ERL試験加速器のビームコミッショニング

KEK 加速器研究施設 阪井寬志 tzsakai@post.kek.jp 本田洋介 yosuke@post.kek.jp

2014年 (平成 26年) 11月 26日

1 はじめに

KEK では、将来の大規模 ERL 型加速器のための試験 加速器である、コンパクト ERL(cERL) が建設され、2013 年度よりビームコミッショニングを行っている。2014年 2月にはビームが周回するようになり、現在は目標のビー ム性能を実証するべく、調整運転を続けている。

本稿では、ビーム運転の現場の立場から、コンパクト ERLのビームコミッショニングの様子について報告す る。はじめに、加速器の構成について解説したあと、入 射器と周回部のコミッショニングについて述べる。

1.1 ERLとは

加速器の歴史の中で,電子線形加速器は進化を続けて きた。電子蓄積リングでは,放射過程によるリングの定 常状態を扱うのに対して,線形加速器では,粒子源の特 性がそのままビーム性能を決める。従来の電子源は性能 が悪く,線形加速器は蓄積リングへの入射器という位置 づけであった。しかし,近年の電子銃の飛躍的な性能向 上の結果,特に時間方向と水平方向については,線形加速 器で蓄積リングを上回る性能が得られるようになった。 X線自由電子レーザー (XFEL)は,線形加速器の最先端 の応用例と言えよう。

高加速勾配の線形加速器は、常伝導加速管をパルス RF で駆動するものが主流であった。しかし、平均ビーム電 流への要求が高まってくると、連続 (CW) 運転が有利に なる。このため、熱損失が無い超伝導加速空洞による線 形加速器が開発されるようになった。CEBAF (JLab) は、超伝導加速空洞による連続運転線形加速器の例で、 原子核実験に高エネルギー電子ビームを供給している。

蓄積リングに迫る大電流ビームを線形加速器に要求 するとなると、エネルギーの収支で原理的な限界に行き 当たる。蓄積リングでは、放射損失を補うだけのエネル

⁰2014 年 (平成 26 年) 11 月 29 日改訂 (v.1)



図 1: ERL の原理図

ギーを供給すればビームを維持できるのにたいして,線 形加速器では,ビームをゼロから最大エネルギーまで加 速し,使い捨てにするため,ビームパワーに相当する RF パワーを常に供給する必要がある。10 GeV で1 A とす るとビームパワーは 10 GW,効率も考慮するとそれ以 上の電力が必要で,これは現実的には不可能である。こ の問題を解決するのが,エネルギー回収の方式である。

図1に、エネルギー回収型線形加速器 (Energy Recovery Linac; ERL)の原理を示す。低エネルギーの入射器からビームを打ち込み,主加速空洞で最大エネルギーまで加速する。一周したビームは再び主加速空洞を,今度は180度ずれた減速位相になるように通過する。ビームは入射時のエネルギーまで減速されて、ダンプに捨てられる。ビームのエネルギーはそのまま捨てられるのでは無く,RFのエネルギーとして空洞に回収され、次のビームを加速するために再利用される。特に、空洞壁での熱損失が無視できる超伝導空洞の場合、空洞に外部から供給するRF源は小さなもので十分である。エネルギーは回収される一方で、ビーム粒子は一周で使い捨てにする。粒子源は定常的に大電流を供給しなければならず、最大の開発要素の一つである。

1.2 世界の ERL 開発の現状

実は ERL がはじめて提案されたのは,高エネルギー実 験におけるコライダーとしてであった [1]。ただし,現時 点で実用化されている ERL は,いずれも比較的小規模の, 長波長の自由電子レーザー (FEL) 施設としての応用であ る。ロシアのブドカー研究所 (BINP)の NovoFEL[2] は, 常伝導加速空洞の施設であるが,12 MeV で 30 mA の ビームを運転しており,世界最高出力のテラヘルツ FEL 光源である。また,マルチループの運転を実証した唯一 の例でもある。アメリカのジェファーソン研究所 (JLab) の IR-FEL[3] は,150 MeV で 9 mA のビームを運転し, 世界最高出力の赤外 FEL 施設である。

1 GeV クラスの極短紫外 (EUV) 領域 FEL 施設も提 案されている。この波長領域の高出力光源は, 特に半導 体産業からの強い要求があり, 昨今世界各地で精力的に 検討がなされている。蓄積リング型放射光施設に代わる 将来光源としての ERL の提案もある [4][5]。蓄積リング では実現できない, 短パルスで高輝度の X 線源を, 線形 加速器で実現しようというものであるが, いずれもまだ 計画段階である。高エネルギーハドロンリングに偏極電 子ビームの ERL を併設して, コライダー実験を行う計 画も提案されている。CERN の LHeC 計画 [6] や BNL の eRHIC 計画 [7] などである。

このような状況を受けて、世界のいくつかの加速器の 研究所では、最近、小型の ERL 試験加速器が建設され ている。ALICE (Cockcroft Lab)、R&D ERL (BNL)、 bERLinPro (HZB)、cERL (KEK) などである。なお国 内では、既に運転終了した JAERI-FEL [8] で ERL 運転 の試験が行われており、17 MeV で1 ms 幅 20 mA のマ クロパルス運転で、2 kW の赤外 FEL 出力を得ている。

国内では, 放射光の将来計画としての提案があったた めか, ERL=放射光と捉えられがちで, 開発研究への参 加者や, 学会のセッションの構成を見ても, 視野が限定 しているように思う。大平均電流を可能にする線形加速 器の一つの方式として, 多方面への検討を積極的に行う べきであろう。

1.3 コンパクト ERL

KEK では, 将来の大規模 ERL のための試験加速器と して, コンパクト ERL(cERL) を建設した [9]。最小限の 規模ではあるが, ERL の構成要素を一通り備え, 実際に 加速器として動作させる試験装置である。

そもそも既存の ERL-FEL 施設が運転していることか ら,エネルギー回収の原理自体はここで実証を必要とす るものでは全く無い。その先で,大電流かつ低エミッタ ンスのビームを,高加速勾配の超伝導空洞で安定にエネ ルギー回収運転できるか,の実証を目的としている。例 えば、ビームによって空洞に誘起される高調波がビーム 不安定現象を引き起こすことが知られており、JLabでは ビーム電流を制限する要因になっている。cERLでは、新 しい超伝導空洞を設計し、この制限を超える試みを行っ ている。また、cERLを建設し運転していく過程で、国 内のERL開発の体制を、実際に新しい方式の加速器を 設計建設し、短期間に目標の性能を実現できるものとす ることも、大きな使命である。

表1にcERLで目標として設定したパラメータを示 す。超伝導加速空洞が高い加速勾配で安定運転し、エネ ルギー回収の必然性があるだけのビーム電流を周回する こと、またそのとき線形加速器ならではのビーム性能を 達成すること、である。つまり一言で言うと、ERLの特 長を示すことである。

表 1: cERL の目標パラメータ

最大周回部エネルギー	$35 { m MeV}$
最大入射部エネルギー	$6 { m MeV}$
ビーム電流	10 mA (長期目標 100 mA)
規格化エミッタンス	$0.3~\mu{\rm m}~(7.7~{\rm pC/bunch})$
バンチ長	1~3 ps (バンチ圧縮 100 fs)

旧陽子シンクロトロン (KEK-PS) の東カウンターホー ルを改修して ERL 開発棟と改名し,ホールを更地とし た状態から新たに加速器を建設した (図 2)。2008~2010 年4月に建物の改修と更地化がされ, 2012 年 10 月まで に加速器の放射線シールドが建設された。2013 年 4 月 までに入射器を建設し, 2ヶ月間の入射器のコミッショニ ングを行った後,周回部の建設を続け, 2013 年 12 月か ら周回部を含めた全システムでコミッショニングを開始 した。



図 2: cERL 加速器室内部の写真 (第2アークと電子銃 から主加速空洞を望む)

2 cERLの概要

図3はcERLのビームライン機器の全体構成を示す。 cERLの主な構成要素について,設計と立ち上げまでの 様子を解説する。



図 3: コンパクト ERL 加速器部のレイアウト

2.1 電子銃

ERL は大電流の線形加速器であることから,電子銃の 選択は極めて重要である。低エネルギー領域では,バン チが自身の電荷で発散しようとする力(空間電荷効果) が大きく,性能を保って輸送することが難しい。出来る だけ高い電圧で,短い距離で相対論的エネルギーに達す ることが重要である。

現在最も広く使用されている電子銃は、S バンドある いは L バンドの常伝導 RF 電子銃であるが、十分な加速 電圧では熱負荷が大きすぎて連続運転が出来ない。そこ で、VHF 帯まで周波数を下げることで壁損失を抑える、 あるいは壁損失の無い超伝導空洞を使う、という RF 電 子銃の開発も行われているが、まだ開発段階の印象であ る。加速電場と到達エネルギーで不利ではあるが、任意 の繰り返しに対応できることと、カソードの選択肢が広 いことを理由に、cERL では DC 電子銃を選択した。図 4 に電子銃の構造を示す。セラミック絶縁管で支えられ たカソード電極に、高電圧を印可する。電極にはフォト カソードが備えられており、レーザー光を照射して電子 を発生させる。

電子銃の開発を開始した時点で,運用中の DC 電子銃 の電圧は、JLab の 350 kV が最大で、コーネル大学が 700 kV を目標に掲げて開発を行っていたが、400 kV 以 上で放電のトラブルが頻発し、難航していた。(ちなみに、 XFEL の SACLA ではパルス運転の 500 kV の DC 電子 銃を使用しているが、ここでは連続運転なので放電のリ スクはずっと大きい。) cERL では、多段のセラミック絶 縁管を用い、ガードリングと呼ばれる金属板でセラミッ ク内壁を保護し放電による損傷を防ぐ設計とし、500 kV の連続運転ができる電子銃を開発した [10]。(電子銃は JAEA で開発を行った後、KEK に移設したが、その前後 にセラミック管の一部に不具合が発生し、現在は 390 kV で運転している。)



図 4: JAEA で開発された DC 電子銃の構造

究極的にはカソードの特性がビーム性能を決める。カ ソードから真空に電子が放出される際に、横方向に持つ 運動エネルギーが小さければ、良く揃った(低エミッタ ンス) ビームになる。熱電子銃であればカソードの温度 が、金属フォトカソードであれば仕事関数にたいする励 起光エネルギーの余剰分が,横方向の運動エネルギーの 起源である。いずれの場合も1000 K 以上に熱運動に相 当する。cERL では、半導体フォトカソードを使用して いる。電子生成の仕組みを図5に示す。バンドギャップ 以上のエネルギーの励起光を照射することによって、半 導体内部に伝導電子-正孔ペアが生成する。伝導電子は 半導体内部を移動中に緩和過程によって,余剰の運動エ ネルギーを失う。表面まで拡散した伝導電子は、表面の ポテンシャル障壁を抜けて真空中に放出される。緩和過 程があるおかげで、室温相当の運動エネルギーの電子が 放出されることが利点である。また、GaAs 型の半導体 カソードの場合,可視光で励起することが可能で,紫外 光を必要とする金属カソードと比べて高平均出力の励起 レーザーの設計が容易である。一方,最大の難点は,量子 効率の劣化である。伝導帯の底まで緩和した伝導電子が 真空中に放出されるためには、NEA(Negative Electron Affinity) と呼ばれる、負の仕事関数を持つ表面でなけれ ばならない。これは、GaAs 表面に単層の Cs を形成し て作るのであるが、非常に脆い。電子ビームが残留ガス をイオン化して生じたイオンが,カソードに向かって逆 流し、カソード表面を劣化させてしまう。電子銃の真空 をできる限り良くする、劣化が激しい中央部を避けて使 う、といった対策をとりつつカソードを頻繁に交換しな がら運転する、というのが一つの解と考えられている。 現実的に大電流の安定運転が可能かを見極めることは, cERLの課題の一つである。今の所は GaAs カソードで 運転しているが、エミッタンスではやや劣るものの、劣 化の点では有利な CsNaSb や CsKSb などのマルチアル カリカソードの検討も進んでいる。



図 5: 半導体カソードの原理。光励起により伝導電子を 生成し, 負の仕事関数を持つ表面から取り出す。

題となっているものの, 初期の目標である 10 mA のビー ム運転には十分な能力を有している。



図 6: 入射器加速空洞。3 台の2 セル空洞がクライオモ ジュールに収められている。

2.2 超伝導加速空洞

電子ビームは電子銃から出た後,バンチャー空洞によ りバンチ圧縮しつつ,入射器加速空洞で加速される。相 対論的速度まで加速することで,空間電荷効果を抑えて 輸送できる。その後,合流部を通り,エネルギー回収が 行われる主加速部にビームが送られる。

2.2.1 入射器加速空洞

入射加速部ではエネルギーの回収が行われないので, 大平均電力の RF パワーを機器への負担なく空洞に送り 込む必要がある。最終目標 100 mA を 10 MeV まで加 速することを想定すると、全体で 1 MW 相当の RF パ ワーを供給することが目標である。図 6 に入射器加速空 洞のクライオモジュールの構造を示す。1 台のクライオ モジュールに Nb 製の 1.3 GHz の 2 セル空洞が 3 つ配置 され、1 空洞あたりの加速勾配は 15 MV/m の設計であ る。各空洞には 2 つの入力カプラーでパワーを入力し, カップラあたりの負荷を抑えている。また、電場の対称 性を良くし、低エネルギービームがキックされないよう にしている。空洞前後に 5 つの改良型 HOM カプラーを 配置し、コンパクトながらもビームによって誘起される 高調波を吸収する構造としている。(主空洞に比べ、高調 波の制限は比較的緩い。)

2012年に単体テスト(縦測定)にて加速勾配 50 MV/m の性能を達成した。その後,クライオモジュールとして 組立て,2013年2月にビームラインに設置し,15 MV/m の加速勾配が安定に確保できることを確認した。現在, 入力カプラーが 40 kW で温度上昇してしまうことと, HOM カプラーが加速モードで発熱してしまうことが課

2.2.2 主加速空洞

主加速部の超伝導空洞はエネルギー回収を行う本加 速器の心臓部である。2012年夏から秋にかけて、クラ イオモジュールの組み立てを行い、加速器室に設置した (図 7)。2 台の 1.3 GHz の 9 セルの Nb 製超伝導空洞で 構成され,高Q値 (>1×10¹⁰) で15 MV/m の加速勾 配で35 MeVまで加速することを想定している。特に、 最終目標である 100 mA もの大電流ビームを周回でき るように、ERL 用に特化した改良設計を行った空洞を 作成した。空洞のくびれ部分の径および空洞両端のビー ムパイプ径が大きく、高次の共振モード (Higher Order Mode(HOM)) がビームパイプから外に出て, 空洞両脇 の HOM ダンパーと呼ばれるところに吸収する設計に なっていることが特徴である。通常の設計では空洞から 出にくい四極の高次モードも、偏心フルートと呼ばれる 構造で取り出す設計にしている。大電流運転時に問題 となる HOM を大幅削減したことで, 最大 600 mA まで の大電流運転が設計上可能である [12]。(同じ9セル空 洞である, ILC に用いられる空洞では 20 mA が限界で ある。)まず、この空洞の単体性能評価試験(縦測定)に て、25 MV/m 以上の加速勾配を確認したうえで、入力 カプラー, 高次モード減衰器 (HOM ダンパー), 周波数 チューナー等の組込みを行い、クライオモジュールとし てビームライン上に設置された。

2012 年 12 月には, cERL に設置された状態で大電力 試験を行った [13]。各空洞に 15 MV 以上の加速電圧をか けることができたが, 両空洞ともに 8 MV からフィール ドエミッションによる放射線が発生し, またそれに伴い 空洞Q値の劣化も観測された (図 8)。フィールドエミッ ションの原因は, 空洞内への (0.1 um 程度の) 埃やごみ



図 7: (上) 主加速部クライオモジュール概念図。(下)cERL 加速器室に設置された様子。

の混入によるものが主である。空洞内面の電界の強い場所に付着した埃から電子が発生し、空洞に蓄えられたパワーを奪い、その結果、Q値の劣化が起こる。モジュールアセンブリ作業においてゴミの混入等があり、縦測定で出ていた性能が劣化してしまった可能性がある。ビーム運転では慎重を期し、主空洞の運転電圧を8.5 MV/cavとした。

大電力試験の後、クライオモジュールは、室温まで昇 温された。2013年冬に入射器空洞とともに再冷却され、 今度はビーム運転に向けての調整、具体的にはデジタル フィードバック系の立ち上げを行い、加速電圧の振幅・ 位相制御およびピエゾ周波数チューナーによる周波数制 御を確立。空洞電圧が高安定に立つことを確認し、ビー ム運転に備えた。

2.3 ビームオプティクス

cERL 周回部の特徴的な要素である, 合流部, 周長補 正, アーク部, について述べる。

ERL では、入射器からの低エネルギービームと、周回 してきた高エネルギービームを同一の軌道に合わせて、 主加速空洞を通過させる(合流部)。また、主加速空洞を 通過したあと、空洞で加速された高エネルギービームと、 減速された低エネルギービームを分離する(ダンプ分岐 部)。これら合流部と分岐部は、運動量比による軌道の違 いを利用した静磁場によるものである(図9)。運動量比 は1:7として設計した。入射ビームは角度を持って合 流するが、合流部中央の偏向電磁石に収束作用を持たせ



図 8: 空洞 Q 値 vs 加速電圧。2012 年冬と2014 年の運転時の測定結果。ML1 が上流空洞, ML2 が下流空洞を示す。

て分散をキャンセルし,劣化無くビームを輸送できる設 計にしている。



図 9:入射合流部とダンプ分岐部。運動量の異なる2つ のビームを,静磁場で合流/分岐する。

ERL では、主加速空洞を加速位相で通過したビーム が、周回後には減速位相で戻ってくる必要がある。つま り、周長は RF 波長の半整数倍でなければならない。こ れが正しく合っていないと、エネルギー回収率が悪化し てしまう。これを微調整できるノブが必要である。

図 10 に示す 2 つの周長調整機構が備えられている。 周回部の直線部には周長補正シケインがある。4 台の偏 向電磁石で閉バンプ軌道を構成する。バンプ軌道の調整 しろの中程を設計中心とし、バンプ高さを変えることで ±5 mmの周長の調整が可能である。もう一つは、アー ク頂点の軌道である。これは、アーク頂点の 2 つの偏向 電磁石およびその隣の軌道補正コイルを使用して閉軌道 バンプを構成し、折り返し点を遠回り/近道させて、周長 を調整するものである。±10 mmの調整が可能である。 ERL のビームダイナミクスを考える際、アーク部は見



図 10: 周長補正の方法。直線部のシケインバンプによるものと、アーク部頂点バンプによるものがある。

えないことが望ましい。つまり, アークを通過した後で, ビームに何らかの影響を残さないような設計が良い。こ れは, アクロマートかつアイソクロナスの条件にすると いうことである。通常, ビームを曲げると運動量による 軌道のずれ, つまり分散が生じるが, アクロマートとは途 中で分散関数を収束し, アーク出口において分散とその 変化率をゼロにするオプティクス設計である。また, 偏 向電磁石中の分散は, 運動量に依存した軌道長の差を生 じる。これをアーク全体で積分すると運動量に依存した 到達時間のずれになる。エネルギー拡がりがあると, 到 達時間のずれによって, バンチ長が変化してしまう。ア イソクロナスとは, アーク部途中で分散の符号を反転さ せ, アーク出口での到達時間差をゼロとするオプティク ス設計である。

偏向電磁石1台あたりの曲げ角を45度とし、4台の偏 向電磁石で180度のアークを構成した(図11)。偏向電 磁石間に対称に3台づつの四極電磁石を入れる設計とし た。アクロマートかつアイソクロナスを満たすため、独 立な2つの条件を与えることになるが、対称性を仮定し て四極電磁石の調整ノブは3つなので、自由になるパラ メータは残り1つである。



図 11: アーク部の設計。偏向電磁石間の3台の四極電 磁石でアクロマートかつアイソクロナスの条件にする。

2.4 ビーム診断

ビームを調整し、目標の性能を実現するためには、ビー ムの様々な特性の測定が不可欠である。特に入射器は空 間電荷効果の下に最適化調整が必要であることから、専 用のビーム診断部を設けている。合流部をオフし、入射 器から直進させるビームラインである(図3)。

ビーム性能は、水平垂直および前後方向の6次元位相 空間におけるバンチの体積で評価される。これをできる だけ小さくするのが望ましい。実際には、ある決まった ビームパラメータにおいて、3種類の2次元位相空間を それぞれ評価する。水平あるいは垂直方向の、位置と角 度の分布(2次元位相空間の面積)をエミッタンスと呼 ぶ。エミッタンスの測定を行う為に、スリットスキャナ と呼ばれる装置が設置されている。これは、細いスリッ トの入った標的をビームラインに挿入して、ビームの一 部だけを切り取るものである。切り取られたビームの下 流での拡がりを測定することで、角度分布が分かる。ス リットの位置をスキャンして測定すると、バンチを構成 する電子の位置と角度の分布が測定できる。

バンチの時間分布は, 偏向空洞と呼ばれる装置で測定 する。これは, ビームを横方向にキックする RF 空洞で ある。時間的に変化するキック力でバンチを長手方向に 傾け, 下流のスクリーンモニタにおいて時間分布が空間 分布として測定できる。また, 診断ラインの後半部は, 偏 向電磁石で軌道を曲げて大きな分散を作っており, エネ ルギーの分布を測定することができる。

3 入射器のビームコミッショニング

3.1 ビーム運転の概要

2013年3月までに,まず入射器およびビーム診断ラインの建設が完了した。2014年4月22~26日,途中に連休を挟み5月13日~6月28日の計8週間で,入射器ビームコミッショニング運転を行った。この期間は,週末および深夜は冷凍機を停止する運用形態としたため, 月曜日終日と,火~金曜日の午前中は空洞を再冷却する時間となる。運転日は午後から空洞の立ち上げを行い, 夕方から午後10時までが実際のビーム運転となった。

ここでの目標は、まずビームを使って一通りの装置の 動作確認を行うこと、次に入射器のビーム性能を測定し 調整すること、である。

電子銃が 390 kV, 入射器空洞が 7 MV/m (実効加速 長 0.23 m×3 台) なので, 入射器のビームエネルギーは 5.5 MeV (申請上 6 MeV) である。

ビーム調整は,基本的にビームラインに沿って配置されているスクリーンモニタを使って行った。大電流連続 ビームを損失させて測定することはできないので,バー ストモードと呼ぶ,調整用のビーム構造で運転を行った。 これは、電子銃や加速空洞は CW 運転で、電子銃フォト カソードの励起レーザーだけをマクロパルスに切り出 して間欠運転し、バースト状のバンチ列とするものであ る。具体的には、バンチの基本繰り返しは 1.3 GHz, マ クロパルスは時間幅 1 µs (1300 バンチ)で繰り返しは 5 Hz, の構造とした。はじめは、典型的にバンチ電荷を 10 fC/bunch 程度の低電荷運転で行った。この条件では 空間電荷効果が無視できるので、ビームの応答を予想し 易く、最初の段階での機器の確認に適している。

運転1週目は、電子銃からビームを取り出し、入射器加 速空洞の加速位相を調整して、ビームダンプまでの輸送 を確立した。連休後の2週目に、もう一度輸送調整のお さらいをし、マクロパルス時間幅を伸ばして平均電流を 上げる試験を行った。3週目には、この平均電流を上げ た運転で放射線施設検査を受け、規定のビームパワーで 安全上問題無く運転できることを示して検査に合格する ことができた(2013年5月23日)。4,5週目に、スリット スキャナや偏向空洞などの、ビーム診断装置を立ち上げ、 また、それまではパワーを入れていなかったバンチャー 空洞の使用も開始した。運転期間の最後の3週間では、 バンチ電荷を段階的に7.7 pCまで上げ、ビームオプティ クスもそれに対応するものに調整し、空間電荷効果の影 響下でのビーム輸送の試験を行った。

3.2 ビーム調整

電子銃で生成されるビーム分布は、フォトカソードに 照射される励起レーザーによって決まる。レーザーパル スを空間的にも時間的にも整形して、電子銃の初期ビー ムを一様な密度分布になるようにしている。これは最大 電子密度を下げて空間電荷力を抑えると同時に、発散力 を一様化、線形化して、エミッタンスの悪化を抑えるた めである。レーザーのパラメータは、空間電荷効果を入 れた計算機シミュレーションによる最適化計算によって 決めた。

電子銃から加速空洞までの低エネルギー部には、2 台 のソレノイド電磁石と、バンチャー空洞がある。ソレノ イドは、電子銃から発散ぎみに出射されるビームに収束 力を与えて輸送する役割である。ビームを収束して位相 空間上での分布を一度反転させることで、輸送路全体と しての空間電荷効果を相殺することができ、エミッタン スを保った輸送の為に重要な役割を持つ。バンチャー空 洞は、1.3 GHzの常伝導空洞である。ゼロクロス位相で 使用し、電子バンチ内に時間に依存したエネルギー勾配 を与える。引き続く加速空洞までの輸送のあいだにバン チ後半が前半に追いついて、バンチ圧縮される。

入射器加速空洞の3台の独立な空洞それぞれの位相を 調整する必要がある。この段階では簡単のため3台とも 最大加速位相(オンクレスト)に合わせる方針とした。こ の領域ではまだ光速度に達しておらず, エネルギーと同時に到達時間が変化するので, 上流から順に位相調整を する必要がある。加速空洞下流の空芯ステアリング電磁 石を変調動作させ, その下流でのビーム位置をスクリー ンモニタで測定し, ビームエネルギーの指標とした。空 洞位相をスキャンし, ステアリング電磁石でのキックが 最小となる点から最大加速位相が決定できる。この手続 きを上流空洞から順に行い, 3 台の空洞をオンクレスト 条件に調整した。実は, 2 台目と 3 台目の空洞は共通の RF 源で駆動する, ベクトル和方式の構成にしているこ とから, 個別の位相調整に手間取ってしまったが, 最終 的にはうまく条件を合わせることができた。ビームエネ ルギーは 5.6 MeV と評価され, 予定通りの加速が出来て いることが確認できた。

バンチャー空洞は, 平均のエネルギーは変えずにバン チ内でのエネルギー勾配をつけるため, ゼロクロス位相 に調整する必要がある。バンチ圧縮の位相では発散の, 反対側では収束の, 効果があるので, これを指標に位相 の調整を行った。その後, 偏向空洞によるバンチ長測定 を行い, 正しくバンチ圧縮位相になっていることを確認 した。

ビーム軌道の調整は,全てビーム応答から行った。ソ レノイドと四極電磁石については,磁場強度を変調して もビーム位置が変動しないよう,軌道調整を行った。こ れによって,磁場分布の中心に軌道を合わせることが出 来る。バンチャーと1台目の加速空洞についても,RF 位相を変調し,下流のビーム位置が変動しないよう,軌 道調整を行った。(ただし,バンチャーと2台目のソレノ イドについては,ステアリング電磁石が共通のものしか 無く,バンチャーを優先で軌道を決めた。)ビーム応答 から軌道調整することで,誰が調整を行っても再現性良 くダンプまでビームを輸送できる手順が確立している。

3.3 ビーム性能の測定

入射器コミッショニングの最後の1週間までに全て の機器が立ち上がり,診断ラインにおいて目標のバンチ 電荷 (7.7 pC/bunch) でビーム性能を測定できる状態に なった。ある決まったビーム調整パラメータにおいて,エ ミッタンスとバンチ長とエネルギー拡がりの測定を行っ た。最初の目標とした,1 µm を下回る規格化エミッタ ンスを確認することはできたが,シミュレーションによ る数値に比べて,電荷依存性が強く測定値が大きい。ま た,バンチ電荷を上げるにつれてプロファイルが歪む現 象が観測されており,空間電荷効果がまだ良く制御でき ていないと思われる。

この期間の運転はここで時間切れとなり,再開後は周 回部のコミッショニングに集中することになって,現在 に至っている。今後,入射器の精密調整を続けて行く。

4 周回部のビームコミッショニング

4.1 ビーム運転の概要

周回部の建設が完了し、2013年12月から cERL 加速 器の全体運転を開始した。この時点では機器が完全に整 備できた状態では無かったが、年末休止の前に12月16 日からの1週間だけまずビーム運転を行った。年明け後 は2014年1月30日~3月14日の6週間、そして、5月 19日~6月20日までの5週間で運転を行った。この期 間は、冷凍機を24時間運転したおかげで日々の再冷却の 時間が節約できた為、週5日で13時から22時頃までを ビーム運転することができた。

現状では主加速空洞の加速勾配は 8.5 MV/cav で運転している。合流部の運動量比は固定なので,周回部の ビームエネルギーに対応して入射ビームエネルギーを 再設定する必要がある。入射ビームは運動エネルギー 2.4 MeV,周回ビームの運動エネルギーを 19.5 MeV と 決めた。ビームエネルギーが低くなると,残留磁場など の影響を受け易くなるし,空間電荷効果の影響も大きく なり,ビーム性能の面でも不利である。また,速度が変 わってタイミングが変わるので,入射器の位相調整をや り直す必要もある。

12月の1週間の運転は、出来るだけ先までビームを 通してバグ出しをする、というつもりで行った。最初の 2日間で入射器から合流部までの調整を行い、3日目か らは主加速空洞を通過させた。すぐに、加速が確認され、 設計のエネルギーでアークを通過した。プロファイルは 酷い状態ではあったが、第2アークの出口までビームを 確認することが出来た。残りの2日で、減速してダンプ ラインでビームを確認するところまで行きたかったが、 2ビーム共通のラインでの調整が難航し、年内は時間切 れに終わった。ともかく、電磁石の結線ミス、合流部で の漏れ磁場の問題、などのバグが出て、年明けからのコ ミッショニングに備えることが出来た。

1月から再開したビーム運転は、やはり最初の3日間 で入射器を調整した。合流部の運動量比の開口に出来る だけ余裕をもつため、入射エネルギーをより正確に調整 するようにした(設計で1:7のところを、12月は1:6 でやっていた)。低エネルギー部で、真空計起因の漏れ磁 場がビームプロファイルを歪ませる原因となっていたの で、次の2日間でその対策を行った(真空計の磁石部を 取り外した)。ようやく、2月6日に主加速空洞の位相調 整から行い、一周の軌道調整をすると、そのままダンプ ラインで減速されたビームが確認できた。

1ヶ月かけて、オプティクスの確認とマッチングの調整 が進み、小さなビームサイズで損失を抑えて輸送できる ようになった。3月7日に規定の電流で放射線施設検査 を受け、今回の申請である最大10μAで施設として安全 上問題が無いことを示すことができた。 5~6月のビーム運転では、今後のレーザーコンプトン 光源 (Laser Compton Scattering Source; LCSS)の試験 に向けたビーム調整などにも手を付けている。最後の1 週間には、バンチ電荷を上げた運転も行った。

4.2 ビーム輸送の確立

4.2.1 軌道の確立

周回部の電磁石の電流値を設計に従ってセットし、ビー ムの輸送を開始した。ビームエネルギーが低い為,環境 磁場によって簡単に数10mmも軌道が変わってしまう。 このような条件では,密にビーム位置モニタが無ければ ビームを見失ってしまう。最初のビームコミッショニン グにおいて最も信頼できるビーム位置モニタは,電磁石 である。任意の四極電磁石の変調によってビーム位置が 動かないように軌道を調整するのが確実である。この手 順で,上流から順に電磁石をつなぐことで,自然に最後 まで軌道が確立する。

合流部と分岐部の間の,2つのビームが共通に通過す る領域の調整は注意を要する。電磁石の効果はビームエ ネルギーに依存するので,この領域の電磁石は原則的に 低エネルギービーム調整用のものとして扱う。このため, 一周したあと主加速空洞に向かうビームの調整は,低エ ネルギービームに影響しないよう,合流部よりも上流か ら行った。

減速後のビームは、主加速空洞を発散ぎみに出てくる。 これは空洞の端部電場が、加速時には収束力として、減 速時には発散力として働く為である。加速の場合は、エ ネルギーが上がると同時に自然に絞られたビームになる ので扱い易い。しかし、減速の場合は発散するので、主 加速空洞直下の4連の四極電磁石で収束効果を与えるよ うに設計されている。ただし、周回し減速後にこれらを 調整すると、周回前のビームにも影響してしまう。周回 後に微調整しても周回前のビームへの影響が少ないよう に、周回前のビーム軌道を磁石中心に合わせておくこと が、調整上重要である。

4.2.2 位相の調整

今回の運転では、主加速空洞は最大加速位相(オンクレスト)で使用した。第1アーク最初の偏向電磁石後の ビーム位置をスクリーンモニタで見てエネルギーの測定 を行った。2台の加速空洞の位相をそれぞれ微調整し、最 大エネルギーになる条件に決めた。

周長が正しく調整されると、最大減速位相でビームが 再通過し、エネルギーが最小になってダンプに向かう。ダ ンプ分岐部の下流のスクリーンモニタでは、エネルギー によって軌道が変化する。ビーム位置を測定しながら、 周長調整を行った。図12は第2アーク頂点軌道による 周長調整ノブをスキャンした結果である。減速後のエネ ルギー極小点が確認され, ERL 型加速器として動作して いることが示された。



図 12: 周長の微調整と減速の確認。周長を変えながら、 減速後のエネルギーを測定した。極小点においてエネル ギー回収が最適化されている。

4.3 周回部ビームオプティクスの確認4.3.1 オプティクスマッチング

ひとまずビームを一周させてダンプまで輸送すること は出来た。しかし、この段階では輸送途中のビームプロ ファイルは設計のものとは大きく異なっており、周回部 後半になるとダクトの開口ぎりぎりでなんとか通してい るという状態であった。電磁石の強さの誤差や環境磁場 の影響が積み重なり、設計からずれていった結果である。 ビームが大きく拡がった箇所が出来てしまうと、非一様 な環境磁場の影響を受け易く、ガウシアンとは似ても似 つかないプロファイルを作ってしまう。そうなってしま うと、下流でビームをまとめるよう調整しようとしても どうにもならない。

上流から順番にオプティクスマッチングと呼ばれる手順を行った。これは、ある四極電磁石の強さをスキャン して、その下流でのビームサイズの応答を測定し、設計 のものに一致させようとするものである。調整にはその 上流の4台の四極電磁石を用いる。それぞれについて、 その強さの微小変化から測定点への線形応答を実測して おき、その組み合わせでビーム応答を設計のものに調整 する。水平と垂直についてサイズと発散の計4つのパラ メータを4つのノブで合わせられる。ただし、これはあ くまでも線形モデルなので、現状と設計値のずれが微調 整で済む範囲でなければうまく行かない。上流から順番 に補正をかけていった結果、次第にビームサイズが小さ く、またプロファイルもガウシアンに近づいて行った。

4.3.2 周回部ビームオプティクスの確認

アーク部では、分散の調整が最初の課題である。各アー クはアクロマートに設計されており、直線部には分散が 漏れださないはずである。ビームが輸送できるように なってまず確認したのは、アーク下流での分散関数の様 子である。第1アークを通過してから下流に向けて、分 散が発散していき、非常に大きな値になっていることが 分かったので、アーク内部の四極電磁石を微調整した。

アーク部のオプティクスでもう一つ重要な点は,アイ ソクロナスの設計である。アーク内部で分散を反転する 設計になっていることから,アーク頂点での分散の値が これを反映することになる。分散を測定し,四極を対称 に微調整して,設計値に合わせた。

運転の後半では, BPM によりビーム軌道がモニタで きるようになり, オプティクスの診断が効率的に行える ようになった。任意の位置でビーム軌道にキックを与え て, 下流での軌道振動を測定し, 設計と比較することが できる。概ね理解されてきたが, 周回部後半で誤差が蓄 積してくること, 水平垂直の混ざり込みが見られること, などまだ解決する必要がある。

4.4 周回部ビーム性能の確認

ERL でビームを実際に使う (衝突させる, 放射光を出 す, など) のは, 周回部である。周回部におけるエミッタ ンスやバンチ長などのビーム性能を確認することは, 重 要である。エミッタンスの評価は, 四極電磁石でビームを 絞りながらスクリーンモニタでサイズを測定する, ウェ ストスキャンの手法で行った。低バンチ電荷運転時には, 入射器のエミッタンスを維持して輸送できていることが 確認できている。ただし, 高バンチ電荷 (7.7 pC/bunch, 1.3 GHz で 10 mA 相当) 運転時には, まだビーム調整が できておらず, 明らかなエミッタンスの劣化が見られて いる。高バンチ電荷では空間電荷効果によって条件が変 わるため, まだオプティクスマッチングが十分にできて いないと思われる。

4.5 エネルギー回収動作の確認と空洞性能

エネルギー回収をビーム負荷から直接的に証明する ための試験を行った (図 13)。"ビーム負荷運転 (beam loading test)"は、2 つある主加速空洞のうち、上流空洞 で加速し下流空洞で減速するスキームで、ビームを周回 せずにビームダンプへ導く。つまり、それぞれの空洞に ついてエネルギー回収無しの運転時の空洞の振る舞いを 測定する。図の縦軸は空洞への入力 RF パワー (P_{in}) と 反射 RF パワー (P_{ref})の差の変化量 $\Delta(P_{in} - P_{ref})$ で ある。ビーム負荷運転では、ビーム加速を行う上流空洞 ではビームに RF パワーを与えるため $\Delta(P_{in} - P_{ref})$ が 正に、ビームを減速する下流空洞ではビームから RF パ ワーをもらうため $\Delta(P_{in} - P_{ref})$ が負になる。一方で "エネルギー回収運転"では、ビーム有り/無しにかかわ



図 13: (上)"エネルギー回収運転 (Energy recovery test)" および"ビーム負荷運転 (beam loading test)"のスキー ム。(下) 主空洞の入力 RF パワーと反射 RF パワーの差 の変化量 $\Delta(P_{in} - P_{ref})$ 。cavity1 および cavity2 はそれ ぞれ上流および下流の超伝導空洞を示す。

主加速空洞では、ビーム運転中にも時折、フィールドエ ミッションによって放射線量が増加することがあった。 その場合には、パルスエイジングと呼ばれる対策で、放 射線量を半減させる手段が確立し、cERLの安定運転を 実現している。

5 おわりに

5.1 今後の展望

cERL は建設期を終えようやく加速器の体を成し,施 設検査を通過した段階で,これから本来の試験が開始で きる。今後のビーム試験を通して,大規模 ERL に向け た課題が明らかにされていくことであろう。

もちろん試験加速器としての目的が第一であるが, 建 設にあたっては利用施設としての可能性も検討してきた。 一つは, レーザーコンプトン散乱による光源 (LCSS) と しての利用である。単なる実証試験で終えるのではなく, 短パルス性と点光源性を生かして, KEK 敷地内の放射 光リングと差別化し, 真に利用価値のある光源に成り得 るか検討する必要があろう。もう一つは, バンチ圧縮運 転で実現できる短パルスビームからコヒーレント放射を 発生させるテラヘルツ光源である。将来のFEL 施設に 向けての試験やバンチ長の診断を進める過程で, 光源の 開発も進められる予定である。

周回部を2ループ構成とし、主加速空洞を2回加速の 2回減速で使用する、マルチループERLの試験も検討さ れている。運転が複雑になるが、同じ主加速空洞で2倍 のエネルギーに達することができ,将来の大規模施設を 小型化できる可能性がある。

ERL は大電流化して始めて意味を持つ。プロジェクトは 100 mA の運転を掲げて開始したものの,様々な制約から現状の機器構成は必ずしも対応できるものになっていない。段階的にビーム電流を増強しながら,改良を続けて行く。

5.2 謝辞

cERL は 2006 年からプロジェクトがスタートし, 具体的には 2009 年から建設を開始したが, 設計から建設 に至り, 今回のビームコミッショニングにて, 無事エネ ルギー回収の成功に至るまでに, 国内外から多くの共同 研究者が携わっている (KEK, JAEA, 東大, 広島大, 名 古屋大, 総研大, 分子研, 産総研, 山口大, JASRI, KNU, CERN)。携わった多くの皆様に感謝したい。

超伝導空洞の設置に至るまで KEK 内の超伝導リニ アック試験施設棟 (STF) にて,空洞の表面処理,組立及 び性能評価試験を STF の方々に手伝って頂いた。また, 「量子ビーム基盤技術開発」のサポートを頂き,無事ビー ム運転まで可能になりました。サポート頂いた方々にこ こに深く感謝いたします。

参考文献

- [1] M. Tigner, Nuovo Cimento 37 (1965) 1228.
- [2] O.A. Shevchenko, *et al.*, Proceedings of FEL2012, Nara, Japan
- [3] D. Douglas, et al., Proceedings of IPAC2012, New Orleans, USA.
- [4] www.classe.cornel.edu/Research/ERL/PDDR.html
- [5] KEK Report 2012-4
- [6] O. Bruening and M. Klein, Mod. Phys. Lett. A 28 (2013) 1330011
- [7] V. Ptitsyn *et al.*, Proceedings of IPAC2011, San Sebastian, Spain
- [8] R. Hajima *et al.*, Nucl. Instrum. Meth. A 507 (2003) 115-119
- [9] 羽島良一, 中村典雄, 坂中章悟, 小林幸則 編集, KEK Report 2007-7/JAEA-Research 2008-032.
- [10] R. Nagai *et al.*, Rev. Sci. Instrum. **81**, 033304 (2010).
- [11] E. Kako *et al.*, Proceedings of IPAC2013, Shanghai, China (2013) 2340-2342
- [12] M. Sawamura *et al.*, Phys. Rev. Special Topics -Accel. and Beams, Vol. 13 022003 (2010)
- [13] K. Umemori *et al.*, Proceedings of IPAC2013, Shanghai, China (2013) 2349-2351