ORBIT CORRECTION USING THE EIGENVECTOR METHOD WITH CONSTRAINTS FOR ERLS

Norio Nakamura^{1,A)}, Kentaro Harada^{B)} ^{A)} Institute for Solid State Physics(ISSP), University of Tokyo 5-1-5 Kashiwanoha, Kashiwa, Chiba, 277-8581 ^{B)} High Energy Accelerator Organization(KEK) 1-1 Oho, Tsukuba, Ibaraki, 305-0801

Abstract

Orbit correction using the eigenvector method with constraints(EVC method) was successfully applied to the compact ERL. Orbit distortion generated by a position error of eight main superconducting cavities was globally corrected by the EVC method and exact local correction of beam positions at the selected beam position monitors(BPMs) was simultaneously achieved by the constraint conditions without using many eigenvectors that caused significant orbit distortion and emittance growth in the regions without any BPM. This method can be highly useful for orbit correction and stabilization in future ERL-based light sources.

束縛条件付き固有ベクトル法によるERLの軌道補正

1. はじめに

エネルギー回収型リニアック(ERL)では、ビーム がエネルギー回収のために2回以上通過する領域が 存在する。ビームの軌道補正を行う場合に、その領 域にある補正電磁石は2回以上のキックをビームに 与え、その蹴り角は通過ビームの運動量に応じて異 なる。そのため、軌道補正で最適な軌道を得るため には、通常の線形加速器やビーム輸送路に比べてよ り高度な軌道補正方法が要求される。

東縛条件付き固有ベクトル法[1] (EVC: Eigenvector method with constraints)は、固有ベクト ル法 (EV:Eigenvector methodまたはSVD:Singular Value Decomposition methodと呼ばれる)に束縛条件 を付けて、固有ベクトル法が持つグローバルな軌道 補正に厳密なローカル軌道補正の機能等を加えられ る柔軟性の高い軌道補正方法である。既に、蓄積リ ング型放射光源であるPFとPF-ARリングの軌道補正 に適用し、期待された結果を得ている[2]。本発表で は、この方法をERLの軌道補正に応用し、コンパク トERLでシミュレーションを行った結果を報告する。

2. 束縛条件付き固有ベクトル法

2.1 原理

ビーム位置モニタ (BPM) で測定された軌道歪み \vec{x} を補正電磁石の蹴り角 $\vec{\theta}$ で軌道補正する場合、補 正後の軌道 $\vec{\Delta}$ は次のように表せる。

 $\bar{\Delta} = R\bar{\theta} + \vec{x}.$ (1) ここで、 $\vec{x}, \ \vec{\theta}$ の次元を*M*, *N*とすると、*R*は*M*×*N*の応 答行列である。今、束縛条件が次式で与えられるも のとする。

$$\overrightarrow{C_i}^{I} \cdot \overrightarrow{\theta} + z_i = 0 \ (i = 1, 2 \cdots, N_c), \tag{2}$$

ここで、上付きのTは転置行列もしくはベクトルを 表し、 z_i は θ の要素に依存する任意のパラメータで ある。また、 $N_c \geq \vec{C_i}^T$ は束縛条件の数と $z_i \geq \theta$ の応答 行列である。補正後の軌道 Δ の大きさ(ノルム)は、 束縛条件(2)の下で最小もしくは十分に小さいことが 求められる。ラグランジェの未定乗数法により、次 式で表されるSを導入する。

$$S = \frac{1}{2} \left(R \vec{\theta} + \vec{x} \right)^2 + \sum_{i=1}^{N_c} \mu_i \left(\overrightarrow{C_i}^T \cdot \vec{\theta} + z_i \right)$$
(3)

Sについて $\vec{\theta}$ と $\vec{\mu}$ の全ての要素に関する微分がゼロになるようにすると、次式が得られる。

$$\vec{A\theta} + \vec{R}^T \vec{x} + C^T \vec{\mu} = 0$$
(4)

$$C\theta + z = 0 \tag{5}$$

$$A = R^T R \tag{6}$$

$$\vec{z} = \begin{pmatrix} z_1 \\ z_2 \\ \vdots \\ z_{N_c} \end{pmatrix}, \quad \vec{\mu} = \begin{pmatrix} \mu_1 \\ \mu_2 \\ \vdots \\ \mu_{N_c} \end{pmatrix}$$
(7)

$$C = \begin{pmatrix} \overrightarrow{C_{1}}^{T} \\ \overrightarrow{C_{2}}^{T} \\ \vdots \\ \overrightarrow{C_{N_{c}}}^{T} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} C_{11} & C_{12} & \cdots & C_{1N} \\ C_{21} & C_{22} & \cdots & C_{2N} \\ \vdots & \vdots & & \vdots \\ C_{N_{c}1} & C_{N_{c}2} & \cdots & C_{N_{c}N} \end{pmatrix}$$
(8)

である。式(5)は束縛条件である式(2)と等価である。

¹ E-mail: nakamura@issp.u-tokyo.ac.jp

$$\vec{\mu} = P^{-1}\vec{z} - P^{-1}CA^{-1}R^{T}\vec{x}$$
(9)

$$\theta = Bx - Dz$$
 (10)
となる。尚、

$$B = (-A^{-1} + A^{-1}C^{T}P^{-1}CA^{-1})R^{T}$$
(11)

$$D = A^{-1}C^T P^{-1}$$
(12)

$$P = CA^{-1}C^{T} \tag{13}$$

である。行列A⁻¹は一般化された逆行列で、次のよう に定義される。

$$A^{-1} = \sum_{i=1}^{N_v} \frac{\overrightarrow{v_i} \cdot \overrightarrow{v_i}^T}{\lambda_i} \quad \left(N_c \le N_v \le N\right).$$
(14)

ここで、 $\lambda_i(\geq 0) \geq v_i$ は行列Aのi番目に大きい固有値 とその固有ベクトルで、 $\lambda_i\approx 0$ の場合は式(14)の1/ λ_i はゼロに置き換えられることが多い。これは、補正 電磁石の蹴り角(積分磁場)が異常に大きくなるこ とと不良BPM発生時の誤差の影響が大きくなること を避けるためである。束縛条件付き固有ベクトル法 の更なる詳細は、文献[1]に述べられている。

もし、*こ*をいくつかの電子(光)ビーム位置モニ タで測定した位置とし、*C*を対応する応答行列だと すると、その選択されたビーム位置はこの軌道補正 によって常にゼロに固定(補正)されることになる。 電子ビーム位置に限定すると、式(10)は次のような 簡単な形になる。

$$\theta = Gx \quad , \tag{15}$$

ここで、 $G \bowtie N \times M$ の行列である。

2.2 ERLの応答行列

ここでは、ERLの応答行列を考える。1ループの ERLで、ビーム位置モニタ(BPM)で測定するビーム 位置の数をMとし、補正電磁石の台数をNとする。i番目の位置とj番目の補正電磁石におけるベータトロ ン関数と位相をそれぞれ(β_i, ϕ_i)、(β_j, ϕ_j)とすると、応 答行列の要素 R_i は次のようになる。

$$R_{ij} = \sqrt{\frac{p_j}{p_i}} \sqrt{\beta_i \beta_j} \sin(\phi_i - \phi_j), \quad \phi_i > \phi_j$$
(16)

ここで*p_iとp_j*は*i*番目のBPM位置と*j*番目の補正電磁石 におけるビームの運動量である。ビームが2回通過 する領域にある*j*番目の補正電磁石は1ターン目の*j* 番目の蹴り角に加えて、2ターン目で(*j*+*L*)番目の蹴 り角をビームに与える。ここで、*L*はループ内(入 射部及びビームダンプ部は除く)の補正電磁石の数 である。2回の蹴りをビームに与える補正電磁石に 対する応答行列の要素は、

$$R_{ij} = \sqrt{\frac{p_j}{p_i}} \sqrt{\beta_i \beta_j} \sin(\phi_i - \phi_j) + \sqrt{\frac{p_{j+L}}{p_i}} \sqrt{\beta_i \beta_{j+L}} \sin(\phi_i - \phi_{j+L}), \qquad (17)$$

$$\phi_i \ge \phi_{i+L} > \phi_i$$

となる。 p_{j+L} , β_{j+L} , ϕ_{j+L} は、2ターン目でのj番目の補

正電磁石におけるビームの運動量、ベータトロン関 数と位相である。ここで、蹴り角の代わりに積分磁 場をパラメータとして採用すると、補正電磁石のパ ラメータ値がビームの運動量に依存せずに見通しが 良い。この場合、(16)(17)に対応する応答行列の要 素はそれぞれ、

$$R_{ij} = e_{\gamma} \frac{\beta_i \beta_j}{p_i p_j} \sin(\phi_i - \phi_j), \ \phi_i > \phi_j$$
(18)

$$R_{ij} = e \sqrt{\frac{\beta_i \beta_j}{p_i p_j}} \sin(\phi_i - \phi_j)$$

$$+ e \sqrt{\frac{\beta_i \beta_{j+L}}{p_i p_{j+L}}} \sin(\phi_i - \phi_{j+L}), \quad \phi_i \ge \phi_{j+L} > \phi_j$$
(19)

となる。ここで、eは電子の電荷である。

3. コンパクトERLへの応用

束縛条件付き固有ベクトル法をコンパクトERLの 軌道補正に応用した。図1にそのコンパクトERLと、 23個のBPM (BPM01-BPM23) と19台 (N=19) の水平・垂直兼用の補正電磁石 (COR01-COR19) の配置を示す。合流部と取出部の間にある5つの BPM (BPM01-BPM05) は2回の位置を測定するの で合計で28のビーム位置(M=28)を測定する。 同様に、5つの補正電磁石(COR01-COR05)は、 2度のキックをビームに与える。初期のビーム軌道 歪みは、主超伝導空洞8台の設置位置誤差+1mmに よって生成させ、その補正に必要な補正電磁石の積 分磁場(蹴り角)を束縛条件付き固有ベクトル法で 求めた。その後、求めた補正電磁石の積分磁場を加 えたシミュレーションをelegant[4]を用いて行い、補 正後の軌道とビームパラメータを得た。シミュレー ションにはコヒーレント放射(CSR)などの非線形 効果も含まれているが、低エミッタンスモードでは アーク部の六極電磁石は励磁しない[3]。束縛条件と しては、第1アーク部直後の長直線部にある2つの BPM (BPM13, BPM14) でビーム位置をゼロにする という条件を課した。この2つのBPM間のスペース を用いてユーザー実験が将来行われる可能性があり、 より高い補正の精度や軌道の安定性が求められるた めである。



図1:コンパクト ERL の構成。軌道補正のために 23個の BPM と19台の補正電磁石を配置した。

図2の黒線と黒丸は、低エミッタンスモードにおいて主超伝導空洞の水平設置誤差+1mmで発生させ

た軌道歪みとBPMでの変位である。軌道歪み全体の RMS及び最大変位はそれぞれ8.43mm, 34.8mmで、 BPM設置場所でのRMS及び最大変位はそれぞれ 7.85mm、26.6mmである。図3は軌道補正の結果で、 使用した固有ベクトルの数N₀の関数として軌道の最 大変位とRMS変位を示している。全てのBPMでの RMS及び最大変位は使用する固有ベクトル数が増え ると単調に減少するが、全要素を含む軌道全体での 最大変位とRMS変位は、N,が6もしくは7までは減少 するが、N,=8で増加に転じる。この理由は補正後の 軌道のN.による形状の変化を調べると説明できる。 図2に示されているように、N,が7から8に変わると、 軌道形状は顕著に変化し、BPMでの変位は減少して も全ビーム軌道の変位はむしろ増加することがわか る。これは、BPMが設置されていない主超伝導空洞 及びその付近の軌道歪みに依るところが大きい。



図2:空洞設置誤差による初期軌道歪みと束縛条件 付き固有ベクトル法による補正後の軌道(固有ベク トル数 N,=3, 7, 8, 19)。軌道は、合流部直後からダ ンプ部までを示す。丸は BPM での変位を表す。



図3:補正された軌道における全 BPM 及び全要素 での(a)RMS 及び(b)最大水平変位の固有ベクトル数 依存性。



図4:補正前、補正後(N_v=3, 7, 8, 19)、設置誤差なしの場合の規格化水平エミッタンス。



図5:軌道補正における補正電磁石の RMS 及び最 大積分磁場の固有ベクトル数依存性。

このN,による軌道形状の変化は、エミッタンスの 増大の原因にもなる。図4に示すように、軌道補正 前に加速空洞後の四極電磁石で生じていたエミッタ ンスの増加は、N,≤7の軌道補正ではきれいに消えて いるが、N,≥8の軌道補正ではその前の加速空洞で生 じている。これは、N,≥8では軌道形状の変化によっ て加速空洞で局所的に軌道歪みが大きくなり、色効 果によるエミッタンス増加が起きるためである[5]。 今回の場合、軌道及びエミッタンスの両方の観点か ら、N,≤7での軌道補正は、N,≥8よりも優れていると 言える。また、図5の補正電磁石の積分磁場のN,依 存性を見るとわかるように、N,≤7での軌道補正は N,≥8の補正よりも補正電磁石への負荷も小さくて済 むことがわかる。

図6に束縛条件の有る場合と無い場合について、 BPM13とBPM14でのビーム位置を補正に使用した固 有ベクトル数N,の関数としてそれぞれ示す。どちら のBPMでも、束縛条件の有る場合はN,の値に関わら ず変位が非常に小さく抑えられていることがわかる。 一方、図7に示すように、全体的な軌道のRMS変位 と最大変位及び補正電磁石の積分磁場(RMSと最大 値)については、同じN,に対して束縛条件の有る場 合と無い場合で特別に大きな差は見られなかった。 これらは、束縛条件付き固有ベクトル法の大きな特 長である。束縛条件を使うことでN,を必要以上に大 きくすることなく、より精度が求められる点や領域 で軌道を精密に補正することが可能である。また、 それによって軌道全体の補正性能や補正電磁石への 負荷に大きな影響を与えることはない。



図 6: 束縛条件の有る場合(赤線)と無い場合(緑 線)の(a)BPM13 と(b)BPM14 でのビーム位置。



図7:束縛条件が有る場合の無い場合に対する(a)軌 道の RMS 変位、(b)最大変位、(c)補正電磁石の積分 磁場強度(RMS 及び最大)の比。

4. まとめ

今回のシミュレーションを通じて、束縛条件付き 固有ベクトル法がERLの軌道補正にも応用できるこ とが実証された。この方法によって、コンパクト ERLの軌道歪みが全体的に補正され、同時により厳 密な局所軌道補正を束縛条件によって実現できた。 なお、BPMや補正電磁石の数と配置の最適化につい ては、今後の1つの課題と言える。束縛条件付き固 有ベクトル法は、応答行列の要素を変えるだけで1 ループのERLだけでなく多ループを持つERLにも容 易に応用できる。また、多数の光源点を持つ将来の ERL光源の軌道補正や軌道の安定化にとって、非常 に有効な方法になるものと期待できる。

参考文献

- [1] N. Nakamura et al., Nucl. Instr. Meth. A 556 (2006) 421-432.
- [2] K. Harada et al., Nucl. Instr. Meth. A 604 (2009) 481-488.
- [3] T. Shiraga et al., PAC09, Vancouver, 2009.
- [4] M. Borland, Phys. Rev. ST-AB 4, 070701 (2001).
- [5] N. Nakamura et al., Proceedings of IPAC10, Kyoto, 2009, pp.2314-2316.