## TiO2被覆マグネタイトの磁気抵抗効果

## Magnetoresistance effect for TiO<sub>2</sub>-coated magnetite

神島謙二\*, 須藤崇吏\*, 柿崎浩一\*, 平塚信之\*

### Kenji KAMISHIMA, Takafumi SUDO, Koichi KAKIZAKI and Nobuyuki HIRATSUKA

TiO<sub>2</sub>-coated Fe<sub>3</sub>O<sub>4</sub> samples were prepared by the sol-gel processing. The samples were sintered in vacuum at 1000°C for 2 hours. MR ratio became the maximum of 3.78 % for the 1.54 vol.% TiO<sub>2</sub> sample. The MR ratio is twice as large as that of Fe<sub>3</sub>O<sub>4</sub>. Also, we have measured temperature (*T*) dependence of resistivity ( $\rho$ ) for the TiO<sub>2</sub>-coated Fe<sub>3</sub>O<sub>4</sub> samples, and confirmed that  $\rho$  was in proportion to  $T^{1/2}$  for the best MR-ratio sample. This suggests that the granular-type tunnel conduction takes place in the system, and that the best MR ratio is caused by the tunnel magnetoresistance effect.

#### Keywords: Fe<sub>3</sub>O<sub>4</sub>, TiO<sub>2</sub>, composite, tunnel magnetoresistance effect

#### 1.はじめに

近年、微視的な電子そのものが持つ磁化 — スピン — と、その電子の運動と絡ませて応用する「スピント ロニクス」の研究が盛んになってきている。その中で、 強磁性ハーフメタルの間にナノメーター程度の非常に 薄い絶縁層を挟んだ構造の複合材料が注目を集めてい る<sup>1)</sup>。Fig.1 に示す通り、強磁性ハーフメタルではスピ ンの向きに依存してバンド構造が異なり、ある方向の スピンのバンド構造は金属的で、反対向きのスピンの バンド構造は半導体的になっている。

従って、Fig.2 に示す通り、絶縁障壁を挟んだ強磁性 ハーフメタルの磁化がお互いに反対向きになっている 場合、片方のハーフメタルで伝導バンドに属する電子 は、絶縁層を挟んだ向かい側にあるハーフメタルでは

\*埼玉大学 工学部 機能材料工学科

Department of Functional Materials Science, Faculty of Engineering, Saitama University, 255 Shimo-Okubo, Sakura-ku, Saitama, Saitama, 338-8570, Japan

(原稿受付日:平成21年4月3日)



Fig. 1 Density of states for half metal.



Fig. 2 Mechanism of tunnel magnetoresistance effect.

禁制バンドに属することになる。これにより、片方の ハーフメタルの伝導電子がトンネル効果で絶縁障壁を

1

通過する事が困難になる。ここに磁場を印加して、絶 縁層を挟んだ磁化が同じ方向になると、この食い違い は解消されるため、電気抵抗が大きく減少する。この トンネル磁気抵抗材料は、高感度磁気センサへの応用 が考えられる。

バンド計算によると、スピネル型結晶構造の鉄酸化 物であるマグネタイト (Fe<sub>3</sub>O<sub>4</sub>) はハーフメタルである と考えられている<sup>2)</sup>。したがって Fe<sub>3</sub>O<sub>4</sub> 粒子に対し、 酸化物絶縁体 (TiO<sub>2</sub>) を直に被覆し、それを焼結させ ることにより、グラニュラー型トンネル磁気抵抗材料 が得られるものと期待される。

#### 2.実験方法

試料の作製にあたり、出発原料にマグネタイト Fe<sub>3</sub>O<sub>4</sub>を用いた。まず、100 mL のビーカーに溶媒とし てエタノール 50 mL、Fe<sub>3</sub>O<sub>4</sub> 2.0000 g、チタンテトライ ソプロポキシドTi[OCH(CH<sub>3</sub>)<sub>2</sub>]<sub>4</sub>をFe<sub>3</sub>O<sub>4</sub>に対して、TiO<sub>2</sub> 重量換算して 1~10%になるように加え、スターラー で攪拌した。30分後、蒸留水5mLを加え、加水分解 反応をさせ、被覆処理を行った。反応中の溶液の温度 は 25℃ とした。反応終了後、溶液をろ過、エタノー ル洗浄した後、磁気分離した。その後、試料中に残存 している H<sub>2</sub>O および有機物を除去するため、減圧下 300℃で2時間熱処理した。得られた粉体を10mm<sup>Φ</sup>×2 mmのディスク状に 0.8 ton/cm<sup>2</sup>で一軸加圧成型した。 残留の可能性がある有機物を除去するため、減圧下 300℃で2時間保持した後、減圧下1000℃で2時間焼 成し、焼結体を作製した。MR 測定のため、試料を鏡 面状に研磨し、金線を銀ペーストで接着し、減圧下 350℃で30分乾燥した。

得られた焼結体の結晶構造はX線回折法(XRD)にて 同定し、磁化値および保磁力は振動試料型磁力計 (VSM)で測定し、磁気抵抗効果(MR)は直流四端子法に より測定した。

#### 3.実験結果・考察



Fig. 3 Initial  $TiO_2$  content ratio versus  $TiO_2$  volume fraction in the final products.



Fig. 4 X-ray diffraction patterns for  $TiO_2$ -coated  $Fe_3O_4$  samples.

#### 3.1 結晶相および磁気抵抗

磁化測定を行い、磁化の起源は  $Fe_3O_4$  によると仮定 することにより、非磁性  $TiO_2$ の量を見積もった。見積 もられた  $TiO_2$ 被覆量の添加量依存性を Fig. 3 に示す。 添加量の増加につれて、 $TiO_2$ 被覆量も増大する。

Fig. 4 に、TiO<sub>2</sub> 被覆量の異なる試料の焼成後の X 線 回折図を示す。すべての試料でスピネル相が主相とな った。TiO<sub>2</sub> 1.54 vol.%の試料では、TiO<sub>2</sub> のピークは現れ なかったため、Fe<sub>3</sub>O<sub>4</sub> 粒界に TiO<sub>2</sub> はアモルファス状に 生成しているものと考えられる。TiO<sub>2</sub> 4.91 vol.%の試料 においては異相ピークが見られた。TiO<sub>2</sub> 19.1 vol.%の 試料において、チタニア(TiO<sub>2</sub>)のメインピークが観 測され、スピネル相ピークが低角にシフトした。ピー クのシフトは Fe<sub>3</sub>O<sub>4</sub> に Ti イオンが少し固溶し、Fe<sub>3</sub>O<sub>4</sub> (*a*=8.396 Å) よりも格子定数の大きいウルボスピネル (Fe<sub>2</sub>TiO<sub>4</sub>: *a*=8.535 Å)に近づいたためだと考えられる。

Fig. 5 は、電気抵抗率の TiO<sub>2</sub> 被覆量依存性を示す。 1.54 vol.%の被覆により抵抗率は上昇するが、TiO<sub>2</sub> 被覆 量が 4.91 vol.%ではあまり変化が見られず、19.1 vol.% になると抵抗率が減少した。19.1 vol.%の試料において は Ti イオンの Fe<sub>3</sub>O<sub>4</sub> 粒子への固溶・粒子同士の焼結が 起きたものと推測される。



Fig. 5 Room temperature resistivity for TiO<sub>2</sub>-coated Fe<sub>3</sub>O<sub>4</sub> samples.



Fig. 6 MR ratio for TiO<sub>2</sub>-coated Fe<sub>3</sub>O<sub>4</sub> samples.

Fig. 6 は、TiO<sub>2</sub> 被覆 Fe<sub>3</sub>O<sub>4</sub> 粒子焼結体の室温における MR 比の TiO<sub>2</sub> 被覆量依存性を示す。TiO<sub>2</sub> 被覆量が 1.54 vol.%の試料の MR 比は 3.78 %となった。TiO<sub>2</sub> 被覆量が 1.54 vol.%の場合、TiO<sub>2</sub> が Fe<sub>3</sub>O<sub>4</sub>粒子間の粒界に存在し、 薄い絶縁障壁が形成されたものと考えられる。その後、 TiO<sub>2</sub> 被覆量の増大にともない MR 比は急激に減少して、 TiO<sub>2</sub> 被覆量が 4.91 vol.%のとき、1.73 %となる。この原 因について次節で検討する。

#### 3.2 グラニュラー型トンネル伝導

グラニュラー型トンネル伝導の場合、電気抵抗の温 度依存性が特徴的なものになり、シンプルなモデル<sup>3),4)</sup> で説明しうる。

まずは、1次元で考える。x < 0 で +x 方向に進行 している自由粒子(平面波  $e^{ikx}$ )があると、それが担 うエネルギーは  $\frac{\hbar^2 k^2}{2m}$  である。ここで、 $x = 0 \sim s$  で ポテンシャル障壁  $\varphi$  があったとすると、その領域の シュレディンガー方程式は、

$$\frac{1}{2m} \left( -i\hbar \frac{\partial}{\partial x} \right)^2 \psi(x) = (E - \varphi) \psi(x)$$

となる。ここで、ポテンシャル障壁が大きい( $\varphi - E > 0$ ) とすると、この領域の波動関数の解は

$$\psi(x) = e^{-\kappa x}$$
,  $\frac{\hbar^2 \kappa^2}{2m} = \varphi - E$   
 $\therefore \quad \kappa = \frac{\sqrt{2m(\varphi - E)}}{\hbar}$ 

ここで、x=0 の時に上記x<0 での平面波  $e^{ikx}$  との 連続条件を満たす。x=s では、粒子の存在確率は  $|\psi(s)|^2 = e^{-2\kappa s}$  だけ減衰している。ポテンシャル障壁が +分に大きい( $\varphi-E>>0$ )場合は、定数  $\chi = \frac{\sqrt{2m\varphi}}{\hbar}$  で  $\kappa$  を置き換えても構わないので、 $e^{-2\kappa s}$  だけの減衰が 起きると考えてよい。金属粒と粒の間に絶縁障壁があ るグラニュラー系では、障壁をトンネルする確率はこ の減衰に依存すると考える。

次に、金属粒部分の寄与を考える。半径 r の金属球 に電荷 Q を与えたとき、金属球の電位は  $\frac{Q}{4\pi\varepsilon_0 r}$  と

なることが、初等電磁気学により示される。したがって、2つの金属球それぞれに電荷  $\pm Q$  を与えたときの

電位差 $E_{\rm C}$ は

$$\frac{Q}{4\pi\varepsilon_0 r} - \frac{Q}{4\pi\varepsilon_0 r} = \frac{Q}{2\pi\varepsilon_0 r} = \frac{Q}{\pi\varepsilon_0 d}$$
  
$$\therefore \quad E_{\rm C} \propto \frac{1}{d}$$

となる。したがって、帯電エネルギーはグラニュラー 金属球の直径 *d* に反比例する。一方、グラニュラー系 は均質な試料になっており、金属粒子の直径 *d* と、そ の周りの絶縁障壁の厚み *s* の空間的存在割合は一定で ある。従って、

# $\frac{s}{d}$ = Const

となる。これらをまとめると、帯電エネルギー $E_{\rm C}$ と絶縁障壁の厚みsとの積は一定になる、という仮定を設けることができる。

 $sE_{\rm C} = A$  (A は定数) と書ける。

また、伝導を担うキャリアは、電場によってではな く、熱的に励起されると考える。熱的に励起されたキ ャリアによる帯電エネルギーを *E*c'とする。同じくら いのサイズの金属粒子を考えて、熱励起でプラスマイ ナスの電荷を帯びて、それぞれ半分ずつそれを担って、 その差分が *E*c'となる。そのキャリア数は熱活性型で

$$\exp\left(-\frac{E_{\rm C}'}{k_{\rm B}T}\right)$$
 に比例する。

以上のような状態にあるときに、弱い電場がかけら れて電荷が伝導したときのことを考える。電場に沿っ て電流は流れるはずだが、2つの制限がかかる。 制限1)小さい金属粒には伝導しづらい。

これは小さい金属粒の場合は、 $E_{\rm C} \propto \frac{1}{d}$ より帯電エネ

ルギーが高いから、妥当である。伝導する対象の粒子 は大きく(帯電エネルギーは小さく)あって欲しい。 しかし、その一方で次の制限がかかる。

制限 2) 帯電エネルギーが小さいと  $sE_{\rm C} = A$  よりバリ ア厚みが厚くなる。

そうすると、トンネルしづらいということが起きる。 各伝導路に依存して帯電エネルギー  $E_{\rm C}$  は決まるが、 これらの2つの制限があるせいで  $E_{\rm C}$  に依存した最適 伝導路に限定される。これに対応したトンネル減衰は $e^{-2x^i}$ と記述するのが妥当であろう。そして、この $s^i$ は上の前提により $s'E'_{\rm C} = A$ となるはずである。

トータルの障壁厚みがs'となる伝導路の存在割合をD(s')と記載する。これらの因子より、電気伝導度を表現すると、

$$\sigma_{\rm L} \simeq \int_0^\infty ds' D(s') \exp\left(-2\chi s' - \frac{E_{\rm C}'}{k_{\rm B}T}\right)$$
$$= \int_0^\infty ds' D(s') \exp\left(-2\chi s' - \frac{A}{s'k_{\rm B}T}\right)$$

のようになる。指数内部で s'の極大値になる部分を中 心にしてテーラー展開し、その極大値部分(s<sub>0</sub>')を積分 の外に出すと(鞍点法)

$$\approx \exp\left(-2\chi s_0' - \frac{A}{s_0' k_{\rm B}T}\right) \int_0^\infty ds' D(s') \exp\left(O\left(\left(s' - s_0'\right)^2\right)\right)$$

$$\frac{d}{ds'} \left( -2\chi s' - \frac{A}{s'k_{\rm B}T} \right) \Big|_{s'=s'_0} = -2\chi + \frac{A}{s'_0{}^2k_{\rm B}T} = 0$$
  
$$\therefore \quad s'_0 = \sqrt{\frac{A}{2\chi k_{\rm B}T}}$$

$$\sigma_{\rm L} \approx \exp\left(-2\chi\sqrt{\frac{A}{2\chi k_{\rm B}T}} - \frac{A}{\sqrt{\frac{A}{2\chi k_{\rm B}T}}}\right)$$
$$\times \int_{0}^{\infty} ds' D(s') \exp\left(O\left((s' - s_{0}')^{2}\right)\right)$$
$$= \exp\left(-\sqrt{\frac{2\chi A}{k_{\rm B}T}} - \sqrt{\frac{2\chi A}{k_{\rm B}T}}\right) \int_{0}^{\infty} ds' D(s') \exp\left(O\left((s' - s_{0}')^{2}\right)\right)$$
$$= \exp\left(-2\sqrt{\frac{2\chi A}{k_{\rm B}T}}\right) \int_{0}^{\infty} ds' D(s') \exp\left(O\left((s' - s_{0}')^{2}\right)\right)$$

$$\sigma_{\rm L} \simeq \exp\left(-{\rm Const}\sqrt{\frac{1}{T}}\right) \int_0^\infty ds' D(s') \exp\left(O\left(\left(s'-s_0'\right)^2\right)\right)$$

という温度依存性になる。積分よりも、積分の前の定 数項(温度には依存)の方が主な効果を与える。 以上より  $\ln \sigma_{\rm L} \simeq -\text{Const} \cdot T^{-\frac{1}{2}}$  $\therefore \quad \ln \rho \propto T^{-\frac{1}{2}}$ 

となる。これより、グラニュラー型トンネル伝導かど うかは、抵抗率の温度依存性により推定できる。

そこで、電気抵抗率の温度依存性を測定した。TiO<sub>2</sub> 被覆量が 1.54 vol.% および 4.91 vol.%の試料の電気抵 抗率の温度依存性を Fig.7 に示す。



Fig. 7 Temperature dependence of resistivity for  $TiO_2$ -coated  $Fe_3O_4$  samples.

どちらの試料も、室温から 150 K 程度まで  $\ln T$  が  $T^{1/2}$  に比例する。このことから、TiO<sub>2</sub> 被覆量が 1.54 vol.% お よび 4.91 vol.%の試料の伝導機構はグラニュラー型ト ンネル伝導であるものと考えられる。また、その傾き は、TiO<sub>2</sub> 量が 4.91 vol.% の試料の方が大きい。上記モ デルでは、ポテンシャル障壁が高く ( $\chi$ が大きい)、金 属粒の直径に比べて障壁の厚みが多い (A が大きい) 場合に、傾きが大きくなるため、実験結果の傾向と矛 盾しない。

トンネル伝導性には大差ないが、TiO<sub>2</sub> 被覆量が 1.54 vol.% の試料の方が、4.91 vol.% の試料よりも高い MR 比を示した。Fig.4 に示した通り、TiO<sub>2</sub> 被覆量が 1.54 vol.% の試料では、Fe<sub>3</sub>O<sub>4</sub> の X 線回折ピークのみ観測 されたが、TiO<sub>2</sub> 被覆量が 4.91 vol.% の試料では異相の 生成も確認され、更に TiO<sub>2</sub> 量が増えると Ti イオンの 固溶により Fe<sub>3</sub>O<sub>4</sub> が Fe<sub>2</sub>TiO<sub>4</sub> との混晶に変化した。そ のため、TiO<sub>2</sub> 被覆量が多くなると、Fe<sub>3</sub>O<sub>4</sub> 部分のハーフ メタル性が損なわれ、MR 比が下がったものと考えら れる。

#### 4.まとめ

ゾルゲル法によって、TiO<sub>2</sub>で被覆処理を施した Fe<sub>3</sub>O<sub>4</sub>粒子の焼結体を作製し、安定的で均一な絶縁層 の形成を試みた。これらの作製した試料のMR効果を 測定するとともに、電気伝導の温度依存性を測定した。 それにより伝導機構を推定し、MR効果に及ぼす影響 を検討した。その結果を以下にまとめる。

- TiO<sub>2</sub>被覆量が 1.54 vol.%の Fe<sub>3</sub>O<sub>4</sub>粒子焼結体において、室温における MR 比は 3.78 %となった。これは グラニュラー型のトンネル磁気抵抗効果によるものだと考えられる。
- ② TiO<sub>2</sub> 被覆量が多くなりすぎると、グラニュラー型の トンネル伝導であるにも関わらず、MR 比が下がる。 これは Fe<sub>3</sub>O<sub>4</sub>のハーフメタル性が損なわれるためで あると考えられる。Fe<sub>3</sub>O<sub>4</sub>のハーフメタル性を損な わない形でのトンネル障壁の形成について今後さ らに検討する必要がある。

#### 参考文献

- Tsymbal, E. Y., Mryasov, O. N., LeClair, P. R., Spin-dependent tunnelling in magnetic tunnel junctions, Journal of Physics-Condensed Matter, Vol.15, pp.R109-R142, 2003
- Yanase, A., Hamada, N., Electronic structure in high temperature phase of Fe<sub>3</sub>O<sub>4</sub>, Journal of the Physical Society of Japan, Vol.68, pp.1607-1613, 1999
- Sheng, P., Abeles, B., Voltage-Induced Tunneling Condition in Granular Metals at Low Temperatures, Physical Review Letters, Vol.28, pp.34-37, 1972
- Sheng, P., Abeles, B., Arie, Y., Hopping Conductivity in Granular Metals, Physical Review Letters, Vol.31, pp.44-47, 1973