AC LOSS MEASUREMENT OF A HIGH TEMPERATURE SUPERCONDUCTING SCANNING MAGNET

Kichiji Hatanaka^{1A)}, Jinta Nakagawa^{A)}, Mitsuhiro Fukuda^{A)}, Tetsuhiko Yorita^{A)}, Takane Saito^{A)}, Yasuhiro Sakemi^{B)},

Koji Noda^{C)}, Takeo Kawaguchi^{D)}

^{A)} Research Center for Nuclear Physics, Osaka University

10-1 Mihogaoka, Ibaraki, Osaka 567-0047

^{B)} Cyclotron and Radioisotope Center, Tohoku University

Aoba, Aramaki, Aoba-ku, Sendai, Miyagi 980-8578

^{C)} National Institute of Radiological Sciences

4-9-1, Anagawa, Inage-ku, Chiba-shi, Chiba 263-8555

^{D)} KT-Science Ltd, Fujie, Akashi, Hyogo 673-0044

Abstract

Twenty years have passed since the discovery of high temperaturesuperconductivity. However, there not have been many applications of high temperature superconducting (HTS) wires to magnets. In order to investigate the applicability of HTS wires at higher frequencies, two sets of air core magnets were fabricated using a Bi2223 wire and AC loss was measured at 10-21 Hz. Each magnet consists of two coils. Each coil consists of 3 double pancakes and the number of turns is 420 in total. The critical currents were measured at 77 K to be 56 - 62 A for double pancakes and 40 - 43 A after assembling to form coils. The maximum current is assumed to be 200 A at 20 K. Magnets were installed in a cryostat and cooled to 20 K. The critical currents were measured to be 257 A and 282 A for Bx-coil and By-coil, respectively, at 20K. The AC loss was measured at 10, 15 and 21 Hz. AC loss per cycle is independent of the frequency. It is consistent with the hysteresis loss. The loss depends on the 2.4-th power of the applied current.

高温超電導スキャニング磁石の交流損失測定

1. はじめに

1986年のBednorzとMullerによる高温超電導体の 発見以来、すでに20年が経過しているが高温超電導 (HTS)線材の応用に関してはその範囲は現在でも 非常に限られている。電力伝送線や発電機等への応 用開発が進められているが、未だ研究段階にある。 一方、HTS線材の電磁石への応用としては、最近、 高磁場NMR用磁石が製品として市場に供給され始め ている。HTS線材を利用した磁石には、小型・軽量 という超電導磁石共通の利点とともに、低温超電導 体と比較して特に温度マージンが大きい特徴がある。 超電導への転移温度と動作温度(通常20K程度)の 間に大きな余裕があるばかりでなく、動作温度付近 でHTS線材の比熱が大きく、熱的安定性が高くクエ ンチを回避できることが期待される。

我々は、HTS電磁石を加速器関連分野に利用する べく開発研究を進めている^[1]。HTS線材の温度マー ジンが大きいことは、同線材の交流磁石への応用可 能性を示している。本研究では、空芯スキャニング 磁石を製作し、コイル単体および磁石の交流損失を 10-21Hzで測定した。損失の励磁電流値および周波 数依存性を調べる。

2. スキャニング磁石

スキャニングコイルの設計に際しては、粒子線治 療用ガントリーに搭載することを考慮して、以下の 方針を採った。

- 粒子とエネルギーは陽子230MeVとする。
 Bp=2.3Tmである。
- コイル中心から1.25mの位置で、最大200mm角以上の照射野が得られる。
- 二方向(x、y)の各コイル2台をビームライン上の同じ位置に設置する。
- ビームが通る空間を考慮して、2台のコイルの間隔を70mmとする。
- 中人軸から半径20mmの範囲内での磁場均一度 は0.5%が必要である。

最初の条件から、コイルが発生する磁場長は 0.185Tm以上が必要となる。入手可能と思われる高 温超電導線材のサイズ、性能等を考慮して、コイル の断面を30mm角として磁場の数値解析を行った。 また、コイルの動作温度を20Kと仮定して、Bi2223 系線材の臨界電流の温度依存性から、コイル電流値 を200Aとした。磁場計算に基く、コイルの概略設計 を表1にまとめる。また、コイル配置を図1に示す。

¹ E-mail: hatanaka@rcnp.osaka-u.ac.jp

表1. コイルの概略設計

コイル内法(Bx-コイル)	150mm×300mm
コイル内法(By-コイル)	150mm×380mm
コイル断面	30mm×30mm
コイル電流	200A
コイル巻数	420ターン/1台
ピーク磁束密度	0.6T以上
7/30.0 X 30.0 X 30.0 X 30.0 X 30.0 X 40.0 X 40.0	0 1 2 3 3 0 0

図1. スキャニング磁石のコイル配置。

使用したテープは銀マトリクス中にBi2223高温超 電導体のフィラメントが挿入されており、テープ両 面はステンレス薄板で補強されている。おおよその 外寸法は幅4mm、厚さ0.4mmである。テープの77K での自己磁界下での臨界電流は平均140Aであった。 各コイルは3個のダブルパンケーキで構成され、ダ ブルパンケーキ間には0.9mm厚の真鍮冷却板が挿入 され、全体が積層・含浸されている。ガブルパン ケーキの巻数は140ターンである。全てのダブルパ ンケーキの臨界電流を77Kで測定し、56-62Aであっ た。4台のコイルについては、77Kでの臨界電流は 40-43Aが得られた。図2に、ダブルパンケーキの臨 界電流測定結果の例を示す。



図2. ダブルパンケーキの電流-電圧測定結果。

3. 交流損失

コイル1台の巻数は420ターンである。Bx_1コイル のインダクタンスの測定値は75mHと、有限要素法か らの予測値(70mH)と矛盾しない値が得られた。コ イル単体の交流損失を77Kで測定した。測定回路の 構成と測定結果を図3、図4に示す。



図3. コイルの交流損失測定系。DUT(Device Under Test)はBx_1コイル。



図4. Bx_1コイルの交流損失。丸印、四角印はおの おの励磁周波数30Hz、59Hzの結果。右のスケールは 1サイクルあたりの交流損失。

図4から、1サイクルあたりの交流損失は励磁周波 数に依存しないことがわかる。これは、ヒステリシ ス損失の特徴である。超電導コイルの交流損失には、 ヒステリシス損失以外に結合損失、マトリクスや冷 却板等の金属中での渦電流損失がある。後者二種類 の1サイクルあたりでの損失は励磁周波数に比例す る。今回製作したコイルではヒステリシス損失が主 であることが分かる。

Bxコイル、Byコイル各2台を図1の配置に組み、ク ライオスタットに収納した。スキャニング磁石は CRYOMECH社製冷凍機AL330で冷却されている。AL330 は20Kで45Wの冷却能力を有している。磁石は1mm厚 の黄銅版熱シールドで囲われ、熱シールドはDAIKIN 社製冷凍機V104SCLで冷却されている。V104SCLは 80Kで53Wの冷却能力を有する。熱シールド板外側は 積層断熱材20層で覆われている。冷却試験の結果を 図5に示す。冷却開始後、約10時間でコイルは超電 導状態になり、約1日で20Kまで冷却される。



図5. 冷却開始後の熱シールド板温度、Byコイル 温度、Byコイル抵抗の測定値。

Bxコイル、Byコイル各2台を直列に接続し、20Kで 臨界電流を測定し、260-280Aが得られた。励磁電流 100Aでの、中心軸上でのBx磁石の磁場分布を図6で 計算値と比較してある。



図6. 中心軸上でのBx磁石の磁場分布。励磁電流は 100A。曲線はTOSCAによる三次元磁場計算結果。

Bx磁石の交流損失を電気的に測定した。測定系の 構成を図7に示す。進相コンデンサーと磁石(イン ダクタンス)とで直列共振回路を形成している。同



図7. Bx磁石の交流損失測定に用いた直列共振系。

調はインバーター周波数を変えて求めた。進相コン デンサーの容量が1200µF、600µF、300µFで共振周 波数は10.5Hz、15Hz、21Hzであり、磁石のインダク タンスは191mHであった。この値は、有限要素法に よる計算値200mHとよく一致している。交流損失の 測定結果を図8に示す。1サイクルあたりの交流損失 は周波数依存性をほとんど示さず、コイル単体の場 合同様、高温超電導線のヒステリシス損失が現れて いると考えられる。励磁電流に対しては2.4乗の依存 性が予測れている^[2]。今後、有限要素法等の数値 計算による解析を進める予定である。



図8. Bx磁石の交流損失の周波数依存性。曲線は測 定点を結んだもの。

参考文献

- K. Hatanaka, et al., Nuclear Instruments and Methods in Physical Research A 571 (2007) 583-587.
- [2] E.H. Brant and M. Indenbom, Physical Review B 48 (1993) 12893-12906.