希土類磁石用強磁場熱処理・急冷システムおよび保磁力評価システムの検討

Investigation of High Field Annealing and Coercivity Measuerment Systems for High Performance Rare Earth Permanent Magnets

東北大学 NICHe	秋屋 貴博
山形大学工学部 / 東北大学 NICHe	加藤 宏朗
山形大学工学部	小池 邦博
東北大学金属材料研究所	小山 佳一

T. Akiya^A, H. Kato^{A, B}, K. Koike^B, K. Koyama^C

^A New Industry Creation Hatchery Center, Tohoku University

^B Department of Applied Mathematics and Physics, Graduate School of Science and Engeneering, Yamagata University ^C Institute for Materials Research, Tohoku University

1. 緒言

本グループでは、Nd-Fe-B系焼結磁石の保磁力を 上昇させるために, 強磁場中熱処理実験を系統的に 行っている¹⁻³⁾. Nd-Fe-B 系焼結磁石の保磁力は、そ の微細構造に支配されていると考えられており、と くに Nd₂Fe₁₄B 主相表面と粒界相の間の界面ナノ構 造が重要であるとされている⁴⁶⁾. 従来の量産プロ セスでは、熱処理時に自己組織的に形成される界面 ナノ構造変化で高保磁力化を図っているが、現状で 到達している保磁力の値は、理論値の7分の1程度 であり、電気自動車のモーター用磁石に要求される 保磁力には及んでいない、そのため、貴重なディス プロシムやテルビウムのような重希土類元素に強く 依存しているという現状がある. そこで, 強磁場プ ロセッシングを用いて,Nd-Fe-B系焼結磁石のナノ 構造を変化させ、保磁力を上昇させることを目的と して実験を行っている.

本グループではこれまでに,強磁場中熱処理に よって最大 37% 保磁力が上昇することを示した¹⁾. また,微量添加物として Al, Cu を用いた場合では 粒界に Nd-Cu 相や Al-Cu 相が形成されていること を DSC による熱分析から明らかにした^{2,3)}. さらに, 熱処理温度に対する磁場効果を系統的に研究した結 果,Nd-Cu や Al-Cu の共晶温度近傍において磁場効 果が顕著に観測されることを報告してきた^{2,3)}. こ れらの実験事実は,強磁場中で磁場配向が起こる条 件⁷⁾を満たしており,焼結磁石の粒界において,何 らかの固相が磁場配向した結果,保磁力が上昇した ものと推測している.

以上の実験事実に加え,磁石の保磁力は熱処理温 度だけではなく,熱処理後の冷却速度にも強く影響 を受けているということが最近わかってきた.そこ で、冷却速度をコントロール可能な雰囲気中熱処理 システムを設計・試作した.また、強磁場中熱処理 実験を行った磁石試料の平均微細構造解析のため に、本研究では中性子小角散乱実験を行っている. そのために、15×18×1.5 mm³の板状の磁石試料を用 いているが、このような大型サイズの磁石の特性 評価を、通常の試料振動型磁力計(VSM)等で行う ことは困難である.そこで、電磁誘導法を利用した 磁力計を製作し、実際に磁石試料の保磁力の評価を 行った.本報告書では、それら装置の概要について 述べる.

2. 強磁場熱処理・急冷熱処理システム

現在強磁場センターで強磁場中熱処理のために供 されている電気炉は、通常ガスフロー中で運転され ているが、我々は酸化されやすい希土類磁石を扱う ために、真空引きが可能な構造に改造し、実験を行っ てきた.しかし、試料が真空断熱の状態に置かれる ため、昇温・冷却時の試料温度と、電気炉制御用の 熱電対の温度とはかなり開きがあると考えられる. 少なくとも、500°Cから室温まで冷却を行う際には、 電気炉の熱電対の値が室温を示しても、試料の温度 は比較的高いことが経験的にわかっている.

前年度報告した急冷・熱処理システムでは, 試料 の寸法が 5×5×5.5 mm³の直方体で, 真空引きを行い ながら熱処理することを前提に設計したものであ る. 急冷を行う際には, 真空装置を停止した後, 不 活性なキャリアガス (He ガスなど)の導入を行い, 氷水中で冷却を行うという手法をとっていた. しか し, 最近異なった形状の試料を熱処理が必要になっ たこと, および, 試料と真空装置の間に 5 m もの長 さのフレキシブルベローズが必要であり, 試料空間



図1. 封入型熱処理・急冷システムの試料保持部の 概略図

の真空度が比較的低いため、酸化の可能性があると いった問題が出てきたことから、あらかじめ試料空 間を高真空の状態にした後キャリアガスの導入して 封印する簡便な実験装置を考案した、これによって、 熱伝導性が高まり、昇温・冷却速度の制御が可能に なる。今回設計・試作した熱処理装置は、図1に示 すように片封の石英管の口をバルブで閉じる手法を とっており,繰り返し使用が可能という大きな利点 がある。今回は、最大直径 10 mm

の試料を扱うこ とを考え、内径を 10.5 mm ¢ として設計した. 試料 は、試験管型の石英管中に置かれ、端部にはNW16 フランジロとバルブが取り付けられている。実際の 運転の際には、ターボ分子ポンプで試料空間を10-4 Pa 以下まで真空引きした後, 10³ Pa(0.01 atm) 程度 になるように He ガスを導入し、熱処理を行ってい る. この手法でも、非常に酸化されやすい Nd-Fe-B 系磁石に酸化の影響は見られていない.

本実験装置を用いて熱処理した,典型的な Nd-Fe-B 系磁石の室温における保磁力と熱処理後の冷 却速度の関係を図2に示す.すなわち,ある一定温 度で試料を30 min 熱処理(保持)し,その後の冷 却速度のみを変化させた場合の結果である.なお, 最も冷却速度の大きい60°C/min は,氷水中で急冷 を行った結果であり,電気炉の電源をOFF にした 場合の冷却速度の最大値は30°C/min である.この 試料の場合には,冷却速度が早い領域で保磁力が著 しく減少することや,1°C/min の時に最大の保磁力 を示すこと等がわかった.この原因については,現 在微細構造等の観点から考察を進めているが,今回 設計・試作した装置で,熱処理後の冷却速度がほぼ コントロール可能であることを実験的に示すことが できた.

3. 誘導法を利用した保磁力評価システム

一般に磁気測定法として広く用いられているの



図2. 典型的な Nd-Fe-B 系焼結磁石の室温における 保磁力と熱処理後の冷却速度の関係

は、試料振動法および引き抜き法である. これら の手法では、比較的小さな試料片であれば問題な く測定可能であるが、今回のような大きな板状 (15×18×1.5 mm³)の磁石試料の場合、減磁曲線を測 定する際に、非常に大きなトルク力が働くため、試 料の固定が困難となる. そこで、誘導法を利用して 保磁力の評価が可能な磁気測定システムの設計・試 作を行った.

装置の概略図を図3に示す.磁石試料は,単巻き コイル中に非磁性のねじで固定される.これを超伝 導マグネットの磁場中心に設置し励磁を行うと,試 料の磁化および外部磁場の時間変化に依存する誘導 起電力が検出コイルに発生する.そこで,ナノボル トメーターを用いて誘導起電力の測定を行い,磁化 を求めるという手法である.コイルに生ずる起電力 Vは,時刻tにおける外部磁場の大きさH(t)と,試 料の磁化の大きさM(t)を用いて,

$$V(t) = C_1 \frac{dH(t)}{dt} + C_2 \frac{dM(t)}{dt}$$
(1)

と表現できる. 式中の C₁, C₂ は定数である. ここで, (1) 式右辺第 1 項の成分は, コイル中に試料を置か ないブランクコイルを用意して, 試料の入ったコイ ルからの起電力から, ブランクコイルの起電力を差 し引くことで, 打ち消すことができる. したがって, そのデータを時間で積分することで, 磁化曲線を得 ることができる.



図3.誘導法を利用した磁気測定システムにおける 検出コイルと試料保持部の概略。

実際に得られた検知コイルからのシグナルを,横 軸に時間,縦軸に起電力および外部磁場でプロット したグラフを図4に示す.起電力は,ブランクの場 合(A)と,試料を入れた場合(B)を示した.また, 各時刻における磁場の値も(C)に示した.ブランク コイルからのシグナルは,磁場の時間変化を微分し た形とよく一致している.試料を入れた方では,磁 場の時間変化に加え,磁化の時間変化が現れている ことがわかる.まず試料は初状態で熱消磁状態であ り,磁場印加直後に初磁化曲線の立ち上がりに対応 するシグナルが見られる.また,磁場を100 kOe ま で印加後0まで戻し,逆磁場を印加した場合,減磁 曲線の磁化変化に対応するピーク状の磁化変化も観 測されている.

図5(A)は、18×15×1.5 mm³の板状試料を用いて 測定した、試料 100 kOe の磁場を印加後の、保磁力 点近傍における誘導起電力である。blank coil の場 合は単に磁場の時間変化を測定しており、ほぼ一定 値であるが、試料を入れた場合では磁化の時間変化 に対応した誘導起電力が重畳されていることがわか る. この結果から、バックグラウンドなどの補正を 行い、積分によって得られた減磁曲線が図5(B)で ある. 減磁曲線の形状も、VSM などで一般的に得 られるものと遜色はなく、保磁力の値もほぼ正確に



図4. (A)Blank コイル, (B) 試料の入コイルの誘導 起電力および (C) 磁場強度の時間依存性の一例.



図 5. (A)100 kOe で着磁後の保磁力点近傍における 誘導起電力と, (B) 積分によって得られた減磁曲線.



図 6. 試作した誘導型 MSM(Multi Sample Magnetometer) における検出コイルの配置図.

評価できることがわかった.また,別の試料を用い て,VSM で得られる保磁力の値と,本システムで 評価した保磁力値を比較した結果,両者は良く一致 する事を確認した.

更に、本システムの利点は、大きな異形試料の 磁気測定が可能なだけではなく、多試料を同時に 磁気測定できることも挙げられる. 我々はこれを, MSM (Multi Sample Magnetometer) と呼んでいる。図 6は、実際に制作した2種類のMSMの検出コイ ル(試料)の位置を示す. 有効内径 100 mm のマグ ネット中心に検出コイル(試料)固定用の円盤を 置き,その円盤中央にブランク用のコイルを,周 囲6カ所に試料用検出コイルを配置することで、そ れぞれ磁気測定を行うことができる(板状の試料で は4カ所). これにより、一度の磁場掃引で、最大 6個の磁石試料の磁気測定が可能となった.ただし 10T-CSM を用いた場合,超伝導マグネットの中心 から動径方向で磁場勾配があり、今回のコイルの位 置では、中心と周囲のコイルでは、周囲のコイルの 方が2%程度磁場が大きい.したがって、コイルコ

ンスタントを含め、いくつかの補正処理が必要となる.

4. まとめと今後の課題

本年度は、強磁場中熱処理・急冷のためのシス テムの設計・試作を行った。また、He ガスの導入 を行うことで冷却速度を 30°C/min 以下ならば任意 の値で選ぶことができることを確認した。今後は、 18T-CSM への組み合わせ等、より強い磁場下での 実験を計画している。

また,異形磁石試料の磁化測定を行うために,誘 導法を利用した磁気測定システムを設計・試作した. 150 emu 以上の巨大な磁化値をとる磁石試料におい ても,最大6個まで一度の磁場掃引で測定できるこ とを確認した.現段階では,磁場検出コイル信号の 完全な打ち消しや,ナノボルトメータの時間安定性 などの問題のために,積分した磁化曲線全体の精度 には未だ改善点が残っているが,希土類磁石試料の 保磁力の迅速な評価という点では充分な仕様である ことが確認できた.さらに,測定系の改良などによっ て,磁化曲線の精度を上げることが今後の課題であ る.

参考文献

- H. Kato, T. Miyazaki, M. Sagawa, and K. Koyama, *Appl. Phys. Lett.* 84, 4230 (2004).
- T. Akiya, H, Kato, M. Sagawa, K. Koyama and T. Miyazaki, *J. Magn. Soc. Jpn.*, **30**, 447 (2006).
- H. Kato, T. Akiya, M. Sagawa, K. Koyama and T. Miyazaki, *J. Magn. Magn. Mater.*, **310**, 2596 (2007).
- 4) F. Vial, F. Joly, E. Nevalainen, M. Sagawa, K. Hiraga, and K. T. Park, *J. Magn, Magn, Mater.*, **242-245**, 1329 (2002).
- K. Makita, O. Yamashita and H. Kato, J. Magn. Soc. Jpn., 26, 1060 (2002).
- Y. Shinba, T. J. Konno, K. Ishikawa, K. Hiraga and M. Sagawa, *J. Appl. Phys.* 97, 53504 (2005).
- E. Beaugnon, D. Bourgault, D. Braithwaite, P de Rango, R. Perrier de la Bathie, A. Sulpice and R. Tournier, J. Phys. I France 3, 399 (1993).