# ビームラインにおけるキッカー電磁石エリアの真空性能向上 VACUUM IMPROVEMENT OF KICKER MAGNET AREA IN J-PARC 3GEV SYNCHROTRON

神谷潤一郎<sup>#, A)</sup>, 柳橋亨<sup>A)</sup>, 荻原徳男<sup>A)</sup>, 金正倫計<sup>A)</sup> Junichiro Kamiya<sup>#, A)</sup>, Toru Yanagibashi<sup>A)</sup>, Norio Ogiwara<sup>A)</sup>, Michikazu Kinsho<sup>A)</sup> <sup>A)</sup> Japan Atomic Energy Agency, J-PARC

#### Abstract

Kicker magnet is one of the devices, which have large outgassing, in the J-PARC 3 GeV synchrotron. We have developed a new degassing method by which only kicker magnets in the accelerator beam line are baked out with limiting the temperature rise of the vacuum chamber to prevent unwanted thermal expansion of the chamber. By simply installing the heater and thermal radiation shield plates between the kicker magnet and the chamber wall, the heat flux to the vacuum chamber can be reduced. The result of the verification test using a prototype kicker magnet showed that each part of the kicker magnet was heated to above 120 °C with a small rise in the vacuum chamber temperature less than 30 °C. The outgassing rate was reduced to one tenth. A heater was designed to ensure reliability and easy maintainability. This bake-out system is under installation in the 3 GeV synchrotron beam line. A long with the increase of the pumping speed, the beam line pressure is expected to be fifteenth.

### 1. はじめに

J-PARC 3GeV シンクロトロン(3GeV Rapid Cycling Synchrotron: RCS)のビーム出射用キッカー電磁石は、 主にフェライトのコアとアルミ合金の電極板から構成され、 放電を防ぐために真空容器の中に設置されている[1]。 フェライトは多孔質であり気孔に水が吸着するため放出 ガスが多い。アルミ合金は適した表面処理をすれば、単 位面積当たりの放出ガス速度はベーキングしない場合 でも連続排気により 10-8 Pa m/s 以下になることは知られ ている。しかしキッカー電磁石1台当たりのアルミ合金の 表面積は36m<sup>2</sup>にもなるため全放出ガス量はフェライトに 比べても無視できなくなる。実際、Figure 1 に示すように RCS においてキッカー電磁石エリアは他のエリアより圧 力が高く、排気にも時間がかかる。我々は、キッカー電 磁石の脱ガスと、ポンプ追加による排気速度の増大に よって、キッカー電磁石エリアのビームライン圧力改善を 試みることにした。

まず、脱ガスについてであるが、一般的に真空容器内 の装置の脱ガスをするには、真空容器の大気側に設置 したヒーターで真空容器を加熱し、容器からのふく射や 伝導で真空内の装置をベーキングする手法をとる。しか しこの手法を用いてビームライン上でキッカー電磁石を 脱ガスする場合、真空容器の熱膨張が数 mm になるた め、接続されている機器の破損、アラインメントのずれ、 金属シールのリーク等の恐れがある。真空容器を昇温す ることなく、主たる放出ガスの元であるキッカー電磁石だ けを昇温できれば問題は解決する。そのためには、真空 内にヒーターを導入し、ヒーターと真空容器内壁の間に 熱遮蔽板を設置し、ヒーターから真空容器への熱流束を 減らせばよいと考えた。排気速度の増大については、 キッカー電磁石用真空容器の未使用のポートに真空ポ

#### ンプを追加することとした。

本報告では、主に上述のヒーター導入式の脱ガス方式 について述べる。まず上述の脱ガス手法の原理につい て述べた後、プロトタイプキッカー電磁石を用いて行った 試験と結果について述べる。次に、加速器ビームライン へのヒーター・反射板の設置について述べる。最後に排 気系の追加について説明し、展望を述べる。



Figure 1: Beam line pressure distribution and pumping curve in RCS.

<sup>#</sup> junichiro.kamiya@j-parc.jp

# 2. 熱源・熱遮蔽板導入式のベーキングの キッカー電磁石脱ガスへの適用

熱遮蔽の基本的な考え方では、温度及び輻射率が $T_1$ ,  $\epsilon_1$ の無限平板から $T_2$ ,  $\epsilon_1$ の無限平板へ向かう熱流束qは、 Stefan-Boltzmann 定数を $\sigma$ として、

$$q = \frac{\sigma(T_1^4 - T_2^4)}{\frac{1}{\epsilon_1} - \frac{1}{\epsilon_2} - 1}$$
(1)

で与えられる。平板間に n 枚の熱遮蔽板を挿入すること で、真空容器へ向かう熱流束q'は、

$$q' = \frac{q}{n+1} \tag{2}$$

となる。そのため、ヒーターと真空容器の間に複数枚の 熱遮蔽板を設ければ、真空容器への熱流束を遮断でき、 真空容器の温度上昇を抑えた上で、キッカー電磁石の 昇温ができる。温度の目標として、キッカー電磁石の各 部温度を一般的な水の脱離温度より優位に高い 120 ℃ 以上にすること、及び真空容器壁の温度上昇を 30 ℃ 以 下にすることとした。

このような脱ガス方式の実証試験を行ったセットアップ を Figure 2 に示す。実機と同等の形状のプロトタイプの キッカー電磁石とキッカー電磁石が1台入る真空容器を 用い、ヒーターと 4 枚の熱反射板をキッカー電磁石の下 に設置した。R&D のヒーターは入手性や価格を考慮し てシースヒーターを用いた。Figure 3 にフェライト及び真 空容器壁の温度とヒーターへの入力電力の関係の測定 結果を示す。真空容器壁の温度に関しては室温との差 である。フェライト温度は 800 W 程度で 120 ℃ 以上、そ の際真空容器壁の温度上昇は 20 ℃ 未満であった。ヒー ター電力 800 W 程度で、熱容量の大きなキッカー電磁 石を 120 ℃ 以上に昇温できることも、熱源を直接真空容 器中に導入している本手法ならではの利点である。以上 のように、本手法で目標温度を達成できることに見通し がついた[2]。

実機ヒーターは、破損時の交換し易さを考慮し、既存 のキッカー電磁石用真空容器下方の空きポートから導 入、取出しができる構造とした。空きポートの最小径であ る φ 130 mm に 収まり、1000 W 程度の 電力を 導入 でき、 かつ破損の恐れも少ないヒーター材料として、高硬度の グラファイトを選定した。Figure 4 にヒーターの外観を示 す。電流はフランジを介して導入し、φ100mmの円盤型 ヒーターに通電する。熱反射板にはヒーターが挿入でき るように穴をあけるので、その穴から熱流束が漏れるのを 防ぐために、ヒーター下方は熱遮蔽板を設けている。こ の熱遮蔽板はヒーター近傍で1000°C程度の高温となる ので、高融点金属であるモリブデン及びインコネルを用 いている。キッカー電磁石の下に設置する熱遮蔽板は 実機では5枚とした。輻射率が小さい程、遮蔽効率が上 がるため、熱遮蔽板表面はバフ研磨後電解研磨を施し 光沢面とした。Figure 5 は実機ヒーターを用いた昇温試 験の有限要素法による計算結果と測定結果である。先 の実証試験の結果と同様、キッカー電磁石各部及び局 部を除く真空容器において、目標温度を達成できている。 但し、ヒーターが小型であるため、中央と端フェライトでは、 50 °C 程度温度差がつく。Figure 6 に実機ヒーターを用 いてプロトタイプ電磁石を脱ガスした結果を示す。縦軸

は単位面積当たりの放出ガス速度である。脱ガスによって、10-9 Pam/s 台へ低減できた[2]。



Figure 2: Experimental setup for verification test using a prototype kicker magnet and a test vacuum chamber.



Figure 3: Input heater power dependence of temperature of the ferrite cores and vacuum chamber. Copyright 2016 American Vacuum Society.



Figure 4: Appearance of actual graphite heater. Copyright 2016 American Vacuum Society.



Figure 5: Calculated and measured temperature distribution using the graphite heater. Copyright 2016 American Vacuum Society.



Figure 6: Result of the kicker magnet degassing by the new bake-out method with graphite heater. Copyright 2016 American Vacuum Society.

### 3. 加速器キッカーエリアの圧力改善

#### 3.1 ビームラインへの脱ガス系の設置

ビームラインに設置された真空容器内に熱反射板を 設置するためには、一度キッカー電磁石を吊上げ、真空 容器の外に出さなくてはいけない。加速器トンネルの既 設クレーンは揚程が少ないため、吊り上げ治具を設置し ての作業となる。すなわち作業手順は、1)吊り上げ治具 の設置、2)キッカー電磁石の吊り出し、3)反射板の設 置、4)ヒーターの設置、5)キッカー電磁石の再設置、 である。さらに1)、2)の作業の前には安全な足場をくみ 上げる。これらは、大型機器の取り扱いと真空機器の取 り扱いの双方が関係する作業である。Figure 7 に熱反射 板とヒーターの設置作業の手順を記す。2014年に8台 のキッカー電磁石中1台に対してヒーター・熱反射板を 設置した。今年2016年に残り全てのキッカーに対して熱 反射板とヒーターの設置作業を行っている。









Installation of the thermal radiation shield plates

Installation of the heater



- Figure 7: Procedure for installation of the thermal radiation shield plates and heater.
- 3.2 排気系の追加とビームライン圧力改善の展望 圧力 P、放出ガス速度 Q、排気速度をSの関係は、 P = Q/S (3) である。そのため、ビームラインの圧力 P を低くするには、 脱ガスによる放出ガス速度 Q の低減に加え、ポンプの追

加により排気速度 Sを増加させることが効果的である。排 気速度の増加は、ベーキング中に脱離するガスを排気 する能力を増やすことになるため、効果的な脱ガスにも つながる。ポンプとしては、1)比較的高い圧力から超高 真空まで一定の排気速度を維持できる、2) 定常時及び ベーキング時に放出ガスをため込まずに排気できる、と いう理由からターボ分子ポンプを採用した。本ターボ分 子ポンプは RCS の他箇所でも本排気系として利用して いる耐放射線性能を有するものである[3]。排気速度 1.3 m³/sのターボ分子ポンプを2台増加し、計5台のポンプ で8台のキッカー電磁石のエリアを排気する。脱ガスと組 み合わせてどの程度のビームライン圧力となるか、おお ざっぱに評価してみる。Figure 6 よりキッカー電磁石から の単位面積当たりの放出ガス速度は 5 × 10-9 Pa m/s 程 度となる。キッカー電磁石1台当たりの総表面積は42m<sup>2</sup> 程度である。よって8台のキッカー電磁石からの放出ガ スは 1.7 × 10<sup>-6</sup> Pa m<sup>3</sup>/s となる。一方ポンプの排気速度と ポンプと真空容器管の配管のコンダクタンスから実行排 気速度は 0.85 m3/s 程度である。 ポンプが 5 台あることを 考慮して、ビームラインの圧力は式(3)より、4 × 10-7 Pa で ある。現状よりも1桁低いビームライン圧力を達成するこ とが期待される。

### 4. まとめ

ビームラインに組み込まれたキッカー電磁石を真空容器の熱膨張を抑えた上で脱ガスするために、熱源と熱遮蔽板を真空容器内に設置するするベーキングする手法を開発し、実機への設置を行っている。本手法を用いてキッカー電磁石温度 120 °C、真空容器温度上昇 30 °C 以下という目標を達成した。排気系の増加と併せて現状より1 桁低いビームライン圧力の達成が見込まれる。

最後に、キッカー電磁石に代表される放出ガスの多い 真空装置に対して、ビームライン上で如何にして脱ガス するかは、いずれの加速器でも課題であるが、本手法が 少しでも役に立てば大変幸いである。

# 参考文献

- [1] J. Kamiya, T. Takayanagi, and M. Watanabe, Phys. Rev. Spec. Top.-Accel. **12**, 072401 (2009).
- [2] J. Kamiya, N. Ogiwara, T. Yanagibashi, M. Kinsho, and Y. Yasuda, J. Vac. Sci. Technol., A 34, 021604.
- [3] K. Wada, T. Inohara, M. Iguchi, N. Ogiwara, K. Mio, and H. Nakayama, J. Vac. Soc. Jpn. 50 (2007) 452.