## 科学研究費補助金研究成果報告書

平成21年5月31日現在

研究種目:特定領域研	开究			
研究期間:2006~200	8			
課題番号:18062	2005			
研究課題名(和文)	高次に精密制御された巨大ひずみ加エプロセスによる高信頼性高密度 格子欠陥材料の創製			
研究課題名(英文)	Production of Advanced Materials Containing High Density Lattice			
	<b>Defects by Precise-Controlled Giant Straining Process</b>			
研究代表者				
堀田 善治(HORITA ZENJI)				
九州大学・大学院工学研究院・教授				
研究者番号:20173643				

研究成果の概要:巨大ひずみの導入過程が異なるバルク材形状不変加工や表層巨大ひずみ加工, 極限巨大ひずみ加工を、いろいろな条件(ひずみ量,ひずみ勾配,圧力等)のもとで加え、高密 度格子欠陥組織形成に及ぼす影響を調べた。高次に精密制御制御可能な高信頼性・高品質な巨 大ひずみ材料を作製し、構造特性や力学特性の多面的解析評価のために、他の計画班に供与し た。巨大ひずみ加工因子と解析評価結果をもとに、超微細組織の形成メカニズムを解明した。

## 交付額

			(金額単位:円)
	直接経費	間接経費	合 計
2006 年度	49, 500, 000	0	49, 500, 000
2007 年度	17, 400, 000	0	17, 400, 000
2008年度	17, 400, 000	0	17, 400, 000
年度			
年度			
総計	84, 300, 000	0	84, 300, 000

**研究分野**:工学

**科研費の分科・細目**:材料工学・構造・機能材料 **キーワード**:巨大ひずみ、高密度格子欠陥、形状不変加工、表面強化、クライオミリング

## 1. 研究開始当初の背景

ECAP (Equal-Channel Angular Pressing)法や HPT(High-Pressure Torsion)法等のバルク材形 状不変加工法が開発され、理論的には無限大 のひずみをバルク材に導入することが可能 となった。また、ショットピーングやドリル加工 等の表層巨大ひずみ加工 および 微細粒子 ミリングの極限巨大ひずみ加工では、局部的 に巨大ひずみを与えることができ、いずれも、 高密度面欠陥(粒界)組織である超微細結晶粒 組織を形成できる状況になった。巨大ひずみ の導入過程が全く異なるバルク材形状不変 加工や表層巨大ひずみ加工,極限巨大ひずみ 加工を、格子欠陥を変数として規格化し、巨 大ひずみ導入による各加工因子(ひずみ量, ひずみ勾配,圧力等)が高密度格子欠陥組織 の形成へ及ぼす影響を体系化することが必 要となった。これには構造特性や力学特性を 多面的に解析評価する必要があり、制御可能 な高信頼性・高品質な巨大ひずみ材料を作製 することが重要となった。

#### 2. 研究の目的

高次に精密制御したバルク材形状不変加 工を行い巨大ひずみ加工による高信頼性・高 品質な高密度格子欠陥材料の創製を行うと ともに、加工中における各加工条件(荷重, トルク,温度等)の変化をその場測定するこ とで、高密度格子欠陥組織形成の挙動を明ら かにし、その形成メカニズムの解明を行う。

#### 3. 研究の方法

ひずみ量,ひずみ勾配,ひずみ速度,圧力, 温度,雰囲気などの ECAP 加工条件や HPT 加工条件を高次かつ厳密に制御し、高信頼 性・高品質な巨大ひずみ材料を作製する。ま た、加工中に各条件をその場測定し組織観 察・特性評価を行う。

表層巨大ひずみ加工であるショットピー ニングやドリル加工の加工条件を種々変化 させ、加工条件の超微細結晶粒組織形成状態 (厚さ,分布,結晶粒径,硬さ)に及ぼす影響を 調べる。また、試料の状態(組織,組成,温度) と超微細結晶粒組織形成との関連を明らか にする。

温度制御システムを設けて極低温での加 工(Cryo-milling)を行い、極限高密度格子欠 陥材料を作製する。結晶構造の違う金属種や 積層欠陥エネルギーの差異による組織形成 能、組織形態の異なる純金属や合金を極限条 件で作り込む。

### 4. 研究成果

## (1) 巨大ひずみ加工による結晶粒微細化メカニ ズムの解明

従来の円盤状試料だけでなくリング状試料でも HPT 加工が可能であることを示すとともに、角状の薄板材にも利用できる HPS (High Pressure Sliding)法を新たに開発した。

HPT 加工を純アルミニウム、純銅、純鉄な どの純金属で実施し、組織や硬度は相当ひず みの一義的な関数として表されることを示 した。純アルミニウムでは図1に示すように、 硬度測定値は最大値を示すが、その他の純金 属では図2に示すように一定レベルに直接 飽和した。純アルミニウムで生じた硬度の極 大値の出現は融点の違いによるものと考え られた。このことを踏まえて、純銅を純アル ミニウムの室温に対応する433KでHPT加工 し、加工後も433 K に保持した場合、図3 に 示すように硬度に極大値が表れた。純銅では 硬度の低下は時間の変化に対して徐々に起 こるのに対して、純アルミニウムで急激に起 こるのは、純アルミニウムの積層欠陥エネル ギーが純銅に比べて大きく、転位の消滅が起 こり易いためであると考えられる。透過電子 顕微鏡による組織観察をもとに純アルミニ ウムとその他の金属の結晶粒微細化過程を

それぞれ図4、図5に示す。第一段階では、 純アルミニウムも他の純金属と同様にひず み導入に伴い転位が蓄積し、サブグレインが 形成し、加工に伴う転位数の増加とともに粒 界角度が高角化する。純アルミニウムでは粒 内転位密度が減少して硬度が減少するが、そ の他の金属ではサブグレイン内の転位密度 が飽和に達すると、再結晶が生じ、転位の集 積と再結晶による転位の消滅がバランスし て硬度が一定値を示す定常状態が実現され る。



図1 円盤状およびリング状試料を用いて HPT 加工した高純度 Al(99.99%)の硬度と相当 ひずみの関係。



 図2 円盤状およびリング状試料を用いて室 温で HPT 加工した Cu(99.99%)の硬度と 相当ひずみの関係。



図3 Cu(99.99%)をAlの室温に相当する433 Kで HPT 加工し保持したときの硬度と相当ひず みの関係。



図4 純アルミニウムの巨大ひずみに伴う微細 粒組織の形成過程。I, II, III は図1の各領 域に対応



図5 純銅の巨大ひずみに伴う微細粒組織の形成過程。I,IIは図2の各領域に対応

## (2)高密度格子欠陥組織形成に及ぼす加工因 子・材料因子の影響

#### A. ひずみ勾配の影響

表面ナノ結晶粒化プロセスでは、ひずみ量 と共に大きなひずみ勾配が付与される。HPT 加工は、円板試料を高圧縮応力下でねじる加 工方法であり、回転回数によりひずみ量、ひ ずみ勾配を制御して与えることができる。 HPT 加工において試料中心部は理論的にひ ずみ量0 であるが、回転回数の増加に伴って 硬さの上昇が認められた。このことから、ひ ずみ勾配の増加に伴う GN 転位の高密度化と その後の結晶粒の微細化が起こったと考え られる。ひずみ勾配が付与される HPT 加工の ような不均一変形加工では、形状不変加工で ある ARB, ECAP や圧延等の均一変形に比べて、 得られる組織が微細であり、ひずみ勾配の付 与が結晶粒の微細化に有効であることが明 らかとなった。

#### B. 動的変態の影響

ドリル加工や摩擦加工において、加工条件 を変化させることにより高ひずみ速度で大 ひずみ量を与えることができる。そのような 条件で Fe-0.56mass%C マルテンサイト鋼を 加工することにより、ナノ結晶粒組織が形成 する。この理由として、高ひずみ速度で大ひ ずみ量を与えることで著しい加工発熱が起 こり、動的に相変態が大きなひずみ量・ひず み勾配の付与と同時に起こるためであると 考えられた。この結果に基づいて、HPT 加工 で準安定オーステナイトステンレス鋼 SUS304 を動的に正変態・逆変態させ、結晶 粒微細化に及ぼす動的変態の影響を調査し た。動的変態させない場合、動的変態させた 場合に比べて、同じひずみ量であっても結晶 粒がより微細化したことから、動的変態が結 晶粒の微細化に有効であることが明らかと なった。

#### C. 不連続加工中の回復の影響

ナノ結晶粒組織が形成するショットピー ニングやボールミリングでは加工が断続的 に起こるため、加工の間で導入された転位の 再配列・消滅(回復)が起こると考えられる。 不連続加工中の回復が結晶粒微細化に及ぼ す影響を調べるため、Fe-0.03mass%C に HPT 加工と 400℃の熱処理を繰返し行った。その 結果、HPT 加工の間に熱処理を行った場合、 熱処理を行わなかった場合に比べて、同じひ ずみ量であっても結晶粒がより微細化した ことから、不連続加工中の回復過程が結晶粒 の微細化に有効であることが明らかとなっ た。

#### D.添加元素の影響

数 ppm ~数 1000 ppm の異なる炭素量をも つ純 Fe に HPT 加工を施した結果、炭素量の 多い試料ほど結晶粒は微細化した。また、低 炭素の試料では、著しく転位密度の異なる結 晶粒が形成した。そのような組織が形成する Fe-11ppmC - HPT 材を引張試験した結果、高 強度・高延性を示した(図6)。



図6 HPT 加工後の Fe-11ppmC 材と各種強ひず み加工後の極低炭素鋼における引張試験 と伸びの関係

#### E. ひずみ速度の影響

図7に種々の回転速度で HPT 加工した試料 のビッカース硬さ Hv を示す。何れの試料も ひずみ量の増加(r の増加)により Hv が増加 する。ここで注目すべきは、0.025 rpm から 0.4 rpm に回転速度を変化した場合、加工発 熱による温度上昇が大きいにもかかわらず、 Hv が増加している点である。これは、ある時 間当たりに導入される格子欠陥の量が回復 等により消滅する量に比べて多いためであ る。一方、さらに回転速度を増加すると、最 高到達硬さが低下する。Hvの低下はひずみ量の大きな領域(r>3mm,相当歪量 $\varepsilon$ >17)で著しい。これは加工発熱による試料温度の上昇により、格子欠陥の回復が促進されたためであると考えられる。



図7 種々の回転速度でHPT 加工した 99.99%Cu のビッカース硬度の変化

# (3)極低温メカニカルミリングによる純金属材料の高密度格子欠陥組織の形成

振動型ミリング (Mechanical Milling: MM) 装置に液体窒素供給システムを付加し,結晶 構造、積層欠陥エネルギー (SFE)の異なる金 属材料粉末に極低温超強加工を施して微細 組織の比較を行った.供試材には、純Fe (BCC 構造、SFE:  $180 \text{ mJ/m}^2$ )、純 Cu (FCC 構造, SFE:  $55 \text{ mJ/m}^2$ )、ならびに純 Ni (FCC 構造, SFE:  $250 \text{ mJ/m}^2$ )の3 種類の PREP 粉末を用いた. PREP 粉末は粒子径 1mm 程度のほぼ真球形状で ある。なお、MM 中に粉末同士が凝集するのを 防止するため、MM 前にあらかじめ粉末表面を Ti でコーティングを行った。TEM 試料作製に は FIB マイクロサンプリングを用いた。

図8は、純Cu粉末の(a)室温加工組織と(b) 極低温加工組織のTEM写真である。室温MM では全体的に結晶粒径500nm程度の等軸粒組 織が形成されており、一部では再結晶粒の生 成が観察された。これに対して、極低温MM では再結晶粒の生成は観察されず,粉末表面 近傍に結晶粒径100nm程度の等軸粒組織が観 察された。また、粉末表面から数・m程度内 側の領域で、幅50nm程度の変形双晶組織の 形成が観察された。図1(b)から、複数の双 晶に挟まれる形で微小な転位セル組織が形 成されている様子が確認される.すなわち、 純Cuの極低温MMでは、変形双晶の生成と転 位の動的回復を抑制することで、結晶粒の微 細化が促進されると推測される。

一方、純 Fe においては、室温 MM と極低温 MM ともに、アスペクト比の大きい層状組織と 転位セル組織の形成が観察された。ただし、 層状組織の寸法は、室温 MM では 500nm~数µm であるのに対し、極低温 MM では 100nm 程度 まで微細化されていた。これらの組織におい て変形双晶や再結晶粒の形成は確認されな かった。また、 SADP の比較から、極低温 MM では結晶方位の大角化が進行していた。純 Ni においても純 Fe と同様の層状組織が観察さ れ、層状組織の分割によって結晶粒の微細化 が進行している様子が観察された。

以上のことより,極低温では転位などの格子欠陥の回復が抑制されることにより、巨大 ひずみ加工による結晶粒微細化に極めて有 効であることが明らかとなった。



**図8** MM180 ks を施した純銅 PREP 粉末の表面 近傍のTEM写真 (a)室温MM粉末組織、(b) 極低温 MM 粉末組織

## 5. 主な発表論文等

(研究代表者、研究分担者及び連携研究者に は下線)

## [雑誌論文](計102件)

- Y. Ito and <u>Z. Horita</u>. Materials Science and Engineering A, 503, 32-36, (2009).
   "Micorstructural Evolution in Pure Aluminum Processed by High-Pressure Torsion" (査読有)
- ② K. Edalati, T. Fujioka and <u>Z. Horita</u>', Materials Transactions, 50, 44-50, (2009).
   "Variation of Mechanical Properties and Microstructures with Equivalent Strain in Pure Fe Processed by High Pressure Torsion" (査読有)

- ③ T. Fujioka and <u>Z. Horita</u>, Materials Transactions, 50, 930-933, (2009).
   "Development of High-Pressure Sliding for Microstructural Refinement of Rectangular Metallic Sheets"(査読有)
- ④ H. Matsunaga and <u>Z. Horita</u>, Materials Transactions, 50, (2009) in press.
   "Softening and Microstructural Coarsening without Twin Formation in FCC Metals with Low Stacking Fault Energy after Processing by High-Pressure Torsion" (査読有)
- ⑤ K.Tsuchiya, Y.Hada, T.Koyano, K.Nakajima, M.Ohnuma, T.Koike, <u>Y.Todaka</u> and <u>M.</u> <u>Umemoto</u>, Scripta Materialia, Vol.60, pp.749-752, (2009), Production of TiNi amorphous/ nanocrystalline wires with high strength and elastic modulus by severe cold drawing. (査読有)
- ⑥ D.Orlov, <u>Y.Todaka</u>, <u>M.Umemoto</u> and <u>N.Tsuji</u>, Materials Science Engineering A, Vol.499, pp.427-433, (2009), Role of strain reversal in grain refinement by severe plastic deformation (査読有)
- ⑦ H. Fujiwara, T. Sekiguchi and <u>K. Ameyama</u>: International Journal of Materials Research, 100(2009), in press,「Mechanical properties of pure titanium and Ti-6Al-4V alloys with a new tailored nano / meso hybrid microstructure」(査読有)
- ⑧ Y. Harai, Y.Ito and <u>Z. Horita</u>, Scripta Materialia, 58, 469-482, (2008). "High Pressure Torsion Using Ring Specimens" (査読有)
- ⑨ K. Edalati, T. Fujioka and <u>Z. Horita</u>, Materials Science and Engineering A, 497, 168-173, (2008)."Microstructure and Mechanical Properties of Pure Cu Processed by High Pressure Torsion"(査 読有)
- <u>Y.Todaka</u>, <u>M.Umemoto</u>, A. Yamazaki, J. Sasaki and K. Tsuchiya, Materials Transactions, Vol. 49 (2008) P. 7-14. Influence of high-pressure torsion straining conditions on microstructure evolution in commercial purity aluminum. (査読有)
- ① Sasaki and K. Tsuchiya, Materials Transactions, Vol. 49 (2008) P. 47-53. Effect of strain path in high-pressure torsion process on hardening in commercial purity titanium. (査読有)
- E. Oda, H. Fujiwara and <u>K. Ameyama</u>: Materials Transactions, 49(2008), pp. 54-57, 「Nano Grain Formation by Severe Plastic Deformation-Mechanical Milling Process」 (査読有)
- 13 <u>K. Ameyama</u>, E. Oda and H. Fujiwara:

Materialwissenschaft und Werkstofftechnik, 39(2008). pp. 336-339,「Superplasticity and high temperature deformation behavior in nano grain tungsten compacts」(査読有)

- H. Fujiwara, M. Nakatani, T. Yoshida, Z. Zhang and <u>K. Ameyama</u>: Materials Science Forum, 584-586(2008), pp. 55-60, 「Outstanding Mechanical Properties in the Materials with a Nano / Meso Hybrid Microstructure」(査読有)
- ① C.Xu, <u>Z.Horita</u> and T.G.Langdon, Acta Materialia, 55, 203-212, (2007) "The Evolution of Homogeneity in Processing by High-Pressure Torsion"(査読有)
- (16) Y.H. Zhao, Y.T. Zhu, X.Z. Liao, <u>Z. Horita</u>, T.G.Langdon, Materials Science and Engineering, A463, 22-26, (2007) "Influence of stacking fault energy on the minimum grain size achieved in severe plastic deformation" (査読有)
- ① Y. Todaka, M. Umemoto, Y. Watanabe, A. Yamazaki, C. Wang and K. Tsuchiya, ISIJ International, Vol. 47 (2007) P. 157-162. Formation of surface nanocrystalline structure in steels by shot peening and role of strain gradient on grain refinement by deformation. (査読有)
- 18 E. Oda, T. Ohtaki, A Kuroda, H. Fujiwara, <u>K. Ameyama</u> and K. Yoshida: Advanced Materials Research, 15-17(2007), pp. 564-569, 「Thermal Stability of Nano Grain Structure Tungsten Prepared by SPD-PM Process」(査読有)
- ① H. Fujiwara, Y. Iwahashi, K. Ohta and <u>K.</u> <u>Ameyama</u>: Materials Science Forum, 558-559(2007), pp. 1305-1308, 「Specific Phenomena in Severe Plastic Deformation Processed SUS310S Austenitic Stainless Steel Powder」(査読有)
- ④ H. Fujiwara, M. Nakatani, Y. Iwahashi and <u>K. Ameyama</u>: Advanced Materials Research, 26-28(2007), pp. 421-424, 「Effects of Microstructure on Mechanical Properties of HRS Processed SUS316L Stainless Steel」 (査読有)

## 〔学会発表〕(計112件)

- <u>Z.Horita</u>, Grain Refinement of Pure Metals Using High-Pressure Torsion, International Symposium on Giant Straining Process for Advanced Materials (GSAM-2008), Fukuoka,Japan, 2008, Nov. 21-24
- ② Y. Ito, Y. Harai, T. Fujioka, K. Edalati and <u>Z.</u> <u>Horita</u>, Use of Ring Sample for High-Pressure Torsion and Microstructural Evolution with Equivalent Strain. The 4th International Conference on Nanomaterials

by Severe Plastic Deformation (NanoSPD4), Goslar, Germany, 2008, Aug. 18-22

- ③ <u>Z.Horita</u>, Conditions for Grain Refinement Using Severe Plastic Deformation. The International Symposium on Bulk Nanostructured Materials (BNM2007): from Fundamentals to Innovations, 2007, USATU, Ufa, Russia, August 14-18.
- ④ M.Umemoto and Y.Todaka, Severe plastic deformation of steel surface by mechanical working, International Symposium on Giant Straining Process for Advanced Materials (GSAM-2008), Fukuoka, Japan, 2008, Nov. 21-24,
- (5) <u>Y.Todaka</u>, J.Sasaki, T.Moto and <u>M.</u> <u>Umemoto</u>, Microstructures and mechanical properties of bulk submicrocrystalline ω-Ti produced by high-pressure torsion straining, 4th International Symposium on Designing, Processing and Properties of Advanced Engineering Materials (ISAEM-2008), Nagoya,Japan, 2008, Nov. 18-21
- (6) <u>M.Umemoto, Y.Todaka</u>, J.Sasaki and I.Shuro, Strain gradient hardening and pressure induced phase transformation of metals by HPT, The 4th International Conference on Nanomaterials by Severe Plastic Deformation (NanoSPD4), Goslar, Germany, 2008, Aug. 18-22
- T.Todaka, M.Umemoto, J.Li, A.Yamazaki, C.Wang, J.Sasaki, K.Tsuchiya, Formation of nanocrystalline structure in metals by severe plastic deformation., TMS (Materials Science & Technology) 2007, 136th Annual Meeting & Exhibition, Florida, U.S.A., 2007, Feb. 25 - Mar. 1.
- ⑧ H. Fujiwara, M. Nakatani, Y. Iwahashi, <u>K. Ameyama</u>: 「Effects of Microstructure on Mechanical Properties of HRS Processed SUS316L Stainless Steel」, 6th Pacific Rim International Conference on Advanced Materials and Processing (PRICM-6), Jeju Island, Korea, 2007 年 11 月 5-9 日.
- ③ T. Yoshida, M. Nakatani, K. Ono, H. Fujiwara and <u>K. Ameyama</u>: 「Advanced Mechanical Properties of the Shell / Core Hybrid Powder Compacts J, 2008 World Congress on Powder Metallurgy & Particulate Materials, Washington D.C., June 8-12. 2008.
- J. Yamada, H. Fujiwara and <u>K. Ameyama</u>, S. Hata, H. Nakashima and K. Ikeda: 「Effects of Cryogenic Mechanical Milling on Microstructure in Metallic Powders J, International Symposium on Giant Strain Process for Advanced Materials, Fukuoka, November 21-24. 2008.

 M. Nakatani, H. Fujiwara and <u>K. Ameyama</u>: Harmonic Microstructure and Mechanical Properties of SUS316L Stainless Steel Produced by MM/HRS Process, International Symposium on Giant Strain Process for Advanced Materials, Fukuoka, Nov. 21-24. 2008.

## 〔図書〕(計2件)

- Nanomaterials by Severe Plastic Deformation Edited by <u>Z. Horita</u>, Trans Tech. Publications LTD. Switzerland, (2006)
- ② Ultrafine Grained Materials IV Edited by Y.T. Zhu, T.G. Langdon, <u>Z. Horita</u>, M.J. Zehetbauer, S.L Semiatin, T.C. Lowe, The Mineral, Metals &Materials Society, USA, (2006)

## 〔産業財産権〕

 ○出願状況(計2件)
 名称:焼結体及びその製造方法
 発明者:寒川喜光、鬼頭浩、飴山惠、野方誠 権利者:学校法人立命館
 番号:2007-014493
 出願年月日:2007年1月25日
 国内外の別:国内

名称:ひずみ印加方法及びひずみ印加装置 発明者:堀田善治 権利者:堀田善治 番号:2007-210794 出願年月日:2007年8月13日 国内外の別:国内

○取得状況(計0件)

## [その他]

ホームページ等 http://zaiko6.zaiko.kyushu-u.ac.jp/spd/index.html

#### 6. 研究組織

(1)研究代表者 堀田 善治(HORITA ZENJI) 九州大学・大学院工学研究院・教授 研究者番号:20173643
(2)研究分担者 梅本 実(UMEMOTO MINORU) 豊橋技術科学大学・工学部・教授 研究者番号:90111921 飴山 惠(AMEYAMA KEI) 立命館大学・理工学部・教授 研究者番号:10184243 戸高 義一(TODAKA YOSHIKAZU) 豊橋技術科学大学・工学部・准教授 研究者番号:50345956