# Co<sub>3</sub>Pt 合金薄膜における垂直磁気異方性の起源

Origin of Large Perpendicular Anisotropy in Co<sub>3</sub>Pt Alloy Thin Film

山田芳靖・鈴木孝雄

豊田工業大学情報記録機能材料研究室,名古屋市天白区久方 2-12-1 (●468-8511)

Y. Yamada and T. Suzuki

Information Storage Materials Laboratory, Toyota Technological Institute, 2-12-1 Hisakata, Tempaku-ku, Nagoya, Aichi 468-8511

The origin of a magnetic anisotropy of the order of 10<sup>7</sup> erg/cm3 observed in Co3Pt alloy thin films deposited onto  $Al_2O_3(00\cdot 1)$  substrates is investigated. The magnetic anisotropy constant  $K_u$  increases with the substrate deposition temperature  $T_{\rm s}$ , which exhibits a maximum at  $T_{\rm s} \approx$ 400°C. The Co<sub>3</sub>Pt ordered phase is found to exist in these films. The order parameter S estimated by X-ray diffraction reaches a maximum at  $T_{\rm s} \approx 400$  °C. The behaviors of  $K_{\rm u}$ and S with respect to  $T_s$  are similar when  $T_s$  is greater than about 380°C. The samples show a larger  $K_{\rm u}$  with higher S. However,  $K_u$  still remains  $10^7 \text{ erg/cm}^3$  at S=0. Both  $K_u$  and S can be enhanced by reducing the deposition rate at  $T_{
m s} \approx$ 330°C. On the basis of these experimental results, a model is proposed to account for the dependence of  $K_{\rm u}$  on S. In this model, the observed  $K_{\rm u}$  is assumed to include two components of the disordered and ordered phases. The contributions of the disordered and ordered phases to the total magnetic anisotropy can be reasonably well quantified on the basis of the model.

Key words: perpendicular magnetic anisotropy,  $Co_3Pt$  ordered phase, order parameter, magneto-crystalline anisotropy, surface diffusion

## 1. はじめに

Co-Pt および Fe-Pt 合金薄膜は高い垂直磁気異方性定数 Ku をもつことが知られており、以前より多くの研究が行われてい る. 例えば Visokay ら<sup>1)</sup>はスパッタで成膜した CoPt と FePt 薄膜が L1<sub>0</sub> 規則構造を形成し、10<sup>7</sup> erg/cm<sup>3</sup> 以上の K<sub>u</sub> を示す ことを報告している. また, Lairson ら<sup>2)</sup>は Co/Pt 多層膜をア ニールすることにより L10 規則構造が形成されることを示し, アニールした試料において  $1.9 \times 10^7 \text{ erg/cm}^3$  という高い  $K_u$ を確認している. これらの系においては、光磁気効果にも顕著 な向上が見られることが報告されている<sup>3),4)</sup>. Co-Pt 系で大き な Ku が得られる理由として、さまざまな説が提案されてい る<sup>5)~7)</sup>. Harp ら<sup>8)</sup>は Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>(00·1) 基板上に電子線蒸着法により 成膜した Co<sub>3</sub>Pt 膜中に,新規な規則構造が存在することを明ら かにした.また、これらの薄膜が光磁気スペクトル中に特有の ピークをもつことを報告している.しかし彼らは、規則構造と 磁気特性,特にKuとの関係について明らかにしていなかった. 最近筆者ら<sup>9</sup>は、電子線蒸着した Co<sub>3</sub>Pt 薄膜が 10<sup>7</sup> erg/cm<sup>3</sup> 以 上の非常に高い Ku を示すことを報告し、X 線回折測定の結果 から、これらの膜中に Co<sub>3</sub>Pt 規則構造が存在することを確認し た. しかしその $K_u$ の起源については、まだ不明な点が多い.本 報は、 $Co_3Pt$ 合金薄膜のもつ垂直磁気異方性の起源について報 告する.

〈論文〉

## 2. 実験条件

実験に用いた Co-Pt 合金薄膜試料は、電子線蒸着法によっ て成膜した. 薄膜の組成は Co<sub>1-x</sub>Pt<sub>x</sub> (0  $\leq x \leq 0.5$ ) とし、Pt の成 膜速度を毎秒 0.05~0.5 Å の範囲内で、Co の成膜速度を毎秒 0.11~3.34 Å の範囲内で変化させることにより、組成を制御す る方法を用いた. 基板としては Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>(00·1)を用いた. 成膜時 の基板温度はチャンバー内のヒーターを用いることにより、室 温から 550°C まで変化させた. また基板は、成膜中毎分 20 回 転させた. 真空度は、成膜前は 5×10<sup>-9</sup> Torr 以下、成膜中は 5 ×10<sup>-7</sup> Torr 以下を保持した. 膜厚は触針式膜厚計を用いて測 定した. 本報における膜厚は、750~1,150 Å であった. 磁気特 性は、振動試料型磁力計(VSM:最大磁場 15 kOe, 感度 10<sup>-4</sup> emu)、トルク磁力計(最大磁場 15 kOe, 感度 10<sup>-3</sup> dyn·cm) を用いて行った. 薄膜の構造解析には、高分解能電子顕微鏡 (加速電圧: 400 kV) および X 線回折装置(Cu-K<sub>a</sub>)、薄膜の組成 分析には EPMA を用いた.

## 3. 実験結果および考察

# 3.1 垂直磁気異方性定数 *K*<sub>u</sub>の Co 組成比および成膜温度 *T*<sub>s</sub>に対する依存性

Fig. 1 に, 垂直磁気異方性定数  $K_u$ の Co 組成比に対する依存性を示す\*. このときの成膜速度  $\gamma$  は, Pt を 0.5 Å/s に固定し, それに対して Co の  $\gamma$  を変えることにより, 膜の組成を変化させた. この図には, 成膜温度  $T_s$ が 25 °C, 230 °C, および400 °C の3条件の場合について, 組成に対する  $K_u$ の変化を示している. これによると,  $T_s=25^{\circ}$  のときは明確な傾向は見られないが,  $T_s=230^{\circ}$  および 400 °C のときには明らかな組成依存性が現れ, 膜の組成が Co 75at% 付近で最大値をとることがわかった. またそのときの  $K_u$ の値は,  $T_s=400^{\circ}$  のときに約 1.7×10<sup>7</sup> erg/cm<sup>3</sup>, 230 °C の場合でも約 1.2×10<sup>7</sup> erg/cm<sup>3</sup> に達した. これらはバルクのhcpCoの  $K_{ul}$ に比べておよそ3倍に匹敵する大きな値である. Fig.2 には,  $K_u$ の依存性を示している. 成膜速度  $\gamma$  は, Pt を 0.5 Å/s, Co を 1.1 Å/s とした. こ

<sup>\*</sup> K<sub>u</sub>=2πM<sub>s</sub><sup>2</sup>+L<sub>2θ</sub> (L<sub>2θ</sub>: 磁場 H→∞ に外挿したときのトル ク曲線の 2 回対称成分の振幅値).



**Fig. 1** Perpendicular magnetic anisotropy constant  $K_u$  as a function of the Co content at various substrate deposition temperatures. The substrates are Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>(00·1).



**Fig. 2**  $K_u$  as a function of the substrate deposition temperature  $T_s$  for Co<sub>3</sub>Pt alloy thin films.

れを見ると、 $T_s$ が室温から上昇するに従って $K_u$ が増加していき、 $T_s > 230 \degree$ で10<sup>7</sup> erg/cm<sup>3</sup>以上となる。そして $T_s \ge 300 \degree$ でややブロードなピーク形状を示し、約400 <sup>°</sup> で最大値をとる。しかしながら、400 <sup>°</sup> を超えると今度は急に減少し始め、500 <sup>°</sup> 付近でほぼ0になる。

# 3.2 X線回折による構造解析

Fig. 3 に 400°C で成膜した Co<sub>3</sub>Pt 合金薄膜試料の,  $\theta$ -2 $\theta$ 法 による X 線回折スペクトル (Cu- $K_a$ ) を示す. 2 $\theta$ =40~45° と 90~95° 付近に強いピークが見られるが, これらはそれぞれ Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>(00·1) 基板, Co<sub>3</sub>Pt の hcp(00·2) および (00·4) 基本ピー クである. この薄膜が hcp 構造をとるとした理由は後述する. これらの基本ピークは大きな  $K_u$  を示す試料すべてに見られ, 他の配向性を示すピークが見られなかった. このことから, *c* 軸が膜面に垂直方向に配向していることがわかった. またこれ らのピークとは別に, 低角側において 2 $\theta$ =21° 付近にもピーク が存在する. このピーク位置に対応する面間隔は, 前述した



**Fig. 3** XRD spectrum for a Co<sub>3</sub>Pt film deposited onto Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>(00·1) at  $T_s$ =400°C (S=0.42).



**Fig. 4** Spectrum obtained by a so-called  $\phi$  scan for (10.0) planes of a Co<sub>3</sub>Pt film deposited onto Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>(00.1) at 400°C.

(00.2) ピークの2倍であり,通常のCo-Pt合金では消滅則に より出現しないはずの超格子ピークであり,明らかに規則構造 の存在を示すものである.Harp  $6^8$  はCo<sub>3</sub>Pt 合金薄膜におい てhcp 規則構造を提案した.彼らの提案した規則構造は,hcp のc軸方向に向かってCoのみの層と,CoとPtの原子が同じ 量だけ存在する層が交互に積層された構造をもっている.X線 回折で観察された超格子ピークは4.2Åの面間隔に対応し,こ の規則構造の2原子層分に当たるので,この試料内にはこの Co<sub>3</sub>Pt 規則構造が存在していると結論できる.

膜法線軸を回転軸として試料を回転させて X 線回折を行う, いわゆるφスキャンと呼ばれる手法により膜面に垂直な面の 対称性を調べた.X線を試料側から照射して測定した.その結 果, 60° ごとに Fig. 4 に示すような急崚なピークが現れ, 6回 対称であることが確かめられた、このことは、試料全体にわ たって,結晶配向性が非常に高いことを示している.また,こ の6回対称を示す面の面間隔を測定した結果,2.26Åである ことがわかった. バルク Co-Pt 合金において組成 Co 75at% 付近は hcp 構造と fcc 構造の境界領域であり、この薄膜試料も 両方の結晶構造をとる可能性がある。そこで次のような考察を 行った. θ-2θ 法で得られた基本ピークの位置からは、このピー ク hcp(00・2) か fcc(111) のどちらかの面に対応していると考 えられる. そこで、これらの面に垂直で6回対称を示す面を考 えると、hcp(10·0)とfcc(110)が挙げられる. これらの面間隔 を, Co<sub>75</sub>Pt<sub>25</sub> 合金の最近接原子間距離約 2.6 Å<sup>10)</sup> を用いて求め ると、hcp(10·0)が約2.26 Å であるのに対し、fcc(110)が約 2.61 Å を得た. したがってこのことから、本実験で得られた Co<sub>3</sub>Pt 合金薄膜は hcp 構造をとっており、6 回対称を示す面が (10・0) 面であることが確かめられた.

規則構造における規則度Sについて考察する.hcpの構造因



**Fig. 5** Dependence of the order parameter S on  $T_s$  for Co<sub>3</sub>Pt alloy thin films deposited onto Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>(00·1).

子Fは次の式により求められる.

$$F = \frac{f_{\rm Co} + f_{\rm Pt}}{2} + f_{\rm Co} e^{2\pi i g} , \qquad (1)$$

ここでg=(h+2k)/3+(l/2), fは原子散乱因子<sup>11)</sup>である. Co<sub>3</sub>Pt 規則構造の (00·1) 面と (00·2) 面の構造因子はそれぞれ,

$$F_{00\cdot 1} = (f_{Co} + f_{Pt})/2 - f_{Co}, \qquad (2)$$
  
$$F_{00\cdot 2} = (f_{Co} + f_{Pt})/2 + f_{Co}, \qquad (3)$$

と表される.

Co<sub>3</sub>Pt 規則構造の規則度 S と X 線回折で得られる (hkl) 面の 積分強度 I<sub>hkl</sub> とは,ローレンツ偏光因子,温度因子,吸収因子, 重複因子を考慮して,この構造因子から得られる基本および超 格子回折ピークの積分強度を用いて,次のような関係で示され る.

$$\left| \frac{I_{00\cdot 1}}{I_{00\cdot 2}} \right|_{\text{Ideal}} = S^2 \left| \frac{I_{00\cdot 1}}{I_{00\cdot 2}} \right|_{\text{measured}} = 0.728$$
(4)  
$$\therefore \quad S = \left( \frac{|I_{00\cdot 1}/I_{00\cdot 2}|_{\text{measured}}}{0.728} \right)^{1/2} = 1.17 |I_{00\cdot 1}/I_{00\cdot 2}|_{\text{measured}}^{1/2} .$$

:  $S = \left(\frac{1400 \cdot 1/400 \cdot 21 \text{ intersative}}{0.728}\right) = 1.17 |I_{00} \cdot 1/I_{00} \cdot 21 \text{ intersative}}$ すなわち、S は基本ピークと超格子ピークの積分強度比の平 方根に比例する.そこで、積分強度比からSを算出し、T<sub>s</sub> との 関係を調べた.Fig.5 に Co<sub>3</sub>Pt 合金薄膜試料での、規則度Sの T<sub>s</sub> 依存性を示す.これを見ると室温からT<sub>s</sub> が上がるに伴いS も上昇し、T<sub>s</sub>  $\approx 400^{\circ}$ C において、非常に急峻なピークを示すこ とがわかる.T<sub>s</sub> が 400°C を超えるとS は急激に減少する.こ のようにS は T<sub>s</sub> に対して、K<sub>u</sub> と似た挙動を示しており、S と

# 3.3 電子顕微鏡による構造解析

K<sub>1</sub>の関連性が示唆された.

高分解能電子顕微鏡 (JEOL 4000FXII, 加速電圧 400 kV) を 用いて構造解析を行った. Fig. 6 は、380 °C (S=0.33) で成膜し た Co<sub>3</sub>Pt 合金薄膜の平面 TEM 試料の電子線回折像である. 電 子線は [00・2] 方向から照射している. これに hcp 構造に基づ いて指数付けを行うと、図に示すような (1/21/20) などの超 格子スポットが存在することがわかる. これは、この試料が *c* 軸に平行な方向 (面直方向) のみならず、*c* 軸に垂直な方向 (面 内方向) にも規則性をもっていることを示している. そこで

日本応用磁気学会誌 Vol. 23, No. 7, 1999



**Fig. 6** Electron diffraction pattern for a Co<sub>3</sub>Pt film deposited onto Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>(00·1) at 380°C, whose zone axis is  $[00\cdot1]$  (S=0.33).

Fig. 7(a), (b) に示すような構造を仮定した. この構造は, Coと Pt が同量存在する層において、それぞれの原子が交互に一直 線上に並ぶ、横方向の規則性をもつと仮定した、この構造で注 日すべきことは、規則構造が不規則構造とは別の単位格子をも っことである.規則構造の格子定数は不規則構造の2倍の大き さをもっていることが Fig. 7(b) を見るとわかる. このような モデルから計算した回折像 (Fig. 7(c)) を実際の回折像 (Fig. 6) と比較すると, Fig. 6 で測定された (1/21/20) スポットが Fig. 7(c) にも見られ, Fig. 7(a), (b) で仮定したと同様の構造が 実際の試料にも存在することがわかった. Fig. 7(c) では (1/2 1/20) スポットが2回対称で存在するが、実際の回折像 (Fig. 6) では6回対称で現れている.計算により求めた回折図形か ら、(1/2-1/20)スポットが存在することが期待されるが、今 回の回折像では確認できなかった. これらについては, 電子線 束が実際の結晶粒より大きいなどの原因が考えられるが,現在 のところ詳細は不明である.上記の結果からX線回折の結果 とも照らし合わせると、380℃ で成膜した試料は"3次元的に" 規則化した構造をなしているといえる.

# 3.4 規則化の反応機構

Farrow ら<sup>12)</sup> は FePt 合金薄膜が成膜時に規則化する反応に ついて,試料表面での拡散反応によるものと仮定して, $1/T_s$ に 対して ln(S) をプロットすることにより規則化反応の活性化エ ネルギーを計算し,約 0.2 eV を得た.この値は,他で報告され ている原子の表面拡散の活性化エネルギーに近いものであ る<sup>13)</sup>.これと同様の解析を本研究の試料に対して行った.Fig. 8 にその ln(S) と  $1/T_s$ の関係を示す.この図から, $T_s=230~$ 400°C の領域において両者がほぼ直線関係を示していることが わかる.この直線の傾きから求めた規則化反応の活性化エネル ギーは約 0.4 eV であった.Pierron-Bohnes ら<sup>14</sup> も Co<sub>3</sub>Pt の表

1857



**Fig. 7** (a) Model of the ordered  $Co_3Pt$  structure. (b) Plan view of the model along the [00·1] direction of the ordered  $Co_3Pt$  structure. (c) Simulated diffraction spots obtained from the structure shown in (a) and (b).

面拡散反応について活性化エネルギーが 0.39 eV であるとの報 告をしている. この値は本研究における活性化エネルギーと良 い一致を示している. このことからも Co<sub>3</sub>Pt 合金薄膜の規則化 反応の律速段階は表面拡散であると考えられる. また彼らは, Co<sub>75</sub>Pt<sub>25</sub> における規則構造の生成に関しては,成膜時における 表面拡散とバルク拡散の相反する作用により,規則度 S の成膜 温度依存性が説明できるとしている<sup>14)</sup>. すなわち,成膜中表面 においては,原子半径が大きく異なる二つの原子が存在する場 合 ( $r_{co}(1.25 \text{ Å}) < r_{Pt}(1.39 \text{ Å})$ ),表面近傍の弾性張力を緩和するた めに最表面には原子半径の大きい原子が集まる傾向がある. さ らに,表面には 2 原子層ずつ (つまり Pt を多く含む層 (CoPt) と Coのみの層)積層される(bilayer-by-bilayer growth mode).



**Fig. 8** Arrhenius plot of  $\ln(S)$  and  $1/T_s$  for Co<sub>3</sub>Pt alloy thin films deposited onto Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>(00·1).



**Fig. 9** Dependence of  $K_u$  and S on the ( $\gamma$ =deposition rate)<sup>-1</sup> at  $T_s$ =230°C, 330°C, and 400°C.

このような成膜機構により、いわゆる Co<sub>3</sub>Pt 規則構造が生成 されることが期待される.しかし、成膜温度がある程度大きく なり、膜内部のバルク拡散が無視できなくなると本来の平衡状 態が回復し、安定構造でない Co<sub>3</sub>Pt 規則構造が消滅すると考え られる.このような反応機構のモデルを確かめるために、成膜 速度を変えたときに  $K_u$  および S がどのように変化するのかを 調べた.Fig.9に  $K_u$  と S の  $\gamma^{-1}$ に対する依存性を、 $T_s =$ 230°C、330°C、400°C について示す。膜全体の  $\gamma$  を 0.16~ 1.6 Å/s と変化させて、Co<sub>3</sub>Pt 合金薄膜を成膜した.その結果

 $T_{s}$ によって、 $\gamma$ の変化に対する $K_{u}$ とSの挙動が違うことがわ かる.  $T_s = 230^{\circ} C$ のときは、 $\gamma$ の変化に対して $K_u$ , S ともにあま り大きな変化を示さないが、T<sub>s</sub>=330℃のときには、γを小さ くすることによって $K_u$ , Sとも顕著に増加する. すなわち  $T_s$ = 330℃程度になると、表面での拡散反応が促進され bilayerby-bilayer growth mode によって Co<sub>3</sub>Pt 規則構造にみられる 交互積層構造が生成する.しかも 330℃ 付近ではまだバルク拡 散は顕著でないので、規則構造がそのまま維持されるものと考 えられる. 一方, T<sub>s</sub>=400℃のときは, γの低下により双方とも 減少している. このような挙動の原因としては、400℃におい ては表面拡散のみならずバルク拡散も顕著になり、成膜時間が 長くなるに従ってバルク拡散の影響により、 Co<sub>3</sub>Pt 規則構造が 平衡状態である不規則構造に変化してしまったか、あるいは Coのhcpからfccへの相変態温度が400℃付近であることか ら, hcp から fcc への相変態がより促進された結果によるもの と考えられる.

## 3.5 高い K<sub>u</sub> が得られる原因

磁気異方性の起源に関しては、さまざまな説が提案されてい る.例えば、結晶磁気異方性、応力誘導磁気異方性、形状磁気 異方性、表面(界面)誘導磁気異方性、原子対モデルなどが挙 げられる.ここで、本研究で高い磁気異方性が観測された原因 を考察する.

応力誘導磁気異方性は、基板とその上に成膜した薄膜の熱膨 張係数が大きく違うときに発生すると考えられる.本研究にお いて用いた、Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>(00·1) 基板の熱膨張係数は 10<sup>-6</sup>/K 台であ り、Co-Pt 合金のそれは 10<sup>-5</sup>/K 台である.もし熱膨張係数の 差によって内部応力が膜内に生じたとすると、 $K_{\sigma}$ =(3/2) $\lambda \sigma$ の 関係から $\sigma \approx 1.3 \times 10^{11}$  dyn/cm<sup>2</sup> の内部応力が生じていること になる.本研究においては Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>上に成膜した場合の $\sigma$ の測定 は行っていないが、熱膨張係数が Co-Pt 合金と同じ 10<sup>-5</sup>/K 台 である MgO(111) 基板を用いて実験を行った.この場合 $\sigma$ は Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> に比べて 1 桁近く小さくなるにもかかわらず 10<sup>7</sup> erg/ cm<sup>3</sup> 以上の垂直磁気異方性が観測された.このことから、熱膨 張係数の差によって生じた内部応力によって 10<sup>7</sup> erg/cm<sup>3</sup> 以 上の Ku を説明することは困難である.したがって、応力誘導 磁気異方性が高い Ku の起源である可能性は低い.

形状磁気異方性に関して考察してみる. この薄膜の結晶粒径 は TEM 観察の結果約 200 Å であり,もし柱状構造をとってい るとして膜厚が 1,000 Å であることから期待される磁気異方 性を計算すると,  $10^6 \operatorname{erg/cm^3}$ 以下であった. しかしながら断 面 TEM の結果からはそのような柱状構造は観察されなかっ た. したがって形状磁気異方性によっては, 観測された  $K_u$ は 説明できないと考えられる.

一方,結晶磁気異方性に関しては,Bolzoniら<sup>15)</sup>がバルクのhcp(六方最密格子)構造のCo-Pt合金(80 $\leq$ Co(at%) $\leq$ 100)の結晶磁気異方性について,78Kで組成が80at%Coにおいて $K_u$ =1.1×10<sup>7</sup> erg/cm<sup>3</sup>であると報告している.ただし,彼らは $K_u$ = $K_{u1}$ + $2K_{u2}$ として求めているが,本研究では $K_u$ の測定値は $K_u$ = $K_{u1}$ + $K_{u2}$ と定義しているので,そのことを考慮すると彼らの値は約 0.9×10<sup>7</sup> erg/cm<sup>3</sup> 程度であると考えられる.バルクにおいては,75 at%Coのときにはhcp は実現されず

fcc 構造をとるが、本研究においては hcp 構造を維持するのに 適した Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>(00·1) 基板を用いることにより、この組成付近で も hcp 単相構造を実現することができている. hcpCo<sub>3</sub>Pt バル クの結晶磁気異方性定数は不明であるが、Bolzoni らの実験値 に近い値を期待することは妥当である.

膜内部の異方的な原子結合分布により、あるいは多層膜のよ うな積層構造によりそのような異方的な原子分布が生じて、磁 気異方性が誘起される例がある. Gambino ら<sup>16)</sup>は Gd-Co アモ ルファス合金において, 成膜中に Co-Co 結合が, 膜面に平行方 向に異方的に分布する(いわゆる pair-ordering)ことにより垂 直磁気異方性が生じると指摘している.彼らによると一つの Co-Co 結合によりその結合の垂直方向に 10<sup>-15</sup>~10<sup>-16</sup> erg 程 度の異方性が誘起されるという. Co<sub>3</sub>Pt 規則構造では、完全に 規則化したときには膜面に平行方向に約 1.1×10<sup>22</sup> pairs/cm<sup>3</sup> の Co-Co 結合が存在する. したがって, 全体では 10<sup>6</sup>~10<sup>7</sup> erg/cm<sup>3</sup>程度の垂直磁気異方性定数が期待でき,本研究の実験 値に近い値を示す.また Harris ら<sup>17)</sup> は垂直磁気異方性を有 する Tb-Fe 膜を EXAFS (extended X-ray absorption fine structure) によって測定し、 膜内部では Fe-Fe および Tb-Tb 結合が膜面に平行方向に, Tb-Fe 結合が膜面に垂直方向によ り多く分布することを報告し、このような異方的な原子対分布 が垂直磁気異方性の原因であるとした。また Tyson ら<sup>7)</sup>は Co<sub>28</sub>Pt<sub>72</sub> 薄膜について同様に EXAFS 測定を行い, 膜面内に Co-Co結合が多く存在して2次元的なクラスターを形成し、 この特定原子結合の異方的分布が垂直磁気異方性を誘起する原 因であるとしている. このことは, やはり 10<sup>7</sup> erg/cm<sup>3</sup> 程度の 垂直磁気異方性定数をもつことが知られている Co/Pt 多層膜 と同様に、Coリッチな領域とPtリッチな領域の界面が存在す ることを意味している.本研究の Co<sub>3</sub>Pt 規則構造は、1 ML CoPt/1 ML Pt 多層膜という構造であり、 Co リッチな領域と Pt が比較的リッチな領域が積層している構造であるので、こ の構造的な要因で Ku が誘起されることが考えられる. Mac-Laren ら<sup>18)</sup>は Co/Pt 多層膜について電子構造の ab initio 計算 により、Co/Pt 界面の乱れによる磁気異方性の大きさを計算し ている. Co<sub>3</sub>Pt 規則構造もこのような Co/Co<sub>50</sub>Pt<sub>50</sub>/Co···とい う構造をとっているので、規則度 S も磁気異方性の大きさに影 響するといえる.しかし本研究中で 230℃ 付近で成膜した試料 は、Sが極めて小さいにもかかわらず 10<sup>7</sup> erg/cm<sup>3</sup> 以上の大き な Ku を示したので、この積層構造の存在によってのみ観測さ れた *K*uを説明することはできない.

以上のことを総合すると、今回の試料で観測された大きい  $K_u$ は規則化していない Co<sub>3</sub>Pt 合金のもつ磁気異方性と、規則 化した Co<sub>3</sub>Pt 合金のもつ磁気異方性の二つの機構によって生 じていると考えられる. Fig. 10 に、230℃ $\leq T_s \leq 400$ ℃の範囲 における  $K_u \geq S$ の関係を示す. Sが上昇するに従って $K_u$  も 向上していることがわかる. このことは、完全な不規則構造の  $K_u \approx K_u^D$ 、完全な規則構造の $K_u \approx K_u^O$ と表すことにすると、  $K_u^O$ は  $K_u^D$ よりも大きいことを示している.  $K_u$ の起源からこ の点を考察すると、 $K_u^D$ は Bolzoni らの実験結果にあるよう に、結晶磁気異方性によるものと考えられる.  $K_u^O$  に関しては 結晶磁気異方性が存在し、かつ規則構造内の Co-Co 結合の異



**Fig. 10** Relation between  $K_u$  and S for Co<sub>3</sub>Pt alloy thin films deposited onto Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>(00.1).

方的分布の効果によって誘起された磁気異方性が足し合わされ たために, $K_u^{D}$ より大きくなったのではないかと考えられる.  $K_u^{D}$ の値は, Fig. 10 の実験値から約 1×10<sup>7</sup> erg/cm<sup>3</sup> 程度であ ることがわかる. Bolzoni らの実験値から見積もられた $K_u$ 値 のデータ(0.9×10<sup>7</sup> erg/cm<sup>3</sup>)は 78 K における値であるが, Curie 温度がこの組成付近では 1,100 K と高いため、室温付近 でも 78 K のそれと大きく異なるとは考えられないことから, 不規則構造の $K_u$ とすることができ, $K_u^{D}$ の値にほぼ一致する. また $K_u^{O}$ の値に関しては, Fig. 10 の実験値における $K_u$ とS の関係を,滑らかにS=1まで外挿することによって,約3× 10<sup>7</sup> erg/cm<sup>3</sup> と見積もられると考えられる. しかし,これらの さらに正確な値を得るためには,より高いS値をもった試料を 作製して, $K_u$ との関係を検証する必要がある.

Pierron-Bohnes らによると<sup>14</sup>, Co<sub>8</sub>Pt 合金薄膜で規則化が進 むと c/a の値が減少することが観察された.本研究においては a の値を系統的に測定していないが, c 値をSに対して比較し たところ明確な依存性は得られなかった.この関係を明らかに するには、さらに詳細な検討が必要と考えられる.また最近 FePt 合金においても、その薄膜で観測される垂直磁気異方性 定数  $K_u$ と、L1<sub>0</sub>(fct) 構造の規則度 S との間に関連があること がわかってきている<sup>19</sup>.このように、最近いくつかの合金薄膜 において規則構造のもつ垂直磁気異方性が、不規則構造のそれ に比較して非常に大きいことが、実験的に明らかになってきて いる.このことは大変興味深い課題といえる.

#### 4. 結 論

電子線蒸着法により成膜した  $Co_3Pt$  合金薄膜は,室温において  $10^7 \text{ erg/cm}^3$ 以上の非常に大きい垂直磁気異方性定数  $K_u$  を示した. この大きな  $K_u$  は,規則化していない hcp  $Co_3Pt$  の結晶磁気異方性と、 $Co_3Pt$ 規則構造の膜内部に存在する Co-Co 結合の異方的な分布により誘起された誘導磁気異方性の組み合わせで説明できる.また hcp  $Co_3Pt$  における規則化反応は、活

性化エネルギーが約 0.4 eV の表面拡散によって律速されていると結論づけられる.

謝辞本研究の一部は、SRC (Storage Research Consortium) および NEDO (New Energy and Industrial Technology Development Organization: No. 8C-039-1)の助成により行われました.また、X線解折測定、EPMA 測定、および TEM 試料作製に多大なご支援をいただいた、(株)デンソー基礎研究所に深謝の意を表します.また $\phi$ スキャンに関して、測定と有意義な討論をしていただいた、(株)日立製作所日立研究所の宇佐美勝久氏に感謝いたします.

# 文 献

- M. R. Visokay and R. Sinclair: *Appl. Phys. Lett.*, 66, 1692 (1995).
- B. M. Lairson, M. R. Visokay, E. E. Marinero, R. Sinclair, and B. M. Clemens: J. Appl. Phys., 74, 1922 (1993).
- B. M. Lairson and B. M. Clemens: Appl. Phys. Lett., 63, 1438 (1993).
- A. Cebollada, D. Weller, J. Sticht, G. R. Harp, R. F. C. Farrow, R. F. Marks, R. Savoy, and J. C. Scott: *Phys. Rev. B*, **50**, 3419 (1994).
- 5) C. J. Lin and G. L. Gorman: Appl. Phys. Lett., 61, 1600 (1992).
- S. E. Park, P. Y. Jung, and K. B. Kim: J. Appl. Phys., 77, 2641 (1995).
- 7) T. A. Tyson, S. D. Conradson, R. F. C. Farrow, and B. A. Jones: *Phys. Rev. B*, 54, R3702 (1996).
- G. R. Harp, D. Weller, T. A. Rabedeau, R. F. C. Farrow, and M. F. Toney: *Phys. Rev. Lett.*, **71**, 2493 (1993).
- Y. Yamada, T. Suzuki, and E. N. Abarra: *IEEE Trans. Magn.*, 33, 3622 (1997); Y. Yamada, T. Suzuki, and E. N. Abarra: *IEEE Trans. Magn.*, 34, 343 (1998); Y. Yamada, W. P. Van Drent, T. Suzuki, and E. N. Abarra: *J. Magn. Soc. Jpn.*, 22 (Suppl. No. S2), 81 (1998); Y. Yamada, W. P. Van Drent, E. N. Abarra, and T. Suzuki: *J. Appl. Phys.*, 83, 6527 (1998); Y. Yamada and T. Suzuki: *Mater. Res. Soc. Symp. Proc.*, 517, 299 (1998).
- 10) K. H. J. Buschow, P. G. van Engen, and R. Jongebreur: J. Magn. Magn. Mat., 38, 1 (1983).
- B. D. Cullity: Elements of X-ray Diffraction, 2nd Ed., p. 125 (Addison-Wesley, Massachusetts, 1978).
- R. F. C. Farrow, D. Weller, R. F. Marks, M. F. Toney, S. Hom, G.
   R. Harp, and A. Cebollada: *Appl. Phys. Lett.*, **69**, 116 (1996).
- H. Brune, K. Bromann, and K. Kern: Mater. Res. Soc. Symp. Proc., 399, 213 (1996).
- 14) V. Pierron-Bohnes, M. Maret, L. Bouzidi, and M. C. Cadeville: Mater. Res. Soc. Symp. Proc., 527, 279 (1998).
- 15) F. Bolzoni, F. Leccabue, R. Panizzieri, and L. Parati: *IEEE Trans. Magn.*, 20, 1625 (1984).
- 16) R. J. Gambino, P. Chaudhari, and J. J. Cuomo: AIP Conf. Proc. (USA), AIP Conference Proceeding, No. 18, Part 1, p. 578 (1973).
- 17) V. G. Harris, K. D. Aylesworth, B. N. Das, W. T. Elam, and N. C. Koon: *Phys. Rev. Lett.*, **69**, 1939 (1992).
- 18) J. M. MacLaren and R. H. Victora: Appl. Phys. Lett., 66, 3377 (1995).
- 19) 金澤 博, J. Österman, 山田芳靖, 鈴木孝雄: 第 22 回日本応用 磁気学会学術講演会, 講演番号 22aA-4.

1998年10月15日受理, 1999年5月12日採録