, K., Yoshimura, K., Chino, Y. & Mabuchi, M.: J. Alloys Compd., 494-1–2 (2010), 309–314.
- Hakamada, M. & Mabuchi, M.: Scr. Mater., 56-11 (2007), 1003–1006.
- Wu, B., Heidelberg, A. & Boland, J. J.: Nat. Mater., 4-7 (2005), 525–529.