# 小型イオン貯蔵リング S-LSR のための4極電磁石製作と磁場測定

竹内 猛 <sup>A)</sup>、渋谷真二 <sup>A)</sup>、野田耕司 <sup>A)</sup>、池上将弘 <sup>B)</sup>、Fadil Hicham <sup>B)</sup>、頓宮 拓 <sup>B)</sup>、白井敏之 <sup>B)</sup>、岩下芳久 <sup>B)</sup>、野田 章 <sup>B)</sup>、

A) 放射線医学総合研究所 〒263-8555 千葉県千葉市稲毛区穴川 4-9-1 B) 京都大学化学研究所原子核科学研究施設 〒611-0011 京都府宇治市五ヶ庄

# 概要

京大化研で建設予定されているイオン蓄積・冷却リング S-LSR に用いられる4極電磁石についてのデザイン設計と磁場測定が報告される。S-LSR のような小型リング用の4極電磁石は磁極長が比較的短く、大きい口径を持つことが特徴である。設計においては、3次元計算により隣接する偏向磁石のフィールドクランプによる磁場の影響を考えられた。磁場測定については現状のところフィールドクランプによる影響のない場合がホール素子により測定が行われ、その △GL はモデル計算と良い一致を示している。

# 1 はじめに

京都大学化学研究所では、陽子 (7 MeV)、 $^{12}\text{C}^{6+}(2 \text{ MeV/u})$ 、 $^{24}\text{Mg}^{\dagger}(35 \text{ keV/u})$ の S-LSR イオン蓄積・冷却リング  $(B\rho=1.05\text{Tm})$  が建設予定されている[1]。S-LSR は放射線治療用小型リング加速器の開発とレーザー冷却法によるビーム結晶化の実現との2つを主な目的とし放射線医学総合研究所と共同で研究が進められている。昨年度、6台の偏向電磁石と12台の4極電磁石が製作され磁場測定が現在行われている。

本報告では S-LSR4 極電磁石の要求スペックに対する 製作デザインと磁場測定の現状を紹介する。

#### 2 S-LSR 4 極電磁石の製作

### 2.1 S-LSR 加速器

図1に S-LSR リング加速器の全景を示す。S-LSR は周長  $22 \,\mathrm{m}$ 、4極磁石間ストレートセクション  $1.85 \,\mathrm{m}$  の  $6 \,\mathrm{m}$  対称リングで、ストレートセクションにはビーム入出射、ビームプロファイルモニター、電子冷却装置、レーザー冷却、RF キャビティと誘導加速器が設置される。リングの特徴の1つは小型リングとして設計されていることであ

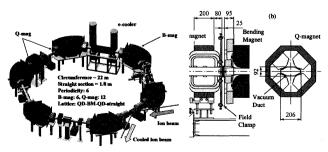


図1 S-LSR 加速器の全景

図2 アーク部配置

る。このためとくにアーク部コンポーネントは配置スペースに厳しい制限が与えられる(図2)[2]。 4極電磁石のRequirements は、ラティスパラメータとスペースの制限から決定され表1にまとめられる[3]。

表 1:S-LSR 4 極電磁石の Requirements

最大磁場勾配	5 T/m
ボア半径	70 mm
磁極長	200 mm
ヨークサイズ (水平、垂直)	510 mm
ビームが存在する位置範囲	
$ Horizontal  \le 100$ mm,	1~2 %
$ Vertical  \le 10$ mm	
の磁場勾配積分の誤差	

### 2.2 S-LSR 4 極電磁石のデザイン (2 次元計算)

基本的なデザインと2次元ポール形状は2次元静磁場計算コードPoissonを用い設計された。4極磁場の等ポテンシャルである双曲線の占める有限な範囲とヨークサイズやコイルスペースという幾何学的条件から最適化され、ポール幅を149 mm と決定した。

次に x の大きい範囲まで磁場勾配誤差を小さく抑えるためにポール端にシム部を設ける。大抵の4 極ポール設計では双曲線を直線で連結しシムをつくる、双曲線 一接線の連結点の X [cm]座標をパラメータとして磁場勾配誤差のx (horizontal) 方向分布を図 3 に示す。連結点 X=10.10, 10.15 cm において磁場勾配の誤差を小さく抑えられているがその後発散が起こり水平方向 x=10 cm の範囲までに磁場勾配誤差を抑えることは難しい。さらに  $y\neq 0$  の場合、磁場勾配誤差は悪化する (y=0.5 mm の場合、最大で3.8%)。

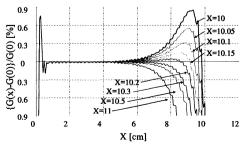


図3 双曲線-接線モデルでの y=0 磁場勾配誤差の x 方向分布。各曲線の X 値は接続点を表す。

そこで我々は、双曲線-円弧の接続を検討した。この場合、双曲線-接線接続では1パラメータであった最適化が円中心位置、半径等の複数のパラメータを用いることになる。円の半径を25 mm、中心(10.85, -0.29) [cm]において最適な結果が得られた。図4では $y=0\sim2$  cm でのそれぞれの結果が表される。y=0 での磁場勾配の誤差はx=10 cmの範囲までで $\pm0.3$ %に収められ $y\neq0$ に対してもy=0.5mmで3.8%  $\rightarrow 1$ %に軽減される。この時、ポール端での磁場は1.2Tであった。

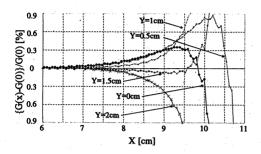


図4 双曲線-円弧モデルでの磁場勾配誤差の x 方向分布。各曲線は垂直方向 y が異なる面での磁場勾配誤差の x 方向分布を表す。

### 2.3 S-LSR4 極電磁石のデザイン (3 次元計算)

### チャンファーカット

フリンジング効果と 隣接するダイポール電磁 石のフィールドクランプ の影響について3次元静 電 磁 場 計 算 コ ー ド TOSCA を用い計算した。 磁石を通るビームが受け る影響 G(x)L が位置に対 して一定(許容誤差1~ 2%)になるようビーム軸

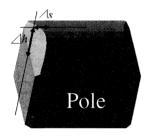


図5 ポール端のチャン ファーカット。

方向のポール端を直線カット(図5: △h と △s)の 最適化を図る。

カット部 $\triangle$ h と $\triangle$ s にはボア半径に対するスケーリング 則が存在する[4]。このスケーリングによれば S-LSR の4 重極電磁石ボア半径 70 mm では $\triangle$ h = 4.06 cm,  $\triangle$ s = 1.96 cm と導出される。図 6、7 はそれぞれ $\triangle$ h を固定し $\triangle$ s を変えた場合と $\triangle$ s を固定し $\triangle$ h を変えた場合での結果である。 $\triangle$ h 固定の図 6 では、 $\triangle$ s が増加するにつれピークが大きくなり x 方向へ移動していくことがわかる。 $\triangle$ s 固定

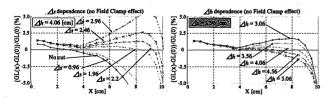


図 6 ⊿s 依存: GL 値誤差 の x 方向分布。

の図 7 では、 $\triangle$ h が増加するにつれピークは低下の傾向を持つ。図 6 にはカット無しの場合の結果も含まれている、図 6 、7 はどちらもフィールドクランプの影響は含まれていない、および磁石中心部 x=2 cm 付近での誤差が比較的大きいのは、計算効率を考えて注目している x=10 cm 付近の計算メッシュ数を多くとり中心部を少なくしたためである。

#### フィールドクランプの影響と最適化

前述された定性的な傾向を用い $\triangle$ h と $\triangle$ s の最適化を行った。図 8 は図 7 の条件にフィールドクランプの影響を含めた結果と最適化された $\triangle$ h = 8.0 cm と $\triangle$ s = 3.0 cm での結果を表している。フィールドクランプはビームパイプが通るため中央に水平方向±150 mm、垂直方向±55 mm の開口穴(角型)を持つもので4 重極電磁石ヨーク端から80 mm の地点に厚さ25 mm のものである(図 2)。フィールドクランプによる影響はピークの全体的に大きくなるということがわかった。 $\triangle$ h = 8.0 cm、 $\triangle$ s = 3.0 cm の条件では、 $\mathbf{x}$  = 9.5 cm で 1.5 %である。またこの条件での  $\mathbf{y}$  ≠ 0 場合は $\triangle$ h = 4.06 cm、 $\triangle$ s = 1.96 cm の場合に比べ  $\mathbf{x}$  = 10 cm 付近での磁場勾配誤差の補正が行われていることがわかった[5]。

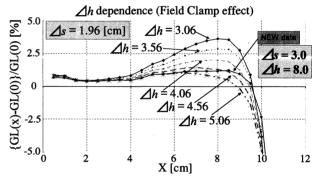


図8 フィールドクランプの影響を含めた GL 値誤差の x 方向分布。

## 2.4 S-LSR 4 極電磁石の製作

以上の計算によるデザインに基づき S-LSR 4 極電磁石 1 2 台の製作が行われた。ホロコンのサイズ 8.5mm□、 4mmΦ、ターン数は 2 8、電流値は 350 A である。

# 3 S-LSR 4 極電磁石の磁場測定

### 3.1 ホールプローブによる測定

図 9 に測定装置等が示される。X-Y ステージのアルミ棒 先端に設置されたホール素子は sensitive aria:  $1 \text{ mm} \times 0.5 \text{ mm}$  の Group3(MPT-141-5s が用いられた。X-Y ステージは 2 台 の ステッピングモーターにより <math>4 極電磁石のビーム 軸方向に $\pm 290 \text{ mm}$ 、水平面に $\pm 150 \text{ mm}$  の 2 軸移動が可能 となっている。ホールプローブ出力、温度とモーター制御、電磁石電源のモニター等は GP-IB に介し PC でモニター・コントロールされる。

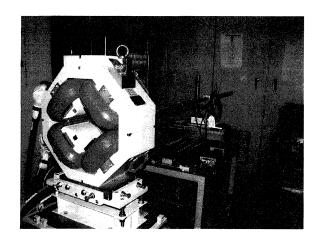
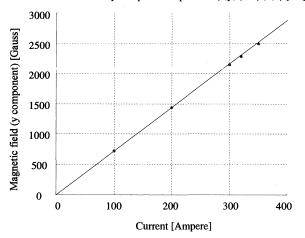


図9 4極電磁石のホール測定装置

励起カーブの測定を図10に示す。測定は磁石長中心(z=0)で水平方向(x)に5cmの点で行われた。グラフからほとんど飽和による影響はないことがわかる。

Hall measurement for y component at position (x,y,z) = (5,0,0) [cm]



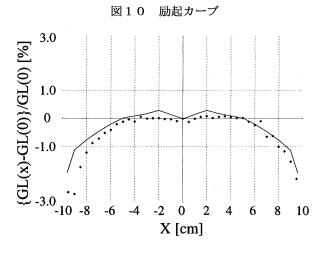


図11 フィールドクランプの影響なしでのGL値誤差のx 方向分布。ポイントは測定値、直線は3次元計算結果。

ビーム軸方向  $-20 \le z \le 20$  [cm] についてのマッピングから得られた GL 誤差を図 1 1 に示す。直線は同じ条件、つまりフィールドクランプ無しで  $-20 \le z \le 20$  [cm] についての 3 次元計算結果である。

#### 3.2 ロングサーチコイルによる測定

ビーム軸方向への漏れ磁場をカバーするロングサーチコイルを水平方向移動する際に生じる起電力により △GL 測定システムを現在製作している。ロングサーチコイルはポール間隔に注意して長さ60cmで幅5mmのツインコイル (700 ターン)を用いステッピングモーターにより水平方向に移動する。

# 4 まとめ

2次元、3次元計算により S-LSR 加速器に要求される 4 重極磁石のデザインを行った。隣接するコンポーネントであるフィールドクランプの磁場への影響は重要でありことがわかった。この影響を考慮して最適化を行い、磁極端部の直線カット $\triangle$ h=8cm、 $\triangle$ s=3cmを採用することで  $x=\pm 10$ cm までの GL の x 方向分布誤差を約 1 %内におさめることが出来た。製作された 4 極電磁石をホールプローブにより測定した。また GL の x 方向分布に対して、 $\triangle$ h は x の大きい(10cm)付近で、 $\triangle$ s は x の小さい(5cm)付近で影響があることがわかった。

製作された4極電磁石についてホールプローブによる 測定が行われた。フィールドクランプの無い場合の測定の み行われ、その結果は計算と良い一致を示している。

# 参考文献

- [1] A.Noda, et al., "Laser Equipped Cooler Storage Ring, LSR at ICR, Kyoto University", Proc. of the Workshop on Ion Beam Cooling Toward the Crystalline Beam, World Scientific Publishing Co. Pte. Ltd, 2002, p. 3.
- [2] 頓宮拓、他、"S-LSR の真空系", Proceedings of the 14<sup>th</sup> Symposium of Accelerator Science and Technology, Tsukuba, Nov. 11-13, 2003.
- [3] T. Shirai, et al., "Compact Accelerator Development at S-LSR", Proceedings of the 14<sup>th</sup> Symposium of Accelerator Science and Technology, Tsukuba, Nov. 11-13, 2003.
- [4] M. Kumada, et al., NIM, 211 (1983), p.283.
- [5] T. Takeuchi, et al., "Design study of quadrupole magnet for S-LSR", Beam Science and Technology, Kyoto Univ., 8 (2003), pp. 13-18.