PASJ2022 TUP004

J-PARC 3 GeV シンクロトロン 1 MW 運転状況(2)

RESULTS OF 1-MW OPERATION IN J-PARC 3 GeV RAPID CYCLING SYNCHROTRON (2)

山本風海^{#, A)},山本昌亘^{A)},山崎良雄^{A)},野村昌弘^{A)},菅沼和明^{A)},藤来洸裕^{A)},神谷潤一郎^{A)},仲野谷孝充^{A)}, 畠山衆一郎^{A)},^{B)},吉本政弘^{A)},田村文彦^{A)},沖田英史^{A)},菖蒲田義博^{A)},Saha Pranab^{A)},金正倫計^{A)}

Kazami Yamamoto^{#, A)}, Masanobu Yamamoto^{A)}, Yoshio Yamazaki^{A)}, Masahiro Nomura^{A)}, Kazuaki Suganuma^{A)},

Kosuke Fujirai^{A)}, Junichiro Kamiya^{A)}, Takamitsu Nakanoya^{A)}, Shuichiro Hatakeyama^{A)}, ^{B)}, Masahiro Yoshimoto^{A)},

Fumihiko Tamura^{A)}, Hidefumi Okita^{A)}, Yoshihiro Shobuda^{A)}, Saha Pranab^{A)}, Michikazu Kinsho^{A)}

^{A)} Accelerator Division, J-PARC Center, Japan Atomic Energy Agency (JAEA)

^{B)} Mitsubishi Electric System & Service Co., Ltd.

Abstract

The J-PARC 3GeV Rapid Cycling Synchrotron (RCS) is aiming to provide the proton beam of very high power for neutron experiments and the main ring synchrotron. We have continued the beam commissioning and the output power from RCS have been increasing. In recent years, we have been trying continuous supply of 1-MW high-intensity beam, which is the design value, to a neutron target. We tried to operate continuously for over 40 hours in June 2020. However, some trouble occurred and the operation was frequently suspended. In June 2021, we tried again 1-MW operation but it was suspended due to deterioration of the cooling water performance. Last summer shutdown period, we recovered performance of the cooling water system and retried in this June. In the final case, the outside temperature became extremely high. We could not keep 1-MW power, whereas 600 kW beam was delivered in stable.

1. はじめに

J-PARC 3 GeV シンクロトロン(3 GeV Rapid Cycling Synchrotron, RCS)は物質生命科学実験施設(Materials and Life science experimental Facility, MLF)および主リ ング(Main Ring, MR)に最大 1 MW 相当のビームを供給 する目的で建設された[1]。RCS は改良を重ねつつ徐々 にビーム出力を上げていき、2015 年に 1 MW 相当の試 験運転に成功した[2]。その後、供用運転としても段階的 にビーム出力を増加しながら、1 MW の連続運転試験を 断続的に行ってきたが、2020 年 6 月に二日間の連続運 転試験を実施した際には、最終的に冷却水温度が上昇 し、機器の温度を下げることが出来なくなりインターロック が発報する事態となった[3]。本稿では、それ以降の RCS の運転状況および実施した改善内容と、2022 年 6 月に行った 1 MW ビーム連続運転試験の結果について 報告する。

2. 運転状況

図1に、2020年4月から2022年6月末までのRCSの出力(加速粒子数)の履歴を示す。2020年の1MW連続試験前には、600kW相当のビーム出力でMLFの利用運転を行っていた。2020年の夏季保守期間終了後、引き続き600kWでの利用運転を再開し、2021年の4月から700kWに出力を上昇した。例年であれば、6月末にはMLFの利用運転は終了していたが、2021年度に関しては、はやぶさ2が持ち帰ったサンプルについてミュオンによる分析を行うため、サンプルを借りられる7月半ばまで運転を延長したスケジュールが組まれた。しかし

ながら、6月末の気候と冷却水温度の状況を見て、ビームを停止することなく安定に運転するには 600 kW に下 げる必要があると判断し、7月は 600 kW に下げて運転 を継続した。その甲斐もあって、2021年の夏前は順調に 利用運転を終えることが出来た。2021年の夏季保守で は、3節で述べる冷却水熱交換器の洗浄作業を行い、 冷却性能の回復を図った。保守期間が明けた秋以降の 運転では、700 kW で 2022年4月まで安定に運転を継 続することが出来、さらに5月の連休明けからは 800 kW に出力を上げて引き続き安定に運転することができた。 利用運転は6/24(金) AM 9:00 で終了し、それから二日 間は1 MW の連続運転試験期間を取った。試験結果に ついては4節に詳細を記す。



Figure 1: Accelerated particles per day.

[#] kazami@post.j-parc.jp

Proceedings of the 19th Annual Meeting of Particle Accelerator Society of Japan October 18 - 21, 2022, Online (Kyushu University)

PASJ2022 TUP004

3. RCS の改善内容

3.1 熱交換器洗浄

2020 年夏の試験結果から、RCS の冷却水システムは、 夏場の高温湿潤な環境下では、冷却水温度を必要な条 件以下に維持できないことが判った[3]。RCS の冷却水 システムは、熱源である電磁石や空胴を直接冷やす一 次系と、熱交換器を介して熱を受け取る二次系から構成 されており、二次系の熱は開放型冷却塔によって気化熱 として放熱される。このため、外気温と湿度が上がると冷 却塔での冷却効率が下がるため、一次冷却水の供給温 度を一定以下に保てなくなる。ここで、冷却水システムの 一次系と二次系間の熱交換効率を評価する指標として、 以下のような温度効率 øを使用した。

$$\phi = \frac{T_{1_in} - T_{1_out}}{T_{1_in} - T_{2_in}}$$

式中の各Tは、熱交換器に出入りする水温を示しており、定義は図2に示す通りである。



Figure 2: Schematic of thermal exchanger.

式の上辺は、一次系の冷却水の出入りの温度差であ り、冷却効率を直接示す値である。下辺左のT_{1 in}は熱源 の負荷の大きさを反映しており、下辺右のT2 inは二次系 統の冷却性能を反映するため、これらの差で割ることで 負荷と二次系の影響を大雑把に規格化することが出来 る。RCS の冷却水系統は、2016 年に一次系のポンプの 流量を増加させており、それ以前のデータは直接比較し づらいため、2016 年から 2021 年までの温度効率を評価 した。その結果を図3に示す。図の縦軸が計算した温度 効率、横軸はそのデータを取得した際の湿球温度を示 している。データは年度毎に色に分けて示しているが、 2016年から毎年温度効率が下がっていることが判る。ま た、横軸の湿球温度にはあまり依存していないことから、 式の下辺でうまく規格化できていると思われる。この結果 から、冷却水システムの熱交換器が劣化していると判断 し、2021年の夏季保守期間に熱交換器を分解洗浄する こととした。

図 4-6 に、RCS の熱交換器の洗浄時の写真を示す。 熱交換器は、図 6 に示すようなプレートを数百枚重ね、 それを図 4 のように両側からかしめた構造であり、各プ レート間の隙間を交互に一次冷却水と二次冷却水が流 れ、プレートを介して熱のやり取りをする。分解洗浄に際 しては、プレートを押し付けるボルトを緩め、図5にあるよ うに 1 枚ずつプレートを取り外していく。この際、放射化



Figure 3: Thermal exchange efficiency.



Figure 4: Thermal exchange unit.



Figure 5: Disassemble of the exchanger plates.

水が流れていた一次冷却水側は全面スミアを実施し、汚 染の無いことを確認してから持ち出しのための梱包を 行った。分解した際の、一次冷却水側および二次冷却 水側のプレート表面の状態を図 6 に示す。図の左が一 次冷却水側、右が二次冷却水側の写真である。一次冷 却水側は分解直後でも金属表面が見えているが、二次 冷却水側に関しては茶色い汚れが全面にわたって付着 しているのが判る。これは、一次冷却水系統はフィル



Figure 6: The exchanger plates. The left picture shows the primary loop side, and the right picture shows the secondary loop side.

ター等の付いたクローズループであるのに対し、二次冷 却水系統は開放型の冷却塔を採用しており、蒸発した 分の水を工業用水(工水)から常時足しているためであ る。工水は J-PARC を内包する原子力科学研究所が一 括して所内に引きれた後、J-PARC 各施設に分岐して流 入しているが、原子力科学研究所に入れる際にフィルタ リング施設が無く、十分にろ過されずに使用されている。 今回の分解によって工水の汚濁の状況を把握したので、 今後定期的に熱交換器の洗浄を行う、あるいは二次系 に十分なフィルターを入れる、等の対策を検討していく 予定である。

今回の洗浄前後の冷却水温度を図7に示す。図の縦軸は冷却水温、横軸が屋外の湿球温度である。洗浄前の600kW出力時の水温に対して、洗浄後は800kWを超える出力での運転でも2℃程度低い水温を保てていることが判る。このことから、熱交換器の洗浄は効果があったと考えられる。

3.2 高周波空胴の更新

近年、余裕をもって1 MW の運転を実施できるように、 1 MW を越えるビーム出力の実現に関して検討と試験を 進めてきた。これまでの予備試験の結果からは、RCS は 1.5 MW 相当の粒子を入射しても、加速初期段階では問 題となるような大きなロスは発生しないことが判っている [4]。一方で、高周波空胴は大強度ビームを加速しようと



Figure 7: Cooling water temperature.



Figure 8: Schematic of the RF cavities. Upper figure shows the original cavity system, and Lower figure shows the new cavity system.

するとビームローディング補償に費やされる電力が飛躍 的に増加し、電源容量を超えるため、現在のシステムで は1MW以上のビームを3GeVまで加速することはでき ない。また、1.5MWのビーム加速に必要と予想される電 力を賄うためには、非現実的な電源の増強が必要な状 況である。そこで、大強度ビーム加速中の空胴システム の電力消費について詳細調査を行ったところ、終段アン プ内の真空管のプッシュプル動作と、空胴内のマルチ ハーモニック駆動の組み合わせにより、加速ギャップの 上下流を励振する2台の真空管のバランスが崩れている



Figure 9: Input currents of the cavities.

PASJ2022 TUP004



Figure 10: Injection beams and foils.





ことがわかった[5]。オリジナルの設計では、加速ギャップ の上下流を2本の真空管によって独立に励振するプッ シュプル方式を採用していた。理想的なプッシュプル動 作では、上下流の真空管は加速電圧の半分を賄えば良 いはずであるが、RCS では空胴に複数の高調波を同時 に励振するマルチハーモニック駆動をしているため、高 調波の位相のずれの影響で、ギャップが要求する電流 が片側の真空管に極端に偏る状況が生まれていた。こ の問題を解決するために、加速ギャップの下流のみを励 起する新しい空胴(Single-end 空胴)を開発し、入力電流 を減らすことが可能となった[5]。図8に、新旧の空胴の 概念図を示す。この新しい空胴を1台製作し、オフライン 試験の後 2021 年の夏季保守期間中に RCS トンネルに 設置して、ビーム加速試験を行った。その結果、新空胴 は既設空胴と同様に1MWのビームを加速することが出 来ることを確認し、しかもその際の消費電力は設計通り 低減できることを確認した。図 9 に、新旧の空胴の加速 中の消費電流を示す。空胴一台当たり、1 MW の加速時

には電力消費量を 820 kW から 487 kW に抑えることが できた。今後、予算の許す範囲で空胴の更新を進める 予定である。

3.3 入射ビームとフォイルサイズの縮小

RCS では、これまで実施してきたビーム調整及び改良に よってビームロスを 1 MW に耐えられる状態まで低減し てきた。現在発生しているビームロスの主要な原因は、 入射フォイルによる周回ビームの散乱であることが判明 しており、それをさらに軽減するため、入射ビームの垂直 方向のサイズを小さくし、入射フォイルの垂直方向の幅も 小さくする改善を試みた。図 10 に入射ビームとフォイル の関係の概念図を、図11に新たに試みた垂直方向ビー ムサイズの小さなビームのプロファイルを示す。具体的に は、入射ビームの垂直方向のベータ関数をこれまでの 8mから2.4mまで小さくすることで、ビームサイズの小型 化を図った。これにより、入射フォイルの幅を従来の 20 mm から 14 mm まで狭めることができ、周回ビームが フォイルの当たる回数を 30 %削減することが出来た。さ らに、実際にこの条件で利用運転を行い、目論見通り線 量が低下することを確認した。

4. 1 MW 運転試験結果

3 節で述べた熱交換器の洗浄の効果を確認するため、 2022 年 6 月 24 日(金) AM 9:00 より 6 月 26 日(日) AM 9:00 までの 48 時間、1 MW のビーム試験を試みた。 しかしながら、試験当日は 6 月としては記録的な猛暑と なり、結果としてそのような気候においては、より抜本的 な改善が必要であることを認識することとなった。図 12 に、 試験の際のビーム出力と終段アンプの真空管周辺の冷 却水温度、外気温の推移を示す。

試験は、9 時より 1 MW 用(実際には、申請値である 1 MW を越えないよう、CT の誤差等も考慮して 910 kW 程度のピーク出力)のビームパラメータ調整を行い、実 際に連続運転を開始したのは 11:14 からであった。一方、 真空管を冷やす冷却水の温度も1MW 運転開始直後よ りじわじわと上がり始めた。その後、13時頃から外気温が 急激に上昇し始め、最終的には 13:33 に RF 真空管温 度高のインターロックが発報し、ビームがストップした。 停止後も外気温が高い状況で、冷却水の温度も下がっ ていかないことから、ビームパワーを 800 kW まで下げて 14:21から再開した。しかしながら、800kWの条件でさえ も運転途中で真空管の温度がしきい値近傍まで度々上 がり、都度止めて冷却水の温度が下がるのを待ってから 運転を再開する、という状況であった。ともかくも、夕方ま ではその状況で断続的に運転を継続し、19 時以降外気 温が下がるのを待って1MW 運転の再開を試みた。しか しながら、冷却水温度はなかなか下がらず22時になって もトリップする状況であったため、あきらめて 800 kW で朝 まで運転する事とした。翌6月25日(土)の朝8:30頃、 真空管の温度がしきい値直前まで上がったため、イン ターロックが発報する前に停止した。このように、朝の時 点で 800 kW ですら運転できない状況であったことから、 700 kW での運転も不可能と判断し、9 時から 600 kW で

Proceedings of the 19th Annual Meeting of Particle Accelerator Society of Japan October 18 - 21, 2022, Online (Kyushu University)

PASJ2022 TUP004



Figure 12: Trend of the accelerated particles, cooling water temperature and outside temperature.

の連続運転を再開した。その後、12:38頃、RF10号機で 異常が発生しインターロックでビーム運転が停止した。今 度は、温度異常ではなく屋外の受電盤でオーバーカレ ントが出ており、リセットしてもすぐに発報する状況であっ た。詳細調査にはRFの電源ヤードすべての機器の停電 処置が必要であり、一方で 600 kW であれば一台停止し て 10 号機を除く11 台でも運転可能であったことから、10 号機のみ停止した状態で運転を再開した。冷却水温度 が下がり始めた夕方 18 時頃からビーム出力を 800 kW に戻そうとしたが、空胴が一台止まっているため 800 kW および 700 kW では加速途中でまれにロスが発生し連続 運転できない事が判明した。そのため、結局 600 kW に パワーを戻して翌朝まで運転を行った。

5. まとめ

J-PARC RCS は、設計値である1 MW の大出力運転 に向け、ビーム調整および各機器の改良を重ねてきた。 2015年に単パルスでの1MW試験に成功し、以降は安 定な連続運転に必要な改良点の抽出を行ってきた。そ の結果、夏場の外気温及び湿度が高い状況では、冷却 水システムの性能が落ち、機器を十分に冷やすことが出 来ず 1 MW の運転を維持できない事が判明した。冷却 水システムの性能の指標となる温度効率の経時変化を 調べたところ、年々悪化していることが判明し、2022年夏 期保守期間中に洗浄を行い、性能の復旧を試みた。そ の結果、洗浄の効果は確認できたが、残念ながら酷暑、 湿潤な日本の真夏の環境では冷却水システムの容量自 体が不十分である事が判明した。一方で、このような環 境でも600kWで安定に運転することが出来ることも確か められた。今後は、冷却水システムの増強を検討すると ともに、6月以降の運転では計画的に出力を下げることも 視野に置いて、運転計画を作っていく必要がある。

参考文献

 K. Yamamoto *et al.*, "Design and actual performance of J PARC 3 GeV rapid cycling synchrotron for high intensity operation", Journal of Nuclear Science and Technology, 59, (9), 2022;

doi:10.1080/00223131.2022.2038301

- [2] 山本風海他, "J-PARC 3 GeV シンクロトロンでの 1 MW 出 力の達成", 高エネルギーニュース, 34(1), 19-28(2015).
- [3] K. Yamamoto et al., "J-PARC 3 GeV シンクロトロン 1 MW 運転状況", Proceedings of the 17th Annual Meeting of Particle Accelerator Society of Japan, Online, Japan, Sep. 2-4, 2020, pp. 209-213.
- [4] H. Hotchi et al., "1 MW J-PARC RCS beam operation and further beyond", Proceedings of the 61st ICFA ABDW on High-Intensity and High-Brightness Hadron Beams (HB2021), Batavia, IL, USA, Oct. 4-8, 2021, MOIPI1.
- [5] M. Yamamoto *et al.*, "Conceptual design of a single-ended MA cavity for J-PARC RCS upgrade", J. Phys.: Conf. Ser. 1067, 5 (2018) 052014.