DEVELOPMENT OF THE L-BAND SINGLE-CELL SUPERCONDUCTING CAVITY WITH AN INPUT PORT

Masanori MATSUOKA, Kohichi OHKUBO, Toshiyuki YAMANAKA, Eiji KAKO*, Kenji SAITO*, Toshio SHISHIDO*, Masaaki ONO*, Shuichi NOGUCHI*

> MHI, Mitsubishi Heavy Industories, LTD. Kobe Shipyard & Machinery Works 1-1, Wadasaki-cho 1 chome, Hyogo-ku, Kobe, 652 *KEK, High Energy Accelerator Research Organization 1-1, Oho, Tsukuba-shi, Ibaraki-ken, 305

ABSTRACT

Since 1990, L-band niobium superconducting cavities have been developed with collaboration between MHI and KEK.

The test result of the single-cell cavity with a waveguide is presented .The maximum accelerating gradient of 27MV/m was attained with no field emission.

インプットポート付Lバンドニオブ製単空洞の性能向上

1.はじめに

次世代の素粒子物理学用の加速器として、電 子ー陽電子衝突型線形加速器が注目されてい る。この加速器としてXバンドまたはCバンド の常伝導あるいはLバンドの超伝導空洞が有 力候補と考えられ、各国の研究所で研究がなさ れている。当社では、1990年より、高エネルギ ー物理学研究機構(KEK)と協力し、Lバンド超 伝導加速空洞の開発を実施してきた。

本年度は、昨年度報告したインプットポート 付単空洞のクエンチ発生要因の分析結果をも とに、空洞を修復し、加速電界計測を行い、目 標性能(25MV/m以上)を達成した。

2. インプットポート付単空洞の仕様

インプットポート付単空洞は、TESLA(TeV Energy Superconducting Accelerator)計画の 仕様に合わせて、インプットのQ値Q_{in}が1× 10⁶となるよう設計されている⁽¹⁾。また、 空洞本体は、KEK によって TESLA 向けに最適化 された形状となっている⁽²⁾。

表1に主要パラメータを示す。

設計値
1288.6MHz
110 Ω
42.10e/MV/m
1. 73
269 Ω

表1. インプットポート付単空洞仕様

3. 修復前の空洞性能

空洞修復以前の空洞の加速電界は、12MV/m でクエンチよって制限された⁽³⁾。図1にクエ ンチ時の空洞発熱部を示す。



図1. クエンチ時の空洞の発熱(修復前)

4. 空洞の修復プロセス

3項の計測結果を踏まえ、クエンチ要因と考 えられるアイリス部溶接部を含むセル部を新 たなものと交換することとした。図2にそのプ ロセスを示す。

空洞の切断は、ワイヤカットにより行い、切 断後、開先面を仕上げ加工した。

切断されたインプットポート部とビームパ イ部との間に、新たに製作したセル部(素材は、 東京電解(株)製の RRR=200 の材料を使用し た)を電子ビーム溶接により接合した。図3に 完成したインプットポート付き単空洞を示す。

空洞完成後、KEK の空洞内面観察装置⁽⁴⁾を 用いて空洞の溶接部を観察した。図4にビーム パイプ側アイリス部の溶接部を示す。セル部交 換前に見られた溶接不適切部は見られず、赤道 部の溶接部も含めて良好であることが確認さ れた。



図2. 溶接不適切部の除去プロセス



図3. インプットポート付き単空洞



5. 低温性能計測

(1) 表面処理

空洞の表面処理には、修復前と同様に化学 研磨を採用した(研磨は、野村鍍金(株)にて 実施)。研磨後、高圧水洗を行い空洞性能を 計測したが、フィールドエミッションが発生 したため、再度、空洞の洗浄を実施し、再計 測を行った。しかしながら、18MV/mでクエン チにより性能が制限され、目標性能に至らな かった。このとき、空洞溶接部での局部的な 発熱は観測されなかった。

性能向上を目指し、空洞の再処理を行った。 40 μmの化学研磨の後、洗浄効果を上げるた め、高圧水洗の前に60℃の純水による超音 波洗浄を追加して実施した。

化学研磨 (100 µ m)
アニール(760℃×5時間)
HPR $(70 \text{kg/cm}^2 \times 1\text{H})$
(#1計測、17MV/m, 6n Ω)
¥
$HPR(75kg/cm^2 \times 2H)$
↓ (#2計測、18MV/m,26n Ω)
↓ (#3計測、18MV/m,24n Ω)
\checkmark
化学研磨 (40 µ m) + MSR
+ HPR(75kg/cm ² × 2H)

(#4計測、27.4MV/m,10nΩ)

HPR:高圧水洗 (High Pressure Rincing) MSR:超音波洗浄 (Megasonic Rinsing)

図5. インプットポート付単空洞の表面処理歴

(2) 低温性能計測結果

空洞の性能計測結果を図6に示す。 27.4MV/mでクエンチするまで、ブレークダウ ンはなく、またX線も観測されなかった。

また、空洞の表面抵抗は、10 nΩと修復 前の値とほぼ同じであった。



6. まとめ

- (1)インプットポート付き単空洞の性能を制 限していた溶接不適切部を除去し、空洞を 修復して、TESLAの目標性能を達成した。
- (2)これにより、導波管タイプのインプット カプラが空洞の高電界性能に悪影響を及 ぼさないことが実証された。

(参考文献)

- (1)M. Matsuoka, etc., Proc. of the 18th Linear Accelerator meeting in Japan, 1994, pp197-199
- (2)E. Kako, etc., Proc. of the 5th Workshop on RF Superconductivity, 1992, pp751-757
- (3)M. Matsuoka, etc., Proc. of the 21th Linear Accelerator meeting in Japan, 1996, pp240-242
- (4)Kenji Saito, etc., Proc. of the 21th Linear Accelerator meeting in Japan, 1996, pp219-221