Proceedings of the 21st Linear Accelerator Meeting in Japan (September 30-October 2,1996, Tokyo, Japan)

(P30 - 32)

MANUFACTURING OF HIGH TEMPERATURE VACUUM FURNACE FOR NIOBIUM SUPERCONDUCTING CAVITIES

Umezawa H., Moronuki T., Takeuchi K., Saito K.* and Noguchi S.*

Tokyo Denkai Co., Ltd. Higashisuna, Koto-ku, Tokyo-to, 136, Japan *; KEK, National Laboratory For High Energy Physics Oho, Tsukuba-shi, Ibarakiken, 305, Japan

ABSTRACT

Tokyo Denkai Co., Ltd. installed a new vacuum furnace. It has large work area 1250 $\phi \times 1400$ h [mm], and high maximum temperature, 1400°C. And the final achievable pressure is 2×10^{-7} Torr. It was designed, so that it could be applied to annealing 9–Cell cavities for TESLA(TeV Energy Superconducting Liner Accelerator).

This paper describes the heat treatment of superconducting niobium cavities, and the new vacuum furnace.

超伝導ニオブ空洞用高温真空熱処理炉の製作

1 はじめに

東京電解株式会社では昨年 7 月に有効加熱帯 1250 ∮×1400h、最高温度1400℃、最高到達圧力2 ×10⁷Torr の真空熱処理炉を完成させた。この真空 炉は、LCD (Liquid Crystal Display)用Taスパッタ リングターゲットの需要の増大とサイズの大形化 に応えるために製作されたが、TESLA (TeV Energy Superconducting Linear Acceralator)用9連空洞 の熱処理に使用することも考慮に入れている。ここ では、この大型真空熱処理炉についての説明を行う。

2 ニオブ空洞の熱処理

熱処理炉の説明の前に、まずニオブ製超伝導加速 空洞の熱処理について説明する。ニオブ製超伝導加 速空洞(以後空洞)の熱処理はその目的から次の2 つに大別できる。

応力除去と脱水素

ハーフセルを成型し、電子ビーム溶接することに よって作られた空洞には、その製作過程において残 留応力(ストレス)を持つ。また、表面処理、特に 電解研磨を行った空洞は水素ガスを吸収している。 このため、通常、残留応力除去と脱水素を目的とし た空洞熱処理を行っている。このときの温度は約 700℃~800℃、真空度は10⁻⁵Torr 台以下で行ってい る[1]。

高温チタン処理

高温チタン処理は、チタンのベーパーをニオブ表 面に吸着させることにより、ニオブ中の軽元素をチ タン中に拡散させ、ニオブの純度を向上させる処理 である[2]。十分なチタンを蒸着させることと、ニ オブ中の軽元素をチタン中に拡散させるため、高い 処理温度を必要とする。Fig.1 はチタン処理温度と RRRの関係を示したグラフであるが、700℃~800℃ にかけて残留応力の除去、及び脱水素により RRR は 上昇するものの、800℃を過ぎると RRR は低下し、 1000℃で底をつくとふたたび上昇する。これはチタ ン処理の効果が発揮される温度が 1000℃以上にな ることを示している。同時に、真空炉の性能にもよ るが、我々の 1×10⁻⁶ Torr の真空では、たとえチ タンと一緒でも 800℃~1200℃の間で熱処理をする と RRR が低下することを示している。



3 東京電解における空洞熱処理実績

東京電解では、これまでKEKとの共同研究において、シングルセル及びハーフセルの高温チタン処理を、既存の真空熱処理炉を用いて行ってきた。チタン処理を行った空洞の性能測定結果を Table.1 に示す[3]。

Table.1	空洞性能測定結果

Cavity	Eacc Max	備考
M-1	12MV/m	RRR=100, Single cell
K-1	29 MV/m	RRR=180 Single cell
C-1	31MV/m	RRR=350, Single cell
中国製	不明	RRR=80, Single cell
K-14	40 MV/m	RRR=200, Half cell

(RRR は全て素材の RRR。処理温度はすべて 1400℃)

Table.1 に示すように、高温チタン処理を行った 空洞は、そのほとんどが TESLA の目標値である 25MV/mを超えている(M-1 は赤道部付近で著しい発 熱が観測されていることから、電子ビーム溶接の不 完全が考えられる。[3])。とくに94年12月に高 温チタン処理を行った K-14 空洞は、KEKでは初 めて 40MV/mを超える高加速電界を得ることが出来 た。ちなみに、ニオブ製超伝導加速空洞の加速電界の世界最高記録は、CEBAFの43.6MV/mであるが、この空洞の材料は、東京電解製のニオブで、KEKとの共同研究によりCEBAFへ支給されたものである[4]。

このように東京電解は、超伝導加速空洞用ニオブ 材の供給と、高温チタン処理の実績を持つ、日本で 唯一の企業と言うことが出来る。今後、ハーフセル の成型と高温熱処理を併せた成型品の供給も検討 している。

4 超大型焼鈍炉

以下にこの度完成した真空熱処理炉の特徴を記す。

4.1 炉体.

炉を正面から見た図を Photo.1 に、上から見た、ポンプ類の配置図を Fig.2 に示す。

炉体の高さは4m、直径は2.1mである。

炉体の冷却はウオータージャケット方式で行われ ている。

炉内の反射板、ヒーター線はタンタルで作られてい る。反射板をタンタルで作ることにより、1400℃と いう高い温度での熱処理が可能になっている。 また、ヒーター線をタンタルにすることにより、 グラファイトヒーターのようなカーボンのコンタ ミネーションを防いでいる。



Fig.2 配置図



4.2 温度特性

最高温度:1400℃ 有効加熱帯: 1250 ¢×1400H [mm] 有効加熱帯の図をFig.3 に示す。 有効加熱帯の大きさをよりわかりやすくするため、 TESLA用9連空洞の図を入れた。

Fig.3 有効加熱帯の図



4.3 到達圧力

到達圧力:2×10⁻⁷ Torr [室温]
所要時間:3時間35分(メインバルブ開後)
測定条件:通常の排気ライン(拡散ポンプ~メカニ
カルブースターポンプ~ロータリーポンプ)

真空排気は、西独ライボルト社製 50000 ℓ/sec の 油拡散ポンプ、日本真空技術社製 3800 m³/hr のメ カニカルブースターポンプ、7000 ℓ/min の油回転 ポンプの組み合わせで行われる。

メインバルブを開けてからの炉内の圧力変化を、 Fig.4 に示す。



まとめ

以上、TESLA用9連空洞の熱処理も睨んだ、新型 真空熱処理炉の説明を行った。

この炉の設計、施工は全て東京電解社内で行われて おり、1250 &×1400h のワークエリアを持ち、ラ ディエーション・シールド、ヒーター線にタンタル をふんだんに使い、10⁻⁷ Torr 台の真空度を保つ真 空熱処理炉は日本では珍しい。

今後、東京電解は超伝導加速空洞用ニオブ材の製造 だけでなく、空洞熱処理の分野においても KEK と の協力関係を深めていく方針である。

参考文献

 K.Saito, et al., ; Proc. 4 th Workshop on RF Superconductivity, KEK(August. 1989)
P.Knisel ; "Use of the Titanium Solid State Getting Process for the Improvement of the Performance of Superconducting R.F.Cavities"
E.Kako, et al., : "Characteristics of the Result of Mesurement of 1.3 Ghz High Gradient Superconducting Cavities"

[4] P.Knisel, et al., ; "Results from a neary "Defectm – free" Niobium Cavity": Proc. 7 th Workshop on RF Superconductivity, CEA– Saclay, Gif-sur-Yvette, France, October 17–20, 1995.