#### マイクロ波アシスト磁気記録における FGL と SIL の膜厚と発振磁界強度の関係

栗田佳典,赤城文子

(工学院大学大学院 工学科電気・電子専攻)

Examination of FGL film thickness and spin torque magnetic field condition in microwave assisted

magnetic recording

Kurita Keisuke, and Fumiko Akagi

(Graduate School of Electrical Engineering and Electronics, Kogakuin University)

#### まえがき

近年,磁気ディスク装置 (Hard Disk Drive:HDD)は、テラビット級の高記録密度化が要求されている.しかし、そのた めには媒体雑音,熱揺らぎ,記録ヘッドの磁界強度限界というトリレンマを解決する必要がある.これを解決する方法と してマイクロ波アシスト磁気記録(Microwave Assisted Magnetic Recording:MAMR)方式が提案されている[1]. MAMR は 記録ヘッドに隣接してスピントルク発振素子(SpinTorque Oscilator:STO)を設け、記録時に STO から高周波磁界を発生さ せる.この高周波磁界が記録媒体に磁気共鳴を起こすため、低磁界でも記録ができ、トリレンマを解決することができる. STO から発生する高周波磁界は 100 kA/m 以上の磁界強度が必要と言われている.先行研究では、約 130 kA/m の発振磁 界強度で高い *SNR*を確認している [2].また、STO の磁界発生層(Field Generation Layer: FGL)の膜厚を増加させる と、磁界強度を増加できることも報告している[3].しかし、STO は磁気ヘッドの主磁極とシールドの間に設けるために、 STO を構成する FGL の膜厚を増大させるには限界がある.また、FGL にスピントルク磁界を与える STO の別の構成要 素であるスピン注入層(Spin Injection Layer: SIL)の膜厚も関係してくる.従って、本研究では、ヘッド、媒体、及び STO を考慮したマイクロマグネティクスシミュレーションによって、FGL、及び SIL の膜厚と発振磁界強度との関係を検討 した.

(2)

#### 計算モデル及び計算方法

本研究で用いた磁化挙動計算用シミュレータは,(1)式に 示す Landau-Lifshitz-Gilbert(LLG)である [2].

$$(1 + \alpha^2) \frac{dM}{dt} = -\gamma \vec{M} \times \left(\vec{H}_{eff} - \alpha \vec{H}_{st}\right) -\frac{\gamma}{M} \vec{M} \times \{\vec{M} \times \left(\alpha \vec{H}_{eff} + \vec{H}_{st}\right)\}$$
(1)

 $\vec{M}$ は磁化ベクトル、 $\gamma$ はジャイロ磁気定数、aはダンピング定数、 $M_s$ は飽和磁化、 $\vec{H}_{eff}$ は実効磁界ベクトルである。  $\vec{H}_{st}$ は STO へ電流を流す事で FGL または SIL に印加される偏極スピンによるスピントルク磁界である。

 $\vec{H}_{st} = \frac{\hbar\eta J}{2eM_s d} \vec{M}_p$ 

h はディラック定数, Jは注入電流密度, eは電気素量, η はスピン分極率, dは膜厚,  $\vec{M}_p$ は の $\vec{H}_{st}$ の方向ベクトル である.記録ヘッドは単磁極ヘッドとし,メインポールの膜 厚は 98 nm,トラック幅は 56 nm とした.記録層は粒子サイ ズを 7 nm, 膜厚 5 nm の軟磁性膜と硬磁性膜によって構成さ れる ECC(exchange coupled composite)媒体とし,線記録密 度は 1814 kfci (1.65 Tbit/in<sup>2</sup>)とした.ヘッドと媒体のスペー シングは 5 nm,ヘッド・媒体間の相対速度は 20 m/s とした. STO はトラック幅 28 nm,高さ 28 nm,膜厚 21nm とし, 非磁性の中間層を 3.5 nm とした.また,本研究ではヘッド, STO, 及び媒体間の静磁気的相互作用は考慮している.ただ し,前回の結果から,発振磁界を不安定にさせる媒体から STO へ印加される静磁界は除いて計算を行った[2]. Table.1 に媒体および STO の磁気特性を示す.

Table.1 Magnetic characteristics of head, medium and STO

	$K_u [J/m^3]$	<i>M<sub>s</sub></i> <b>[T]</b>	α	交換定数[J/m]
ヘッド	3.0× 10 <sup>3</sup>	2.5	0.05	$1.0 \times 10^{-11}$
軟磁性	5.0× 10 <sup>5</sup>	0.8	0.05	$1.0 \times 10^{-11}$
記録層				
硬磁性	$1.2 \times 10^{6}$	0.8	0.05	$1.0 \times 10^{-11}$
記録層				
SUL	3.0× 10 <sup>3</sup>	1.5	0.05	$1.0 \times 10^{-11}$
FGL	5.0× 10 <sup>3</sup>	2.0	0.03	$2.0 \times 10^{-11}$
SIL	5.0× 10 <sup>5</sup>	1.0	0.03	$2.0 \times 10^{-11}$
FGL/SIL				
─ <b>●</b> 10.5 nm/7 nm <b>●</b> 12.25 nm/5.25 nm				
→ 14 nm/3.5 nm → 15.75 nm/1.75 nm				
_	35	_		
, m	. 30			
[k⊅	25			
鱼	20	•		
され	20			
茲	15			
	10			•
光	75	100	125	150 175
スピントルク磁界 [kA/m]				

Fig. 1 Dependence of AC-magnetic field on spin torque field with different thicknesses of FGL and SIL.

#### 計算結果

Fig.1 に FGL と SIL の膜厚を変化させた場合の発振磁界強度のスピントルク磁界依存性を示す.発振磁界強度はクロス トラック成分で膜厚中央の磁界とした.図より,FGL の膜厚を厚くすると発振磁界は減少することがわかった.これは FGL の膜厚の増加にともない SIL の膜厚が減少し,SIL の磁化が一方向を向かず,乱れた回転をするからである.また, スピントルク磁界を増加させると,発振磁界強度が減少する結果となった.

#### <u>まとめ</u>

FGLの膜厚を増大させ SILの膜厚を減少させると SIL が不安定な歳差運動を行うため,発振磁界強度が減少する. 謝辞 本研究の一部は, JSPS 科研費 16K06313,及び情報ストレージ研究推進機構(ASRC)の助成を受けて行った. 参考文献

[1] Y. Tang, and J. G. Zhu, *IEEE Trans.* Magn. 44, pp. 3376-3379, 2008.
[2]栗田佳典,赤城文子,吉田和悦, 2019 信学総大, C-7-2, 2019.
[3]古賀理樹,赤城文子,吉田和悦,信学技報 114(327), pp. 1-5, 2014.

## STO が低い印加電流密度で安定に発振するための一考察

板垣諒、金井靖、Simon J. Greaves<sup>1</sup> (新潟工科大、<sup>1</sup>東北大) Effect of magnetostatic interaction with MAMR head on STO oscillation R. Itagaki, Y. Kanai, S. J. Greaves<sup>1</sup> (Niigata Inst. of Tech., <sup>1</sup>Tohoku Univ.)

### <u>はじめに</u>

高周波アシスト磁気記録(MAMR)方式は、高周波発振素子(STO)から発生する高周波磁界を主磁極(MP)からの記録磁界に重畳し、高異方性媒体への記録を可能にする<sup>1)</sup>。我々は透過のスピントルクを利用した STO と記録ヘッドを組み合わせたマイクロマグネティック解析によるモデル計算を行い、MP とトレーリングシールド(TS)が非平行のギャップ中に STO を挿入すると STO の発振が安定することを示した<sup>2)</sup>。ただし、MP とTS が非平行となる構造は、現行の製造プロセスの観点から望ましくない。そこで、MP、TS および STO が平行かつ媒体面に対して傾けたモデルの計算を行い、その傾きが 10°から 20°の範囲で STO の安定した発振が得られることを述べた<sup>3)</sup>。しかし、STO は傾きが大きいほど FGL の体積が減少し、発振磁界も減少する。これまで、我々は渦電流を扱わないためヘッドの*α*をフィッティング因子として扱い、大きな値(*α*=0.2)を与えてきた。一方、STO とヘッドの静磁気相互作用を正しく取り扱うには*α*には現実の値(*α*=0.005-0.02)を与える必要がある。本報告では、MP、TS および STO を媒体面に対して傾けないモデルを考慮し、STO 近傍の MP および TS の*α*の値が STO の発振に与える影響を検討したので報告する。

#### <u>解析モデルとソフトウェア</u>

Fig. 1 に示すように、FGL とスピン注入層(SIL)からなる STO を考える。STO の諸元を Table. 1 に示す。ここでは、軟 磁性の SIL と透過のスピントルクを仮定した。マイクロマグ ネティック解析には富士通製の EXAMAG V2.1 を用いた。

## <u>計算結果</u>

Fig. 2 に、ヘッドのαを 0.2、STO 近傍のαを 0.02、0.005 とした際の FGL の発振 vs.時刻を示す。縦軸は FGL 磁化の面 内成分を FGL 全体で平均し、飽和磁化で規格化して表示した。  $M/M_s = 1$ のとき、FGL の磁化が完全に面内で回転しているこ とを示す。同図より、STO 近傍のαが 0.02、0.005 のときは FGL の発振が安定している(磁化の振幅が大きく発振周波数 が高い)。これは、STO 近傍のαが 0.02、0.005 のときはαが 0.02 の時と比べ、ヘッドと STO の静磁気相互作用が弱いため と考えられる。つまり、ヘッドのαが小さいときは STO と対 向する面のヘッドの磁化が回転し易く、STO がヘッドから受 ける作用が小さい。このときの注入電流密度( $J = 3.0 \times 10^8$  $A/cm^2$ )はこれまでの値( $J = 6.0 \times 10^8 A/cm^2$ )と比べて十分に小 さく、長期にわたる素子の信頼性の面からも有利である。

本研究の一部は情報ストレージ研究推進機構(ASRC)の補助金によった。ここに記して深謝する。

### <u>参考文献</u>

- 1) J.-G. Zhu, X. Zhu, and Y. Tang: *IEEE Trans. on Magn.*, 44(1), 125, 2008.
- 2) 板垣, 金井, S. Greaves, 村岡: 信学会研資 MR2018-5, 2018.
- 3) 板垣, 金井, S. Greaves: 信学会研資 MR2019-4, 2019.







Fig. 2 In-plane component of volume-averaged FGL oscillation vs. time.  $\theta = 0^{\circ}$ , Head  $\alpha = 0.2$ (STO vicinity: 0.005, 0.02, 0.2),  $J = 3.0 \times 10^{8} \text{ A/cm}^{2}$ , MMF = 1 GHz, coil current = 0.2 AT<sub>pp</sub>.

## MAMR においてヘッド磁極から伝達するスピンの影響

田河育也

東北工業大学電気電子工学科 仙台市太白区八木山香澄町 35-1

## Impact of Transmitted Spin from Head Pole in MAMR

Ikuya Tagawa

Electrical and Electronic Engineering, Tohoku Institute of Technology, Sendai, Japan

#### 1. はじめに

マイクロ波アシスト磁気記録(MAMR)において、スピント ルク発振器(STO)から強い振動磁界を得ることは依然として 課題である[1]。STO 構造および材料や、ヘッド磁極とSTO の間の磁気的な相互作用に関する検討がなされている[2]。 これに対して我々は、磁極とSTOの間を往来するスピンの影響について検討を行った。市販のマイクロマグネティクスシミ ュレータ(富士通 Examag V2.1.1)を用い、主磁極端直下の 媒体表面付近(浮上面から 5 nm)において観測されるマイク ロ波アシスト磁界(MA field)を性能指数とした。

#### 2. ヘッド磁極スピンの影響

図1に、発明当初のMAMR ヘッドモデルと現実的なヘッドにおける構造の違いを示す。当初のデザインでは分離した 電極がSTOに直接接続されるため、ヘッド主磁極(MP)およ びトレーリングシールド(TS)からスピンがSTOに流れること はない。一方、実用的デザインではMPおよびTSが電極と して使用されるため、ヘッド磁極で偏極したスピンがSTOへ 流れ、発振に悪影響を及ぼす。

図 2(a)は、MP/TS からスピンが流れない当初モデルにお ける、ヘッド走行方向(Hx)、トラック幅方向(Hy)、および垂 直方向(Hz)の記録磁界の時間応答波である。Hx は強い振 動を示し、通常のヘッド記録磁界にマイクロ波磁界が重畳し ている。一方、MP/TS からスピンが流れる現実的モデルの同 図(b)では振動が見られない。これより、MP からの透過スピン を阻止する必要性は明らかである。スピン拡散長が短い材 料(重い原子量の非磁性金属)[3]を MP と SIL の間に置く必 要がある。別のアイデアとして、MP スピンを阻止する代わり に、透過スピンの極性を反転させることも有効である。負のス ピン偏極を持つ材料が必要となる[4]。

図3に、マイクロ波アシスト磁界(MA field)の注入電流(J) 依存性を示す。MA field は時間応答波のフーリエスペクトル から求めた。MP/TSからスピンが流れる場合(Δ)、MA field は 生じていない。MP/TS からスピンが流れない場合(×)、注入 電流の増加に応じて MA field が増加する。MP スピンを 50% に制限した場合にも(ο)、かなり大きな MA field が得られた。 TS が負の分極を有し、電子が反対方向(TS から MP)に流 れるとき(ロ)、注入電流応答は最も良好であった。

#### 3. まとめ

通常の材料のスピン拡散長はそれほど短くないため、ヘッド磁極からの透過スピンの影響を無視できず、STO の磁化 振動を阻害する要因となる。ここでは、重い原子量の材料を 用いたスピンバリア層、および、負の分極材料を用いたヘッ ド磁極の有効性を示した。

#### [文献]

- [1] I. Tagawa, et al., IEEE Trans. Magn., Vol.52, No.9, (2016).
- [2] Y. Kanai, et al., IEEE Trans. Magn., Vol.53, No.2 (2017)



Figure 1. Structure design difference between (a) original idea and (b) practical design of MAMR head.



Figure 2. Time response waveforms of write field and magnetization distribution in pole tip area, when there are (a) no spin and (b) all spins from MP and TS.



Figure 3. Injection current dependences of MA field amplitude.

[3] J. Bass and W. Pratt Jr., J. Phys. Cond-Mat. 19 (2007) 183201
 [4] M. Tsunoda, et al., Appl. Phys. Express 2 (2009) 083001

# CoGa バッファ層を用いた Si 基板上 MnGa (001) 配向膜の作製

三輪 佳嗣,大島 大輝,加藤 剛志,岩田 聡 (名古屋大学)

## Fabrication of (001) oriented MnGa film on Si substrate using CoGa buffer layer Y. Miwa, D. Oshima, T. Kato, S. Iwata (Nagoya Univ.)

#### はじめに

局所的なイオン照射は、表面形状にほとんど影響を与えず微細な磁気パターン構造を作製できる手法であり、低 コストで高密度なビットパターン媒体(BPM)の作製に応用できると考えられる. 我々は、このイオン照射型ビット パターン媒体に適する材料として大きな垂直磁気異方性を有する L1<sub>0</sub>-MnGa 規則合金膜に注目し、ビットパターン 膜を作製してきた<sup>1)</sup>. 初期の検討では、MnGa 膜は MgO(001)単結晶基板上に作製していたが、応用上は安価なガ ラス基板上等に作製する必要があるため、最近は、熱酸化膜付き Si 基板上に(001)配向させた L1<sub>0</sub>-MnGa 膜の検討 を行っている<sup>2)</sup>. 今回、MnGa(001)配向膜の形成に効果的である CoGa バッファ層<sup>3)</sup>の熱処理条件の検討を行うこ とで、熱酸化膜付き Si 基板上に高配向の L1<sub>0</sub>-MnGa (001)膜を成膜したので報告する.

#### <u>実験方法</u>

膜構成は Cr (2 nm) / MnGa (5 nm) / CoGa (30 nm) / Cr (20 nm) / MgO (20 nm) / CrB (5 nm) / NiTa (25 nm) / Si sub. と した. MgO 層のみ超高真空蒸着により成膜し,その他の層は、マグネトロンスパッタリング法にて行った. MgO 層上の Cr バッファ層までの全ての層は室温で成膜し、その後 800 ℃で 60 分間、真空中で熱処理を行った. また、 CoGa 層の成膜温度を  $T_s$  とし、温度  $T_a$  で 30 分間、真空中で熱処理を行った. MnGa 膜は 200 ℃ で成膜し、成膜後 L1<sub>0</sub>規則化のため 400 ℃で 60 分間、真空中で熱処理を行った. 初めに  $T_s$  を 200 ℃から 500 ℃まで変化させて最 適値を決定した後、 $T_a$  を 500 ℃から 800 ℃の間で変化させた. 膜の磁気特性は交番磁界勾配型磁力計(AGM)で評 価した.

### 実験結果

まず、 $T_a = 500$  ℃ として  $T_s$ 依存性を調べたところ、 $T_s$ が 400 ℃のときに MnGa 膜の飽和磁化が最大となったので、次に  $T_s$ を 400 ℃ として  $T_a$ 依存性について調べた. Fig. 1 に(a)  $T_a = 600$  ℃、(b)  $T_a = 700$  ℃で Si 基板上に作製した MnGa 膜の *M*-*H* ループを示す.また、Fig. 1 (c)に、MgO(001)基板上に作製した MnGa 膜の *M*-*H* ループを示す.Si 基板上の MnGa 膜はいずれも大きな垂直磁気異方性を示し、 $T_a = 700$  ℃において飽和磁化は 290 emu/cc となった.この値は MgO 基板上の MnGa 膜(Fig. 1 (c)) とほとんど同じである.さらに、 $T_a = 700$  ℃の MnGa 膜では、 $T_a = 600$  ℃と比較して、膜面垂直方向のループの傾きが急になっている.これは、MnGa 膜の膜質が向上し、スムーズな磁壁移動が行われているためであると考えられる.以上より、CoGa バッファ層の熱処理条件を検討することにより、良好な磁気特性を有する MnGa(001)配向膜を Si 基板上に作製することに成功したと言える.**参考文献** 

- 1) D. Oshima et.al., IEEE Trans. Magn., vol.49, p.3608 (2013)
- 2) T. Ishikawa et. al, IEEE Trans. Magn., vol. 55, 3200104 (2019).
- 3) A. Ono et. al., Appl. Phys. Exp., vol. 10, 023005 (2017).



Fig. 1 *M-H* loops of MnGa films grown on SiO<sub>2</sub>/Si substrates using CoGa buffer layers annealed at  $T_a = (a) 600$  and (b) 700 °C. *M-H* curves of the film grown on MgO (001) substrate are also shown in Fig. (c) as a reference.

## MgO/bcc-CrMn 積層下地層上に成膜した FePt グラニュラ媒体の磁気特性

○齊藤 節,清水 章弘,斉藤 伸 (東北大学)

Magnetic properties of FePt granular media on MgO/bcc-CrMn stacked underlayer <sup>O</sup>Takashi Saito, Akihiro Shimizu, and Shin Saito (Tohoku Univ.)

はじめに 磁気記録媒体の記録密度は 2022 年までに 4 Tbit/in<sup>2</sup> もの高密度化が求められており、これを実現 する次世代の記録方式として熱アシスト磁気記録 (Heat Assisted Magnetic Recording, HAMR) が注目されてい る。再生信号の出力を確保し、かつ信号/雑音比が高く熱擾乱耐性を有する高記録密度 HAMR 媒体の実現に は、室温で 2×10<sup>7</sup> erg/cm<sup>3</sup> 以上の高い一軸結晶磁気異方性エネルギーを有する磁性結晶粒を磁気的に孤立化 し、かつ微細でコラム状に成長させたグラニュラ組織を実現する必要がある<sup>1)</sup>。しかしながら現状最も実用 化検討が進んでいる平坦表面を有する MgO 下地層を用いた L1<sub>0</sub>型 FePt-C 媒体では FePt 磁性結晶粒が球状に 成長してしまい、孤立したコラム状結晶粒からなるグラニュラ組織が実現できていない。本研究では、熱絶 縁層 (MgO 層)/ 結晶軸配向制御層 (bcc-Cr 合金層)/ 配向誘導層 (アモルファス層)の表面に形成される網目 状隆起構造<sup>2)</sup>上に成長した磁性層の磁気特性を詳細に解析し、その知見を元に磁気的に孤立したコラム状磁 性グラニュラ層を実現する媒体設計指針を提案する。

**実験結果** 試料の層構成は FePt(5 nm)/ MgO(5 nm)/ a-Co<sub>60</sub>W<sub>40</sub>(80 nm) (平坦下地)と FePt(5 nm)/MgO(5 nm)/CrMn(20 nm)/a-Co<sub>60</sub>W<sub>40</sub>(60 nm) (網目状隆起下地)とした。配向制御のため、アモルファス層の成膜後 620 °C への加熱と 20 ラングミュア相当の酸素暴露を施した。また磁性層の規則化のため MgO 層の成膜後に、試料に 630 °C への加熱を行った。試料作製後に Out-of-plane XRD 測定により CrMn 層、MgO 層および FePt 層 が面直に c 面配向していることを確認した。Fig. 1 に FePt 層を平坦下地上に成膜した試料と網目状隆起下地上に成膜した試料の磁化曲線を示す。保磁力  $H_c$ はそれぞれの試料で 10 kOe と 25 kOe であった。このことは下地層の網目状隆起構造が磁性結晶粒の粒間交換結合を低減させていることを示唆している。この推察をもとに磁気的孤立化効果の定量評価を試みた。平坦下地上と網目状隆起下地上に成膜した FePt 薄膜に対して 9 T の印加磁界の下で測定したトルク曲線から算出した一軸結晶磁気異方性エネルギーKu、異方性磁界  $H_k$ はそれぞれ  $K_u$ =1.23×10<sup>7</sup>(emu/cm<sup>3</sup>)、 $H_k$ =39.3 (kOe)、ならびに  $K_u$ =1.42×10<sup>7</sup>(emu/cm<sup>3</sup>)、 $H_k$ =42.2 (kOe)であった。Fig. 2 にマイナーループから評価した残留磁化  $M_r$ と印加磁界  $H_{app}$ の関係を示す。 $M_r$  が 0 となる残留保磁力 $H_{cr}$ は平坦下地を用いた試料では 13.0 kOe、網目状隆起下地を用いた試料では 0.33、網目状隆起下地を用いた試料では 0.66 であり、網目状隆起下地の磁気的孤立化への有効性を確認した。

網目状隆起構造を活用した新規媒体の提案 以上の結果を踏まえて、L1<sub>0</sub> FePt 結晶粒を柱状孤立化グラ ニュラ組織に成長させる HAMR 媒体形成法を考察する。Fig. 3 に考案した HAMR 媒体の積層構成の模式図 を示す。積層構成は FePt-酸化物グラニュラ層/FePt/MgO/bcc-Cr 合金層/ アモルファス層である。すなわち、 MgO 層の網目状隆起構造上に純 FePt 層を成膜し、隆起構造が隣接結晶粒の初期核同士の接触を阻害した島 状成長組織の形成を促す。このとき表面は結晶粒部分が盛り上がった構造 (オパール構造) となる。さらにそ の上に FePt-酸化物層を2 相析出させることで、FePt 結晶粒をコラム状成長させたグラニュラ組織が実現され ると期待される。

参考文献 1) Roadmap of Advanced storage technology consortium (2016). 2) A. Shimizu et al., *T. Magn. Soc. Jpn.*, **3**, 7-11 (2019)



M/M. *M*<sub>r</sub> (a.u.) Flat underla Network underlavle 50 H(kOe) H<sub>cr</sub>(kOe) 27 13.0 -20 -40 -30 10 Happ (kOe)



**Fig. 1** *M-H* loops for a FePt film on network underlayer and flat underlayer.

**Fig.**  $2 M_r - H_{app}$  plots for a FePt film on network underlayer and flat underlayer.

**Fig. 3** Schematic of proposed structure for FePt granular media.

## 種々の組成のターゲットを用いて作製した Nd-Fe-B 薄膜の構造と磁気特性

○土田 隆之,福島 潤,林 大和,斉藤 伸,滝澤 博胤 (東北大学)

Nanostructure and magnetic properties of the Nd-Fe-B thin film fabricated by various targets with different compositions

OTakayuki Tsuchida, Jun Fukushima, Yamato Hayashi, Shin Saito and Hirotsugu Takizawa (Tohoku Univ.)

**はじめに** 情報化社会の進展に伴って磁気記録媒体の高密度化の需要が高まっており、 5 Tbit/in<sup>2</sup>を超 える高記録密度媒体の実現は国の重要政策に挙げられている<sup>1)</sup>. この目標を達成すべく、熱アシスト磁 気記録 (HAMR) が注目されている. HAMR 媒体を実現するためには、室温で高い結晶磁気異方性定数 ( $K_u$ ) と 300-500 °C程度のキュリー温度 ( $T_c$ ) を有する材料が必要であり、現在L1<sub>0</sub>型FePt ( $K_u$  = 6.6 MJ/m<sup>3</sup>,  $T_c$  = 477 °C) や Nd-Fe-B ( $K_u$  = 4.6 MJ/m<sup>3</sup>,  $T_c$  = 312 °C) がその候補として検討されている. このうち Nd-Fe-B 薄膜に関しては、HAMR 媒体として必須の、c 軸配向化、粒径微細化、コラム状組織化を同時 に実現している報告が見当たらない. これについて我々は高温成膜により薄膜中に形成される磁性結晶 粒の相およびその組織が Nd-Fe-B 薄膜の Nd/Fe 原子比、ならびに B 濃度に依存して異なることに原因が あるのではないかと考えた. そこで本研究では、種々の三元組成のターゲットを用いて Nd-Fe-B 薄膜を 作製し、その構造と磁気特性を評価した.

**実験方法** 薄膜作製には DC マグネトロンスパッタリング装置を用いた. 薄膜の積層構成は Mo (5 nm) / Nd-Fe-B (10 nm) / Mo (50 nm) / Ta (5 nm) / glass sub. とした. 磁性層用ターゲットとしては, 寸法を 164¢

とし (A) Nd<sub>15</sub>Fe<sub>71</sub>B<sub>14</sub>, (B) Nd<sub>21.4</sub>Fe<sub>72.4</sub>B<sub>5.4</sub>, (C) Nd<sub>13.4</sub>Fe<sub>79.9</sub>B<sub>5.8</sub> という 3 つの組成を準備した (Fig. 1). 磁性層の成膜条件は, 成膜温度 600 °C, 投入電力 500 W である. 得られた薄膜に ついては XRD による相同定, AFM による表面形態の観察, VSM による磁気特性の評価を行った.

**実験結果** Fig. 2に種々のターゲットで作製したNd-Fe-B薄 膜について面直方向に磁場を印加して得られる磁化曲線を 示す. ターゲット (C) を用いて作製した薄膜については角 型比が 0.78 を示しているのに対し, ターゲット (A) または (B) を用いて作製した薄膜については、角型比が 0.9 以上と 垂直磁気異方性が高く,磁化容易軸が膜面垂直方向に高配向 していることが示唆される. In-Plane XRD プロファイルには, Nd<sub>2</sub>Fe<sub>14</sub>B 結晶相の (410) 面からの回折線が明瞭に観測され ており, Fig. 2 の結果と考え併せると Nd<sub>2</sub>Fe<sub>14</sub>B 相が c 軸高配 向していることが示唆される. AFM による表面形態の観察 を行ったところ,(B)の薄膜については粒径が 200 nm 以上 と粗大であったのに対し, (A) と (C) の薄膜については粒 径が 50-100 nm 程度であった. 以上の結果から, 高配向か つ微細な Nd-Fe-B 薄膜を得るためには, 今回の検討の範囲か らは、富 B 組成のターゲットを用いることが有効であると 考えられる.

参考文献 1)「超高密度ナノビット磁気記録技術の開発」(事 後評価) 第1回分科会資料 5-3



Fig.1 Target compositions of Nd-Fe-B



Fig.2 M-H loop of the Nd-Fe-B films

# FePt-Cr<sub>2</sub>O<sub>3</sub>グラニュラー薄膜の微細組織変化と磁気特性

鈴木一平、H. Sepehri-Amin、高橋有紀子、宝野和博 (物質・材料研究機構)

Microstructure evolution and magnetic properties of FePt-Cr<sub>2</sub>O<sub>3</sub> granular thin films I. Suzuki, H. Sepehri-Amin, YK. Takahashi, and K. Hono

(NIMS)

## <u>はじめに:</u>

L1<sub>0</sub>-FePt グラニュラー膜を用いた熱アシスト磁気記録方式が有望視され、記録密度 4 Tbit/in<sup>2</sup> 実現に向け その開発が急がれている。そのような超高記録密度を達成するには、柱状構造を有する FePt 粒子におい て平均結晶粒径(D)と粒子間距離(PD)の低減が不可欠であり、粒子密度(GD)3.8×10<sup>12</sup>/cm<sup>2</sup>以上に微細化さ れたグラニュラー膜が必要である<sup>(1)</sup>。FePt-Cr<sub>2</sub>O<sub>3</sub>は、D: 5 nm 以下の微細な粒子が実現できる一方、粒子 サイズに比べ PD が大きく GD が小さい事や、保磁力が低下してしまうことが問題であった<sup>(2)</sup>。そこで 本研究では、FePt-Cr<sub>2</sub>O<sub>3</sub>の粒子密度の改善を目的とし、条件を変えて作製した試料の粒子密度の変化を 詳細に調べた。また、磁気特性劣化の要因を元素拡散の観点から調査したのでこれを報告する。

## 実験方法:

マグネトロンスパッタ法を用いて、異なる膜厚の FePt-Cr<sub>2</sub>O<sub>3</sub>を温度および Cr<sub>2</sub>O<sub>3</sub>体積比を変えて作製した。基板には下地層の影響を除外するため MgO(001)単結晶を使用した。磁気特性は SQUID-VSM、微細 組織及び元素分析は TEM および EDS を用いてそれぞれ評価した。

### <u>実験結果:</u>

まず基板温度 400 ℃ で作製した FePt-Cr<sub>2</sub>O<sub>3</sub>における微細組織の膜厚依存性を調べた。Fig.1 (a)に膜厚 4.5 nm の試料の平面 TEM 像を示す。この像から D: 3.9 nm, PD: 5.1 nm, GD:  $3.9 \times 10^{12}$ /cm<sup>2</sup> がそれぞれ得られた。これらの値は記録密度 4 Tbit/in<sup>2</sup> の実現に要求される GD を満たしている。また膜厚を 8.5 nm に増加させても D: 3.8 nm, PD: 5.1 nm, GD:  $3.9 \times 10^{12}$ /cm<sup>2</sup> とそれらの値はほとんど変化が見られなかった (Fig.1-(b))。この結果は、FePt-C の場合と異なり、膜成長に伴う粒子の粗大化や GD の低下が起きていないことを示唆している。しかしながら、いずれの FePt-Cr<sub>2</sub>O<sub>3</sub> もその保磁力はほとんど消失していた。次に、異なる温度で作製した 8.5 nm の FePt-Cr<sub>2</sub>O<sub>3</sub> の微細組織を調べた。基板温度を 400 ℃ から上昇させると、450 ℃ 以下では GD の変化はわずかであるが、さらに上昇させると、D、PD の粗大化に伴いGD が大きく低下し 500 ℃ では PD: 6.6 nm, GD:  $2.8 \times 10^{12}$ /cm<sup>2</sup> となった。加えて、粒径分布に二峰性が顕在化し D<sub>1</sub>: 2.1 nm、D<sub>2</sub>: 6.2 nm のピークが見られた。発表では、Cr<sub>2</sub>O<sub>3</sub> の体積比や温度、雰囲気ガスを変えて作製した試料について、微細構造及び磁気特性を調べた結果についても併せて報告し、磁気特性劣化の要因を EDS の結果を交えて議論する予定である。

## <u>参考文献</u>

- D. Weller *et. al.*, IEEE. Trans. Magn. 50, 3100108 (2014).
- T. Shiroyama *et. al.*, IEEE. Trans. Magn. 50, 3202404 (2014).



Fig.1 Plan-view TEM images of (a) 4.5-nm-thick and (b) 8.5-nm-thick FePt-Cr<sub>2</sub>O<sub>3</sub> grown at 400 °C

# CoCrPt グラニュラ薄膜における粒子間交換結合の マイクロ波アシスト磁化反転への影響

佐藤勝成<sup>1</sup>, 菊池伸明<sup>1,2</sup>, 岡本 聡<sup>1,2</sup>, 北上 修<sup>1,2</sup>, 島津武仁<sup>2,3,4</sup> (<sup>1</sup>東北大学 IMRAM, <sup>2</sup>東北大学 CSRN, <sup>3</sup>東北大学 FRIS, <sup>4</sup>東北大学 RIEC)

Effects of intergrain exchange coupling on microwave assisted magnetization switching on CoCrPt granular

thin film.

K. Sato<sup>1</sup>, N. Kikuchi<sup>1,2</sup>, S. Okamoto<sup>1,2</sup>, O. Kitakami<sup>1,2</sup>, and T. Shimatsu<sup>2,3,4</sup> (<sup>1</sup>IMRAM, Tohoku Univ., <sup>2</sup>CSRN, Tohoku Univ., <sup>3</sup>FRIS, Tohoku Univ., <sup>4</sup>RIEC, Tohoku Univ.)

### はじめに

マイクロ波アシスト磁化反転(MAS: Microwave Assisted magnetization Switching) は次世代の高密度磁気記録 技術として注目されている. グラニュラ薄膜においては,マクロスピンモデルによる理論やナノドットでの 実験と比較して,マイクロ波アシスト効果が小さいことや,その周波数依存性が緩やかであるという特徴が 実験により報告されている<sup>1)</sup>. この原因としては,グラニュラ粒子の粒径や磁気異方性の角度・強度の分散, 磁性粒子間の双極子・交換相互作用による影響が挙げられている<sup>2)</sup>. そこで,本研究では,CoCrPt-SiO<sub>2</sub>グラ ニュラ薄膜の上に交換結合制御層として CoCrPt 連続層を積層することで,グラニュラ粒子間の交換相互作用 の大きさを積極的に制御し,マイクロ波アシスト磁化反転への影響を調べた.

#### 実験方法及び結果

ノンドープの Si ウエハー上に幅 1 μm の高周波磁場印加用 Au 線路と厚さ 100 nm 程度の絶縁層を形成後, 下地層・保護層とともに CoCrPt-SiO<sub>2</sub>(15 - t)/CoCrPt(t)磁性積層膜を成膜した.tは CoCrPt 連続層の膜厚で,t = 0,1,2 nm と変化させた. Au 線路上の磁性膜を電子線リソグラフィー及び Ar イオンエッチングにより 0.6 × 3.0 μm<sup>2</sup>の矩形状に加工した.その後,下地層を異常 Hall 効果 (AHE) 測定用の電極形状に加工した.高周波 磁場は,異常 Hall 効果曲線の測定中,高周波電流を連続波として Au 線路に流すことで印加した.実験に使

用した磁性積層膜の異方性磁界  $H_k$ は, t = 0, 1, 2 nm でそれ ぞれ 18.9, 19.3, 19.0 kOe である. Fig.1 に, t = 0, 2 nm の試 料について,高周波磁場振幅  $h_{\rm ff} \approx 470$  Oe の際の反転開始 磁場  $H_n$ ,保磁力  $H_c$ ,飽和磁場  $H_s$ の周波数依存性を示す.  $H_n$  は磁化の 10%が反転する磁場, $H_s$ は 90%が反転する磁 場と定義した.  $H_s$ ,  $H_c$ ,  $H_n$  ともに低周波側では周波数の増 加に伴って減少し,特定の周波数でアシスト効果が減少し 上昇に転じる結果が得られた.保磁力のみに着目すると, その変化量及び周波数に対する挙動ともに連続膜の有無 による違いは見られない.その一方で,連続膜の付与によ り反転開始磁場でのアシスト効果はより高周波まで有効 になるのに対し,飽和磁場でのアシスト効果はより低周波 側で消滅している.これらの結果は,粒子間の交換結合が MAS に与える効果が,その磁化状態により大きく変化す ることを示唆するものである.

### 参考文献

- 1) N. Kikuchi et al., J. J. Appl. Phys. 57, 09TE02 (2018).
- 2) S. Okamoto et al., Appl. Phys. Express 10, 023004 (2017).



Fig.1 Microwave field frequency dependences of nucleation field  $H_{\rm n}$ , coercive field  $H_{\rm c}$ , and saturation field  $H_{\rm s}$  (t = 0 and 2,  $h_{\rm rf} \approx 470$  Oe).