**PASJ2014-SAP053** 

# 金属磁性体コア (FT3L) を用いた RF 空胴の開発 DEVELOPMENT OF THE RF CAVITY WITH FT3L MA CORES

長谷川 豪志 \*A)、大森 千広 <sup>A)</sup>、戸田 信 <sup>A)</sup>、原 圭吾 <sup>A)</sup>、吉井 正人 <sup>A)</sup> 野村 昌弘 <sup>B)</sup>、山本 昌亘 <sup>B)</sup>、島田 太平 <sup>B)</sup>、田村 文彦 <sup>B)</sup>

Katsushi Hasegawa<sup>\* A)</sup>, Chihiro Omori<sup>A)</sup>, Makoto Toda<sup>A)</sup>, Keigo Hara<sup>A)</sup>, Masahito Yoshii<sup>A)</sup> Masahiro Nomura<sup>B)</sup>, Masanobu Yamamoto<sup>B)</sup>, Taihei Shimada<sup>B)</sup>, Fumihiko Tamura<sup>B)</sup>

<sup>A)</sup>High Energy Accelerator Reserch Organization, KEK

<sup>B)</sup>Japan Atomic Energy Agency, JAEA

### Abstract

The upgrade scenario by increasing the repetition rate of the J-PARC MR is in progress. This scenario requires the two times higher acceleration voltage for the RF cavities. For this reason, all RF cavities are going to be replaced to the new designed cavity. In a newly designed RF cavity, FT3L cores with an impedance characteristic higher than the conventional FT3M core are used. Six FT3L cores were installed in one of FT3M-loaded RF cavity in 2012 summer and the cavity is operated without trouble. The length of the FT3L-loaded RF cavity can be shorter than FT3M-loaded RF cavity because the thickness of FT3L core is 10 mm thinner than FT3M core. It is possible to allocate the RF straight section to many acceleration gaps. Now, mass production of a FT3L core and development of a new cavity for FT3L are in progress. In this paper, the development of the new cavity, the results of the high power test using mass-produced FT3L cores and an improvement plans are reported.

### **1.** はじめに

J-PARC ではビーム増強計画が進められており、リニ アックでは昨年夏に RCS への入射エネルギーが 180MeV から 400MeV へと増強され、RCS でも MLF への 1MW ビーム供用運転へ向けたビーム調整が進められている。 そして MR では、RCS からの入射ビーム強度増強と繰 り返しを早くする事で 750kW 運転へ向けたビーム増強 計画を進めている。この計画では、繰り返しを 0.4Hz か ら 1Hz まで早くする事を想定しており、これは RF 加速 電圧として 280kV の 2 倍に当たる 560kV が必要となる。

MRには現在9台のRF空胴が設置されており、8台 が基本波、残り1台が2倍高調波用に調整されている。 空胴には加速ギャップが3つあることから、加速で必要 な280kVの電圧を24ギャップでまかなっており、単純 には空胴の設置台数か空胴当たりの出力電圧を倍にす る事で560kVを確保できる。しかし、MRの空間的制 限から現状のRF空胴を単純に増やしていくことは難し く、また空胴当たりの電圧を2倍にすることもコアの 絶縁破壊や冷却、AMP側の容量を考えると現実的では ない。そこで現在の空胴で使用されているコア(FT3M) よりもインピーダンス特性が高いコア(FT3L)を使用し た空胴を新たに設計する事にした。

MRで使用する直径 800mmの大型 FT3L コアは製造 設備の問題からこれまで製造できていなかったが、J-PARCにおいて製造試験を行い大型 FT3L コアの製造を 確認した<sup>[1,2]</sup>。また 2012 年夏から1 ギャップ分に当た る2 つの Tankで FT3M コアから FT3L コアに6 枚を置 き換え、インピーダンス低下やトラブルもなく順調に運 転で使用してきた。昨年からはメーカによる大型 FT3L コアの量産化と FT3L 用空胴の設計も開始した。以下 に、新しく設計した空胴の概略および置き換え計画、量 産 FT3L コアを用いテストベンチで行った通電試験の結 果と今後の予定について述べる。

## **2. RF** 空胴の増強計画

RF 空胴の増強計画では、現状の空胴を高インピーダ ンス FT3L コアを用いた空胴に同数置き換える事を計画 している。よって、終段増幅器や陽極電源などはそのま ま使用する予定である。また、最終的に直接水冷方式 の RF 空胴 9 台はすべて基本波での使用を考えており、 2 倍高調波用に空冷方式を採用した RF 空胴の開発も進 めている<sup>[3]</sup>。

#### 2.1 FT3L 用空胴

**FT3L**コアは、**FT3M**コアと内外径は同じであるが厚 みが 35mm から 25mm と 10mm 程度薄くなっている。 現状空胴では、**FT3M**コアが空胴当たり 18 枚使用され ており、置き換えで 180mm 程の空間が確保できる。新

#### Table 1: Cavity Parameter

|                       | Present Cavity | New Cavity   |      |  |
|-----------------------|----------------|--------------|------|--|
| Material              | FT3M           | FT3L         |      |  |
| Core Size [mm]        | 800×245×35     | 800×245×25   |      |  |
|                       | (Outer/Inner   | r/thickness) |      |  |
| Cooling Scheme        | Direct Water   | Direct Water |      |  |
| Number of GAP         | 3              | 4            | 5    |  |
| Total N. of cores     | 18             | 24           | 30   |  |
| Length [mm]           | 1776           | 2015         | 2519 |  |
| Weight [t]            | 4.5            | 5.8          | 7.0  |  |
| Test Voltage [kV]     | 45             | -            | 80   |  |
| Total N. of Cav.(1st) | 8              | 2            | 7    |  |
| Total N. of GAP       | 24             | 8            | 35   |  |
| Total N. of Cav.(2nd) | 1              | -            | -    |  |

<sup>\*</sup> katsushi.hasegawa@kek.jp

**PASJ2014-SAP053** 



Figure 1: FT3L Cavity(5-GAP).

空胴は Tank 当たりに使用するコアの枚数、コアを冷却 する水の流路、隙間などの基本構造は FT3M 用空胴か ら最小限の変更にとどめ、部品の細部や設置場所での 空間配置を見直すことで空胴当たりの加速ギャップ数を 1~2 増やした 5-Gap(4-Gap) 空胴としている。表1は新 旧空胴の比較、図1はテストスタンドに設置した FT3L 空胴(5-GAP)である。現状 RF 空胴が9 台設置されてい る直線部に、4 ギャップ空胴を2 台、5 ギャップ空胴を7 台設置する。

#### 2.2 FT3L 空胴のインストール計画

図2に RF 直線部における今後3年間の RF 空胴入れ 替え計画を示している。四角内の数字が空胴当たりの加 速ギャップ数を示しており、3ギャップ空胴が FT3M コ アを用いた現状の RF 空胴、5(4) ギャップ空胴が FT3L コアを用いた RF 空胴を示している。

今年夏のメンテナンス停止期間中は、5-GAP 空胴を 1 台インストールし、空胴 2 台 (6-GAP) を 2 倍高調波 用空胴に調整する予定である。2015 年は、新たに基本 波用で 5-GAP 空胴 3 台と 2 倍高調波用に 4-GAP 空胴 2 台をインストールする。2016 年は、5-GAP 空胴 3 台と 2 倍高調波用 RF 空胴(空冷方式)をインストールし、 水冷却方式の 9 台はすべて基本波空胴として使用する



Figure 2: The replacement plan of cavities.

予定である。

# 3. 通電試験

#### 3.1 組み立て確認と通電試験

新型空胴と量産型 FT3L コアの組み立て確認およびコ アの健全性確認のため通電試験を行った。コアはこれま でと同様に、カット面の防錆対策として FRP 板を RTV で貼り付け,その後 Q 値調整を行った。組み立ては、特 に問題となるところもなくコアをインストールし、空胴 を組み立てる事ができた。

Tank 当たりの冷却水流量は、MR トンネル内では 48~50L/min を確保しているが、テストベンチ施設の容 量不足から約 40L/min であった。また、水系は非温調系 のため外気温が上がると水温全体が上がってくる。出の 水温が 40 度を超えそうな場合は通電パターンのフラット トップを変更した。運転時のギャップ電圧は31~32kVpp、 周波数は測定した共振周波数(1.72MHz 近傍)に固定、 通電パターンは3 秒周期、立ち上がり(下がり)100ms、 フラットトップ 1.1s or 1.3s とした。

これらの条件の下、J-PARC 運転期間中の 2014 年 5 月 27 日~7 月 1 日に 24 時間連続通電試験を行った。連 続通電中、周波数調整用真空コンデンサの性能劣化によ るインターロック発報で 4 回程中断をはさんでいるが、 合計通電時間は約 787 時間であった。

図3は通電期間中(毎日正午)のギャップ電圧、水温 のトレンドを示しており、図4は空胴インピーダンス を示している。6月20日前後のインピーダンスの変化



Figure 3: Trend of gap voltage and water temperature.



Figure 4: Cavity impedance.

### PASJ2014-SAP053

は、真空コンデンサ交換時の測定によるもので、交換が ない場合は安定して推移しているのがわかる。

### 3.2 連続通電中のトラブル

連続通電中に起こった唯一のトラブルが、真空コンデ ンサの放電によるインターロック発報であり、連続通電 中合計4回(5月28日、5月29日、6月19日、6月20日)の発報があった。今回の空胴では、合計20個が使 われており発報後は直流電源を用いDC20(25)kVで耐 電圧測定を全個数に行い、性能劣化していた物(暗電流 >100μA)を交換した。しかし、発報4回のうち5月29 日と6月20日の2回は前日に全数検査をしたにも関わ らず放電が起きている。また劣化していた真空コンデン サのうち2個は、コロナ放電が多い物と再コンディショ ニング装置(AC35kV)で最後までコンディショニング できない物だった。

この件についてはメーカーと打ち合わせを行い、上 記の2個を引き渡して原因を調査中である。

3.3 通電後のコアの確認

試験終了後、空胴を解体し使用したコア 30 枚の全数 検査を行った。コアを展開して見られたのは、流路を確 保するために使われている EPDM 製舟形コマがコアに 張り付いて、ほぼすべてのコアでその跡(コーティング の変色)がみられた。中間およびショート側配置のコア は変色のみであったが、ギャップ側に配置されたコアの ギャップ面(一部はその反対面も)については、表面だ けでなく内部に焦げらしき跡とコーティングの浮きが見 られた(図 5)。試験前後でコアのインピーダンスに大 きな違いがないことから、損傷の程度としては小さい。 しかし、今後損傷が進む可能性もあり、局所的にコー ティングがはがれる温度まで上がっている事から冷却対 策と再試験が必要である。



Figure 5: Core surface after the test.

# 4. 対策

損傷およびコーティングの変色は、EPDM 舟形コマ が当たっている表面のみで起こっているため、対策とし て以下の変更を行うことにした。

舟形コマの材質、形状変更
 EPDM(10mm 巾)から FRP(8mm 巾+C0.5)にする事でコア表面での接触面積の減少および密着防止。

- 舟形コマの配置場所変更 カットコアは、カット面の内(外)周部分でC面を 3cm 程とっているため発熱が小さい(図 6)。よっ て、コマの位置をすべてこの部分に移動する。
- ギャップ側配置コアへの冷却強化
  ギャップ側コアとギャップ絶縁板の距離を 3mm から4mm に変更。冷却水バッファータンク出口のスリット巾変更またはスリット板取り外し。
- 全体の冷却水強化
  試験通電のギャップ数を3つまで減らすことで全体
  流量を確保。
- FT3M 空胴のデザイン踏襲 スリット形状、舟形コマ配置、材質等。

上記の対策を組み合わせ、4 種類を 3 ギャップ分 (6Tank) で再度組み立て再試験を行う。



Figure 6: Thermal distribution of cut core.

# 5. 今後の予定

対策を行った部品が納品されしだい、再度空胴組み 立てを行う。再通電試験は8月18日~9月12日を予定 しており、その後再度解体してコアの状態確認を行う。 試験6Tank中1Tankは、損傷がおこった前回と同じセッ トアップである。このTank内コアに損傷や変色が見ら れ、かつ他のTank内コアに変化がない場合は対策が有 効であると判断し、9月下旬のMRトンネルインストー ルへ向けて準備を行う予定である。

# 参考文献

- C.Ohomori, et al. "HIGH GRADIENT MAGNETIC AL-LOY CAVITIES FOR J-PARC UPGRADE", Proceedings of IPAC2011, San Sebastian, Spain, Sep. 4-9, 2011.
- [2] C.Ohomori, et al. "Development of a high gradient rf system using a nanocrystalline soft magnetic alloy", Phys-RevSTAB.16.112002, 2013.
- [3] C.Ohomori, et al. "AIR-COOLED MAGNETIC ALLOY CAVITY FOR J-PARC DOUBLED REP.-RATE SCE-NARIO", Proceedings of the 5th International Particle Accelerator Conference IPAC ' 14, Dresden, Germany, Jun. 15-20, 2014.