

## 磁歪・逆磁歪材料の基礎と振動発電への応用

# Fe-Ga 多結晶薄膜の磁歪と 磁化ダイナミクスに関する研究

### 1. はじめに

ユビキタスセンサネットワークの構築<sup>(1)</sup>に向けて,さまざ まな産業分野でのセンシングやモニタリング,エネルギー支 援や人的健康支援等の分野でようやく実用化が開始されてい る.このセンサネットワークは社会インフラにおいて従来の 運営管理から個人や社会・経済活動を密接に結び付ける重要 な基盤技術となっている.その一方で,現状のセンサ送信技 術では電力消費が多く,電池交換等のメンテナンスが問題と なっている.この問題を解決する方法の一つとして,エネル ギーハーベスティング(環境発電)が注目されている.

エネルギーハーベスティング<sup>(2)(3)</sup>は身の回りのどこにでも ある環境中の未利用エネルギーを収穫して,電力に変換する 技術である.未利用エネルギーの一つとして振動をエネルギ ー源とする力学的エネルギーがあげられる<sup>(4)</sup>.このエネルギ ーを電力に変換する方式は,電磁誘導<sup>(5)(6)</sup>,圧電<sup>(7)</sup>,静電誘 導<sup>(8)</sup>,磁歪<sup>(9)(10)</sup>の4種類である.なかでも,磁歪方式は, 磁歪材料内部の磁界変化にともなって外部への漏れた分を, 巻き付けたコイルを通じて電気に変換する方式である.この 方式は高いエネルギー変換効率が可能であり,耐久性,耐熱 性および小型化など他の方式が抱えている課題を克服できる と期待されている.したがって,材料開発を中心に研究が進 められている.

エネルギーハーベスティング用磁歪材料の候補の一つとし て、ガルフェノール(Fe-Ga 合金)<sup>(11)(12)</sup>が注目されている. なぜなら、テルフェノール-D(Terlfenol-D, Tb-Dy-Fe)<sup>(13)-(15)</sup>に比べて磁歪量が小さいものの、靱性および強度 といった機械特性に優れ、加工性もよく<sup>(16)</sup>、かつキュリー 温度が高いといった特長を有しているからである. その一方 で,磁歪量がGa組成および結晶方位性に依存することから,組成および結晶方位といった構造パラメータの制御が重要な課題となっている.

溒

藤

恭\*

これまでの Fe-Ga 合金に関する研究は主にバルク合金を 用いて行われ、エネルギーハーベスティングへの応用研 究<sup>(9)(10)(17)</sup>だけでなく,基礎研究の観点からは結晶構造と磁 歪量との関連性<sup>(18)(19)</sup>について報告されている.一方で, Fe-Ga 薄膜材料に関しては、エネルギーハーベスティング への応用に加えてアクチュエータやセンサデバイスへの応 用、さらに新規電磁気デバイスやマイクロ波磁気デバイスの 創製に向けて、Fe-Ga単結晶薄膜<sup>(20)-(27)</sup>や多結晶薄 膜<sup>(28)-(31)</sup>に関する研究開発が進められている. Fe-Ga 単結 晶薄膜に関しては、金属基板、GaAsや MgO といった単結 晶基板上にスパッタ法もしくは分子線エピタキシー法により 膜厚やGa組成の異なるFe-Gaエピタキシャル膜を作製 し、それらの磁歪量と高周波磁気特性について検討されてき た. なかでも、ガルフェノールの組成に近い Ga 組成領域で は,磁歪量が 80 ppm<sup>(23)</sup>, Gilbert 制動定数(以下,ダンピン グ定数と記述)が0.0055<sup>(27)</sup>となることが報告されている.し かしながら、Fe-Ga 多結晶薄膜に関しては、上述したデバ イス応用に向けた, Fe-Ga 膜における構造, 磁歪量と高周 波磁気特性の膜厚や Ga 組成に対する関連性について詳細な 検討が不十分であり、不明瞭な点が多い. したがって、筆者 らは膜厚および Ga 組成の異なる幅広い Fe-Ga 多結晶薄膜 を, DC マグネトロンスパッタ法を用いて作製し, それらの 構造,磁歪量および高周波磁気特性(磁化ダイナミクス)の関 連性を詳細に検討してきた(32)-(34).本稿では、筆者らがこ れまで行ってきた研究の一部について紹介する.

(東北大学スピントロニクス学術連携研究教育センター兼務,東北大学高等研究機構・先端スピントロニクス研究開発センター兼務)
Study on the Magentostriction and Magnetization Dynamics of Fe-Ga Polycrystalline Films; Yasushi Endo(Department of Electrical Engineering, Graduate School of Engineering, Tohoku University, Center for Spintronics Research Network (CSRN), Tohoku University, Center for Science and Innovation in Spintronics (CSIS), Organization for Advanced Studies, Tohoku University, Sendai)
Keywords: *Fe-Ga film, saturation magnetostriction, piezo magnetic coefficient, magnetization dynamics, damping constant, statics magnetic properties, polycrystalline structure*

2019年9月9日受理[doi:10.2320/materia.59.26]

<sup>\*</sup> 東北大学大学院工学研究科電気エネルギーシステム専攻;准教授(〒980-8579 仙台市青葉区荒巻字青葉 6-6-04)

#### 2. Fe-Ga 膜の構造

Fe-Ga 合金は, Fe-Al 合金と類似した平衡状態図を有し, Ga 組成 25 at%近傍における状態図は複雑であり, A2, B2, D0<sub>3</sub>, D0<sub>19</sub>, L1<sub>2</sub> など数種の結晶相が近接して存在することが 知られている<sup>(35)</sup>. このことを踏まえながら, DCマグネトロ ンスパッタ法を用いてガラス基板上に作製した膜厚および Ga 組成の異なる Fe-Ga 膜における結晶構造を検討した. 図 1 に Fe-Ga 膜の X 線回折パターンの一例を示す. 膜厚の増 加にともない, いずれの Ga 組成においても, 2θ=44°付近 のみに弱い回折ピークが観測された. これらの回折ピークは



図1 膜厚(t)および Ga 組成(x)の異なる Fe<sub>100-x</sub>Ga<sub>x</sub> 薄 膜における X 線回折パターンの一例.破線は Fe (110)の回折ピーク位置(2*θ*=44.7°)である.

bcc 相の(110)に起因したものと考えられる.また,観測さ れた回折ピーク位置は,Ga 組成の増加とともに低角側へ少 しずつ移動した.この挙動は,Ga の原子半径がFe の原子 半径よりも大きく,結晶格子がわずかに膨らんだことによる ものと考えられる.さらに,膜厚の異なるFe-Ga 膜の構造 をより詳細に検討するために,透過型電子顕微鏡(TEM)に よる制限視野回折パターン観察を行った.図2からわかるよ うに,膜厚およびGa 組成によらずいずれも bcc(110), (200),(211)に由来する回折リングが観測された.これらの 結果から,作製したFe-Ga 膜の構造は,膜厚およびGa 組 成に関係なく,bcc 多結晶構造となっていることがわかった.

Fe-Ga 膜における結晶粒径の Ga 組成による変化を検討す るために, 膜面内方向の結晶粒径を原子間力顕微鏡(AFM) により, 膜面垂直方向の結晶粒径を X 線回折測定により観 測された bcc (110)回折ピーク位置と半値幅を Scherrer の 式<sup>(36)</sup>にあてはめることにより評価した. 膜面内方向の結晶 粒径に関しては(図3(a)), 22.3 at%以下の Ga 組成において 約 30 nm から約 20 nm まで減少し, 22.3 at%以上の Ga 組 成ではほぼ一定となった. また, 膜面垂直方向の結晶粒径に



図 2 膜厚(*t*)および Ga 組成(*x*)の異なる Fe<sub>100-x</sub>Ga<sub>x</sub> 薄 膜における制限視野回折像の一例.





関しては(図3(b)), Ga 組成に対する明確な依存性は見られ ず,10~15 nm 程度となった.これらの結果から,作製し た Fe-Ga 膜の結晶粒は,Ga 組成にほとんど依存せず膜面内 方向に少し伸びた形状となっていることがわかった.また, 粒径に関しては,いずれのGa 組成においても微細なものと なっていることを示唆している.

#### 3. Fe-Ga 多結晶膜の静磁気特性

本節では,2節で述べたような構造を有する Fe-Ga 膜の 静磁気特性を評価した結果について述べる.

膜厚および Ga 組成の異なる Fe-Ga 膜の磁化曲線を振動 試料型磁力計(VSM)により評価した.それらの曲線の一例 を図4に示す.いずれの Ga 組成においても,曲線形状は膜 面へ印加する外部磁界の方向にはわずかにしか依存しないも のの,膜厚に対して異なっていた.このような挙動は他の Ga 組成の Fe-Ga 膜においても観測され,膜面内の磁壁や磁 区構造等に由来するものと考えられる.これらの磁化曲線か ら,保磁力( $H_c$ ),残留磁化比( $M_r/M_s$ )および飽和磁化 ( $4\pi M_s$ )を評価した. $H_c$ に関しては(図5(a)),5nm 厚の場 合を除いていずれの膜厚においても,Ga 組成の増加ととも



図4 膜厚(t)および Ga 組成(x)の異なる Fe<sub>100-x</sub>Ga<sub>x</sub> 薄膜の磁化曲線の一例. 黒線は測定時の膜面内磁 界方向を0°とした結果であり、グレーの実線は その磁界方向から膜面に90°ずらした場合に得ら れた結果である.

に減少する傾向にあるものの,それらの値は 20~100 Oe と なり,他の軟磁性材料に比べると高くなった.このような  $H_c$ の Ga 組成による変化は Morley らの報告<sup>(30)</sup> と類似した 結果であり,膜面内における磁壁のピニングによるものと考 えられる. $M_r/M_s$ に関しては(図 5(b)),磁化曲線形状の変 化と同じように,膜厚および Ga 組成に関係なく外部磁界の 方向に依存してわずかに変化した.これらの結果は,膜面内 の結晶磁気異方性によるものと考えらえる.また、 $4\pi M_s$ に 関しては(図 5(c)),いずれも膜厚においても,Ga 組成の増 加とともに約 16.5 kG から約 12 kG へと減少した.これら の挙動は,不規則相を有する Fe-Ga 合金における飽和磁化 のGa組成による変化<sup>(18)</sup>と類似していて,非磁性元素にあた る Ga の割合が Fe-Ga 薄膜内で単調に増加したことによる ものと考えられる.

膜厚および Ga 組成の異なる Fe-Ga 膜における磁歪量( $\lambda$ ) に関しては、光てこ法による高感度磁歪測定装置(最大磁界 175 Oe,測定感度 0.1 ppm 以下,東栄科学製)<sup>(32)</sup>を用いて 回転磁界中での磁歪によって生じる試料の伸び縮みを試料の 反り(曲率半径として)計測して評価した. $\lambda$ と磁界強度 ( $H_{ex}$ )との関係(図 6)からわかるように、いずれの Ga 組成に おいても、 $\lambda$ は  $H_{ex}$ の増加とともにゼロ近傍から急激に大き くなり飽和した.なかでも、 $\lambda$ の値がゼロ近傍から立ち上が りはじめる  $H_{ex}$ の値と飽和し始める  $H_{ex}$ の値は、いずれも膜 厚の増加とともに増加し、一方で Ga 組成の増加とともに減 少した.これらの挙動は、 $H_c$ および飽和磁界( $H_s$ )の Ga 組 成依存性と類似した結果となった.

また,これらの $\lambda$ - $H_{ex}$ 曲線を用いて Fe-Ga 膜の飽和磁歪 らのパラメータについて膜厚を固定して Ga 組成を関数とし てまとめた. それらの結果を図 6,7 に示す. λ<sub>s</sub>に関しては (図7),いずれのGa組成においてもおおむね膜厚の増加と ともに増加し、30 nm 厚のときに最大となり、さらに膜厚を 増加させると減少した. また, λ<sub>s</sub>は5nm 厚の場合を除いて 膜厚に関係なく、Ga 組成の増加とともに増加し、Ga 組成 25~28 at%付近で極大をとり、さらに Ga 組成が増加する と,一度減少後再び増加した.一方で,λ。の値に関して は,最大で60~70 ppm にとどまっていて,Fe-Ga バルク 合金(約350 ppm<sup>(12)</sup>)やFe-Ga 多結晶膜(最大約90 ppm<sup>(30)</sup>) に比べると低くなった.この原因は次のように考えられる. 薄膜の磁歪量は膜中の結晶粒の方位分布(配向性)に依存す る. すなわち,結晶方位分布が等方的である場合の磁歪量は,  $\lambda_{\text{isotropic}} = \frac{2}{5} \lambda_{100} + \frac{3}{5} \lambda_{111} (\lambda_{100} : バルク\langle 100 \rangle$ 方向の磁歪定数, λ<sub>111</sub>:バルク<111>方向の磁歪定数)と表され<sup>(37)</sup>, 膜面垂直 方向の結晶方位が $\langle 110 \rangle$ 方向である場合には $\lambda_{\langle 110 \rangle} = \frac{1}{5} \lambda_{100} + \lambda_{\langle 110 \rangle} = \frac{1}{5} \lambda_{100} +$  $\frac{4}{5}\lambda_{111}$ と表される. Fe-Ga バルク合金の磁歪量は、1節で記 述したように、結晶方位に依存し、λ<sub>100</sub>がλ<sub>111</sub>に比べて大き くなることが知られている(30). これらのことを踏まえて Fe-Ga 多結晶膜の磁歪量を考えると、結晶方位分布が等方 的であれば磁歪量が多少大きくなることが予想される. これ に対して、今回作製した Fe-Ga 多結晶膜では、膜面垂直結



図5 膜厚の異なる  $Fe_{100-x}Ga_x$  薄膜における (a) 保磁力( $H_c$ ), (b) 残留磁界比( $M_r/M_s$ )および (c) 飽和磁化( $4\pi M_s$ ) の Ga 組成(x)による変化. (a) と (b) の  $\bullet$  は,測定時の膜面内磁界方向を 0°とした結果であり、  $\circ$  はその磁界方向から膜面に90°ずらした場合に得られた結果である.

晶方位が<110>方向となっているため, 膜厚および Ga 組成 に関係なく磁歪量が低下したものと考えられる.また,結晶 構造解析の観点から, 作製した Fe-Ga 膜の結晶粒径が小さ く微結晶状態となっていることにも由来するものと考えられ る.

 $(d\lambda/dH_{ex})_{max}$ に関しては(図8),それらの膜厚およびGa 組成による変化は、 $\lambda_s$ の場合とほぼ類似した結果となっ た.また、それらの値に関しては、10 nm 厚の場合を除いて それ以外の膜厚ではおよそGa 組成24~29 at%の間で最大 となり、20 nm 厚以上の膜厚領域では5~6 ppm/Oe となっ た.これらの結果から、Ga 組成24~29 at%の Fe-Ga 多結 晶膜の場合、外部磁界の変化に対する磁歪量の変化が最も大 きくなることを表している.

#### 4. Fe-Ga 多結晶膜の磁化ダイナミクス

一般に,高速動作が期待される新規電磁気デバイスやマイ クロ波磁気デバイスでは,デバイスを構成する磁性薄膜のダ

ま て り あ 第59巻 第1号(2020) Materia Japan ンピング定数が低いことが望まれる.したがって、本節では、 Fe-Ga 膜の新規電磁気・マイクロ波デバイスへの応用を見 据えて、これらのデバイス応用へ直結する磁化ダイナミクス の主要な基本パラメータの1つとして知られているダンピ ング定数(α)を評価した結果について述べる.

高周波伝送線路とベクトルネットワークアナライザを組み 合わせた広帯域強磁性共鳴(Broadband Ferromagnetic Resonance (B-FMR))測定法<sup>(38)-(41)</sup>を用いて,Fe-Ga 膜に おける 9~15 GHz の範囲の各周波数でのSパラメータの外 部磁界による変化を測定した. 膜厚および Ga 組成に関係な く,いずれの周波数においても FMR に起因するディップが 観測され,周波数の増加とともにディップが高磁界側へシフ トした.これらの観測された FMR に起因するディップに対 して Lorentz 関数によるフィッティングを行って,共鳴磁界 ( $H_{\text{Res}}$ )と共鳴磁界線幅( $\Delta H_{\text{Res}}$ )を決定した. $H_{\text{Res}}$ に関して は,膜厚および Ga 組成に関係なく,いずれも測定周波数の 二乗( $f_{\text{Res}}$ )との関係を Kittelの関係式<sup>(42)</sup>を用いてうまく説 明できる.また, $\Delta H_{\text{Res}}$ に関しては,いずれの膜厚および



図 6 膜厚(t)および Ga 組成(x)の異なる Fe<sub>100-x</sub>Ga<sub>x</sub> 薄膜における磁歪量( $\lambda$ )と磁界( $H_{ex}$ )の関係の一例.



図7 膜厚(t)の異なる  $Fe_{100-x}Ga_x$  薄膜における飽和磁 歪量( $\lambda_s$ )の Ga 組成(x)依存性.

Ga 組成に対しても $f_{\text{Res}}$ の増加とともにおおむね線形的に増加した.すべてこれらの線形関係は、 $\Delta H_{\text{Res}} = \Delta H_{\text{Res}}(0) + \frac{4\pi\alpha}{\gamma} f_{\text{Res}}(\Delta H_{\text{Res}}(0): 磁気的不均一性、<math>\gamma: ジャイロ磁気定$ 



図8 膜厚(t)の異なる  $Fe_{100-x}Ga_x$  薄膜における最大ピ エゾ磁気係数( $(d\lambda/dH_{ex})_{max}$ )の Ga 組成(x)依存性.



図 9 膜厚(t)の異なる Fe<sub>100-x</sub>Ga<sub>x</sub> 薄膜におけるダンピ ング定数(α)の Ga 組成(x)による変化.

数)<sup>(43)</sup>を用いて説明できる.したがって,この関係式による 実験値に対するフィッテイングを行うことにより,傾きから  $\alpha$ を求め, Ga 組成を関数としてまとめた.それらの結果を 図9に示す.  $\alpha$ は,膜厚に依存せず Ga 組成の増加とともに 減少した.それらの値は Ga 組成 33.4 at%の場合を除いて典 型的な軟磁性合金薄膜(Ni<sub>78</sub>Fe<sub>22</sub><sup>(44)</sup>, Fe<sub>89</sub>Si<sub>11</sub><sup>(45)</sup>)や Fe<sub>100-x</sub> Ga<sub>x</sub>単結晶薄膜<sup>(27)</sup>の場合と比べて高く,およそ2倍から7 倍となった.この原因は、 $\Delta H_{\text{Res}}(0)$ の膜厚および Ga 組成依 存性を含めると,主に異方性分散などの磁気的な不均一性に 由来するものと考えられる.また,これらの結果は、ガルフ xノール近傍の Ga 組成の Fe-Ga 膜では、膜厚に関係なく 磁化の高周波応答がよくないことを示唆している.

#### 5. ま と め

本稿では, 膜厚および Ga 組成の異なる幅広い Fe-Ga 多 結晶膜の構造, 磁歪量および磁化ダイナミクスを詳細に検討 してきた結果の一部について紹介した. 飽和磁歪量は Fe-Ga 単結晶膜に比べると低く, 一方で磁化ダイナミクスのパ ラメータの1つであるダンピング定数は典型的な軟磁性合 金薄膜や Fe-Ga 単結晶薄膜に比べて高くなった. これらの 結果から, Fe-Ga 多結晶膜からなるエネルギーハーベステ ィングデバイスへ展開するためには, Fe-Ga バルク合金と 同様に、薄膜の結晶方位を制御すること(すなわち、膜の結 晶配向性を制御するように基板を選択すること)によって飽 和磁歪量および最大ピエゾ磁気係数をさらに増加させること が重要であることがわかった.一方で、Fe-Ga多結晶膜か らなる新規の電磁気デバイスやマイクロ波磁気デバイスを創 製・実現するためには、BやCといった第三元素を加える ことによる軟磁性化と、ダンピング定数と磁気的不均一性の 低減が必要不可欠である.

本研究に深く携わった川邉泰之氏、東北大学工学部技術部 宮崎孝道博士に謝意を表します. Fe-Ga 膜のX線回折測定 にあたり、東北大学多元物質研究所 北上 修教授、岡本 聡准教授, 菊池伸明助教にご協力していただきました. ここ に深く感謝いたします.また,Fe-Ga 膜の磁歪測定にあた り,株式会社東栄科学産業技術部 内海良一氏,佐藤茂行 氏,森 修氏にご協力していただきました. ここに深く感謝 いたします.

本研究の一部は、科研費基盤研究(B)(No. JP17H03226) の補助のもと行われた. また, 東北大学高等研究機構先端ス ピントロニクス研究開発センター、東北大学スピントロニク ス学術連携研究教育センター,東北大学国際集積エレクトロ ニクス開発センター,情報ストレージ研究推進機構(ASRC) の支援のもと行われた.

#### 文 献

- (1) 大橋正良, 大槻智明: 電子情報通信学会誌, 95(2012), 772-778.
- (2) K. Takeuchi: J. HTSJ, 52(2013), 1-6.
- (3) 竹内敬治:表面技術, 67(2016), 334-338.
- (4)神野伊策:表面技術, 67(2016), 348-352.
- (5) K. Nakano, A. Nakayama, T. Saito and T. Kurose: The Jpn. Soc. Mech. Eng., 68(2002), 1641-1646.
- (6) H. Wakiwaka, Y. Kumakura, A. Yamada, K. Otakae and A. Izuno: Magn. Soc. Jpn., **31**(2007), 250–253.
- (7) M. Ferrai, V. Ferrai, M. Guzzentti, B. Ando, S. Baglio and C. Trigona: Sens. Actuators A, 162 (2010), 425-431.
- (8) Y. Sakane, Y. Suzuki and N. Kasagi: J. Micromech. Microeng., **18**(2008), 104011(6pp).
- (9) 上野敏幸,山田外史: J. Magn. Soc. Jpn., 35(2011), 88-91.
- (10) 上野敏幸:精密工学会誌, 79(2013), 305-308.
- (11) A. E. Clark, J. B. Restorff, M. Wun-Fogle, T. A. Lograsso and D. L. Schlagel: IEEE Trans. Magn., 36 (2000), 3238-3240.
- (12) M. Wuttig, L. Dai and J. Cullen: Appl. Phys. Lett., 80(2002), 1135-1137.
- (13) A. E. Clark: AIP Conference Proceedings, 18(1974), 1015-1029.
- (14) L. Sandlund, M. Fahlander, T. Cedell, A. E. Clark, J. B. Restorff and M. Wun-Fogle: J. Appl. Phys., 75(1994), 5656-5658.
- (15) A. G. Jenner, R. J. E. Smith, A. J. Wilkinson and R. D. Greenough: Mechatronics, 10(2000), 457-466.
- (16) R. A. Kellog, A. M. Russell, T. A. Lograsso, A. B. Flatau, A. E. Clark and M. Wun-Fogle: Acta Mater., 52(2004), 5043-5050.
- (17) T. Ueno: J. Appl. Phys., 117 (2015), 17A740.
- (18) N. Kawamiya, K. Adachi and Y. Nakamura: J. Phys. Soc. Jpn., 33(1972), 1318-1327.
- (19) E. M. Summers, R. Meloy and S.-Min Na: J. Appl. Phys., 105 (2009), 07A922.

- $\left(20\right)$  J. L. Weston, A. Butera, T. Lograsso, M. Shamsuzzoha, I. Zana, G. Zangari and J. Barnard: IEEE Trans. Magn., 38 (2002), 2832-2834.
- (21) A. Butera, J. L. Weston and J. A. Barnard: J. Magn. Magn. Mater., 284(2004), 17-25.
- (22) A. McClure, S. Albert, T. Jaeger, H. Li, P. Rugheimer, J. A. Schaefer and Y. U. Idzerda: J. Appl. Phys., 105(2009), 07A938.
- (23) A. McClure, H. Li and Y. U. Idzerda: J. Appl. Phys., 107 (2010), 09A924.
- (24) A. McClure, E. Arenholz and Y. U. Idzerda: J. Vac. Sci. Technol. A. 28(2010), 969-972.
- (25) D. E. Parkes, S. A. Cavill, A. T. Hindmarch, P. Wadley, F. McGee, C. R. Staddon, K. W. Edmonds, R. P. Campion, B. L. Gallagher and A. W. Rushforth: Appl. Phys. Lett., 101 (2012), 072402.
- (26) D. E. Parkes, L. R. Shelford, P. Wadley, V. Holý, M. Wang, A. T. Hindmarch, G. van der Laan, R. P. Campion, K. W. Edmonds, S. A. Cavill and A. W. Rushforth: Sci. Rep., 3 (2013), 1-6.
- (27) B. K. Kuanr, R. E. Camley, Z. Celinski, A. McClure and Y. Idzerda: J. Appl. Phys., 115(2014), 17C112.
- (28) B. W. Wang, S. Y. Li, W. M. Huang and S. Y. Cao: J. Magn. Magn. Mater., 320(2008), 769-773.
- (29) A. Javed, N. A. Morley and M. R. J. Gibbs: J. Magn. Magn. Mater., 321 (2009), 2877-2882.
- (30) N. A. Morley, A. Javed and M. R. J. Gibbs: J. Appl. Phys., 105 (2009), 07A912.
- (31) Y. Yu, Q. Zhan, J. Wei, J. Wang, G. Dai, Z. Zuo, X. Zhang, Y. Liu, H. Yang, S. Xie, B. Wang and R.-Wei Li: Appl. Phys. Lett., 106 (2015), 162405.
- (32) Y. Endo, T. Sakai, T. Miyazaki and Y. Shimada: IEEE Trans. Magn., 53(2017), 2502305.
- (33) Y. Kawabe, Y. Endo and T. Miyazaki: T. Magn. Soc. Jpn. (Special Issues), 3(2019), 34-38.
- (34) Y. Endo, Y. Kawabe, T. Miyazaki and Y. Shimada: J. Magn. Magn. Mater., 487(2019), 165323.
- (35) 公益社団法人日本磁気学会編:磁気便覧, 丸善出版, (2016), 299-307.
- (36) B. D. Cullity:新版 X 線回折要論,アグネ,(1994),91-96.
- (37) 太田恵造:磁気工学の基礎Ⅱ,共立出版,(1992),237-245.
- (38) G. Counil, J. V. Kim, T. Devolder, C. Chappert, K. Shigeto and Y. Otani: J. Appl. Phys., 95(2004), 5646-5652.
- (39) S. S. Kalarickal, P. Krivosik, M. Wu, C. E. Patton, M. L. Schneider, P. Kabos, T. J. Silva and J. P. Nibarger: J. Appl. Phys., 99(2006), 093909.
- (40) M. Toda, K. Saito, K. Ohta, H. Maekawa, M. Mizuguchi, M. Shiraishi and Y. Suzuki: J. Magn. Soc. Jpn., 31 (2007), 435-438
- (41) Y. Endo, Y. Mitsuzuka, Y. Shimada and M. Yamaguchi: IEEJ Trans. Fund. Mater., 131 (2011), 505-510.
- (42)C. Kittel: Phys. Rev., 73(1948), 155-161.
- (43) T. D. Rossing: J. Appl. Phys., 34(1963), 995.
- (44) Y. Endo, Y. Mitsuzuka, Y. Shimada and M. Yamaguchi: J. Appl. Phys., 109(2011), 07D336.
- (45) Y. Endo et al.: Private Communication.



◎新規の高周波磁気計測装置の開発,高周波軟磁性材 料の開発とそのデバイス応用に従事.

\*\*\*\*\*\*\*