原稿中に記載の連絡先は現在は使用できません。 原稿の内容に関するご連絡先は以下の通りです。(2023/1/25 現在)

猪俣 浩一郎

(独)物質・材料研究機構 (NIMS) 名誉フェロ—

e-mail: INOMATA. Kouichiro (at) emeritus.nims.go.jp

(at)の部分を@に替えてください

連載講座

スピンエレクトロニクスの基礎と応用 I 1. 巨大磁気抵抗材料・デバイス

Basic and Applications of Spinelectronics I

1. Materials and Devices for Giant Magnetoresistance

猪俣浩一郎 物質·材料研究機構

K. Inomata, National Institute for Materials Science, *1–2–1 Sengen, Tsukuba 305–0047, Japan* Tel: +81–029–859–2540, Fax: +81–029–859–2701, E-mail: INOMTA.Kouichiro@nims.go,jp

Giant magnetoresistance (GMR) effect is overviewed as the first course of serial lectures on spinelectronics, which includes current-in-plane (CIP)-GMR, current-perpendicular-to-plane (CPP)-GMR and granular alloy GMR. The mechanism of GMR effect in each structure is explained, and experiments on GMR effects are shown. The methods for the enhancement of MR ratio are also given for each structure.

Key words: spintronics, giant magnetoresistance, mechanism, spin-dependent scattering, metallic multilayers, spin-valves, granular alloys, Heusler alloys

1. はじめに

巨大磁気抵抗 (Giant Magnetoresistance; GMR) 効果が 発見^{1), 2)} されてから 23 年が経過した. GMR の発見はそ のメカニズムが解明されるに及び、電子のもつ電荷とスピ ンを制御するスピンエレトロニクスという新たな学問を創 出するとともに、情報産業の一翼を担う HDD の高密度化 に貢献し、その発見者である Grunberg と Fert に 2007 年 度のノーベル物理学賞が授与された. GMR の発見以降, 現象そのものは従来から知られていたものの、トンネル磁 気抵抗 (Tunnel Magnetoresistance; TMR) 効果が見直さ れて大きく発展し、不揮発性磁気メモリ MRAM が誕生し た.また、スピントランスファトルクによる磁化反転・ マイクロ波発振・磁壁移動の発見、非局所スピン注入の実 証とそのスピンエレクトロニクスデバイスへの展開、ハー フメタルの飛躍的進展などがあった.加えて新しい磁性半 導体の発見,半導体へのスピン注入,強磁性の電圧制御, 各種スピントランジスタの提案など、半導体スピンエレク トロニクスの創製を目指した研究へと発展し、金属系、半 導体系を含めスピンエレクトロニクスにかかわる論文数は 膨大な量に上っている、最近でもスピンホール効果、スピ ンゼーベック効果、磁性絶縁体中を伝わるスピン波に基づ くスピン流,磁気異方性の電圧制御など新しい発見が続 き、さらにはグラフェンやナノチューブなどを導入した分 子スピンエレクトロニクスに関する基礎研究が推進されて

おり,スピンエレクトロニクスの新たな潮流を迎えようと している.

このように現在もなお発展途上にあるスピンエレクトロ ニクスを網羅することは、もとより筆者の能力を超えてい る.本誌の連載講座では井上氏³⁾および佐久間氏⁴⁾に よってスピンエレクトロニクスに関する理論面からの解説 がすでになされており、基本的な現象や理論の詳細に関し てはそれらを参照されたい.本講座ではできるだけ今後の 応用が期待される課題を取り上げ、材料・デバイス関連に 絞ってスピンエレクトロニクスにかかわる研究開発の現状 を実験面から述べることにする.はじめにスピンエレクト ロニクスにかかわる主な材料・デバイスの発展経緯を Fig. 1 にまとめておく.

2. 巨大磁気抵抗効果

2.1 巨大磁気抵抗 (GMR) 効果の発見

磁気抵抗 (MR) 効果は電気伝導に対する磁場の影響の 総称である.非磁性金属に磁場を加えたとき、伝導電子が 単純な自由電子からずれていると抵抗が変化する.この場 合、磁場による抵抗変化は正であり、磁場によって抵抗は 増大する.これは正常 (Normal) MR 効果と呼ばれる.強 磁性金属の MR 効果は正常 MR 効果のほかに異方性 (Anisotropic) MR (AMR) 効果が加わる.これは自発磁 化をもつことに起因するものであり、スピン軌道相互作用 を起源としている.AMR は強磁性体の磁化の向きと電流 方向とのなす角度に依存し、抵抗は電流と磁化の向きが平 行のとき最も大きく、垂直のとき最も小さい.AMR の大 きさは NiFe 合金で 3% 程度、最大でも NiCo 合金の 5~6% 程度である.

1986年, Grunberg らは Fe/Cr/Fe 3 層膜において, Cr を介した Fe 層間に反強磁性的交換相互作用が働くことを 発見した⁵⁾. 彼らはこれを契機に Fe/Cr/Fe の磁気抵抗を 測定し, AMR とは現象を異にする GMR 効果を発見し た¹⁾. 一方, Fert らは Fe/Cr 人工格子(多層膜)の磁気抵 抗を測定し, AMR に比べはるかに大きな巨大磁気抵抗



Fig. 1 Research and developments of materials and devices for spinelectronics.



Fig. 2 Giant magnetoresistance effect in Fe/Cr multilayers at 4.2 K. The figures in the right hand side are the schematic GMR and magnetization curves.

(GMR)を発見した²⁾. Fig. 2 は Fert らの実験結果であ り、Fe の膜厚を 3 nm に固定し Cr の膜厚を 0.9, 1.2, 1.8 nm と変えた Fe/Cr 人工格子の抵抗の磁場依存性を示した ものである²⁾. 磁場が零のとき Cr を介した隣同士の Fe 層の磁化は互いに反平行 (AP) に結合する. このときの 抵抗 R_{AP} は大きく、十分大きな外部磁場(飽和磁場、 H_s) を加えて磁化を互いに平行 (P) に配列させると抵抗 R_P が低下する. 抵抗変化率 $(R_{AP}-R_P)/R_P$ (飽和磁場下での 抵抗値に対する抵抗変化の比) は Cr の膜厚に依存し、0.9 nm Cr 膜厚のとき 4.2 K で最大 85%、室温でも約 20% と AMR に比べ非常に大きい. また、MR 変化率は電流と磁 場のなす角度に依存せず AMR とはメカニズムを異にして



Fig. 3 Magnetoresistance ratio at 4.5 K as a function of Cr layer thickness in Fe/Cr multilayers.⁸⁾

いる. GMR 曲線と対応する磁化曲線の関係を Fig.2 の右 図に示す.3年後の1991年, Fe/Cr の MR 変化率を上回 る Co/Cu 人工格子が発見され,その MR 変化率は室温で 50%を超えた^{6).7)}.また,MR の非磁性層膜厚依存性が詳 細に調べられ,Fe/Cr および Co/Cu のいずれの場合も MR は Cr または Cu 膜厚の増大とともに振動しながら減 少し,その振動周期が約1nm であることが発見された⁸⁾. Fe/Cr の例を Fig.3 に示す⁸⁾.この現象は非磁性層の膜厚 に対して強磁性層間の交換結合が強磁性結合と反強磁性結 合の間で振動することによるものである.振動周期はいわ ゆる RKKY 理論では説明できず,当時,固体物理におけ る大きな問題としてそのメカニズム解明に関して非常に活 発な議論があった.現在,この現象は伝導電子波の量子干 渉効果として理解されており,振動周期は非磁性層のフェ ルミ面のスパンニングベクトルの大きさで決まることがわ かっている.本講座では詳細を述べないが関心のある読者 は解説⁹⁾を参照願いたい.

2.2 GMR 効果のメカニズム

金属の電気伝導度 σ は $\sigma = ne^2 \tau / m = ne^2 l / mv$ で与えられ る. n, e, m はそれぞれ単位体積当たりの電子数, 電子の電 荷および有効質量であり, r, v は電子の緩和時間および速 度、*l=vt* は平均自由行程である.したがって、比抵抗は 電子の平均自由行程に逆比例する.前述のように、GMR 効果は非磁性層を介した強磁性層間の磁化が互いに反平行 と平行の間で変わるときに生じる. これは定性的には次の ように理解される. 強磁性金属では多数スピン(↑) 電子 と少数スピン(↓)電子は磁性原子からの交換相互作用に より異なるポテンシャルを受けて結晶中を運動している. そのため電子の散乱はスピンに依存する(スピン依存散 乱). このポテンシャルは交換ポテンシャルと呼ばれる. Fig. 4(a) に示すように, 強磁性金属層と非磁性金属層か らなる人工格子において、磁場が零のとき強磁性層の磁化 (矢印で表示)は互いに反平行に, H。以上の磁場で平行に 向くとする. 膜面内に電流を流すと、伝導電子は界面での 散乱を受けながら膜面内を伝導するが、人工周期が電子の 平均自由行程より短いとき電子は運動量を保存したまま界 面を横切って一定の距離を移動できる。 スピン拡散長は平 均自由行程より長いのでこの間、伝導電子のスピンは向き を変えず独立に伝導に寄与するものとする(二流体モデ ル). 電子は交換ポテンシャルのためスピンの向きによっ て界面での散乱のされ方が異なるので、比抵抗は磁化と同 じ向きのスピン(↑)をもつ電子の比抵抗を ρ_↑, 逆向き のスピン(\downarrow)をもつ電子のそれを ρ_{\perp} とそれぞれ独立に 書ける. これを用いると二流体モデルでの比抵抗は Fig. 4 (b) のように図示できるので、P および AP 状態の比抵抗



Fig. 4 Schematic of (a) spin-dependent scattering and (b) two-current model for spin-dependent conduction in a FM/N/FM trilayer.

 $\rho_{\rm P}$ および $\rho_{\rm AP}$ はそれぞれ以下のように書ける.

$$\rho_{\rm P} = 2\rho_{\uparrow}\rho_{\downarrow}/(\rho_{\uparrow} + \rho_{\downarrow})$$

$$p_{\rm AP} = (\rho_{\uparrow} + \rho_{\downarrow})/2$$
.

これから MR 変化率は次のように表される.

$$MR = (\rho_{AP} - \rho_{P}) / \rho_{P} = (\alpha - 1)^{2} / 4\alpha,$$

$$\alpha = \rho_{\downarrow} / \rho_{\uparrow}.$$
 (2)

(1)

したがって、MR 変化率は $|\alpha| \gg 1$ のとき大きく、 $\alpha = 1$ の とき0になる. α は比抵抗のスピン依存性を表している が、これは強磁性層と非磁性層の界面での電子状態や界面 構造を強く反映する. そのためGMRの大きさは人工格子 を構成する金属の組み合わせや作製法に依存し、 α は GMRの物質依存性を議論するうえで重要なパラメータで ある. 希薄合金中の α 値は ref. 10に記載されている.

以上の結果を考慮すれば、GMR 効果が観測されるため には少なくとも以下の3条件を満たさなければならない.

(a) 非磁性層を介して隣接する強磁性層の磁化が互い に反平行に配列する.

(b) 人工格子の積層周期が伝導電子の平均自由行程より小さい.

(c) 伝導電子のスピンに依存した比抵抗の違いが大きい.

どういう場合にαが大きくなるのか,井上と前川の理 論^{11).12)}に基づきスピン依存散乱の微視的起源を考察しよ う.スピン依存散乱の起源は界面での交換ポテンシャルの 乱れにあることを述べたが,Fe/Cr系とCo/Cu系で取扱 いが異なる.それは伝導電子が前者ではs-d混成電子であ るのに対し,後者ではs電子だからである.まずFe/Cr の場合を述べる.界面でのiサイトの原子ポテンシャルは スピンに依存し次式で与えられる.

 $V_i^{\sigma} = V_i^{\sigma} - \sigma U_i m_i / 2$. (3) ここで σ は ↑ または ↓ スピン, *U* は原子内クーロンポテ ンシャル, *m* は原子の磁気モーメントである. 強結合 d バンドモデルを用い, 界面近傍の電子状態をセルフコンシ ステントに計算することで $m_i \ge V_i$ が決定され, 界面第 1層の局所状態密度は Fe₄ スピンではバルク Fe と同じで あり, それは Cr のバンドとほぼ同じであることが示され た¹¹⁾. これは Fig. 5 に模式的に示すように, $V_{\text{Fe}}^{+} \sim V_{\text{Cr}} \ge$ なっているためである. ここで, 実線および破線はそれぞ



Fig. 5 Schematic spin-dependent atomic potential $V_{\rm Cr}^{-}V_{\rm Fe}^{\sigma}$.



Fig. 6 Model interface disordered structure and schematic picture of virtual band state in Co/Cu.



Fig. 7 GMR ratio *vs.* atomic number *N* of transition metals TM in TM/Cu multilayers. Dotted line is calculation by Inoue *et al.*¹³⁾

れ↑(多数)スピンおよび↓(少数)スピン電子が受ける ポテンシャルである.このような状態で界面に原子の乱れ があれば抵抗が生じ,平行配列の場合には↓スピン電子は 界面であまり散乱されることなく,↑電子のみが大きく散 乱される.一方,反平行配列の場合にはいずれのスピンも 同様に散乱される.したがって,平行および反平行状態間 で抵抗が異なりGMR効果が発現する.このように常磁性 金属と強磁性金属との交換ポテンシャルの大小関係が GMR効果と深くかかわっており,Fe/CrではGMRを得 るのに非常によい組み合わせになっている.井上らは各種 3d磁性金属と3d 非磁性金属からなる人工格子について同 様の計算を行い,非磁性のMnを用いたfcc-Co/Mnでも 大きなMR比が期待されることを示した¹¹⁾.しかし,こ の構造を実験的に作るのは難しくまだ実現していない.

次に Co/Cu の場合を見てみよう. Cu の比抵抗は Co の それより数倍も小さいので主に Cu のs 電子が伝導を担う と考えられる. 界面に乱れがあるとその近傍で Co 原子は 不規則に分布し Cu の s 電子はこれらの磁性不純物によっ て散乱される. このような場合, Co の d 準位は Cu の s 電子と混成し仮想束縛状態 (virtual bound state; vbs) を作



Fig. 8 Temperature dependence of $^{59}\mathrm{Co}$ hyperfine fields of main and satellite peaks in Co/Cu multilayers. $^{19)}$

る. d準位は交換相互作用のためスピン分裂しているので vbs は模式的に Fig. 6 のように書ける. この結果,フェル ミ面における状態密度がスピンに依存し,スピン依存散乱 が生じる. \downarrow スピン電子の vbs がフェルミ面上に位置し, \uparrow スピン電子の vbs がフェルミ面より下に位置するとき スピン依存散乱 α は最大になる. vbs の位置は d 電子数に 依存するので,遷移金属元素を TM と書けば TM/Cu の MR の物質依存性は Fig. 7 の破線で示すようになり, MR 変化率は d 電子数 n_d が約 7.5 のとき最大になることが予 測された¹²⁾. Fig. 7 には (Co_{1-x}Fe_x)/Cu および (Ni_{1-x} Co_x)/Cu 人工格子の MR の組成依存性の実験結果を併せて 示した¹³⁾. いずれも MR はある組成で最大を示し,井 上・前川理論と定性的に一致している.

界面でのスピン依存散乱とαとの相関を調べるため, 界面に1~2原子層の他の原子を挿入した効果が調べられ ている. Fe/Cr 系の場合, Fe と Cr の界面に Cr と同程度 の α をもつ V および Mn を挿入したときの GMR は大き な変化がなく、Crと大きく異なるαをもつ Ge, Ir, Alを挿 入した場合は MR が大きく低下することが示された¹⁴⁾. また, Cu の一部を X 元素で置換した Co/(Cu-X)では, α がCuと同程度の X=Fe, Ni, Ag, Pd, Zn では MR は大きな 影響を受けず、Cuと大きく異なるαをもつ X=Si, Ru で は MR が大きく低下した¹⁵⁾. 界面の乱れと GMR 効果と の相関も調べられている. GMR を得るためにはある程度 の乱れは必要であるが、それがあまり大きいとスピンに依 存しない散乱が増大し、抵抗そのものが大きくなり MR 比は低下することが予想される. MBE で作製された Fe (0.45 nm)/Cr 超格子において、1.5 K で 220%、室温で 42%という大きな MR 比が報告されている¹⁶⁾. この膜は 小角および高角 X 線回折において高次のピークが観測さ れており界面はかなりシャープであると思われる.筆者ら はイオンビームスパッタを用い,スパッタ Ar イオンの加 速電圧 V_Bを変えて Co/Cu 人工格子を作製し,⁵⁹Co 核の NMR を測定して界面構造の V_B 依存性を調べ,界面の乱 れと MR 比との相関を明らかにした¹⁷⁾. その結果,界面 第1層にのみ Co と Cu 原子の乱れがある場合には MR 比 が大きく, 界面第2層にまで乱れがあるときは MR 比が 小さいことを示した.以上の結果は, スピン依存散乱が生 じるためには界面の乱れが必要であるが, その程度はわず かでよいことを示唆している.

GMR の温度変化は界面でのマグノン散乱により説明されている¹⁸⁾. 筆者らは Co/Cu 多層膜における ⁵⁹Co 核の NMR のメインおよびサテライトピークの温度依存性から バルクおよび界面における内部磁場の温度変化を求め, Fig. 8 に示すように界面(1st satellite に対応)の磁化の熱 揺らぎがバルクに比べ大きいことを明らかにし, GMR の 温度変化は界面磁化の熱揺らぎに起因することを示し た¹⁹⁾. これは界面では Co 原子が不規則に分布しているた め, スピンの熱揺らぎが大きいためと思われる.

スピン依存散乱は界面のほかに強磁性体内部(バルク散 乱)においても存在するが,膜面内に電流を流している場 合,測定系が磁性層内の電子の平均自由行程より大きいの で,一般にバルクのスピン依存散乱は観測されにくい.

2.3 スピンバルブの GMR

GMR 素子を HDD の読み出しヘッドや磁気センサーに 応用するためには、小さな磁場で大きな MR、すなわち高 感度MRを実現する必要がある。人工格子の場合には層間 の反強磁性交換結合が存在するため飽和磁場が大きく、 MR の感度が低い、高感度 MR を得る手段として、(1)非 磁性層の膜厚を平均自由行程以内である程度厚くして磁性 層間の磁気結合を弱め、磁性層として例えば Coとパーマ ロイのように保磁力の異なる2種類の磁性膜を用い、保磁 力の小さい磁性層の磁化反転を利用して低磁界で MR を 得る方法(保磁力差型あるいは擬スピンバルブ (PSV))²⁰⁾、(2)例えば FeMn/NiFe/Cu/NiFe のように、 反強磁性体(FeMn)を用いてそれに接した磁性層のスピ ンを固着し(ピンド層)、他方の磁性層(フリー層)の磁 化反転のみを利用して高感度化を図るスピンバルブ



Spin-valves	MR ratio
Ni ₈₀ Fe ₂₀ /Cu/Ni ₈₀ Fe ₂₀	~ 5 %
Co/Cu/Ni ₈₀ Fe ₂₀	$\sim 6.5\%$
Co/Cu/Co	$\sim 9.5\%$
$Co_{90}Fe_{10}/Cu/Co_{90}Fe_{10}$	~12 %

(SV)²¹⁾ がある。両者の磁化曲線および MR 曲線の模式図 をそれぞれ Fig. 9(a), (b) に示す.いずれも大きな負の磁 場を印加した後,正の方向に加えさらに戻した場合を示し ている.

矢印はハード層またはピンド層、およびフリー層の磁化 の向きを表している. PSV では磁場の符号に対して対称 な磁化および MR 曲線が得られるが、SV ではピンド層が 反強磁性層から一方向に交換磁場 (exchange field) *H*ex を 受けるため磁化曲線および MR 曲線は原点からシフトす る.また、しばしばフリー層はピンド層から交換結合を受 ける結果、フリー層の磁化曲線も原点対称でなくオフセッ ト磁場 *H*in を受ける. PSV ではハード層のスピンの固着 が十分でないため、実用に用いられているのはスピンバル ブである.スピンバルブ GMR の代表的な組み合わせと MR 比の値を Table 1 に示す.

2.4 スピンバルブ GMR のエンハンス

1997 年,スピンバルブ GMR 素子は HDD 用読み出し ヘッドに実用化されたが,その後 HDD の高密度化に伴い フリー層の厚さを薄くすることが求められ,MR 変化率の さらなる向上が要請された.これに応えるための施策とし て鏡面 (スペキュラー)反射²²⁾ やスピンフィルター効 果²³⁾の利用が提案された.前者のスペキュラースピンバ ルブは Fig.10(a) に示すように,上部または下部層に酸化 物層を設けてスピンを反転させることなく鏡面のように電 子を多重反射させ,スピン依存散乱効果をエンハンスする 方法である.この場合,ナノサイズの膜厚を有する酸化物 層をピンド層間に挿入するとフリー層の保磁力を増大させ



Fig. 9 Schematic M-H and M-R curves for (a) pseudo spin-valve and (b) spin-valve.



Fig. 10 Schematic multilayer structures for (a) spin filter and (b) specular reflection.

ずに済み,これによって 20%程度の MR 比が得られてい る²⁴⁾.一方,後者のスピンフィルタースピンバルブは Fig. 10(b) に示すように,伝導度の高い非磁性金属層をフ リー層に近接させ,多数スピン電子の伝導パスを増大させ ることで GMR をエンハンスさせるものである.これによ り 12%程度の MR が得られた²⁵⁾.このほか,CoFe/Ru/ CoFe 反平行結合 (SyAF) フリー層および Ru キャップを 用いた場合にも MR 効果のエンハンスが示されてい る^{26),27)}.

3. CPP-GMR 効果

3.1 CPP-GMR の特徴

これまで述べた GMR は膜面内に電流を流すタイプ (CIP: current-in-plane) であったが, 膜面に垂直に電流を 流すタイプの GMR を CPP-GMR (current perpendicularto-plane-GMR) と呼んでいる. CIP-GMR では GMR を決 める特性長は伝導電子の平均自由行程であったが、CPP-GMR 素子では電流は各層を一様に流れるので、MR を決 める特性長は平均自由行程ではなくスピン拡散長になる. スピン拡散長はスピンを保存したまま電子が移動できる距 離であり、それは一般にスピン軌道相互作用のため強磁性 体中のほうが非磁性体中より短い. CPP-GMR 多層膜のス ピン依存ポテンシャルのモデルを Fig. 11 に示す. 比抵抗 は強磁性層 (F), 非磁性層 (N), および界面でのスピン に依存したそれぞれの比抵抗の和として(4)式で与えられ る. ここで, *ρ*_P, *ρ*_{AP} は平行 (P) および反平行 (AP) 磁化 配列のときの比抵抗, Δρ は比抵抗変化である. (4)式の Δρの第1項は磁性層の寄与, 第2項が界面からの寄与を 表す.

 $\rho_{\mathrm{P}} = \rho_{\mathrm{F}}^{\mathrm{P}} t_{\mathrm{F}} + \rho_{\mathrm{N}} t_{\mathrm{N}} + 2\rho_{\mathrm{int}}^{\mathrm{P}},$

 $\rho_{\rm AP} = \rho_{\rm F}^{\rm AP} t_{\rm F} + \rho_{\rm N} t_{\rm N} + 2\rho_{\rm int}^{\rm AP}$

 $\Delta \rho = \rho_{AP} - \rho_{P} = (\rho_{F}^{AP} - \rho_{F}^{P}) t_{F} + 2(\rho_{int}^{AP} - \rho_{int}^{P}).$ (4) CPP-GMR では CIP-GMR と異なり,界面にラフネスが 存在しない場合にも MR が観測される.また,界面に加 えバルク(強磁性体中)もスピン依存散乱に寄与するの



Fig. 11 Schematic configuration of a CPP-GMR multilayer and potential profiles received by spin-up and spin-down electrons when the magnetic layers are antiferromagnetically coupled.

で、同じ膜構成であれば一般に CPP-GMR の値は CIP-GMR より大きい. 1 例を Fe/Cr および Co/Cu 多層膜に ついて、それぞれの温度変化を Fig. 12 に示す²⁸⁾. 両者の 差は特に低温において大きい. 温度上昇による MR の低 下はマグノンの寄与で説明されるが^{18). 19). 29)}, 温度変化 は CPP-GMR のほうが CIP-GMR より大きく、しかも Fe/ Cr のほうが Co/Cu より大きい. この原因は CPP-GMR で はバルク磁化の温度揺らぎも寄与しているためと考えら れ、Fe/Cr において温度変化がより大きいのはキュリー 点 T_c がより小さいためである. 界面とバルクでスピン依 存散乱の符号が異なる場合もある. このような場合にはバ ルクと界面の寄与を明瞭に識別できる. その 1 例を [Fe₇₂ V₂₈(*t* nm/Cu(2.3 nm)/Co(0.4 nm)/Cu(2.3 nm)]₂₀ 多層膜に ついて Fig. 13 に示す³⁰⁾. Fe₇₂V₂₈ の膜厚 *t* が薄いとき MR は正 ($\rho_{AP} > \rho_{P}$) であるが、3 nm 以上で負 ($\rho_{AP} < \rho_{P}$) にな



Fig. 12 CPP-GMR and CIP-GMR *vs.* temperature for (a) $[Fe(3 \text{ nm})/Cr(1 \text{ nm})]_{100}$ and (b) $[Co(1.2 \text{ nm})/Cu(1.1 \text{ nm})]_{180}$. The curves are guides to the eye.²⁹⁾



Fig. 13 CPP-MR as a function of $Fe_{72}V_{28}$ thickness in $[Fe_{72}V_{28}(t \text{ nm})/Cu(2.3 \text{ nm})/Co(0.4 \text{ nm})/Cu(2.3 \text{ nm})]_{20}$ multilayers.³⁰⁾

る. これは $Fe_{72}V_{28}/Cu$ の界面散乱が正 (α >1) であるの に対し, $Fe_{72}V_{28}$ のバルク散乱は負 (α <1) のためである. 一方, 同じ多層膜の CIP-GMR を測定すると, MR の符号 の変化は観測されない³⁰⁾. この理由は前述のように, CIP-GMR では $Fe_{72}V_{28}$ 中の平均自由行程が短いためバル ク散乱の効果が観測されないからである.

Fert ら³¹⁾ はボルツマン方程式を用いて CPP-GMR を詳 細に計算し、実験と比較しやすい式を与えた、通常の実験 で成立している, 個々の磁性層の膜厚がスピン拡散長より かなり小さい場合、すなわちスピンフリップを考慮しない 場合には二流体モデルになり、AF/F/N/F スピンバルブ 膜の抵抗変化 ΔRA は (5) 式のような簡単な式で与えられ る. ここで, 添え字の F および N はそれぞれスピンバル ブ膜の磁性層(ここではフリー層とピンド層を同じ材料と した)、Nは非磁性層、tは膜厚を表している、 $sc. \beta$ お よびγはバルクおよび磁性層/非磁性層界面でのスピン非 対称係数, ρは各磁性層の比抵抗, RA_{F/N} は磁性層/非磁 性層界面での抵抗(R)と面積(A)の積である.また. R_{Para} は寄生抵抗であり、素子の端子抵抗、接触抵抗、反 強磁性ピニング層や他の層の抵抗、およびセンス電流集中 による抵抗の和である. p* および RA* は (6) 式で与えら れる.

$$\Delta RA = \frac{4(\beta_{\rm F}\rho_{\rm F}^*t_{\rm F} + \gamma R^*A_{\rm F/N})^2}{2\rho_{\rm F}^*t_{\rm F} + \rho_{\rm N}t_{\rm N} + 2R^*A_{\rm F/N} + R_{\rm Para}}.$$
(5)

$$\rho^* = \rho/(1-\beta^2)$$

$$RA_{\rm F/N}^* = RA_{\rm F/N}/(1-\gamma^2)$$
.

ー方,磁性層内の多数スピン(\uparrow)および少数スピン(\downarrow) の抵抗 ρ_1 および ρ_1 は(7)式で与えられ,これから β は (8)式となり, β は磁性層内の抵抗率のスピン非対称性を 表すことが理解できる.同様に, γ も(9)式で与えられ る.

$$\rho_1 = 2\rho/(1+\beta),$$

$$\rho_1 = 2\rho/(1-\beta),$$
(7)

$$\beta = (\rho_{\downarrow} - \rho_{\uparrow}) / (\rho_{\downarrow} + \rho_{\uparrow}) , \qquad (8)$$

$$\gamma = (RA_{\rm F/N} \, {}^{\dagger} - RA_{\rm F/N} \, {}^{\dagger}) / (RA_{\rm F/N} \, {}^{\dagger} + RA_{\rm F/N} \, {}^{\dagger}) \,. \tag{9}$$

バルク散乱または界面散乱が支配的な場合, CPP-GMR 比 は (10) または (11)式のような簡単な式で与えられる.

バルク散乱が支配的:
$$\beta^2/(1-\beta^2)$$
 (10)
界面散乱が支配的: $\gamma^2/(1-\gamma^2)$ (11)

CPP-GMR の測定から得られた Co, Co₉Fe₁, および NiFe の

Table 2Parameters estimated from CPP-GMRexperiments

	Co/Cu	Co ₉ Fe ₁ /Cu	NiFe/Cu
$l_{\rm sf}$ (nm) in F	>40	12	5.5
β (4.2 K)	0.5	0.65	0.75-0.8
γ	0.7-0.75	0.62	0.7 -0.8
	(0.85 for Co/Ag)		

各パラメータの値を Table 2 に示す³²⁾. スピン拡散長 l_{sf} は (12) 式で与えられる³³⁾. ここで λ_e は平均自由行程, λ_{sf}

$$l_{\rm sf} = \sqrt{\lambda_{\rm e} \lambda_{\rm sf} / 6} \ . \tag{12}$$

はスピンメモリを消失する平均自由行程であり λ_e に比例 する. λ_e は残留比抵抗 ρ_0 に比例するので l_{sf} は (12) 式か ら ρ_0 に逆比例し, 合金の l_{sf} は一般に金属元素のそれより 短くなる.

3.2 スピンバルブ型 GPP-GMR のエンハンス

現在,HDDの読み出しヘッドには当初のスピンバルブ 素子に代わって抵抗の小さいMTJ素子が使用されてい る.しかし,将来のテラビット級の超高密度化のためには MTJ素子の微細化に伴う低抵抗化に限界があり,抵抗の より小さい新たな高感度MR素子が求められている.そ の対策として現在,主として二つのCPP-GMR素子が注 目を集めている.一つは電流狭窄型であり,もう一つは ハーフメタルの利用である.CPP-GMR 膜のメリットは低 抵抗化による優れた高周波応答性に加え,ショットノイズ の影響がないことである.

3.2.1 電流狭窄型

電流狭窄型 CPP-GMR 素子は Fig. 14³⁴⁾ に模式的に示す ように、ピンド層とフリー層の間のスペーサ層が、極薄の 酸化物絶縁層 (nano-oxide layer; NOL) 内にそれを貫通す る無数のメタルホールを形成した構造を有する. したがっ



Fig. 14 Schematic diagram of a CPP-GMR spinvalve film with a CCP-NOL. The current is confined by small metallic paths in the CCP-NOL.³⁴⁾



Fig. 15 MR ratio dependence on RA for $Co_{90}Fe_{10}$ and $Co_{50}Fe_{50}$ layers in CCP-CPP-GMR devices.³⁴⁾

Copyright © 2011 by The Magnetics Society of Japan

(6)

て、メタルホール部分に電流が狭窄され、それ以外の部分 には電流が流れない.このような構造によってスピン依存 界面散乱効果がエンハンスされ、MR 変化率の増大が期待 される.実際、Al₉₀Cu₁₀ 合金を成膜した後酸化プロセスを 工夫することで、Al₂O₃ 中に Cu のメタルホールが形成し た電流狭窄 (Current-Confined-Path; CCP) 構造が作製さ れた.Fig. 15 にその MR と RA の関係を示す³⁴⁾.ピンド 層およびフリー層に bcc-Co₅₀ Fe₅₀ 合金を用いた場合、 RA=0.57 $\Omega \cdot \mu m^2$ において MR 比 = 8.2%、 ΔRA =47 m Ω $\cdot \mu m^2$ が得られている.最近 CCP 構造の作製法の改良に よりこの値は向上し、RA=0.5 $\Omega \cdot \mu m^2$ において MR 比=25% が達成されている³⁵⁾.制御された生産性のよい CCP 構造の作製法の開発およびさらなる MR 比の増大が 今後の課題であろう.

3.2.2 ハーフメタルの利用

ハーフメタルはフェルミ準位 E_F において一方のスピン バンド(多くの場合多数スピンバンド)は金属的で、他方 のスピンバンドには半導体的にギャップが存在するような 特殊な磁性体であり、スピン分極率 Pは 100% である. この場合, $\alpha = \rho_1 / \rho_1 \gg 1$, あるいは (8)式で $\beta \sim 1$ となり バルク散乱の寄与により大きな CPP-GMR 効果が期待さ れる. ハーフメタルについては第4回の本講座で詳述する 予定であるので、ここでは CPP-GMR 素子への適用に 限って述べる. ハーフメタルを用いた CPP-GMR の研究 は当初 Cl_b構造の NiMnSb ハーフホイスラー合金を用い て行われた³⁶⁾.しかし、この合金は単位胞に空格子点を 含むため構造の安定性が弱く,また界面で Sb が偏析しや すいなどの問題がある.そのため薄膜でハーフメタル特性 を確保するのが難しい. さらに、当初の CPP-GMR 素子 の作製は多結晶の多層膜を用いて行われていたため、スピ ンに依存しない寄生抵抗の寄与が大きく、期待されるよう な大きな MR を得ることができなかった. 一方, Co₂YZ 型 ($L2_1$ 構造)の Co 基フルホイスラー合金は T_c が高く, 構造も安定であることから実用的なハーフメタル材料とし て期待され,2003 年に室温 TMR が報告されて以来³⁷⁾, スピンエレクトロニクスのキーマテリアルとして研究が本 格化した.

フルホイスラー合金を用いた最初の CPP-GMR 素子は MgO(100) 基板上に作製された Co₂MnSi(CMS)/Cr/CMS であった³⁸⁾. このときの MR は室温で 2.4%であり,期待 されるような大きな値ではなかった. その後作製法の進歩 や材料系の検討などがあり,現在,室温で 34~36%,低 温で 80%の MR 比が得られている.使用されているフル ホイスラー合金は Co₂FeAl₀₅Si₀₅(CFAS) あるいは CMS であり,スペーサ材料としてはいずれも Ag が用いられて いる.以下,CFAS を中心に現状を紹介する. CFAS は $L2_1$ または B2 構造においてハーフメタル特性を示すこと が理論的および実験的に明らかになっている^{39).40)}. これ

らの構造を得るためには400℃以上の温度での熱処理が必 要なため、スペーサ材料の条件としてはこの温度で磁性層 と合金化しないこと、および格子ミスマッチが小さくエピ タキシャル成長しやすいことが必要であり、これらを満た す材料として Ag が選択された.また、Ag はスピン拡散 長が室温で130~150 nm⁴¹⁾と長いことも利点である. CPP-GMR 素子構造は SV⁴²⁾ および PSV⁴³⁾ が作製されて いるが、ここでは解析がより簡単な後者について述べる. 積層構造は解析を簡単にするため、スペーサに対して上下 対称になるように MgO (100) 基板/Cr (10) /Ag (100) / $CFAS(t_F)/Ag(5)/CFAS(t_F)/Ag(5)/Ru(8)$ が作製された (膜厚:nm). 二つの CFAS に挟まれた Ag(5) がスペー サであり、Cr(10)/Ag(100) は表面ラフネスの小さい CFAS を成長させるためのバッファ層であるとともに下部 電極の役割をもつ. 積層膜はマグネトロンスパッタで作製 され、各層が室温で成膜されている、CFASを成膜後、結 晶性を改善するため 500℃で 30 分間熱処理され, CFAS は B2 構造であることが確認されている.素子サイズは電 子ビームリソグラフィと Ar イオンミリングによって 0.07 ×0.14~0.20×0.40 µm² の各種大きさをもつ楕円形に微細 加工されている.

Fig. 16 に 14 K (a) および 290 K (b) における MR 曲線 および *RA* と Δ*RA* の温度変化 (c) を示す⁴³⁾. 低温で 80%, 室温で 34%の MR が得られている. これらの値は 通常の金属系,例えば Co/Cu や Co/Ag などに比べ1 桁大 きい. (c) には P 状態の RA_P および AP 状態の RA_{AP} の 温度変化を示しているが、温度上昇とともに RA_P は若干 増大し RA_{AP} は大きく低下しており, ΔRA の温度変化は RAAP が支配的であることがわかる.バルクと界面の寄与 を分離するために測定された ΔRA および MR 比の CFAS 膜厚 (t_F) 依存性を Fig. 17 に示す. ΔRA は膜厚とともに はじめ増大し, 14 K で 8 nm 以上, 290 K では 4 nm 以上 で一定値をとる. この ΔRA の飽和特性に加えて tr とと もに抵抗が増大するので, MR 比は t_F に対して減少傾向 にある. ΔRA は CFAS のスピン拡散長 l_{sf} が十分大きけ ればバルク散乱が寄与し tr に比例して増大するはずであ るが、低温でも8 nm 以上で飽和していることから lsf は 短いことが予想される. Fig. 17(b)の実線および破線は lsf が磁性層厚と同等,または小さい場合の一般的な V-F モ デル³¹⁾を用いて計算された結果である.得られた l_{st} は 14 K で 3 nm, 290 K で 2.2 nm である. また, Fig. 17(a) の tr が小さい領域における勾配から求められたβの値は14 K および 290 K においてそれぞれ β=0.77 および 0.70 であ る.βの温度変化は磁化の温度変化に対応するので,T_c の大きい CFAS ではそれが小さいことは合理的である. Fig. 17(a)の切片は界面散乱の寄与を意味しており、それ は $~4\gamma^2 ~ RA_{F/N}^*$ で与えられる.別に作製された (CFAS/ Ag)_n 多層膜の抵抗の n 依存性から界面抵抗 RA_{F/Ag} が求



Fig. 16 MR curves of CFAS/Ag/CFAS PSV at (a) 14 K and (b) 290 K. (c) Temperature dependence of $RA_{\rm P}$, $RA_{\rm AP}$ and $\Delta RA_{\rm A}^{43)}$



Fig. 17 ΔRA and MR ratio as a function of CFAS layer thickness $(t_{\rm F})$.⁴³⁾

められ、それと Fig. 17 の実験結果を用いて γ が得られて いる、それによれば γ は 14 K で 0.93、室温で 0.77 であ り⁴⁴⁾, γ は低温でかなり大きく、かつその温度依存性も大 きい、このように、CFAS/Ag 系ではバルクに加え界面で のスピン依存散乱の寄与が従来合金よりかなり大きいた め、大きな CPP-GMR が得られたと言える.

CFAS/Ag 系でなぜ γ が,そしてその温度変化が大きい のか考察してみよう. γ は(9)式で定義されるが,CFAS はハーフメタルのため $RA_{F/N}$ ⁺ \gg $RA_{F/N}$ ⁺ であり大きな γ が期待されるように思われる.しかし,Agと接触してい る界面ではハーフメタル性は失われており,Pは決して大 きくない.したがって原因をほかに求める必要がある.上



Fig. 18 Majority-spin conductance in the parallel magnetization configuration calculated for (001)-CMS/Ag/CMS as a function of in-plane wave vector $\boldsymbol{k}_{I} = (k_{x}, k_{y}).^{45}$



Fig. 19 Temperature dependence of ΔRA in CMS/Ag/CMS with different CMS thicknesses.⁴⁷⁾

記 CPP-GMR 膜は (001) 配向したエピタキシャル膜であ るが、トンネル接合と異なり CPP-GMR 膜では波数ベク トル k_#=0 の電子も伝導に寄与するので x-y 2 次元面で の伝導を考慮する必要がある. このような場合の計算が CMS/Ag/CMS についてなされた結果, Fig. 18 に示すよ うに、平行磁化配列における多数スピン電子のコンダクタ ンスチャネルは2次元 k/面全体に広がっており、Agと CMS では2次元でのフェルミ面のマッチングが非常によ いため $RA_{F/N}^{\dagger}$ が $RA_{F/N}^{\dagger}$ に比べかなり小さく, それが γ の大きい要因であることが示された⁴⁵⁾.このような事情 は構造が類似の CFAS 系でも成立していることが予想さ れる. 温度が上昇して CFAS フリー層の磁化が傾くと↓ スピン電子と↑スピン電子の寄与の差が小さくなるのでγ は小さくなる. また、Agスペーサの厚さは5nmと大き いのでスペーサを介した CFAS 層間の磁気結合は弱い. そのため界面の磁化は温度によって揺らぎやすいので,γ の温度変化はバルク磁化の温度変化より大きく、それが CPP-GMR の温度変化を大きくしているものと考えられ る. これを明らかにするためには Fig.8 に示したように, ⁵⁹CoのNMRの温度変化の測定が有効であろう.

CMS/Ag 系の CPP-GMR も基本的には CFAS/Ag 系と 同様の挙動を示し、室温で 36%の MR 比が得られてい ホイスラー合金を用いた大きな CPP-GMR が上記バン ドマッチングに起因するとすれば、ホイスラー合金は *P* が大きいことは必要であるものの、必ずしもハーフメタル である必要はないかもしれない、実際、ハーフメタルでは ない Co₂FeAl(CFA) と Ag からなる CPP-GMR 素子でも CFAS を用いた場合と同等の MR 比が得られている⁴⁸⁾. 今後十分な検証が必要であろう.

4. グラニュラー合金の GMR

GMR 効果のメカニズムが強磁性金属と非磁性金属との 界面におけるスピン依存散乱であることを考慮すると, GMR 効果は強磁性金属粒子が非磁性金属マトリックス中 に分散した,いわゆるグラニュラー構造 (Fig. 20) におい ても期待される. グラニュラー合金の GMR は最初, Berkowitz ら⁴⁹⁾ および Chien ら⁵⁰⁾ によってスパッタで作 製された Co-Cu 系薄膜において観測された. グラニュ ラー構造を得るためには合金は非固溶系であることが必要 であり、スパッタなどの非平衡プロセスで準安定相を作製 後,熱処理が施される.この場合,磁性粒子のサイズが大 きいと粒子間の交換相互作用によってスピンがそろってし まうので、大きな MR を得るためには磁性粒子のサイズ は通常5nm以下程度の超常磁性領域にあり、強磁性ナノ 粒子が平均自由行程内で不均一に分散し、かつ粒子間相互 作用が無視できるような磁性濃度であることが必要であ る. すなわち, MR は磁性粒子の大きさ, 分布および濃度 に依存し,通常,Fig. 21⁵⁰⁾ に示すように磁性体の体積割 合が 20~30% のとき大きな MR が得られる.

グラニュラー合金の MR 曲線と対応する磁化曲線を模式的に Fig. 22 に示す.磁化曲線は超常磁性を表す



Fig. 20 Schematic spin-dependent scattering in a metallic granular film.



Fig. 21 Variation of GMR at 8 T with volume fraction of magnetic composition in several granular systems.⁵⁰⁾



Fig. 22 Schematic M-H and MR-H curves for a granular film.

Langevin 関数L(x)を用いて $M/M_s = L(x)$ で与えられる. $L(x) = \operatorname{coth}(x) - 1/x$, $x = \mu H/k_B T$ であり, μ (= $M_s V$) は 超常磁性粒子の磁気モーメント, H は外部磁場, k_B はボ ルツマン定数, T は温度である. MR は粒子の磁化の相対 角度に依存し, スピンフリップを無視すると (13)式で与 えられる. n_H は磁場方向の単位ベクトルである.

 $\mathrm{MR}(H) \propto - (\boldsymbol{\mu}_{1} \cdot \boldsymbol{\mu}_{2}) = - (\boldsymbol{\mu}_{1} \cdot \boldsymbol{n}_{\mathrm{H}}) (\boldsymbol{\mu}_{2} \cdot \boldsymbol{n}_{\mathrm{H}})$

$$= - [M(H)]^{2} = - [L(\mu H/k_{\rm B}T)]^{2}.$$
(13)

グラニュラー合金の比抵抗は(14)式で書ける⁵¹⁾.第1 項は磁性に依存しない残留抵抗,第2項は磁性に依存する 項である.

$$\rho = \rho_0 + \rho_m [1 - B^2 (M/M_s)^2]. \tag{14}$$

係数 B^2 はスピン依存散乱に対応し、伝導電子と磁性スピン(S) との交換相互作用 J の積 $\delta = JS/V_{Coul}$ を用いて $B = 2\delta/(1+\delta^2)$ で与えられる⁵¹⁾. ここで S は伝導電子に 散乱を与える磁性原子の実効的なスピン、すなわち磁性粒 子表面の原子スピンであり、 V_{Coul} はクーロンポテンシャ ルである. これを用いると MR 比は次式で与えられる.



Fig. 23 Variation of GMR ratio in granular films with parameter $\sigma = JS/V_{Coul}$.⁵¹⁾

$$\Delta \rho / \rho (0) = \frac{\rho (0) - \rho (H_{\rm s})}{\rho (0)} = \frac{4\delta^2}{(1 + \delta^2)^2} \frac{1}{(1 + \rho_0 / \rho_{\rm m})} \frac{M^2}{M_{\rm s}^2}.$$
(15)

ここで $\rho_0/\rho_m \ll 1$ を仮定すると、飽和 $(M/M_s=1)$ MR 比は

$$\Delta \rho / \rho (0) = B^2 = \frac{4\delta^2}{(1+\delta^2)^2} \,. \tag{16}$$

となる. (16) 式とともに $Fe_{20}Ag_{80}$ および $Co_{20}Ag_{80}$ グラ ニュラー合金膜の MR 比の実験結果を Fig. 23 に示す⁵¹⁾. 計算では MR 比は δ =1 のとき最大 100%となり、 δ >1 で は低下する. 実験は計算とよく一致している. Co-Ag 系 は Fe-Ag 系より MR がかなり大きいが、これは δ の違い で理解できる. Fig. 23 は δ の大きい材料系を見いだすこ とで MR はさらに向上することを示唆しており、 δ の大き い系としてハーフメタルを含めどのような材料系が考えら れるか興味深い.

5. おわりに

スピンエレクトロニクスの創製をもたらした GMR 効果 について、そのメカニズムから最新の CPP-GMR 研究ま で紹介した. Co 基ホイスラー合金を用いたスピンバルブ CPP-GMR 素子は従来のスピンバルブに比べて桁違いに大 きな MR 比をもたらし、HDD 用読み出しヘッドへの応用 が期待される.しかし、実用化するためには Δ*RA* のさら なる増大と、バッファ層を含めた素子全体の膜厚低減、さ らにはスピントランスファ誘起ノイズの低減が求められ る.より詳細なメカニズムが明らかになれば MR 比の温 度変化の改善、さらにはより有望な材料の開発がなされる であろう.Co 基ホイスラー合金を用いたエピタキシャル CPP-GMR 膜を契機に、新しい視点から GMR を見直して みることも有用と思われる.

References

- 1) G. Binash et al.: Phys. Rev. B, 39, 4828 (1989).
- 2) M. N. Baibich et al.: Phys. Rev. Lett., 61, 2472 (1988).
- J. Inoue: J. Magn. Soc. Jpn., 25, 1384, 1448, 1484 (2001). (in Japanese)
- A. Sakuma: J. Magn. Soc. Jpn., 1, 170 (2006); ibid., 3, 111 (2008). (in Japanese).
- 5) P. Grunberg et al.: Phys. Rev. Lett., 57, 2442 (1986).
- 6) D. H. Mosca et al.: J. Magn. Magn. Mat., 94, L1 (1991).
- 7) S. S. Parkin et al.: Phys. Rev. Lett., 66, 2152 (1991).
- 8) S. S. Parkin et al.: Phys. Rev. Lett., 64, 2304 (1990).
- 9) K. Inomata et al.: Materia, **36**, 152 (1997). (in Japanese).
- I. A. Campbell and A. Fert: in E. P. Wohlfarth (Ed.), Ferromagnetic Materials, Vol. 3, p. 751, Chap. 9 (North-Holland, Amsterdam, 1982).
- 11) J. Inoue et al.: J. Phys. Soc. Jpn., 60, 376 (1991).
- 12) J. Inoue et al.: J. Magn. Magn. Mat., 104-107, 1883 (1992).
- 13) H. Kubota and T. Miyazaki: J. Magn. Soc. Jpn., 18, 335 (1994). (in Japanese).
- 14) P. Baumgart et al.: J. Appl. Phys., 69, 4792 (1991).
- 15) K. Takanashi et al.: J. Phys. Soc. Jpn., 61, 4148 (1992).
- 16) R. Schad et al.: Appl. Phys. Lett., 64, 3500 (1994).
- 17) Y. Saito et al.: Phys. Rev. B, 52, 6500 (1995).
- 18) J. L. Duvail et al.: J. Appl. Phys., 75, 7070 (1994).
- 19) Y. Saito et al.: Phys. Rev. B, 51, 3930 (1995).
- 20) T. Shinjo and H. Yamamoto: J. Phys. Soc. Jpn., 59, 3061 (1990).
- 21) B. Dieny et al.: Phys. Rev. B, 43, 1297 (1991).
- 22) H.J.M. Swagten et al.: Phys. Rev. B, 53, 9108 (1996).
- 23) Y. Huai et al.: J. Appl. Phys., 87, 5741 (2000).
- 24) J. Hong et al.: Appl. Phys. Lett., 83, 960 (2002).
- 25) Z. Q. Lu et al.: J. Appl. Phys., 91, 287 (2992).
- 26) Y. Jiang et al.: Phys. Rev. B, 68, 224426 (2003).
- 27) Y. Jiang et al.: Appl. Phys. Lett., 83, 2874 (2003).
- 28) M.A.M. Gijs et al.: Phys. Rev. Lett., 70, 3343 (1993); J. Appl. Phys., 75, 6709 (1994).
- 29) Z. Q. Qiu et al.: Phys. Rev. B, 45, 2252 (1992).
- 30) S. H. Hsu et al.: Phys. Rev. Lett., 78, 2652 (1997).
- 31) T. Valet and A. Fert: Phys. Rev. B, 48, 7099 (1993).
- 32) J. Bass and W. P. Pratt, Jr.: J. Magn. Magn. Mat., 200, 274 (1999).
- 33) A. Fert et al.: Phys. Rev. B, 52, 6513 (1995).
- 34) H. Fukuzawa et al.: J. Phys. D: Appl. Phys., 40, 1213 (2007).
- 35) H. Yuasa et al.: Appl. Phys. Lett., 97, 112501 (2010).
- 36) J. A. Caballero *et al.*: J. Magn. Magn. Mat., 198–199, 55 (1999).
- 37) K. Inomata et al.: Jpn. J. Appl. Phys., 42, L419 (2003).
- 38) K. Yakushiji et al.: Appl. Phys. Lett., 88, 222504 (2006).
- 39) M. Nakatani et al.: J. Appl. Phys., 102, 033916 (2007).
- 40) R. Shan et al.: Phys. Rev. Lett., 102, 246601 (2009).
- J. Bass and W. P. Pratt, Jr.: J. Phys. Condens. Matter, 19, 183201 (2007).
- 42) T. Furubayashi et al.: Appl. Phys. Lett., 93, 122507 (2008); J.
 Appl. Phys., 107, 113917 (2010).
- 43) T. M. Nakatani et al.: Appl. Phys. Lett., 96, 212501 (2010).
- 44) T. M. Nakatani *et al.*: Digests of the 34th Ann. Conf. on Magnetics in Japan 2010, 4aB-1. (in Japanese)
- 45) Y. Sakuraba et al.: Phys. Rev. B, 82, 094444 (2010).
- 46) T. Iwase et al.: Appl. Phys. Express, 2, 063003 (2009).
- Y. Sakuraba *et al.*: Digest of the 34th Ann. Conf. on Magnetics in Japan 2010, 4aB-5. (in Japanese)

- 48) T. Furubayashi *et al.*: Digest of the 34th Ann. Conf. on Magnetics in Japan 2010, 4aB-2. (in Japanese)
- 49) A. E. Berkovitz et al.: Phys. Rev. Lett., 68, 3745 (1992).
- 50) Q. Xiao et al.: Phys. Rev. Lett., 68, 3749 (1992).
- 51) J-Q. Wang et al.: Phys. Rev. B, 49, 3982 (1994).

(2010年10月21日受理)

猪俣浩一郎 いのまた こういちろう

昭45 東京都立大学大学院理学研究科博士課程終了,同年 (株) 東芝・総合研究所入社,平12 東北大学大学院工学研究科教授, 平18 (独)物質・材料研究機構フェロー,現在 同名誉フェ ロー.