## 大電流通電可能な Gd 系高温超電導小型固定子巻線の開発 Development of Small Sized Gd-system HTS Stator Windings with Large Current Transport Capability

<u>岡島 慎弥</u>, 中村 武恒, 雨宮 尚之(京大); 永浜 恭秀, 鈴木 敏司(JASTEC) <u>OKAJIMA Shinya</u>, NAKAMURA Taketsune, AMEMIYA Naoyuki (Kyoto Univ.); NAGAHAMA Yasuhide, SUZUKI Toshiji (JASTEC) E-mail: s-okajima@asl.kuee.kyoto-u.ac.jp

#### 1. はじめに

我々は、かご型誘導モータの回転子を超電導化した高温超電導誘導 同期モータ(High Temperature Superconducting Induction/Synchrono us Motor: HTS-ISM)の研究開発を行っている[1]。本研究では、HTS-I SM の高効率・高トルク密度化を実現するため、さらに固定子の超電導 化とその大電流容量化を目的としている。本講演では、Gd 系高温超電 導コイルを用いた大電流小型固定子を試作し、その直流通電特性を実 験的・解析的に評価したので報告する。

#### 2. 固定子諸元

Fig.1 には, 試作した超電導固定子の外観写真を示す。固定子巻線は, (株)フジクラ製 Gd 系高温超電導線材を用いたレーストラックシングルパンケーキコイルから構成されており, コイル直線部長 90 mm, 曲線部長約 31 mm, 使用線材長は約 1931 mm/個 である。固定子巻線コイルを12 個作製し, 3 相 2 極の集中巻構成とした。

#### 3. 解析方法

試作した Gd 系コイルを固定子鉄心中に挿入した状態で,四端子法に て直流通電特性を測定した[2]。また, Gd 系高温超電導コイルの直流通 電特性を,線材の自己磁界ならびに鉄心中設置に伴う鏡像効果を考慮 して解析的に評価した。超電導線材における電界-電流密度特性の定 量的評価式については,九州大学の木須らが提案しているパーコレー ション遷移モデルに基づく解析式[3]を利用した。まず, Gd 系高温超電 導コイルの 1/2 モデルについて,直流通電した際の垂直磁界成分の空 間分布を電磁界解析により求めた。そして,メッシュ毎の垂直磁界から 局所電圧を計算し,それをコイル全長に亘り加算することで総電圧を計 算した。

#### 4. 解析結果と考察

電磁界解析により求めた線材幅広面に垂直な磁束密度のコンター図 を Fig.2 に示す。この磁束密度をもとに、コイルの電圧-電流特性を計算 し測定結果と比較したところ、Fig.3 のようによく一致した。この結果により、 鉄心中における Gd 系高温超電導コイルの非線形電界-電流密度特性 が定量的に表現されたと考えられる。今後、本評価式を用いて HTS 固 定子巻線の詳細設計と交流通電特性解析を進めていく予定である。

### 謝辞

Gd 系高温超電導コイルの直流通電特性の測定実験を行って頂いた, 京都大学大学院工学研究科電気工学専攻西村立男氏(H27 年 3 月修 了)に深く感謝いたします。

### 参考文献

- [1] 中村武恒: 低温工学, Vol. 47, No. 6 (2012) pp. 384-391
- [2] 西村 立男: 京都大学修士論文(2014)
- [3] 木須 隆暢 他: 低温工学, Vol. 34, No. 7(1999) pp. 322-331



Fig. 1 Photograph of small sized Gd-system HTS stator



Fig. 2 Contour map of magnetic flux density that is vertical to the winding (analysis result)



Fig. 3 Calculated and measured voltage-current characteristics of HTS stator winding

## 高温超電導誘導同期回転機における負荷特性の温度依存性 Temperature Dependence of Load Characteristics in HTS Induction/Synchronous Motor

<u>中村 武恒</u>, 西村 立男, 岡島 慎弥, 雨宮 尚之 (京大) <u>NAKAMURA Taketsune</u>, NISHIMURA Tatsuo, OKAJIMA Shinya, AMEMIYA Naoyuki (Kyoto Univ.) E-mail: tk\_naka@kuee.kyoto-u.ac.jp

## 1. はじめに

我々は、輸送機器や電力・産業応用を目指した高温超電 導誘導同期モータ(High Temperature Superconducting Induction/Synchronous Motor: HTS-ISM)の研究開発を推進 している[1-3]。当該モータの定常時運転温度は、システム総 合効率最大化の観点から、冷凍機COPとモータ特性のトレー ドオフとして決定されなければならない(一般に、冷凍機 COP が温度上昇に伴って向上するのに対して、超電導特性は逆 の温度依存性を有する)。本研究では、数分程度以上の長い 可変速時間を有するシステムにおいて、定常時は上記決定し た効率最大化温度で運転する一方で、高負荷が要求される 短時間運転モードでは温度を積極的に下げて、HTS 線材の 臨界電流向上分のみで駆動する技術を検討している。本講 演では、温度可変駆動システム実現の一環として、10 kW 級 HTS-ISM における定常負荷特性の温度依存性を解析的に 検討したので報告する。

### 2. 対象とした回転機と解析方法

Table Iには検討対象とした10 kW級HTS-ISMの諸元を,またFig. 1には2次元電磁界解析モデルをそれぞれ示す。さらに,Fig. 2には,HTSロータバー1本の電圧-電流特性から求めた非線形抵抗の温度依存性を示す。同特性において,大電流通電時は,銀シースへの分流を想定して一定抵抗値(100  $\mu\Omega$ )に固定している。上記抵抗特性を,Fig. 1のロータバー特性に反映して電磁界解析を実施した。

#### 3. 解析結果と考察

Fig. 3には,解析によって得られた磁束密度コンター図( 250 V, ≠ 40 Hz, s= 0.005, № 1194 rpm)を示す。同図から明 らかなように,運転温度77 Kと65 Kでは磁束密度分布に大き な変化が無く,即ち同一の起磁力条件では,電磁エネルギー 変換に寄与する磁束の空間分布もほぼ同様と考えられる。換 言すると,温度低下に伴う高出力化は,主としてHTSロータバ 一の誘導電流(超電導遮蔽電流)の変化に帰着される。解析 結果から,温度77 Kで10.4 kWの出力は,65 Kまで下げると 15.0 kWにまで向上している。

具体的な解析方法など,詳細は講演当日に報告する。

### 謝辞

本研究は,科学研究費補助金(基盤研究(B),課題番号: 26289076)の助成を受けて実施された。

### 参考文献

- 中村武恒: 電気学会誌, Vol. 130, No. 12 (2010) pp. 828-831
- 2. 中村武恒: 低温工学, Vol. 47, No. 6 (2012) pp. 384-391
- 3. 中村武恒: 応用物理, Vol. 82, No. 7 (2013) pp. 579-582

Table I Specifications	of 10 kW	class HTS–ISM
------------------------	----------	---------------

	Stator	Rotor
Pole number	4	-
Slot number	36	44
Outer diameter	157 mm	99.4 mm
Inner diameter	100 mm	31.0 mm
Length	88.0 mm	88.0 mm
Turn number	30	-



Fig. 1 2D model of 10 kW class HTS-ISM



Fig. 2 Temperature dependence of nonlinear resistance of an HTS rotor bar



(a) *T*= 77 K



(b) T= 65 K

Fig. 3 Analysis results of magnetic flux density contours in HTS–ISM (V=250 V,  $\neq 40$  Hz, s=0.005, N=1194 rpm)

## 20 kW 級高温超電導誘導同期モータの開発現状と将来展望 Development Status and Future Perspective of 20 kW Class HTS Induction/Synchronous Motor

<u>中村 武恒</u>, 松尾 哲司 (京大); 伊藤 佳孝, 吉川 雅章, 寺澤 俊久 (イムラ材研); 大橋 義正 (アイシン精機); 古瀬 充穂 (産総研), 福井 聡 (新潟大)

NAKAMURA Taketsune, MATSUO Tetsuji (Kyoto Univ.); ITOH Yoshitaka, YOSHIKAWA Masaaki, TERAZAWA Toshihisa (IMRA MATERIAL); OHASHI Yoshimasa (AISIN SEIKI); FURUSE Mitsuho (AIST); FUKUI Satoshi (Niigata Univ.)

E-mail: tk\_naka@kuee.kyoto-u.ac.jp

## 1. はじめに

我々は、JST-ALCA プロジェクト(先端的低炭素化技術開 発)の一環として、輸送機器(バス、トラック,自動車他)への 実用を目指した高温超電導誘導同期モータ(HTS-ISM: High Temperature Superconducting Induction/Synchronous Motor) の研究開発を推進している[1, 2]。本プロジェクトは、(1) HTS-ISM の研究開発,(2)回転機制御技術開発,(3)小型 冷却構造・方式の研究開発,(4)小型・高効率冷凍機の研究 開発を4本柱としており、即ち超電導回転機システム全体の 研究開発を実施している。本講演では、20 kW 級プロトタイプ 機の開発現状について報告するとともに、次期 50 kW 級モデ ル機や100 kW 級実用機開発のための将来展望について説 明する。

## 2. 開発現状

Fig. 1には、開発した20 kW級プロトタイプ機の外観写真を 示す。本機では、既試作のNEDOプロ20 kW級機に比較して 磁気体積70%低減に挑戦し、定格出力(20.0 kW)および過負 荷出力(26.8 kW)を実現した[3]。また、非線形磁束フロー抵抗 を効果的に利用することで、急激な加減速に対しても回転安 定であることを明確化した。その他、大電流容量・低損失の固 定子巻線技術も開発し、既に190 A@77 Kの固定子が完成し ており、さらなる大電流容量化の目途も立っている。

一方,上記モータを収容する冷却構造や冷却方法についても種々検討を進めている。特に,大トルクを室温空間に伝達する小型クライオスタットの開発に関しては,大きな温度勾配を補償してかつ固定子一回転子間のギャップ0.35 mm程度を維持する必要があるが,詳細な3次元熱歪解析に基づいて開発に成功している。その他,小型・高効率スターリング冷凍機についても試作が完了し,現在実験的かつ解析的検討を進めているところである。

#### 3. 将来展望

Table Iには, 50 kW級モデル機(固定子外径: 294 mm, 回 転子外径: 160 mm, ギャップ長: 0.35 mm, 積厚: 100 mm)の電 磁設計結果を示す[4]。同表に示すように, (電圧, 電流)=(267 V, 150 A)の駆動条件にて53 kWが実現されている。さらに, 条件を(300 V, 300 A)にすると125 kWに達しており, 即ち実用 機の出力も実現可能と考えられる。Fig. 2には冷凍機一体型 HTS-ISM駆動系のイメージ図を, またFig. 3にはパートレイン 系の概念図をそれぞれ示す。今後, インバータも含めたシス テム全体の最適構成を検討することによって, 究極の低炭素 化を目指していく予定である。

#### 謝辞

本研究は,(独)科学技術振興機構(JST)のプロジェクト"H24 年度戦略的創造研究推進事業 先端的低炭素化技術開発 (ALCA)"「低炭素社会を支える輸送機器用超伝導回転機シ ステム」の一環として実施されたものである。

## 参考文献

- 1. 中村武恒: 低温工学, Vol. 47, No. 6 (2012) pp. 384-391
- 2. 中村武恒: 応用物理, Vol. 82, No. 7 (2013) pp. 579-582
- 3. T. Nakamura et al., IEEE Trans. Appl. Supercond, in press

 西村立男他: 2015 年度春季低温工学・超電導学会 (2015) 1B-a04



Fig. 1 Photograph of 20 kW class prototype HTS-ISM

Table I Designed result of a 50 kW class model HTS-ISM (Drive frequency: 60 Hz, Short time rating)

Drive condition	Torque	Output power
267 V, 150 A	281 Nm	53 kW
300 V, 300 A	663 Nm	125 kW



Fig. 2 Future image of HTS–ISM drive system



Fig. 3 Future image of HTS-ISM powertrain

## 輸送機器応用を目指した 50 kW 級高温超電導誘導同期モータの電磁設計 Electromagnetic Design of 50 kW Class HTS Induction/Synchronous Motor for Transportation Equipment

西村 立男,中村 武恒,岡島 慎弥,<u>郭 思宇</u>,松尾 哲司,雨宮 尚之 (京大); 吉川 雅章,伊藤 佳孝,寺澤 俊久 (イムラ材研究)

NISHIMURA Tatsuo, NAKAMURA Taketsune, OKAJIMA Shinya, <u>KAKU Siyu</u>, MATSUO Tetsuji, AMEMIYA Naoyuki (Kyoto Univ.); YOSHIKAWA Masaaki, ITOH Yoshitaka, TERAZAWA Toshihisa (IMRA MATERIAL) E-mail: tk\_naka@kuee.kyoto-u.ac.jp

## 1. はじめに

我々は, 輸送機器(電車, バス, 自動車 他)への実用を目 指した高温超電導誘導同期モータ(HTS-ISM: High Temperature Superconducting Induction/Synchronous Motor) の研究開発を実施している。これまで, 20 kW 級プロトタイプ 機を試作し, 全負荷実験に成功している[1]。本開発で得られ た知見をもとに, 50 kW 級全超電導モデル機の電磁設計を行 った。特に, HTS 磁気遮蔽体を利用したリラクタンストルク付 与機の設計例について報告する。

#### 2.50 kW 級モデル機の諸元

Table Iには、50 kW 級モデル機の諸元を示す。本開発 では、固定子ならびに回転子を超電導巻線で構成する全 超電導化に挑戦する。特に、HTS 固定子巻線については、 許容曲げ径、テープ形状(幾何学的制約条件)や鉄心内通 電特性(電磁的制約条件)を考慮した特有のコイル巻線形 状などを考慮する必要があり、同特性に関するこれまで の知見をベースに構造を決定した。

#### 3. 解析方法

Fig. 1には、2次元断面解析モデルを示す。同モデルについて、駆動周波数60 Hz, すべり10<sup>-7</sup>の準同期回転[2]を想定した電磁界解析を実施して、電磁トルクから機械出力を評価した。さらに、回転子鉄心中にHTS磁気遮蔽体も挿入して、始動・過負荷時のリラクタンストルク付与も検討した[3]。

#### 4. 解析結果と考察

Fig. 2には,最大出力時における磁束密度コンター図の解 析結果を示す。同図から明らかなように,最大出力時の磁束 密度最大値は,磁気遮蔽体の有無に関わらずほぼ2.4 T程度 となっている。なお,本磁束密度は短時間の最大出力時の値 であり,定常駆動状態では非飽和領域で運転される。

Table IIには、得られたトルクならびに出力値を示す。磁気 遮蔽体を挿入することによって、回転数300 rpm (定トルクモー ドの最高回転数)における最大トルク1631 Nm,最大出力51.2 kWが得られている。その他、垂直巻法[4]なども提案しており、 同巻線法による設計結果などについても、講演当日に報告 する。

## 謝辞

本研究は,(独)科学技術振興機構(JST)のプロジェクト"H24 年度戦略的創造研究推進事業 先端的低炭素化技術開発 (ALCA)"「低炭素社会を支える輸送機器用超伝導回転機シ ステム」の一環として実施されたものである。

## 参考文献

- 1. T. Nakamura et al., IEEE Trans. Appl. Supercond, in press
- G. Morita et al., Supercond. Sci. Technol., Vol. 19 (2006) pp. 473-478
- T. Nishimura et al., IEEE Trans. Appl. Supercond, Vol. 24, No. 3 (2014) 5200504
- 4. Unpublished

Table 1 Specifications of 50 kW class HTS-ISM		
Item	Value	
Pole number	4	
Slot number of stator	12	
Number of rotor bars	34	
Stator's outer diameter	285 mm	
Stator's inner diameter	160.6 mm	
Rotor's outer diameter	160 mm	
Rotor's inner diameter	50 mm	
Gap length	0.3 mm	
Stator's length	100 mm	



Fig. 1 Analysis model of 50 kW class fully superconducting HTS-ISM



(a) Without HTS shield body



(b) With HTS shield bodyFig. 2 Analysis results of magnetic flux density contours for 50 kW class HTS-ISM

Table II Analysis results of maximum output (300 rpm)

	Torque	Output power
Without HTS shield body	1569 Nm	49.3 kW
With HTS shield body	1631 Nm	51.2 kW

# 可変速駆動高温超電導誘導同期モータへの適用を志向した 比熱利用型冷却方式の提案と基礎特性評価

Proposal and Fundamental Characateristic Evaluation of Specific Heat Aided Cooling Method for HTS Induction/Synchronous Motor under Variable Speed Control

<u>入山 周平</u>,中村 武恒,雨宮 尚之 (京大); 大橋 義正 (アイシン精機) <u>IRIYAMA Shuhei</u>, NAKAMURA Taketsune, AMEMIYA Naoyuki (Kyoto Univ.); OHASHI Yoshimasa (AISIN SEIKI) E-mail: tk\_naka@kuee.kyoto-u.ac.jp

## 1. はじめに

我々は、JST-ALCA プロジェクト(先端的低炭素化技術開 発)の一環として、輸送機器(バス、トラック,自動車他)への 実用を目指した高温超電導誘導同期モータ(HTS-ISM: High Temperature Superconducting Induction/Synchronous Motor) システムを研究開発している[1, 2]。本講演では、始動時など の短時間過負荷時に比熱を利用して冷却する方法を提案す る。また、同方法による回転機冷却特性を熱伝導方程式に基 づいて評価したので報告する。

## 2. 比熱利用型冷却方式の考え方

HTS-ISMは、かご形誘導機と同様の構造を有しながら、同 期ならびにすべり回転の両立、高トルク密度化などの特長を 有する[1, 2]。一方で、同機は可変速駆動が前提となるため、 その熱負荷(損失)が駆動モードによって大きく変化する。一 般には、短時間継続する高出力始動時には大きな熱負荷が 発生するが、一方で定常駆動時の熱負荷は比較的小さい。 従って、冷凍機冷却を考える場合、熱負荷のピーク値に対し て冷凍出力を設計すると、定常駆動時に冗長なスペックにな ってしまい、かつ冷却系が大きくなってシステムが成立しない。 そこで、高出力時(短時間)には、冷凍機の冷凍出力を超える 熱負荷を系の熱容量で吸収して温度上昇を抑え、定常出力 時に、吸収した熱負荷を抜熱する冷却方式を提案する。本冷 却方式を採用すれば、冷凍機に要求される冷凍出力を低減 できると期待される。

#### 3. 解析対象と一次元モデル

上記提案した冷却方式の成立性を検証するために、一次 元熱解析モデルを作成して、差分法によりシミュレーションを 行った。Fig. 1には、解析対象とした20 kW級HTS-ISMの外観 写真を示す。なお、我々の先行研究[3]によって、積層ケイ素 鋼板の積厚方向(モータシャフト軸方向)の熱通過率が、径方 向に比較して極端に小さいことが解析的かつ実験的に明らか になっている。そこで、まず本研究では、コイルエンド部など の冷却効果は無視して、径方向の一次元熱伝導方程式を作 成して、陰解法[4]によって解析した。Fig. 2に解析モデルを 示すが、固定子端部には冷却のためのNeumann条件を、また 回転子端部には断熱条件をそれぞれ設定した。さらに、固定 子ー回転子間のギャップはへリウムガス冷却を想定しており、 対流熱伝達率かを仮定した。図中のTemp1~Temp6は、温度 観測点を表す。

### 4. 解析結果と考察

Fig. 3には、シミュレーション結果の一例を示す。本解析に際して、HTS-ISM本体の熱負荷(発熱)は固定子及び回転子で一様に生じるものと仮定した。また、初期発熱はモータの定常出力時の熱負荷(156 W)として印加し、温度収束後に最大出力時の熱負荷(351 W)とした。解析結果から、モータの最大出力時において、二次巻線に用いた超伝導線材の臨界温度約110 K に達するまでに10°sオーダーの時間がかかることが分かり、最大出力を短時間定格に適用した場合の、比熱利用型冷却方式の有効性が確かめられた。ギャップ熱伝達率が異なる場合の解析結果の比較検討他、詳細な検討内容は講演当日に報告する。

#### 謝辞

本研究は、(独)科学技術振興機構(JST)のプロジェクト"H24 年度戦略的創造研究推進事業 先端的低炭素化技術開発 (ALCA)"「低炭素社会を支える輸送機器用超伝導回転機シ ステム」の一環として実施されたものである。

- 1. 中村武恒: 低温工学, Vol. 47, No. 6 (2012) pp. 384-391
- 2. 中村武恒: 応用物理, Vol. 82, No. 7 (2013) pp. 579-582
- 3. 渡邊潤 他: 2014 年度春季低温工学·超電導学会, 2C-a06 (2014)
- 4. 日本機械学会: 伝熱工学, (日本機械学会, 2005)



Fig. 1 Photograph of a 20 kW class HTS-ISM



# 20 kW 級高温超電導誘導同期モータの可変速駆動に向けた過渡特性評価

Transient Characteristic Evaluation of HTS Induction/Synchronous Motor for Variable Speed Control

<u>村中 啓太郎</u>, 中村 武恒, 小笠 卓郎, 雨宮 尚之(京大); 伊藤 佳孝(イムラ材研) <u>MURANAKA Keitaro</u>, NAKAMURA Taketsune, OGASA Takuro, AMEMIYA Naoyuki (Kyoto Univ.); ITOH Yoshitaka (IMRA MATERIAL) E-mail: k-muranaka@asl.kuee.kyoto-u.ac.jp

## 1. はじめに

我々は、輸送機器への適用を目指した高温超電導誘導同 期モータ(High Temperature Superconducting Induction /Synchronous Motor: HTS-ISM)の研究開発を実施している [1]。輸送機器への適用を目指す際,可変速駆動が必要不可 欠であり、特有の駆動モードに対して最適な制御法を確立す る必要がある。上記制御を実現するためには、HTS-ISM の過 渡特性も含めた正確な特性解析コードが要求される。

本研究では、20 kW 級プロトタイプ機について、無負荷可 変速試験を行い、過渡回転特性を実験的に評価しかつ MATLAB<sup>®</sup>/Simulink<sup>®</sup>解析を実施したので報告する。

#### 2. 対象とした回転機

Fig. 1には,実験および解析対象とした20 kW級HTS-ISM の外観写真を示す。本試作機は,3相8極であり,固定子の外径は265 mm,回転子の外径は159.4 mm,ギャップ長は0.6 mm,積み厚は206 mmである。

また,固定子巻線には8/9短節銅巻線を,回転子かご形巻線にはDI-BSCCO®線材をそれぞれ適用している。

#### 3. 実験方法

過渡特性評価試験の構成図をFig. 2に示す。 MATLAB<sup>®</sup>/Simulink<sup>®</sup>上でシミュレーションモデルを作成し, LT-RTSim-Ⅱ<sup>®</sup>を介して任意のパターンの指令電圧および指 令周波数をインバータに入力することが出来る。

この実験システムを利用して、加減速の時間を変えた可変 速試験を無負荷で行った。なお、本実験ではV/fの傾きは固 定した。

#### 4. 解析結果と考察

解析は、MATLAB<sup>®</sup>/Simulink<sup>®</sup>を用いて行った。かご形誘導 機の電圧方程式ならびに力学方程式を適用し、2次側HTS巻 線の非線形抵抗値を考慮した、HTS-ISMの解析コードを開発 した。

Fig. 3には、加減速時間を5.0 sとした場合の実験および解 析結果を示す。

様々な可変速パターンにおいて、二次側鎖交磁束の時定 数が機械系の時定数よりも常に小さく、回転安定性[2]が保証 されることを実験によって確かめ、その結果を解析と比較する ことが可能となった。

さらに詳細な検討は,講演当日に報告する。

#### 謝辞

本研究は、(独)科学技術振興機構(JST)のプロジェクト"H24 年度戦略的創造研究推進事業 先端的低炭素化技術開発 (ALCA)"「低炭素社会を支える輸送機器用超伝導回転機シ ステム」の一環として実施されたものである。

- 1. 中村武恒 他: 応用物理, Vol. 82, No. 7 (2013) pp. 579-582.
- H. Kitano et.al: IEEE Transactions on Applied Superconductivity, vol. 23, no. 3 (2013.06) 5202505 (5 pp).



Fig. 1 Photograph of 20 kW class HTS-ISM considered for experiment and analysis



Fig. 2 Experimental system of 20 kW class HTS-ISM



Fig. 3 Example of experimental and analytical results

# Sr<sub>0.6</sub>K<sub>0.4</sub>Fe<sub>2</sub>As<sub>2</sub>超伝導テープの臨界電流特性と磁束ピン止め特性 Critical current and flux pinning characteristics in Sr<sub>0.6</sub>K<sub>0.4</sub>Fe<sub>2</sub>As<sub>2</sub> superconducting tapes

顧清洋,倪宝栄(福岡工大);張献平,馬衍偉(中国科学院)

GU Qingyang, NI Baorong (Fukuoka Institute of Technology); ZHANG Xianping, MA Yanwei (Chinese academy of Sciences) E-mail: mam14006@bene.fit.ac.jp

## 1. Introduction

Recently, we successfully developed the Fe-sheathed superconducting Sr<sub>0.6</sub>K<sub>0.4</sub>Fe<sub>2</sub>As<sub>2</sub> tape with the critical temperature of 32.5 K and fairly high critical current density of  $1.5 \times 10^8$  A/m<sup>2</sup> at 10 T and 4.2 K.[1] The critical current characteristic is considered as one of the most important factors for the applications of superconducting materials. Therefore, precise estimation of temperature and magnetic field dependence of critical current density  $(J_c)$  is necessary. In this study, the  $J_c$  in the temperature range of 20 K to 30 K and in the magnetic field of up to 7 T were measured by using an inductive method (Campbell's method). Furthermore, basing on the experimental results of the penetrating ac magnetic flux profile and the feature of ac magnetic field dependence of penetration depth, the flux pinning mechanism of the sample within 20 K and 30 K was discussed.

#### 2. Sample preparation and measurement

Fe-clad Sr<sub>0.6</sub>K<sub>0.4</sub>Fe<sub>2</sub>As<sub>2</sub> tapes were fabricated by the ex situ PIT method. Sr fillings, K pieces, and Fe and As powder with a ratio of Sr: K: Fe: As = 0.6: 0.4: 2: 2 were mixed for 15h by the ball-milling method. 5% excess As and 10-20% excess K were also added to compensate for the loss during fabrication. The precursors were added 5 wt% Sn by hand with an agate mortar. The milled powders were packed into Nb tubes and then sintered at 900°C for 20-35 h. Then the fine powders were packed into Fe tubes, sealed and then cold worked into tapes by swaging, drawing and flat rolling. Finally, the tapes were cut into short samples and sintered at 850–900°C for 1–60 min.[1]

The measurement was carried out by the means of Campbell's method. An external dc magnetic field (B) and a small ac magnetic field ( $b_{ac}$ ) were applied parallel to the long axis of a superconducting slab. By measuring the ac flux moving into and out of the sample, ac magnetic field dependence of penetrated ac flux can be obtained. And, according to the Bean-London model, the slope of increasing part of  $\lambda$ ' vs.  $b_{ac}$  gives  $J_c$  in sample as

$$\frac{\partial \lambda'}{\partial b_{\rm ac}} = \frac{1}{\mu_0 J_{\rm c}} \tag{1}$$

Where  $\mu_0$  is space permeability.[2] And the displacement of flux lines (u) and their restoring force density ( $F_r$ ) are derived as

$$u = \frac{\phi}{2Bw}$$
  $F_{\rm r} = \frac{Bb_{\rm ac}}{\mu_0 \lambda}$ 

respectively. The Labusch parameter  $(\alpha_L)$  is determined from the slope of  $F_r$  vs. *u* curve in small displacement region, i.e., in the regime of reversible fluxoid motion.

### 3. Result and discussion

Fig.1 shows dc magnetic field dependence of  $J_c$  measured at different temperatures. As we can see in Fig.1,  $J_c$  denoted by the solid lines presents a sharp drop of critical current density when a small dc magnetic field below 0.5 T is applied, followed by gradually flat decrease when dc magnetic field increases continually from 0.5 T to 7 T. The results we obtained match well up with the previous data measured by the standard four-probe method at the temperature of 4.2 K as shown in Fig.1 by dotted line. It turned out that  $J_c$  values of Fe-sheathed superconducting Sr<sub>0.6</sub>K<sub>0.4</sub>Fe<sub>2</sub>As<sub>2</sub> tapes are fairly high during 20 K to 30 K. Our results indicate that the flux pinning mechanism of the sample in the temperature range of 20 K to 30 K is similar to that in 4.2K. Besides, the dash-dot lines presented in Fig.2 are the approximations of each experimentally obtained  $\alpha_L$  with the relationship of  $\alpha_L \propto B^{3/2}$  which can be considered as an evidence that he flux pinning behavior in the sample can be explained with conventional flux pinning theory.



Fig.1 Dc magnetic field dependence of critical current density at different temperatures



parameter at different temperatures

### Reference

- He Lin et al.: Effects of heating condition and Sn addition on the microstructure and superconducting properties of Sr<sub>0.6</sub>K<sub>0.4</sub>Fe<sub>2</sub>As<sub>2</sub> tapes. Physica C 2013:495: 48-54
- 2. Campbell AM. The response of pinned flux vortices to low-frequency fields. J Phys C 1969;2:1492-1501.

## 銀シース(Sr, K)Fe<sub>2</sub>As<sub>2</sub>線材における臨界電流密度の異方性 Anisotropy of critical current densities in Ag-sheath (Sr, K)Fe,As, tapes

<u>淡路 智</u>, 中澤邑支朗, 土屋 雄司, 小黒 英俊, 渡辺 和雄(東北大);林 鶴, 姚 超, 張 現平, 馬 衍偉(中国科学院) <u>AWAJI Satoshi</u>, NAKAZAWA Yushiro, TSUCHIYA Yuji, OGURO Hidetoshi, WATANABE Kazuo (Tohoku Univ.); LIN He, YAO Chao, ZHANG Xianping, MA Yanwei (CAS) E-mail: awaji@imr.tohoku.ac.jp

## 1. はじめに

鉄系超伝導線材のうち(Sr,K)Fe<sub>2</sub>As<sub>2</sub> (Sr122)系の開発が進 んでおり、4.2 K、10T で 10<sup>5</sup>A/cm<sup>2</sup>を越える実用レベルの臨界 電流密度 J<sub>c</sub>が報告されている[1]。Sr122 系は、高温超伝導体 と同様に c 軸に垂直な層状構造を有しており、これに起因した 異方性が超伝導特性に現れるが、その異方性パラメータが 2 程度と小さく、強磁場応用に向いていると考えられる。結晶構 造や物理定数から予想すると、磁場中の超伝導特性は、磁 場を c 軸に印加した場合に低く、ab 面方向の場合に高くなる。 しかし、一部の線材ではその逆の異方性が J<sub>c</sub>に現れる。特に、 J<sub>c</sub>の高い試料で、その傾向が強い。今回、J<sub>c</sub>の異方性につい て議論するため、磁場・磁場角度依存性を測定し、その磁束 ピンニング機構について議論する。

## 2. 実験方法

試料は中国科学院の馬グループにおいて powder in tube (PIT)法で作製された, Sr<sub>0.6</sub>K<sub>0.5</sub>Fe<sub>2</sub>As<sub>2.1</sub>(Sr122)線材である[1]。 900℃で 35 h 熱処理をした焼結体の粉を,内径 5 mm,外形 8 mm の銀パイプへ入れ、線引き・圧延後に 850-880℃で 30 minの熱処理をした。この際,一部の線材には,ホットプレスを 施した。試料は,角度回転プローブにセットし,4.2 K では液 体へリウム浸漬冷却で,それ以上の高温ではヘリウムガスフロ ー中で温度制御を行った。臨界電流及び不可逆磁場を,4端 子法によって測定した。

#### 3. 実験結果

Fig. 1 にホットプレスによって作製した Ag/(Sr, Fe)122 テー プ線材の, 4.2 K における J。の磁場依存性を示す。10 T 以下 の低磁場では、B⊥tape の Jcが B//tape よりも大きくなっている が, 高磁場では逆転していることが分かる。このテープは, ほ ぼ c 軸配向しているので、B上tape は B//c と同等と考えることが できる。したがって、B1cよりも B//cの方が小くなっている低磁 場の J。特性は、Sr122 系の本質的な異方性とは異なっている と考えられる。実際, 不可逆磁場は, B⊥c の方が B//c よりも高 く, Jc の高磁場側と同じ異方性を示した。 図2に, 各磁場の Jc の角度依存性を示す。5 T では、 $\theta = 0$  付近にブロードなピー クが存在し, θ= 40°付付近に肩をもってそれ以上で急激に低 下する振る舞いを示した。10 T では異方性がほぼ無くなって フラットとなり、15 T ではθ= 90°に向かって上昇する傾向を示 し,有効質量モデルに近い振る舞いをしていることが分かる。 同試料の 30 K における J の角度依存性を, 図3に示す。30 Kでは、Jcの異方性が逆転する磁場が、約1.5Tと4.2Kより も低下している。J。の角度依存性の磁場変化は,定性的に 4.2 K と類似しているが、低磁場のθ= 0°近傍のブロードなピ ークは、磁場の増加に伴って、一旦 θ= 40° 近傍のピークへと 変化し、その後 $\theta$ = 90°近傍の $J_c$ が相対的に向上することで、 最終的にθ= 90°にピークを持つ角度依存性となっている。し たがって,低磁場で有効に働く何らかの磁束ピンニングセンタ ーが示唆され,これが,J。を押し上げていると予想される。当 日は, TEM や極点測定の結果なども合わせて, 磁束ピンニン グについて議論する。

#### 参考文献

1. X. Zhang, et al.: Appl. Phys. Lett., Vol. 104, (2014) 202601.







Fig. 2 Angular dependence of normalized  $J_c$  for hot pressed Ag/Sr122 at 4.2 K.



Fig. 3 Angular dependence of normalized  $J_c$  for hot pressed Ag/Sr122 at 30 K.

## 鉄系超伝導線材 Sr122 の機械特性と超伝導特性

## Mechanical and superconducting properties of Sr122 Fe-based superconducting wire

小黒 英俊, 淡路 智, 渡辺 和雄(東北大); 張 現平, 姚 超, 馬 衍偉(中国科学院)

OGURO Hidetoshi, AWAJI Satoshi, WATANABE Kazuo (Tohoku Univ.); ZHANG Xianping, YAO Chao, MA Yanwei (CAS) E-mail: h-oguro@imr.tohoku.ac.jp

#### 1. はじめに

鉄系超伝導線材は、低温でのB<sub>c2</sub>が高い事が知られており、 強磁場応用に向けて線材開発が活発に行われている。この 中で、既に実用に近い臨界電流密度 J<sub>c</sub> に達している線材が 現れており、磁場中における J<sub>c</sub> 特性も高い線材が現れている [1]。そこで、実際の応用に向けた基礎特性の検証として、機 械特性の評価をする必要があるが、その報告はまだ少ない [2]。

122 型超伝導体における臨界温度 T<sub>c</sub>の圧力依存性はよく 調べられており、T<sub>c</sub>が圧力により様々な変化をすることが知ら れている[3]。また、T<sub>c</sub>は Fe 及び As で形作られる四面体の構 造に依存し、正四面体に近いほど T<sub>c</sub>が高くなることが報告さ れている[4]。これは、結晶格子にひずみが生じることで超伝 導特性が変化することを示している。このことから、鉄系線材 を超伝導マグネットへ応用する時など、電磁力下で使用する 場合には、超伝導特性が変化してしまう可能性がある。

本発表では、122系の超伝導線材を用いて低温下で引張 り試験を行い、超伝導特性の変化を調べた。さらに、超伝導 特性に及ぼすひずみ効果の起源に関して考察した。

## 2. 実験方法

試料は中国科学院の馬グループより提供された、 Sr<sub>0.6</sub>K<sub>0.5</sub>Fe<sub>2</sub>As<sub>2.1</sub>(Sr122)線材を用いた[1]。幅4 mm 厚さ0.5 mm のテープ形状であり、900°C で 35 h の熱処理をした焼結体の 粉を銀シースへ入れ、線引き後に850°C で 30 min の熱処理 をした線材である。これにひずみゲージを貼り付け、強磁場低 温下引張り試験機に取り付け、臨界電流 $L_c$ のひずみ依存性を 測定した。測定は、温度4.2 K、磁場18 T 以下で行った。また、  $T_c$ のひずみ依存性を調べるため、引張りひずみ下において 電気抵抗測定を行い、 $T_c$ のひずみ依存性の測定も行った。  $T_c$ は、相転移のカーブを外挿し、ゼロ抵抗となるときの温度と して導出した。

## 3. 実験結果

Fig. 1に、4.2 Kにおいて線材のテープ面に平行方向に10 Tを印加した際の、Sr122線材の L。のひずみ依存性を示す。 これを見ると、0.05%以下のひずみを与えるとL。は低下するが、 さらにひずみを大きくすると、L。が上がっていくことが分かった。 Fig. 1 には、n値のひずみ依存性も示しているが、こちらはひ ずみにより低下する傾向は見られたが、20以上の値を維持し ていたため、0.25%までは超伝導領域にクラックなどは入って いないことが予想される。0.25%以上のひずみを与えると、電 流-電圧曲線に抵抗性電圧が発生することから、0.25%以上の ひずみで何らかの劣化が始まっていることが確認された。

Fig. 2 に *T*。の引張りひずみ依存性を示した。*T*。は 0.20%の ひずみで劣化し始めているが、それより小さいひずみ領域に おいては、*I*。のひずみ依存性と同じ振る舞いを示した。これは、 *I*。のひずみによる変化が、Sr<sub>0.6</sub>K<sub>0.5</sub>Fe<sub>2</sub>As<sub>2.1</sub>の超伝導特性その ものの変化が原因として起こっていることを示している。

Agシース線材の L。が引張りひずみを与えると向上する現象は、[2]の論文でも見られているが、0.05%以下のひずみで L。 が低下する現象は見えていない。原因として考えられることは、 高圧下において見られる 2 GPa 以下の圧力下では T。が向上 し、それ以上の圧力をかけていくと T。が下がっていく現象と、



Fig. 1 Critical currents and n-values as a function of applied tensile strain for the Sr122 wire at 4.2 K and 10 T parallel to the tape surface.



Fig. 2 Critical temperature as a function of applied tensile strain for the Sr122 wire.

Fe および As で作られる四面体構造の Fe と As との間の角度 に依存した T<sub>c</sub> の変化とが、組み合わされて観測されているこ とが考えられる。これを確かめるためには、超伝導体に加わる 残留ひずみを調べ、静水圧ひずみの大きさ、及び、格子定数 を測定することで Fe と As のなす角度、つまり、格子の変形に よるひずみ(偏差ひずみ)の影響を考慮する必要がある。

- X. Zhang, et al.: Appl. Phys. Lett., Vol. 104, (2014) 202601
- P. Kováč, et. al.: Supercond. Sci. Technol., Vol. 28, (2015) 035007
- 3. K. Igawa, et al.: J. Phys. Soc. Jpn. Vol. 78, (2009) 025001
- 4. C. H. Lee, et al.: Solid State Commun., Vol. 152, (2012) 644

# 臨界電流密度の向上を目指した(Ba,K)Fe<sub>2</sub>As<sub>2</sub>超伝導線材の開発

## Enhanced transport critical current densities of (Ba,K)Fe<sub>2</sub>As<sub>2</sub> superconducting PIT wires

石井 慧, 麻生 達也, 伊豫 彰, 西尾 太一郎(東理大);

石田 茂之, 土屋 佳則, 木方 邦宏, 李 哲虎, 松崎 邦男, 山崎 裕文, 鬼頭 聖,馬渡 康徳, 永崎 洋, 吉田 良行(産総研)

ISHII Akira, ASO Tatsuya, IYO Akira, NISHIO Taichiro (TUS);

ISHIDA Shigeyuki, TSUCHIYA Yoshinori, KIHOU Kunihiro, LEE Chul-Ho, MATSUZAKI Kunio,

YAMASAKI Hirofumi, KITO Hijiri, MAWATARI Yasunori, EISAKI Hiroshi, YOSHIDA Yoshiyuki (AIST)

E-mail: ishii.a@aist.go.jp

## 1. はじめに

(Ba,K)Fe<sub>2</sub>As<sub>2</sub> は高い超伝導転移温度(*T<sub>c</sub>*)、高い臨界磁場、低い異方性を持つことから高磁場応用に向けた線材化の研究が精力的に行われている。(Ba,K)Fe<sub>2</sub>As<sub>2</sub>超伝導 PIT線材は、超伝導コア部分の高密度化により、その臨界電流特性が飛躍的に向上している[1,2]。本研究では、超伝導コア部分の高密度化とともに、コア部分試料の高品質化に着目し、線材の臨界電流密度(*J<sub>c</sub>*)を向上させることを目的として、(Ba,K)Fe<sub>2</sub>As<sub>2</sub>超伝導 PIT線材のK濃度(*x*)の最適化及び、KAs添加による超伝導コアの純良化に取り組んだ。また高品質化された原料粉末を用いて、コアの高密度化を目指したテープ線材を作製した。

#### 2. 実験方法

さまざまな K 濃度 xを持つ(Ba,K)Fe<sub>2</sub>As<sub>2</sub>多結晶体試料(x= 0.2、0.25、0.3、0.35、0.4、0.45)を合成し、ex-situ PIT 法を用 いて超伝導線材化した。シース材には銀を用いて、各溝ロー ルにより圧延加工した後、長さ5 cm 程度に短尺化して SUS 管 に封入し、700℃で 20 時間の熱処理を行った。これらの線材 に関して、磁化測定から  $T_c$ を決定し、コア部分の X 線回折 (XRD)スペクトルから不純物量の評価を行った。x= 0.3 に関 しては、多結晶試料に KAs を加えて銀管に詰めた線材を作 製し、KAs 添加による不純物生成の抑制効果を検証した。

高 J。化には、テープ状に加工することが有効であることが 報告されているため、「x = 0.3 + 0.04KAs」の線材については、 角溝ロールにより圧延加工した後、平ロールによりテープ化し、 油圧プレスにより一軸圧縮を加えた。これらの線材について、 4 端子法による臨界電流測定を行い、J。を評価した。

#### 3. 結果

K 濃度の異なる多結晶体試料を用いて作製した線材の  $T_c$ を調べたところ、Fig. 1 に示すように、x = 0.3の場合において 最も高い  $T_c \sim 38$  K が得られた。これは、もとの多結晶体試 料の  $T_c$ とほぼ同じ値である。

しかしながら、焼成後の線材コアの XRD パターンから、主 に FeAs が不純物として生成することが確認された。この原因 としては、熱処理中に K や As のような元素が欠損してしまうこ とが考えられたので、多結晶体を銀管に詰める際に KAsを添 加することで不純物の析出を抑制できるのではないかと考え た。そこで、高い T。を持つ x=0.3の線材使用に着目し、モル 比で 0-6 %の KAsを添加した線材を作製し、KAs添加による不 純物の生成状況を XRD パターンで確認した。

Figure 2 に、x=0.3 の多結晶体に KAs を 0-6 %加えて作製 した線材コアの XRD パターンを示す。添加する KAs量の増加 に伴い、不純物として生成していた FeAs の回折ピークの減少 が認められ、4%以上の KAs添加で、FeAs 由来のピークが観 測されないことが判明した。

このように詰め込む多結晶体のK濃度やKAs添加によって 線材の特性が大きく変化することを明らかにした。講演では、 それぞれの線材におけるJ。測定の結果と合わせて報告する。



Fig.1 The temperature dependence of magnetic susceptibility of  $(Ba,K)Fe_2As_2$  wires with various K concentration x = 0.20-0.45.



Fig.2 The powder XRD patterns of (Ba,K)Fe<sub>2</sub>As<sub>2</sub> wires with different amount of excess KAs.

- 1. J. D. Weiss, et al., Nature Mater. 11, 682 (2012).
- Z. Gao, et al., Supercond. Sci. Technol. 28, 012001 (2015).

# Ag-Sn 合金を被覆材とした高 J<sub>c</sub> PIT Ba-122 テープ線材の作製 Fabrication of PIT Ba-122 tape with high J<sub>c</sub> by using Ag-Sn alloy sheath

<u>戸叶 一正</u>、Gao Zhaoshun、松本 明善、熊倉浩明 (NIMS) E-mail: TOGANO.Kazumasa@nims.go.jp

## 1. はじめに

鉄系超伝導体は高い臨界温度( $T_c$ )と極めて高い上部臨 界磁界( $H_{c2}$ )を有するため、液体ヘリウムのみならず液体 水素、冷凍機冷却など中温度での強磁場発生用線材とし ての応用が期待されている。そのため Powder-in-tube (PIT)法による線材化研究が行われてきているが、最近 Ba-122、Sr-122を対象にして、磁界中、4.2K で 10<sup>5</sup>A/cm<sup>2</sup> 近くの実用レベルの *J* が報告されるようになった。

PIT Ba-122 線材は通常純銀を被覆材として作製されて いる。しかし、純銀は機械的強度が弱く、将来のマグネ ット応用を考えた場合は、線材としての強度向上が課題 となってくる。本研究では純銀の替わりに機械的強度の 優れた Ag-Sn 合金を被覆材として使用した効果について 報告する。

## 2. 実験方法

(Ba, K) Fe<sub>2</sub>As<sub>2</sub>の前駆体は、各元素単体の原料をボール ミルで混合、熱処理することによって作製し、次いでそ の粉末を Ag-Sn 合金管につめて溝ロール、圧延、プレス によりテープ状に加工した。Ag 中の Sn 濃度は 2-7at%の 間で変化させた。Ag-Sn 合金は加工硬化が純銀より大きい ため、必要に応じて中間焼鈍(600°C)を加えた。最終熱処 理は 700-850°C、2-5 時間の条件で行った。得られたテー プについて、4.2 K、磁場中で臨界電流( $I_c$ )の測定を行い、 Ag-Sn 合金被覆を除いたコア部の断面積で除して  $J_c$ を求 めた。さらに光顕観察、走査電顕観察、X 線回折、硬度試 験などを実施し、Ag 被覆材への Sn 添加の影響について考 察した。

## 3. 実験結果

Ag-Sn 合金を被覆した試料の臨界温度( $T_c$ )は磁化測定で オンセットが 37 K であり、この値は純銀を用いた場合と殆ど変 化がない。Fig. 1 は Ag-5at%Sn/Ba-122 テープの  $J_c$ -H特性を 示す。通常の純銀を用いた ex-situ PIT テープでは、800°C 以 上の熱処理を施さないと、 $J_c$ 値は得られない。しかし、こ の図から分かるように、Ag-Sn 合金を被覆材とすると、700°Cの 低温熱処理でも 10<sup>4</sup>A/cm<sup>2</sup>(at 4.2K, 10T)を優に越える優れた  $J_c$ 特性が得られている。このような最適熱処理温度の低下は、 微量な Sn がコア部に拡散したためと思われるが、詳細につい ては現在研究中である。

Ag-Sn 被覆材によって期待されるもう一つの効果は機械的 な強度の増加である。加工中は加工硬化によって硬度は上 昇するが、Sn 添加したほうがその度合いは著しく大きい。その 結果、Fig. 2 に示したように結晶配向が改善され、かつ組織が 緻密化される。なお、最終熱処理後の被覆部の硬度は、純銀 で Hv=45.0、Ag-7at%Sn で Hv=61.4 であった。

機械的強度の増加と熱処理温度の低下は、将来の実用化 を考えた場合極めて有利である。現在組織との関連を調べる と同時に、さらなる J。の向上を目指して条件の適正化を試み ている。

### 4. 謝辞

一部のAg-Sn合金の溶製にあたっては、NIMS、超伝導線 材ユニットの菊池章弘氏からご協力を得た。ここに謝意を表し たい。



Fig. 1  $J_c$ -H curves for the Ag-5at%Sn/Ba-122 tapes heat treated at different temperatures.



Fig. 2 Grain structures observed by SEM on the fractured cross sections of a) Ag/Ba-122 and b) Ag-5at%Sn/Ba-122 tapes.

## 圧延法によって作製した SUS/Ag 二重被覆 Ba-122 テープの高磁界特性 High magnetic field properties of stainless steel/Ag double sheathed Ba122 tapes fabricated by rolling process

<u>高召順</u>, 戸叶一正, 松本明善, 熊倉浩明(物材機構) GAO Zhaoshun, TOGANO Kazumasa, MATSUMOTO Akiyoshi, KUMAKURA Hiroaki (NIMS) E-mail: gao.zhaoshun@nims.go.jp

#### 1. Introduction

The iron-based superconductors with very high upper critical field ( $H_{c2}$ ) and small anisotropy have been regarded as a potential candidate material for high field applications [1]. Recently, the transport  $J_c$  of Ag sheathed Ba(Sr)122 wires were greatly improved [2-4]. However, a drawback of using pure Ag as the sheathing material is that the mechanical properties are quite weak. It is crucial to fabricate mechanically strong conductors for high-field superconducting magnet. In this work, we propose a new sheath architecture of stainless steel (SUS)/Ag double sheath. The composite sheath consists of a SUS external layer and a protective Ag layer situated between the superconducting ceramic core and the SS layer. We found that the use of a double sheath is effective for improving the  $J_c$ -H performance.

#### 2. Samples and experiments

The precursors of Ba<sub>0.6</sub>K<sub>0.4</sub>Fe<sub>2</sub>As<sub>2.1</sub> were prepared from Ba filings, K pieces, Fe powder and As pieces [3]. In order to compensate for loss of elements, the starting mixture contained 10-20% excess K. Ba122 tapes were fabricated by an ex-situ powder-in-tube (PIT) process. The details of fabrication process were described elsewhere [4]. The transport critical current  $I_c$  at 4.2 K and its magnetic field dependence were evaluated by the standard four-probe method, with a criterion of 1  $\mu$ V/cm. The transport critical current density,  $J_c$ , was calculated by dividing  $I_c$  by the cross sectional area of the Ba122 core. Magnetic fields up to 12 T were applied parallel to the tape surface. We also carried out  $I_c$  measurement in a 28 T hybrid magnet of the Tsukuba Magnet Laboratory (TML) of National Institute for Materials Science. We carried out mechanical polishing using emery paper and lapping paper, and then Ar ion polishing by cross section polisher to observe the surface morphologies of the tapes precisely. After the polishing, we performed scanning electron microscopy (SEM) observations using a SU-70 (Hitachi Co. Ltd.).

#### 3. Experimental results and discussion

Figure 1 shows the in-field transport  $J_c$  performance of SUS/Ag double sheathed Ba-122 tapes along with reported values of conventional Nb based superconducting wires and PIT processed MgB<sub>2</sub>. The  $J_c$ -H curves for rolled and pressed tapes both show extremely small magnetic field dependence and exceed  $3\times10^4$ A/cm<sup>2</sup> under 28 T, which are much higher than those of low-temperature superconductors. Very recently, further improvement of  $J_c$  values were achieved by optimizing the wire fabrication technology. At 4.2 K, the  $J_c$  reaches to the practical level of  $10^5$  A/cm<sup>2</sup> in magnetic fields up to 10 T for pressed tapes by intermediate annealing process. Even for the as-rolled tape a high  $J_c$  value of  $8.6\times10^4$  A/cm<sup>2</sup> at 10 T was obtained after using the small size SUS pipe.

Figure 2 exhibits the typical SEM images of the fracture and polished surface for the rolled and pressed tapes. Both SUS/Ag double-sheathed tapes display a denser and more textured microstructure than the tape with Ag sheath. High strength and Young's modulus of SUS result in higher compression stress during cold rolling and heat treatment processes. Thus, the density and texture in the SUS/Ag double sheathed tapes were improved comparing with the Ag single sheathed samples [3].

In conclusion, excellent transport  $J_c$  values under high magnetic field up to 28 T were achieved in SS/Ag double sheathed Ba<sub>1-x</sub>K<sub>x</sub>Fe<sub>2</sub>As<sub>2</sub> tapes. The well textured superconducting grains and high core density are responsible for this high  $J_c$  performance. We believe that this simple and scalable process is very promising for fabricating long length Ba122 wires for high field magnets.



Fig. 1 Transport  $J_c$  values plotted as a function of applied magnetic field.  $J_c$  of Ba122 tapes are compared to commercial NbTi, Nb<sub>3</sub>Sn and MgB<sub>2</sub> wires.



Fig. 2 Typical TEM images of fracture surfaces for rolled (a) and pressed (c) tapes and polished surfaces for rolled (b) and pressed (d) tapes, respectively.

- 1. Y. Kamihara, et al. J. Am. Chem. Soc. 130 (2008) 3296.
- 2. K. Togano, et al. Supercond. Sci. Technol. 26 (2013) 115007.
- 3. Gao, Z. et al. Sci. Rep. 4, (2014) 4065.
- 4. Gao, Z. et al. Supercond. Sci. Technol. 28 (2015) 012001.

# 鉄系混合アニオン化合物 Sr<sub>2</sub>CrFeAsO<sub>3-δ</sub>の輸送特性の評価 Transport properties of iron-based mixed anion compounds Sr<sub>2</sub>CrFeAsO<sub>3-δ</sub>

松本 裕介, 藤岡 弘孝, 的場 正憲, 神原 陽一(慶大); 瀬戸 誠, 北尾 真司(京大)

Matsumoto Yusuke, Fujioka Hirotaka, Matoba Masanori, Kamihara Yoichi(Keio Univ.); Seto Makoto, Kitao Shinji(Kyoto Univ.) E-mail: yusukematsumoto@keio.jp

## 1. 研究背景と目的

鉄系超伝導体はFePn層(Pn = P, As)などのキャリア伝導層 と、それを挟むキャリアブロック層から構成される結晶構造を 示す.そのうち化学組成  $Ae_2 T_M FePnO_{3-\delta}$  (Ae: アルカリ土類 金属元素,  $T_M$ : Sc, V, Al, Pn: P, As, Sb)は 21113 と呼ばれる 結晶形に分類され、これに分類される Sr<sub>2</sub>VFeAsO<sub>3- $\delta$ </sub>は 37.2 K(onset)の超伝導転移温度( $T_c^{onset}$ )を示す[1]が、この超伝導 性の制御要因として「結晶格子内の酸素欠損」[2]が報告され ている.

一方,同じ 21113 の結晶形に属する Sr<sub>2</sub>CrFeAsO<sub>3- $\delta$ </sub>は先 行報告において仕込み酸素欠損量 d = 0 の試料が合成され ているが,超伝導は示さない[3, 4].本研究では,酸素欠損 を仕込み量で制御し, Sr<sub>2</sub>CrFeAsO<sub>3- $\delta$ </sub>の酸素欠損に因る輸送 現象の変化を明らかにする.本稿では,仕込み酸素欠損量 を d,格子定数と酸素欠損量の線形関係を仮定して求めた酸 素欠損量を  $\delta$  として区別する.

## 2. 実験方法

 $Sr_2CrFeAsO_{3-\delta}$ は固相反応により,2 段階に分けて合成した. 一次焼成では Fe, As の粉末を組成比 Fe:As = 1:1 で混合磨砕し石英ガラスに減圧封管した後,熱処理を行い FeAs を合成した. 二次焼成では, SrO,  $Cr_2O_3$ , Cr そして一次焼成で得られた FeAs を  $Sr_2CrFeAsO_{3-d}(d = -0.10, 0, 0.20, 0.40)$ となるような化学量論比で秤量し,封入した. 焼成は電気炉で1030-1330 ℃で 20-40 時間保持したあと炉冷もしくは徐冷し試料を合成した.

得られた試料に、Cu Kα線源を用いた粉末 X 線回折 (XRD)の測定と格子定数の算出,銀電極を用いた四端子法 による電気抵抗率の温度依存性,超伝導量子干渉計 (SQUID)を用いた磁化測定による自発磁化の温度依存性, <sup>57</sup>Fe メスバウア分光測定(<sup>57</sup>Co 線源)による Fe サイトの磁性を 調べた.



Fig. 1 Temperature (7) dependence of resistivity ( $\rho$ ) of  $\mathrm{Sr}_2\mathrm{CrFeAsO}_{3-\delta}[\delta = 0.025, 0.090, 0.120, 0.180 \text{ and } 0.20]$ . The solid lines (red) indicate observed values during the heating. The downward red arrows indicate temperatures of an anomalous kink in the  $\rho - T$  curve( $T_{\mathrm{anom}}$ ). The upward blue arrows indicate minimum value( $T_{\mathrm{min}}$ ).



Fig. 2 Temperature (7) dependence of observed  $M_{\rm s}$  of  ${\rm Sr_2CrFeAsO_{3-\delta}} [\delta = 0.18]$ . The plots indicate observed values. The blue arrow and the red arrow indicate minimum value ( $T_{\rm minM_2}$ ) and maximum value ( $T_{\rm maxM_2}$ ), respectively. The black arrow indicated the temperature under which  $T_{\rm M_2}$  occurs.

## 3. 結果

XRD 測定の結果より, 試料(d = -0.10, 0, 0.20, 0.40)は主 相として Sr<sub>2</sub>CrFeAsO<sub>3-δ</sub>を含む.

電気抵抗率測定の結果を Fig. 1 に示す. δ = 0.18, 0.20 の試料では, 32 K, 53 K より低い温度で電気抵抗率は増加す る. 一方δ = 0.025, 0.090, 0.120 の試料では, 52, 45, 38 K より低い温度で電気抵抗率は減少する.

δ = 0.18 の試料の,自発磁化(*M*<sub>s</sub>)温度依存性を Fig. 2 に示す. 試料は *T* = 121 K 以下の温度で有限の *M*<sub>s</sub>を示し, 温度の減少に伴い増大する.

δ = 0.18 の<sup>57</sup>Fe メスバウアスペクトル 40-300 K において FeAs の副格子は非磁性である.しかしながら, ~30 K 以下 では磁気秩序が存在し, スピン密度波(SDW)[5]と考えられる.

#### 4. 結論

酸素欠損量  $\delta$  = -0.13 - 0.48 の Sr<sub>2</sub>CrFeAsO<sub>3- $\delta$ </sub>を合成した.  $\delta$  = 0.18, 0.20 の試料では, 32, 53 K において電気抵抗率の最小値を示し,  $\delta$  = 0.025, 0.090, 0.120 の試料では, 52, 45, 38 K にそれぞれキンクが存在する. 磁化測定の結果,  $\delta$  = 0.18 の試料は 121 K 以下で自発磁化 M<sub>s</sub>を持ち, 33 K において極大, 6 K において極小を示す. <sup>57</sup>Fe メスバウアスペクトルより,  $\delta$  = 0.18 の試料の FeAs 副格子は, 40-300 K において非磁性, ~30 K 以下で SDW 相を示す.

- 1. X. Zhu, et al.: Physical Review B, Vol. 79 (2009) p. 220512
- F. Han, et al.: Science China Physics, Mechanics & Astronomy, VOL. 53 (2010) p. 1202
- H. Ogino *et al.*: Superconductor Science and Technology, Vol. 22 (2009) p. 085001
- 4. M. Tegel, *et al.*: Zeitschrift Fur Anorganishce und Allgemeine Chemie, Vol. 635 (2009) p. 2242
- E. Fawcett *et al.*: Reviews of Modern Physics, Vol. 66 (1994) p.v25