# ILC に向けた STF Phase-2 計画の進展

KEK 加速器研究施設

山本康史 yasuchika.yamamoto@kek.jp 2016年2月9日

# 1 始めに

### 1.1 STF Phase-2(STF-2)の目的

2013 年に ILC(International Linear Collider)[1]計画の Technical Design Report(TDR)[2]が刊行された。それによる とILCの建設にあたり世界の三地域(アジア,北米,ヨーロッ パ)において開発された超伝導空洞の性能がILCスペック(表 1)に到達していることが前提となっており、これを実証す べく高エネルギー加速器研究機構(KEK)内にある STF(Superconducting RF Test Facility)[3, 4]において STF-2 計 画が実施されている(進行形なのはまだ終了していないため)1。 STF-2の目的とは、すなわち TDR に記述された ILC スペッ クでクライオモジュール(超伝導空洞および周辺機器を収納 したクライオスタットのこと)を動作させ、ILC と同様の条 件でビーム運転を行うことにある。STF-2 は当初, 26 台の 空洞が収められた3台のクライオモジュール(TDR に示さ れた RF structure の1ユニットに相当する)によるビーム加 速試験を行うという計画であったが、諸々の事情により, 12 台の空洞を1 台半の大きさのクライオモジュールに収め たビーム加速試験に変更された。8 空洞の入ったクライオ モジュールを CM1, 4 空洞が入った方を CM2a とよぶ。図 1は STF-2 クライオモジュールおよび STF-2 加速器の概観 図である。

STF-2 のこれまでの経緯を簡単に説明すると,2014 年秋 に最初の冷却試験が行われ,低電力試験(low power test)およ び静的熱負荷(Static heat load)<sup>2</sup>測定が実施された。そして, 昨秋の2回目の冷却試験では大電力試験(high power test)が 実施され,クライオモジュールにおける全空洞の最大加速 勾配が確認された。詳細は第3章で述べる。

<sup>1</sup> STF-2の主なメンバーは以下の通りです。

表 1 ILC のスペック(TDR および ILC Progress Report 2015[5]より 抜粋)

Item	Specification
# of Cavities	14,742
# of Cryomodules	1,701
Eacc, Q0 @Vertical Test	35.0 MV/m ( $\pm 20\%$ ), $\geq 0.8 \times 10^{10}$
Eacc, Q0 @Cryomodule Test	$31.5 \text{ MV/m} (\pm 20\%), \ge 1.0 \times 10^{10}$
Drive Frequency/Mode	1.3GHz, TM <sub>010</sub> , π-mode
Cavity fill time	924 μs
Beam pulse length	727 µs
Total RF pulse length	1650 μs
Pulse repetition rate	5 Hz
RF power into cavity	188 kW
Range of external Q-value	$10^{6} \sim 10^{7}$
Range of Slow/Fast Tuner	>600 kHz/>1 kHz
Beam current	5.8 mA
Operational temperature	2K

#### 1.2 STF におけるクライオモジュール試験の歴史

ここでは STF においてこれまで実施されてきたクライオ モジュール試験の歴史について簡単に述べる。STF ではこ れまでに延べ 4 回に亘るクライオモジュール試験が行われ てきた。すなわち STF Phase-1(STF-1), S1-Global, Quantum Beam(量子ビーム計画), STF Phase-2(STF-2)である。STF-1 は STF のクリーンルームで初めて行われた 4 空洞の連結作 業 <sup>3</sup>およびハーフサイズのクライオモジュールの組み立て を含む基礎的な技術実証を目的としたモジュール試験であっ た <sup>4</sup>[6, 7]。2010 年に行われた S1-Global では, 国内組と海 外組に分かれてそれぞれハーフサイズのクライオモジュー ルを建設し, STF 地下トンネルに設置して, それぞれが持 ち込んだ空洞,入力結合器(空洞に大電力高周波を送り込む ためのセラミック窓を持った特殊な RF 機器,以後カプラ

明本 光生,加古 永治,小島 裕二,沢辺 元明,宍戸 寿郎, 竹中 たてる,仲井 浩孝,中西 功太,早野 仁司,原 和文, 本間 輝也,松本 利広,道園 真一郎(以上,KEK 加速器研究 施設),近藤 良也(KEK 素粒子原子核研究所),木村 誠宏(KEK 超伝導低温工学センター),山本 明(KEK 先端加速器推進部) <sup>2</sup>空洞に大電力高周波を投入しない状態でのクライオモジュール 全体の消費電力のこと。これに対し,大電力高周波を投入した状 態での熱負荷のことを動的熱負荷(dynamic heat load)と呼び区別 される。

<sup>&</sup>lt;sup>3</sup> 空洞をクライオモジュールに組み込む際, packing factor をかせ ぐため空洞をベローズのビームパイプを介して互いに連結する作 業のことで連結された状態を Cavity string という。

<sup>4</sup> インフラストラクチャの制限により STF では一度に連結できる 空洞は4台まで,またモジュール組み立てはハーフサイズ(~6m) までが限界である。





図1 STF-2 クライオモジュール(上)と STF-2 加速器概観図(下)。12.6mの CM1 と 6.9mの CM2a が合体したモジュールで,全長 20m にもなる。このモジュールを冷却させるために Cold Box(小型冷凍機)が一台新設された。CM1 の中央部には Beam Position Monitor(BPM) と超伝導四極電磁石が設置されている。超伝導電磁石の冷却法は、ヘリウム容器を用いずに空洞へのヘリウム供給配管から銅のブレード線やアルミの薄板を繋ぐことで冷却させる伝導冷却を採用している。Capture CM までの入射部は量子ビーム計画(2012 年)ですでに完成しており、また STF-2 クライオモジュールの前後にあるビームラインは 2016 年度以降に整備される予定である。現在、クライストロン(高周波源)からクライオモジュールまでをつなぐ導波管系を整備中である。

と書く),周波数調整機構(チューナー)などの性能比較試験 を行う,というものであった[8-10]。2012年に行われた量 子ビーム計画では2台の空洞が入った短いクライオモジュー ル(Capture Cryomodule)を建設し,STFにて初めてビーム運 転およびビームとレーザーとの相互作用で生じたX線を用 いた実験を行い,試験加速器としてのスタートを切った [11-13]。その後,STFの空洞性能において目覚しい改善が 見られ,ILCスペック(35 MV/mでQo値が0.8x10<sup>10</sup>以上であ ること)を優に超える空洞が数多く揃い始めたことで,いよ いよクライオモジュール試験においてもILCスペック(一台 のクライオモジュールの平均加速勾配が 31.5 MV/m で  $Q_0$ 値が 1.0x10<sup>10</sup>以上であること)を目指すべく STF Phase-2 計 画へ進むことになった。

# 2 STF-2 に向けた準備作業

ここでは量子ビーム計画以後, STF-2 に向けてどのよう な作業が行われたのかを時系列にしたがって簡単に説明す る。

#### 2.1 トンネル内整備

量子ビーム計画終了後,加速器の入射部のみを残し,そ れ以外の実験設備やビームダンプなどを全て撤去した。そ して,新たなクライオモジュールや冷凍設備などを設置す る場所を決めるための測量を行った。また,同時にビーム ダンプまでのビームラインの位置を確定した。図2は2013 年頃の STF トンネルの様子で,Capture Cryomodule から下 流側には何も設置されていないことがわかる。

![](_page_2_Picture_2.jpeg)

図 2 2013 年頃の STF トンネルの様子(手前に設置されているのが 量子ビーム計画で用いられた Capture Cryomodule である)

#### 2.2 空洞の縦測定

CM1 用の空洞としては全部で9 台製造され、その内の性 能の良いものから8空洞を選抜する、という方針で縦測定 が実施された。一方, CM2a は 4 空洞のみ製造となったた め、全く余裕のない中での縦測定となった。縦測定とは、 4m 長の縦型クライオスタットに空洞を入れ、内部を2Kの 液体ヘリウム 5 で満たし, 100W 程度の 1.3GHz の高周波を CW (Continuous Wave) mode で投入することによって空洞内 に生じる電磁場を測定する、というものである。縦測定は セットアップの簡便さから CW mode で測定を行うが、ILC 仕様のクライオモジュールでは5Hz/1650µsのパルス運転に なり, RF duty cycle(空洞に高周波パワーを送り込んでいる 時間)は1/100以下になる。したがって、縦測定では典型的 に 100W 程度の電力が空洞内で消費されるが、 クライオモ ジュールにおける運転では空洞当たり1W以下となる。図3 は縦型クライオスタットに空洞を入れるところの様子と縦 測定時の空洞の状況である。

通常 STF では縦測定で空洞がクエンチ。した際の温度分 布や RF 印加中の強 X 線領域などをモニターしており,縦 測定後にその場所を内面観察することで機械的欠陥(defect

![](_page_2_Picture_9.jpeg)

図3 空洞を縦型クライオスタットに入れているところ(左)と縦測 定時の空洞に取り付けられたセンサー類(右)。センサーはカーボン 抵抗による温度マッピングと PIN Photo Diode による X 線マッピン グがある。

という)が見つかることが多く、それを局所研磨機により除 去することで性能を大幅に改善させる、という手法が確立 している[14-17]。12 空洞の結果は図4の通りで、12 台中9 台が35MV/m以上に到達する、という非常に良い結果となっ た。1 空洞だけ極端に性能の悪い空洞(CM2a用の Cavity #9) が見られるが、これは内部にスパッタボール(溶解した金属 が空洞表面に付着したもの)が見つかった空洞である。おそ

![](_page_2_Figure_12.jpeg)

図4 STF-2クライオモジュール用空洞の縦測定結果のまとめ。上 は最大加速勾配のまとめ、下は全空洞のQ<sub>0</sub>-E<sub>acc</sub>カーブ(空洞性能評 価に対する最も一般的なプロット)。黒点はILC スペックを示す。

<sup>5</sup> 液体ヘリウムの温度は大気圧で 4.2K であるが, 減圧することで 2K あるいはそれ以下に下げることが出来る。

<sup>6</sup> 超伝導状態が破壊され、空洞が通常の金属に戻ってしまう状態のこと。超伝導電磁石の場合と異なり、クエンチ時の空洞表面における消費電力はたかだか100W程度のため超伝導状態はすぐに回

らく電子ビーム溶接時に不具合を起こしてしまったものと 考えられ<sup>7</sup>,何度か局所研磨を実施しても性能に変化が見 られなかったためやむを得ずモジュールに組み込むことに した(チューナーの取り付け位置が異なるため CM1 用の残 りの一空洞を用いることができなかった)。図4の中で, Cavity String #1 は Cavity #1 から#4, Cavity String #2 は Cavity #5 から#8, Cavity String #3 は Cavity #9 から#12 より構成され ている(空洞のナンバリングはビームライン最上流を Cavity #1 とし最下流に Cavity #12 が並ぶ順序である)。

## 2.3 カプラエージング@テストスタンド

カプラは空洞と並んで重要なパーツであり、その性能次 第では空洞へ所定のパワーを送り込むことが難しくなって しまう恐れがあるため、テストベンチにおける初めての大 電力によるエージングは慎重に行われる。大電力試験にお ける放電の影響で不具合が生じるリスクを最小にするため、 RF パルス幅を 10µs から始め、定格電力まで達した後、徐々 に幅を広げていって最終的に 1500µs (full pulse)までエージ

![](_page_3_Picture_4.jpeg)

![](_page_3_Figure_5.jpeg)

図5 テストスタンドにおけるカプラエージングの様子(上)とカプ ラ2本ごとのエージング時間のまとめ(下)。テストスタンドは2本 のカプラを結合導波管で接続した構造になっている。カプラは1 バッチ4本で製造されるが、最後のバッチが最短時間であること がわかる。 ングを行っていく<sup>8</sup>。テストスタンドでは図 5 のように 2 セット毎に進行波(traveling wave)によるエージングを行い, 計 12 本のカプラエージングを終えるのに(交換作業を含め て)18週程度かかる。最大到達パワーは500µs以下で1.2MW, 500µs以上で800kWである(TDR スペックに対してマージン を持たせている)。モニターシステムとしては,真空圧力(イ ンターロックの上限値は2x10<sup>4</sup> Pa にセットされる),アーク センサー (アーク放電検出用モニターで異常値が検出され た場合,直ちにインターロックが作動し RF Off となる),電 子プローブ (放電時の電子を検出するアンテナ), VSWR(Voltage Standing Wave Ratio)メータなどがあるが,イ ンターロックイベントの多くは放電時の真空圧力のはねに よりインターロックシステムが作動し, RF Off となるケー スである。

#### 2.4 空洞連結作業@クリーンルーム

空洞の縦測定およびカプラエージング終了後<sup>9</sup>,いよい よ肝心のクリーンルーム内での空洞連結作業に入る。STF のクリーンルームは Class10(ISO4 相当)および Class1000(ISO6 相当)の2つに分かれており,空洞連結およ びカプラ接続作業は Class10内で行われる。ILC では8台な いし9台の空洞連結を行った後,12m超のクライオモジュー ルへと組み込まれるが,STF のクリーンルームでは最大4 空洞までしか連結作業が行えないため,4空洞ごとに3回 に分けて連結作業を行った(図6)。空洞のポートを開ける前 に,パーティクルカウンターで検出される0.3µm以上のパー ティクル数<sup>10</sup>が0になるまでイオンガンでポート周辺を入 念に掃除する。そして開ける直前に反対方向から1ℓ/minの 清浄なアルゴンガスを流しながら(ガス内のパーティクル数 に異常がないことを事前にチェックしている)作業を行い, 空洞内にパーティクルを入れないよう細心の注意を払う。

連結後に Cavity String の両端にゲート弁を取り付けて, 内部の真空排気およびリークチェックを行った後, Class10 から Class1000 へ移動する<sup>11</sup>。そこで空洞へのヘリウム供 給配管を取り付け,そのラインのリークチェックも行って から Cavity String をクリーンルーム外へ出して終了する。

<sup>7</sup> 開先の手入れが不十分か電子ビーム溶接機のパラメータが適当 でない場合,溶解した金属が跳ねて空洞表面に付着してしまうこ とがあり,それが原因で性能が制限されてしまう。溶接箇所から 離れたところにあるため,内面観察装置で見つけるのはやや難し い。

<sup>&</sup>lt;sup>8</sup> TDRのスペックでは full pulse で 1650  $\mu$ s であるが Reference Design Report (2007) [18]では 1500  $\mu$ s であったため STF ではこれに倣って いる。

<sup>&</sup>lt;sup>9</sup> 縦測定後,空洞はヘリウムジャケットとチューナー部品の溶接 のため一度メーカーに送り返される。

<sup>10</sup> 空気中を浮遊している異物またはボルト締結時に発生する金属 粉などの数。

<sup>11</sup> リークチェック後に Cavity String はアルゴンガスで一旦パージ される。

![](_page_4_Picture_0.jpeg)

![](_page_4_Picture_1.jpeg)

![](_page_4_Picture_2.jpeg)

![](_page_4_Picture_3.jpeg)

図6 Class10 クリーンルーム内でのカプラ取り付け(上),空洞連結 作業(中)および完成した4空洞のCavity Stringの様子(下)。この段 階で,空洞にはヘリウムジャケットとチューナー部品が溶接され ており,空洞本体は見えなくなっている。

### 2.5 Cavity String 連結作業

STF-2 以前のクライオモジュールはいずれもハーフサイ ズかそれより短い大きさのモジュールであったため、地上 部にあるモジュール組み立てエリアで組み込み作業が行わ れてきたが、CM1は長さが12m超のモジュールであるため、 地上部の組み立てエリアは使用できなかった(トンネルへの 搬入口の大きさはハーフサイズがギリギリである)。このた め二台のCavity Stringを一台ずつ地下トンネルに移動させ, そこで互いを連結させるという方針を採用した(図 7)。STF では Cavity String 同士の連結作業を行ったのはこれが初め てであり,その際にいくつか通常とは異なる作業を実施し た。作業内容を以下に列挙しておく。

![](_page_4_Figure_8.jpeg)

図7 搬入口から地下トンネルヘ下ろされる Cavity String(上左), 地下トンネル内のレール上に並べられた2つの Cavity String(上右), Cavity String 連結作業の様子(下左)と作業で使用したローカルク リーンブース(下右)。

- トンネル内にローカルクリーンブースを設置してその 中で作業を行った(本来は Class 10環境下で行われるべ き作業であるがインフラストラクチャの制限により止 むを得なかった)。使用したローカルクリーンブースは フィルターが一つだけ付いた簡易型のタイプであるが、 それでエアフローが十分であるかどうかは定かでない。
- 2 つの Cavity string 間を繋いでいるビームパイプに使用する予定であったメタルバルブを取り付け後、サイズが大きくてモジュールの構造物と干渉することがわかり、急遽、現場にて取り付けたバルブの交換作業および取り付け方向の変更作業を行った。これは Cavity string #2 に近い方のフランジである。この追加作業の際にビープパイプの再クリーニングは行わなかった。
- ゲート弁を開放する際, Cavity string およびビームパ イプ内部を真空ではなくアルゴンガス封入で行った。 それぞれの内圧の正確な数値は分からず Cavity string 側が負圧になっていた可能性もある。その場合,バル ブの交換作業時のボルト締結で生じた金属粉などが Cavity string #2 に吸い込まれた可能性がある。

# 2.6 クライオモジュール組み込み作業

8 空洞が連結された CM1 用の Cavity String をクライオモ ジュールへ組み込む作業もトンネル内で行われた。ILC で は 8 台ないし 9 台の空洞が連結された Cavity String を Gas Return Pipe<sup>12</sup>に吊り下げ,二重の輻射熱シールド(5Kと80K) を取り付け,さらに Super Insulation と呼ばれる断熱材を数 十層巻きつけた後,12m 超の一体物のクライオスタットに 組み込まれる。しかし,STF-2 では作業エリアの制限によ りクライオスタットを3分割し,それぞれを組み込んだ後, 互いに接続して一体物とする方針が取られた。一方,CM2a の組み込み作業は従来どおり地上部の作業エリアで行われ, 完成したクライオモジュールとして地下トンネルへ設置さ れた。いずれの組み込み作業も物理的干渉などがないこと

を確認しつつ、慎重に進められた(図 8)。

![](_page_5_Picture_1.jpeg)

図8 クライオモジュールへの組み込み作業の様子(上左右),トン ネルヘ下ろされる CM2a(下左),トンネル内での作業エリア(下右)

# 2.7 トンネル内設置作業

CM1 と CM2a の接続作業は、お互いをビームライン上に 設置した後、実施された。ここでも § 2.5 で述べたように CM1 の 8 空洞の Cavity String と CM2a の 4 空洞の Cavity String を連結する作業が行われ、またクライオモジュール内 外を貫通するビームダクトと排気系が接続された。その後、 クライオモジュールに供給される液体へリウムおよび液体 窒素の配管接続が行われ<sup>13</sup>、総合気密試験を実施した後、 高圧ガス保安法に基づく完成検査を受け、ようやく加速器 モジュールとしての運転が茨城県庁より許可された(図 9)。

![](_page_5_Picture_5.jpeg)

図9 完成検査間近のビームライン上に設置された STF-2 クライオ モジュール

# 3 STF-2 クライオモジュール冷却試験

STF-2 ではこれまでに 2 回の冷却試験が行われており, ここでは低電力試験および大電力試験に分けて説明する。 また,大電力試験で明らかになった空洞性能の劣化問題に ついて議論する。

# 3.1 Low Power Test (1<sup>st</sup> cooldown)

Low power test では、チューナー駆動試験(数 100kHz 範囲 で駆動でき、空洞周波数調整に用いられる)、ピエゾ駆動試 験(数 100Hz 範囲で駆動でき、High power test 時の空洞周波 数の微調整に用いられる)、各ポート(入力ポート、透過ポー ト、2 つの高調波ポートの計 4 つである)の Q 値測定、RF ケーブルの較正、などが行われた[19]。常温から 4K までの 冷却中に、空洞の収縮により周波数が 2MHz 程度上がり、 さらにそこから 2K に至る際ヘリウムを減圧することで空 洞全長が伸びて周波数が 300kHz 程度下がる<sup>14</sup>。2K 到達後 に 1.3GHz に合わせるためチューナーが用いられるが、通常 は数 100kHz 程度変化させれば十分である(図 10)。

![](_page_5_Figure_14.jpeg)

図10 冷却試験時の空洞周波数の変化(上)とチューナー駆動試験の 結果(下)。2K 到達後,チューナーによって1.3GHz に調整される。 いずれの空洞も冷却中の周波数変化がよく揃っており,またチュー ナーによって1.3GHz に調整可能である。

<sup>12</sup> 蒸発した液体ヘリウムが冷凍機に戻るラインでクライオモ

ジュールの背骨にあたる構造体。直径は380mmである。

<sup>13</sup> 配管接続は全部で7ヵ所あり, STF-2 ではそれぞれフランジに より締結されたが, ILC の場合は溶接である。どちらの方法を採用 するかで高圧ガス保安法の適用基準が変わってくる。

<sup>&</sup>lt;sup>14</sup> 常温から 2K までの周波数変化を見越した上で,常温で pre-tuning machine により空洞周波数を予め調整しておく。

## 3.2 High Power Test (2<sup>nd</sup> cooldown)

High power test の主目的は、空洞のエージングを行い、最 大加速勾配を測定することにある。さらに、ILC スペック である 31.5MV/m での安定な運転を確認することも含まれ る。今回は高周波関連のクライストロンおよび導波管が一 空洞のみの供給であったため、一空洞ずつ測定しては導波 管を切り替えて隣の空洞に移る、という作業を繰り返し行 うことで試験を実施した(図 11)。また、実験時間の制限に より最大加速勾配のみを確認することにし、Qo値の測定や ローレンツ離調<sup>15</sup>の測定は3回目の冷却試験に持ち越すこ ととなった(本年5月から実施予定)。

![](_page_6_Picture_2.jpeg)

![](_page_6_Picture_3.jpeg)

図11 High power test の様子(上)と導波管切り替え作業の様子(下)。 今回使用したクライストロンは量子ビーム計画で用いたもので, 最大出力800kWの小型のタイプである。導波管系も入射部から30m ほど下流側に延ばすことで対処した。

冷却前にカプラからのアウトガスの影響を最小にするため、常温でのカプラエージングを行う必要がある。ここでもテストスタンドの時と同様にまずは短いパルス幅で始めて、徐々に幅を広げていった後、1650µsec(full pulse)で定格

電力までを確認することになる(時間の都合上4ステップで 上げていった)。ただし、モジュールに組み込んだ状態では、 ビームが無い限り基本的に定在波(standing wave)で RF は伝 播するため、テストスタンドの条件と同じというわけでは ない。図 12 は全カプラの常温エージングにかかった時間で あるが、テストスタンド時とは逆に最後の4本が最も時間 がかかっている。

![](_page_6_Figure_8.jpeg)

冷却後の空洞のエージングも常温の場合と同様に放電や クエンチ時の性能劣化の影響を下げるため、パルス幅が900µs の short pulse から始めて、次に 1650µs の full pulse へと移行 する。具体的には、放射線量、高調波結合器における発熱 具合、高調波結合器からの高周波出力の3つを主にモニター しながら加速勾配を上げていく。エージングが十分行われ ない状態で入力パワーを増やしていくと、大放電や放射線 バースト(短時間に大量の放射線が一気に放出される現象) などが発生し空洞やカプラの性能に深刻な不具合を起こす 可能性があり、この作業は慎重に行う必要がある。

図13は縦測定およびクライオモジュール試験(short pulse の場合と full pulse の場合に分けて示してある)における最大 加速勾配のまとめで,結果としてクライオモジュールとし ての平均加速勾配は 30.3 MV/m で,空洞個々の性能は 12 空洞中 8 空洞が ILC スペックである 31.5MV/m 以上に到達 した。また,性能劣化については Cavity String #1 および#3 については観測されず, Cavity String #2 の連続する 3 空洞 が field emission<sup>16</sup>による性能劣化を引き起こしていること が判明した(性能劣化を起こした空洞の位置が一ヶ所にまと まっているため,共通の原因で引き起こされたことが示唆 される)。

<sup>15</sup> Lorentz Force Detuning とよばれ空洞内に生じる電磁界応力によ り空洞がわずかに変形することで,空洞周波数も変化する現象。 空洞の加速勾配が 31.5MV/m の時に 400Hz 程度の変化が生じるた め,空洞周波数は予め離調させた状態にし,RF が入ったらマッチ ングが取れるようにセットされる。

<sup>16</sup> 空洞内に多数のパーティクル(典型的なサイズは 1µm 以下であ ると考えられている)が堆積することで電子が放出され,その電子 を加速することにパワーが使われてしまうため空洞内の電磁界強 度を上げることが出来なくなってしまう現象で,加速器のダーク カレント源にもなる。

![](_page_7_Figure_0.jpeg)

図13 縦測定およびクライオモジュール試験での空洞性能(最大加 速勾配のみ)のまとめ。ILCにおけるそれぞれの目標値である35MV/m と31.5MV/mのところに点線がひかれている。縦測定でField emission により性能が制限されている場合, RF duty cycle の低いモジュール 試験では最大加速勾配が上がる可能性がある。この図ではCavity #9 が該当する。Cavity #6 の Full pulse では放射線の出現前に異常な熱 負荷の増大により short pulseよりも低い加速勾配で性能が制限され てしまい, field emission よりさらに事態は深刻である。

Cavity String #3 の Cavity #9 は前に説明したように,縦測 定時から内部に不具合を抱えていることがわかっておりな がらモジュールに組み込んでしまった空洞であるが,モジュー ル試験ではパルス運転のため RF duty cycle が下がり,逆に 性能が上がった空洞である。S1-Global で用いた4空洞の内 の一台も,縦測定で28MV/mで field emission により制限さ れていたのがモジュール試験では38MV/mまで上がった例 もあり,必ずしも劣化するばかりではない(図 14 上図の4 つある丸の点の一つ)。

#### 3.3 空洞性能の劣化について

縦測定で良い性能が出ていた空洞がモジュールに組み込 んだ後で測定を行うと性能が劣化している場合がある,と いう現象は「空洞性能劣化問題」といって,超伝導空洞が 用いられている世界中の加速器研究所で昔から問題となっ ており,未だ解決をみていない[20]。劣化のタイプは大まか にいって2つあり,一つは今回の High power test でも観測 された大量の放射線を伴いながら低い加速勾配でクエンチ (field emission によるクエンチ)してしまうものと,もう一つ は放射線をほとんど,あるいは全く伴わないにも関わらず 低い加速勾配でクエンチを起こすものである。後者に関し ては,量子ビーム計画で用いられた2空洞の内の一台が当 てはまる。

High power test で性能劣化が判明した 3 空洞はいずれも Cavity String #2 にある空洞で,前に説明したように地下ト ンネルで Cavity String の連結作業を行ったものである。こ の作業中に Cavity String #2 内へ大量のパーティクルが混入 してしまったものと考えられるが,一方で Cavity String #1 はそれほど深刻な影響を受けていないようにみえる。この ことは交換したバルブから遠い側であったという点が一つ の理由として考えられる。しかし,観測された放射線のデー タから判断すると,縦測定で放射線がほとんど観測されて いなかった Cavity #1 および#4 に放射線の増加が観測されて おり,全く無傷ではなかったようである。

図 14 は STF における縦測定とクライオモジュール試験 の空洞性能を比較したもので、上が各空洞の比較で下がモ ジュール(Cavity String)ごとの平均加速勾配の比較となって いる。これらの図から明らかなように隣り合う3台の空洞 で性能劣化が観測されたのは今回が初めてであり、またそ のいずれもが field emission により性能が制限されていると いう点も初めてのことであった。ただし、この問題は作業 環境や作業内容の向上があれば自ずと改善されていくもの であると期待される。一方で、放射線をほとんど伴わず低 い加速勾配でクエンチを起こしてしまう現象(図14上図の2 つある三角の点の一つ)については手がかりが全く無いため 直ちに解決できる(少なくともパーティクルの混入といった 単純な)問題ではないと思われる。今回 12 空洞のエージン グを行って実感したことは、空洞のエージングはある程度 時間をかけて行う必要があるということである。量子ビー ム計画のモジュールで性能劣化が起きてしまった空洞はエー ジング時間が短か過ぎたということがデータからわかって おり、性能劣化の一因であった可能性はある。これとは別 にもう一点、個人的に疑わしいと思っているものはカプラ で、これは空洞直近に付いているニオブ以外の唯一の金属 物のため(銅メッキの表面は超純水洗浄のみ実施), 放電が起

![](_page_7_Figure_8.jpeg)

図 14 縦測定とクライオモジュール試験における全空洞の最大加 速勾配の比較(上)と各 Cavity String の平均加速勾配の推移(下)。量 子ビーム計画のモジュールのみ二空洞で,他は四空洞である。同 じ Cavity Stringの隣り合う三台の空洞で性能劣化が生じたのは今回 が初めてである。

こった際にカプラ表面から何らかの異物が空洞の方へとん でいるのではないかと考えているが,確証は無い。

補足であるが,かつてクライオモジュールの移送中の衝撃により空洞性能が劣化するのではないかと疑われたことがあったが,最近 DESY にて建設中の Euro-XFEL 計画[21] におけるモジュール試験の結果からはそのような証拠は一つも観測されておらず,特に問題となっていないようである。これは ILC にとっても朗報である。

# 4 今後の予定と残った課題への取り組み

これまでに2回の冷却試験を行ってきたSTF-2計画であ るが、空洞関係の測定はまだ完了しておらず、本年も継続 して行われる予定である。空洞関係の主な試験項目は以下 の通りであるが、これらは一回の冷却試験では終わらせら れない内容のため、今後1~2年かけて順次実施していくこ とになる。

- 各空洞のローレンツ離調の測定
- 各空洞の Q<sub>0</sub> 測定
- 12 空洞の同時運転および Q₀ 測定
- 12空洞を用いたビーム運転

Cavity string 連結作業時の環境整備の一環として,これま でSTFで使用してきたローカルクリーンブース(図7の下右 図)から,たとえば図 15 のように Euro-XFEL 計画にて採用 されているような性能の良いローカルクリーンブースへ切 り替えることを検討する。また,Euro-XFEL のクリーンルー ム作業を担当しているフランスのサクレー研究所でその効 果が示されているように,我々のクリーンルーム作業のク オリティもさらに向上させる必要があるものと思われる。

![](_page_8_Picture_9.jpeg)

図 15 DESY で建設中の Euro-XFEL のトンネル内におけるクライ オモジュール連結作業の様子(DESY のウェブサイトより[22])。連 結部全体を透明なケースで囲い,下部からクリーンエアを流し, パーティクルカウンターで作業中のパーティクル数をモニターし ながら作業を行う。作業者の手が入るところのみ開放されている。 連結部は加速器全体でおよそ 100 箇所に上る。

カプラの処置に関しては,現在超純水による表面洗浄の みであるところを,海外の研究所ですでに行われているよ うな超音波を用いた洗浄法に切り替える,あるいは高圧水 洗を試してみることなどを検討中である。

### おわりに

STF は故戸塚洋二元機構長による強力なリーダーシップ のもと 2006 年に建設され、その後、鈴木厚人前機構長の在 任中に劇的な進歩を遂げた。現在は山内正則機構長のもと で ILC 建設に必要な技術開発を行っているところである。 また、高崎史彦元理事、岡田安弘理事、神谷幸秀理事、生 出勝宣前加速器研究施設長、山口誠哉加速器研究施設長か らはこの十年間に多くの叱咤激励を受けました。以上の諸 先生方に深く感謝申し上げます。

STFは建設当初から最少人数のKEKスタッフと多くの民 間業者からのメンバーで管理・運営がなされてきました。 また,KEK加速器研究施設以外の他の研究系や大学関係の スタッフも少なからず参加していただいており,多くのサ ポートが得られてきました。これまでSTFの活動に関わっ てきた全てのKEKスタッフ,大学関係者および民間業者の 方々に対し,ここに深く感謝申し上げます。

### 参考文献

- [1] http://www.linearcollider.org/ILC
- [2] ILC Technical Design Report (2013).

https://www.linearcollider.org/ILC/Publications/Technical-Desig n-Report

- [3] https://ilc.kek.jp/STF/
- [4] 早野仁司, 高エネルギーニュース 25-3, 137 (2006).

[5] The ILC Progress Report (2015).

http://newsline.linearcollider.org/2015/10/29/linear-collider-colla boration-published-progress-report-for-the-ilc/

[6] M. Akemoto *et al.*, STF Phase-1 Activity Report, KEK Report 2009-3 (2009).

[7] E. Kako et al., PRST-A and B, Vol.13, 041002 (2010).

[8] M. Akemoto *et al.*, S1-Global Report, KEK Report 2013-3 (2013).

[9] 大内徳人,加古永治,高エネルギーニュース 29-2,70 (2010).

 [10] Y. Yamamoto *et al.*, "Test Results of the International S1-Global Cryomodule", Proceedings of SRF2011, pp. 615-624, Chicago, Illinois, USA.

[11] 早野仁司, 高エネルギーニュース 32-2, 101 (2013).

[12] H. Shimizu et al., NIMA, Vol.772, p26-33 (2015).

[13] Y. Yamamoto *et al.*, "Construction and Beam Operation of Capture Cryomodule for Quantum Beam Experiments at KEK-STF", Proceedings of IPAC2012, pp. 2236-2238, New Orleans, Louisiana, USA.

[14] Y. Iwashita et al., PRST-A and B, Vol.11, 093501 (2008).

[15] Y. Yamamoto et al., NIMA, Vol.623, p579-581 (2010).

[16] Y. Yamamoto et al., NIMA, Vol.729, p589-595 (2013).

[17] Y. Yamamoto *et al.*, "Recent Results of Performance Tests for L-band 9-cell Cavity at KEK-STF", 第9回日本 加速器学会年会, pp.142-149, Osaka, Japan, (2012).

[18] ILC Reference Design Report (2007).

https://www.linearcollider.org/ILC/Publications/Reference-Desig n-Report

[19] T. Shishido *et al.*, "Assembly and Cool-Down Tests of STF2 Cryomodule at KEK", Proceedings of SRF2015, TUPB109, Whistler, BC, Canada.

[20] D. Reschke et al., "Recent Progress with EU-XFEL", Proceedings of SRF2015, MOAA02, Whistler, BC, Canada.

[21] http://www.xfel.eu/

[22] http://xfel.desy.de/pictures/