

科学研究費助成事業(学術研究助成基金助成金)研究成果報告書

平成25年 5月30日現在

機関番号: 1 1 2 0 1 研究種目: 若手研究(B) 研究期間: 2011~2012 課題番号: 2 3 7 6 0 7 0 8

研究課題名(和文) 金属ナノ粒子によるセラミックス表面修飾技術の開発と金属基複合材料

への応用

研究課題名(英文) Development of surface modification technique for ceramic reinforcements by metallic nanopartiles and the application to MMCs

研究代表者

水本 将之 (MIZUMOTO MASAYUKI)

岩手大学・工学部・准教授 研究者番号:90325671

研究成果の概要(和文): 無電解めっき法を応用して,Cu および Ni ナノ粒子を作製し,粒径を制御することができた.Cu ナノ粒子で修飾したアルミナ強化材を熱処理して,CuO ナノ粒子に変化させて複合化したところ,溶融 Al 合金と CuO 間のテルミット反応によって,自発的に複合化されることがわかった.これは,ナノ粒子状の Cu は比表面積が大きいことから,熱処理による酸化反応および Al 合金溶湯との反応性が良くなったため,自発的に複合化したと考えられる.

研究成果の概要(英文): Fabrication process of Cu and Ni nanoparticles by electroless plating method were developed. The size of the nanoparticles was controlled by controlling the plating conditions. When alumina particle reinforcements modified by Cu nanoparticles were heat-treated, the Cu nanoparticles were changed to CuO nanoparticles. Al alloy melt was infiltrated spontaneously into the alumina particle layer modified by CuO nanoparticles due to the thermite process resulting the improvement of the wettability between alumina and Al alloy melt. It is suggested that Cu nanopartiles having high specific surface area would be oxidized and reacted with Al alloy melt easily and resulted in the spontaneous infiltration.

交付決定額

(金額単位:円)

	直接経費	間接経費	合 計
交付決定額	3, 500, 000	1, 050, 000	4, 550, 000

研究分野:工学

科研費の分科・細目:材料工学・金属生産工学

キーワード:金属ナノ粒子,金属基複合材料,自発溶浸法,無電解めっき

1. 研究開始当初の背景

金属基複合材料(MMC)は、適切な材料設計により、優れた特性が発現することから、高剛性が要求される精密電子部品製造機器や、軽量かつ耐磨耗性が要求される自動車用エンジンのシリンダブロックなど、既存の材料では対応が困難になりつつある高機能部材への解決策として、MMCの適用事例が増加する傾向にある。しかし、一般の金属材料と比較して MMC の普及が鈍い要因の一つとして、複雑な製造プロセスに起因する製品

コストの高さが挙げられる. これに対して、研究代表者らは、MMC の低コスト化を目的として、ミクロンサイズの金属粒子をセラミックス強化材の表面に分散させることにより、加圧含浸法による複合化時の含浸圧力を減少させた低圧加圧含浸法(LPI法)を開発することに成功した. この研究の過程において、セラミックス強化材表面に分散させたミクロンサイズの金属粒子により、溶融金属とセラミックス間のぬれ性が改善された結果、複合化に必要な含浸圧力が低減されること、

さらにセラミックス強化材の表面に分布し たナノ粒子がマクロな含浸過程に影響を及 ぼすことを見出した. そこで, セラミックス 強化材の表面を高い比表面積を持つ金属ナ ノ粒子で修飾することにより、高いぬれ性の 改善効果が得られることが期待される新規 なセラミックス強化材の表面改質技術を着 想した. 研究代表者は、MMC に関する研究 に加えて, 化学めっきを応用した研究も行っ ており, 化学めっきにおけるめっき条件を制 御することにより、ガラス基板上に銅を粒子 状に析出させることに成功している. そこで, めっき条件をさらに検討することにより,分 布および粒径を制御した金属ナノ粒子の析 出は十分に可能であると考えられる. また, MMC の製造プロセスへの応用を目的とし たセラミックスの表面改質技術としては、セ ラミックス表面をニッケルや銅等の金属に よって完全に被覆することが報告されてい るが,本申請課題で提案するような,金属ナ ノ粒子で表面を修飾した際のセラミックス 表面の活性すなわちセラミックス/溶融金属 間のぬれ性に関する報告はみられない. この ように、電気化学的手法による金属ナノ粒子 の作製と、金属ナノ粒子の MMC の製造技術 への応用をリンクさせた研究は国内外でも 例がない.

2. 研究の目的

本申請課題では、金属基複合材料 (MMC) の強化材として用いるセラミックスの表面 を, 化学めっきを応用して分布および粒径を 制御した金属ナノ粒子で修飾する技術を確 立する. また、金属ナノ粒子の分布および粒 径が、セラミックス表面の活性すなわちセラ ミックス/溶融金属間の活性(ぬれ性)に及ぼ す影響を明らかにする. さらに、セラミック ス表面に溶融金属に対する高い活性を付与 し、加圧含浸法による MMC の複合化の際に 必要な含浸圧力を 0.1MPa 以下へと低圧化 できるセラミックス表面の修飾条件を明ら かにする. 得られた結果を応用して, 現在主 流の MMC の作製技術である加圧含浸法を 進化させた「超低圧加圧含浸法」を開発する ことを目的とする.

3. 研究の方法

(1) 化学めっきにより、ガラス基板上にニッケルまたは銅をナノ粒子状に析出させることが可能なめっき条件を調べる.このとき、めっき浴中の金属イオン、錯化剤および安定剤等のめっき浴の組成、めっき浴のpH および温度のめっき条件を変化させた実験を行い、ガラス基板上に析出する金属粒子の形状、分布および粒径を画像解析により評価する.これにより、析出した金属粒子の形状、分布および粒径を定量的に評価する.

- (2) (1)で得られた金属ナノ粒子を析出可能なめっき条件に関する知見を用いて、セラミックス強化材の表面を金属ナノ粒子で修飾する.このとき、修飾する対象のセラミックスの形状および表面状態が、金属ナノ粒子の析出状態に及ぼす影響について調べる.
- (3) 金属ナノ粒子の性状に及ぼす熱処理の影響を調べるために、金属ナノ粒子で修飾したセラミックス強化材に熱処理を施す. 熱処理後の金属ナノ粒子の性状の変化を XRD を用いて調べ、金属ナノ粒子の性状に及ぼす熱処理の影響を明らかにする.
- (4) 金属ナノ粒子で修飾したセラミックス 強化材を用いてプリフォームを作製し、組織 の定量的な評価が容易な Al-Si 系合金をマ トリックス合金に用いて、LPI 法または自発 溶浸法により MMC を作製する.これにより、 セラミックス強化材/溶融 Al 合金間のぬれ 性および含浸圧力に及ぼす金属ナノ粒子の 影響を明らかにする.

4. 研究成果

(1) これまでの無電解めっきによる金属 ナノ粒子の作製に関する研究成果から、Cu を無電解めっきにより析出させる場合, めっ き液の pH を 11.5 にすることで, 粒子の成長 速度が適度に抑制され、めっき時間による粒 径の制御が可能であることがわかった. しか しながら、得られた Cu ナノ粒子の粒径には ばらつきがあったため、粒径の均一な Cu 粒 子を作製するために, 前処理に用いる溶液の 濃度を変化させて、その影響を調べた. 図1 に, pH 11.5, 298 K で得られた, Cu 粒子の SEM 像を示す. また, 図 2 に, 画像解析に より調べた各浴温における, 粒径とめっき時 間の関係を示す. 粒径のばらつきは比較的小 さく、溶液の濃度が増加したことにより、Cu の析出の際に触媒核として機能する Pd が基

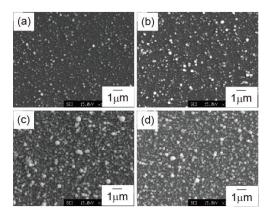


図 1 ガラス基板に 298 K, pH 11.5 でめっき時間を変化させて作製した Cu ナノ粒子の SEM 像. (a) 5 min, (b) 10 min, (c) 15 min, (d) 20 min.

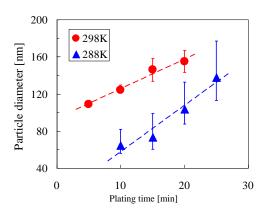


図 2 Cu ナノ粒子の成長速度におよぼすめっき浴の温度の影響.

板全体に均一かつ緻密に分散したため、Cu 粒子が基板全体で同時に成長を開始し、Cu 粒子の成長場が均一になった結果、粒子がほ ぼ均一な速度で成長したことが示唆された。 いずれの実験条件においても、触媒核の増加 は生成する粒子数だけでなく、粒子の成長エ ネルギーが基板全体で均一になることを促 し、その結果、粒径の均一化に効果的である ことが示唆された。

めっき浴の温度が Ni ナノ粒子の成長速度 に及ぼす影響を図3に示す. いずれの温度に おいても, めっき時間の増加と共に粒径は増 大する傾向を示し, 浴温による粒径の差は小 さくなった. これは粒径が増大するにつれて, 相互の粒子間の距離が狭まり, 基板表面が皮 膜状に覆われたためと考えられる.

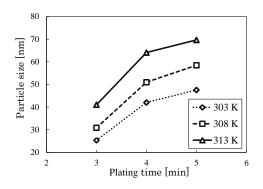


図 3 Ni ナノ粒子の成長速度におよぼすめっき浴の温度の影響.

このように、めっき浴の組成、温度およびめっき条件を制御することにより、金属をナノ粒子状に析出させるとともに、その粒子の分布および粒径の制御を可能にした研究成果は、国内外でも報告例がないため、今後の研究の応用展開のための基礎となる重要に知見である.

(2) 図 4 に Al₂O₃ 基板表面の Cu ナノ粒子の SEM 像を示す. めっき時間の増加に伴い Cu

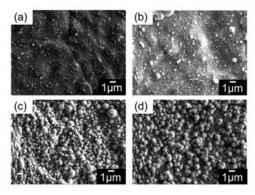


図 4 Al_2O_3 基板に 298 K, pH 11.5 でめっき時間を変化させて作製した Cu ナノ粒子の SEM 像. (a) 5 min, (b) 10 min, (c) 15 min, (d) 20 min.

粒子が成長しているのが観察された. 図 5 に めっき時間と粒径の関係, 図 6 にめっき時間と粒子数の関係を示す. めっき時間 15 min 以降で粒子数が減少したのは, 粒子同士が凝集し結合したためと思われる. また, Al_2O_3 ボールを基板に用いた場合の, Al_2O_3 ボール表面の SEM 像を示す. めっき時間 5 min の Cu ナノ粒子の平均粒径は 330nm で, Al_2O_3 板の場合と比較して 1.5 倍であった. Al_2O_3

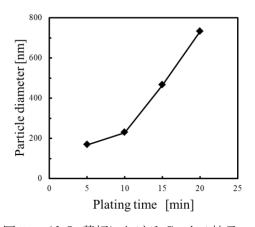


図 5 Al_2O_3 基板における Cu ナノ粒子の 粒径とめっき時間の関係

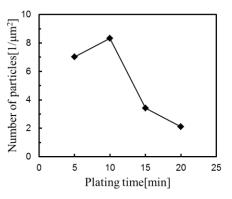


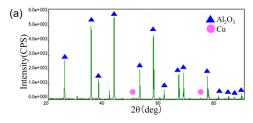
図 6 Al_2O_3 基板における Cu ナノ粒子の 粒数とめっき時間の関係

板では 15min で粒子同士が密着し,皮膜になっていたのに対して、 Al_2O_3 ボールでは 10min で皮膜になった.これは、 Al_2O_3 ボール表面は Al_2O_3 基板表面と比較して微細な凹凸が多いため、容易に核生成が可能だと考えられ、その結果、粒子間の距離が小さくなり、皮膜になるまでの時間が短くなったと考えられる.

$$P_C = \frac{-\gamma_{LV}\cos\theta}{1 - V_f} \cdot \frac{6V_f}{d_f}$$

本研究における実験条件では、しきい圧 $P_{\rm C}$ は、約 19~26×10-3MPa であることがわかっ た. AC3A 合金溶湯により Al₂O₃ボール層へ かかる圧力は約 44×10·3MPa であることか ら、理論的には無加圧で溶浸が可能であると 考えられる. そこで, 修飾していない Al₂O₃ ボールを用いて,保持時間 30min で複合化実 験を行ったところ、 Al_2O_3 ボール層へは全く 溶浸しなかった.これは、AC3A 合金溶湯表 面の酸化被膜により濡れ性が悪化したため と考えられる. 次に, めっき時間 10min の Al₂O₃ ボールで実験を行った結果、保持時間 30min および 1hour では約 3mm しか溶浸し なかったが、2hourでは完全に溶浸した.こ れは Al₂O₃ ボール表面に被覆された連続的 な Cu 被膜によって濡れ性が改善された結果, わずかに溶浸が進行したと考えられる. しか し, 溶浸長さに時間依存性がなかったことか ら、濡れ性の改善以外の溶浸機構が働いたこ とが示唆された. 次に, めっき時間 5min の Al_2O_3 ボールを用いて実験を行った. その結 果, 30min では全く溶浸せず, 1hour では完 全に溶浸した. めっき 5min での Al₂O₃ボー ル表面には、不連続でナノ粒子状の Cu が存 在するため、金属溶湯との濡れ性は 10min よりも良くないと考えられるが、1hourで完 全に溶浸したことから、濡れ性の改善以外の 要因により溶浸が進行したと考えられる. そ こで, めっき時間 10min の Al₂O₃ 基板を大気 中, 1043K で熱処理して XRD 分析を行った 結果を図7に示す. 熱処理後には Cu のピー クは消失し、CuOのピークのみが検出された ことから、Al₂O₃表面の Cu は熱処理によっ てすべて CuO に変化したことがわかった.

このことから、溶浸過程について次のよう



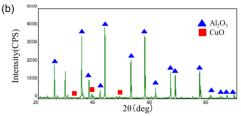


図7 Cuナノ粒子で修飾した Al_2O_3 基板の 熱処理前後でのXRD分析結果. (a)熱処理 前, (b)熱処理後.

に考察した. 熱処理によって生成した CuO は Al_2O_3 よりも熱力学的に不安定であるため、溶融 Al と CuO が接触した際には反応が生じ、Al が CuO を還元するテルミット反応が生じると考えられる. この反応により濡れ性が改善されるとともに、反応時の発熱によって溶融 Al 表面の酸化膜が破壊され、溶融 Al と CuO の反応が継続的に進行することにより溶浸界面が進行した結果、自発的に溶浸したと考えられる. さらに Cu は、ナノ粒子状の方が皮膜状よりも比表面積が大きいことから、Cu の酸化反応およびその後の AC3A 合金溶湯との反応性が良くなり、その結果短時間で自発的に溶浸したと考えられる.

以上の結果から、当初はセラミックス強化材の表面を、比表面積が大きく、反応性に優れた金属ナノ粒子で修飾することにより、加圧溶浸による MMC の複合化に必要な圧力を極低圧化することが本申請課題の目的であったが、熱処理により金属ナノ粒子を金属酸化物ナノ粒子に変化させることにより、複合化に圧力を要しない自発的複合化が可能になることを示した。これらの研究成果は、今後の MMC の製造プロセスの発展のために重要な知見であると考える。

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)

〔学会発表〕(計8件)

- ① 水本将之, メカニカルミリングにより作製した Al_2O_3/Al 複合材料の特性評価, 粉体粉末冶金協会平成 24 年秋季大会, 2012.11.21, 立命館大学(滋賀県)
- ② <u>水本将之</u>, アルミナ繊維/Al 合金複合材料の耐摩耗性に及ぼす繊維組成の影響, 日本 鋳造工学会第 161 回全国講演大会,

- 2012.10.13, いわて県民情報交流センター (岩手県)
- ③ 水本将之,アルミナ繊維/Al 合金複合材料の摩耗特性に及ぼす繊維特性の影響,日本鋳造工学会東北支部鋳造技術部会,2012.7.14,秋田大学(秋田県)
- ④ 水本将之,無電解めっきによるサブミクロン Cu 粒子の作製,粉体粉末冶金協会平成23年秋季大会,2011.10.26,大阪大学コンベンションセンター(大阪府)
- ⑤ <u>水本将之</u>, メカニカルミリングによる Al_2O_3/Al 複合材料の作製, 粉体粉末冶金協会 平成 23 年秋季大会, 2011.10.26, 大阪大学 コンベンションセンター (大阪府)
- ⑥ 水本将之, Al 合金基複合材料中の界面組織に及ぼすアルミナ繊維の影響, 日本鋳造工学会第 159 回全国講演大会, 2011.10.17, 島根県立産業交流会館(島根県)
- ⑦ 水本将之, LPI 法により作製したアルミナ繊維強化複合材料の機械的特性評価, 日本鋳造工学会第 159 回全国講演大会, 2011.10.17, 島根県立産業交流会館(島根県) ⑧ 水本将之, アルミナ繊維・粒子ハイブリッド強化 MMC の作製と摩耗特性評価, 日本鋳造工学会第 159 回全国講演大会,

2011.10.17, 島根県立産業交流会館 (島根県)

- 6. 研究組織
- (1)研究代表者

水本 将之 (MIZUMOTO MASAYUKI) 岩手大学・工学部・准教授 研究者番号: 90325671