# 合肥光源超导扭摆磁铁模式下 线性光学参数补偿

# 王 琳,徐宏亮,李为民,冯光耀,张善才,张 赫,刘祖平

(中国科学技术大学 国家同步辐射实验室,安徽 合肥 230029)

摘要:合肥光源是1台专用真空紫外光源,为拓展同步辐射用户可用光范围,在储存环上安装了1台6T的超导扭摆磁铁。超导扭摆磁铁给储存环光学参数带来很大扰动,造成工作点漂移和 $\beta$ 函数畸变。最初,在补偿工作点漂移后,成功地存储了束流并产生了硬X射线,但该运行模式下束流寿命短,严重影响 其它实验线站的实验工作。在合肥光源二期工程中,重新进行了超导扭摆磁铁补偿计算,在不改变目前储存环磁铁和电源的基础上,同时补偿工作点漂移和 $\beta$ 函数畸变,大幅度地改善了束流寿命。 关键词:超导扭摆磁铁;工作点漂移; $\beta$ 函数畸变;束流寿命 中图分类号:TL506 文献标识码:A 文章编号:1000-6931(2006)04-0503-05

# Compensation of Linear Optical Parameters With Superconducting Wiggler Magnet in Hefei Light Source

WANG Lin, XU Hong-liang, LI Wei-min, FENG Guang-yao, ZHANG Shan-cai, ZHANG He, LIU Zu-ping (National Synchrotron Radiation Laboratory,

University of Science and Technology of China, Hefei 230029, China)

Abstract: Hefei light source(HLS) is a dedicated VUV light source. A superconducting (SC) wiggler magnet with peak magnetic field of 6 T was installed in the storage ring in order to extend usable synchrotron radiation spectrum to hard X-ray. The SC wiggler brought a large perturbation to optical parameters of the storage ring, including tune shift and  $\beta$  function distortion. At early days, after tune compensation with SC wiggler, beam was successfully stored with a short beam lifetime. In phase II project of HLS, the lattice parameters were adjusted to compensate tune shift and  $\beta$  function distortion, then the beam lifetime was improved significantly.

Key words: superconducting wiggler magnet; tune shift;  $\beta$  function distortion; beam lifetime

基金项目:国家自然科学基金资助项目(10205014);中国科学知识创新工程资助项目(KY4206)

作者简介:王 琳(1972—),男,吉林长春人,副研究员,博士研究生,加速器专业

收稿日期:2004-10-19;修回日期:2005-05-13

合肥光源(Hefei light source, HLS)是专 用真空紫外光源,可用同步辐射波长处在红外 到软 X 射线范围内,其基本参数列于表 1。图 1 是 HLS 通用模式下的  $\beta$  函数。为满足国内 硬 X 射线同步辐射用户的需求,HLS 于 1998 年增加了 1 台峰值磁场为 6 T 的超导扭摆磁铁 (super-conducting wiggler),该装置特征辐射 波长为 0.485 nm,有用短波长为 0.097 nm<sup>[1]</sup>。 HLS 束流能量低,超导扭摆磁铁磁场对储存环 光学参数影响大,能否合理消除它对聚焦参数 的影响,直接影响到 HLS 的束流品质以及同 步辐射用户。本工作涉及 HLS 通用运行模式 下对超导扭摆磁铁线性效应的补偿计算以及初 步实验结果。

表 1 合肥光源基本参数 Table 1 List of main parameters of HLS

参量	参量数值
<b>束流能量</b> (MeV)	800
储存环周长(m)	66.13
设计流强(mA)	300
聚焦结构类型	TBA
<b>弯转磁感应强度</b> (T)	1.2
弯铁辐射的特征波长和可用短波长(nm)	2.4/0.5
超导扭摆磁铁峰值磁感应强度(T)	6.0
超导扭摆磁铁辐射特征波长和可用短波长(nm)	0.485/0.097





## 1 超导扭摆磁铁及线性动力学效应

#### 1.1 插入元件简介

超导扭摆磁铁是插入元件的一种。所谓插 入元件,是指具有周期性磁场结构的磁装置<sup>[2]</sup>。 当电子束流经过插入元件时,束流轨迹被磁场 扭摆,从而改变束流本身特性(如束团长度、束 流能散、平衡发射度)及辐射特性。插入元件包括波荡器、扭摆磁铁和波长移动器3种,其中, 波荡器周期数目多而短,磁场相对较弱;相对于 波荡器,扭摆磁铁一般也是多周期的,但磁场较 强;波长移动器是单周期的,磁场很强,用于产 生短波长同步辐射。作为新型同步辐射光源, 插入元件在储存环上得到广泛应用。HLS 超 导扭摆磁铁(严格地应称为超导波长移动器)是 台3磁极单周期的产生硬 X 射线的超导磁装置。

1.2 插入元件对束流动力学的影响

插入元件周期性磁场影响储存环动力学参数。束流经过插入元件产生的同步辐射将影响 与辐射相关的参数(动量紧缩因子、阻尼分配 数、阻尼时间、能散和发射度等)<sup>[3]</sup>。插入元件 对非线性动力学影响的主要表现是动力学孔径 (dynamic aperture,简称 DA)减小。DA 缩小 有两种不同机制:1)"天生"类八极磁场作用; 2)其线性聚焦作用破坏了 Lattice 对称性,改 变了六极磁铁间的相移而激励三阶共振。对强 场插入元件,机制 2 的作用一般更明显些,HLS 插入元件的物理设计计算也证实了这一点<sup>[1]</sup>。

插入元件线性聚焦效应主要表现在工作点 (tune)漂移、β 函数畸变、工作点禁带宽度增 加、轨道畸变及相关效应<sup>[3]</sup>。前 3 项效应来自 于插入元件的聚焦作用,最后 1 项作用主要来 自于插入元件的积分磁场偏差。HLS 用轨道 校正系统和超导扭摆磁铁上辅助线圈消除轨道 畸变及相关效应。

粒子在扭摆磁场作用下做水平面内的扭摆 运动,运动方向与磁场方向有夹角,故粒子受到 垂直方向聚焦作用。此聚焦机理类似于矩形铁 的边缘聚焦作用,它将改变垂直方向工作点、 $\beta$ 函数、色品及工作点禁带宽度,对水平方向工作 点等无影响。另外,插入元件的磁极宽度是有 限的,产生磁场强度沿水平变化梯度,故有微弱 的水平和垂直聚焦作用。HLS 超导扭摆磁铁 水平均匀场区(好于 0.2%)较大(大于  $\pm 20 \text{ mm}$ ),此聚焦作用可忽略;其对线性光学 的影响主要来自于"边缘"聚焦作用。根据扰动 理论得到插入元件聚焦作用导致的工作点漂移  $\Delta \nu_{x,y}$ 和最大  $\beta$  函数畸变  $\Delta \beta_{x,y}^{[3,4]}$ ,表达式如下:  $\Delta \nu_{y} \approx \frac{K \beta_{y, \rm ID} L_{\rm ID}}{4\pi} (1 +$  $\frac{L^2}{12\beta_{y,\mathrm{ID}}^2})$ (1) $\Delta \mathbf{v}_x pprox 0$ 

$$(\frac{\Delta\beta_{y}}{\beta_{y}})_{\max} \approx -\frac{KL_{ID}\beta_{y,ID}}{2\sin(2\pi\nu_{y})}(1-\frac{L_{ID}^{2}}{12\beta_{y}^{2}})$$
$$(\frac{\Delta\beta_{x}}{\beta_{x}})_{\max} \approx 0$$
(2)

式中: $\rho$  是插入元件峰值磁场  $B_0$  对应的束流弯转曲率半径; $K=1/(2\rho^2)$ 是插入元件的垂直方向聚焦参数; $L_{\rm ID}$ 是插入元件长度; $\beta_{\rm y,ID}$ 是插入 元件安装位置处的垂直方向  $\beta$  函数; $\nu_x$  和  $\nu_y$  是 水平和垂直方向工作点; $\beta_x$  和  $\beta_y$  是水平和垂直 方向的  $\beta$  函数。

由式(1)和(2)可见,插入元件对水平方向 几乎无影响,对垂直方向的影响与插入元件各 参数有关。束流能量一定时,插入元件磁场越 强,则 $\rho$ 越小,或插入元件磁感应强度一定时, 束流能量越低, $\rho$ 越小,这时插入元件影响越 大;插入元件位置处 $\beta_y$ 越大,影响越强。当然, 插入元件越长,影响越严重。HLS 束流能量 低,同时超导扭摆磁铁磁感应强度高, $\rho$  很小, 约为0.444 4 m,因此,超导扭摆磁铁的影响非 常严重。代入 HLS 参数,可得到超导扭摆磁 铁导致的垂直方向工作点漂移  $\Delta\nu_y \approx 0.14$ ,垂 直方向  $\beta$ 函数畸变最大, $(\Delta\beta/\beta)_{y,max} \approx 140\%$ 。

扰动非常强时,式(1)、(2)无法准确描述插 入元件的影响,甚至会出现线性 Lattice 无稳定 解情况。

1.3 扭摆磁铁线性聚焦模型

用 MAD<sup>[5]</sup> 和 ELEGANT<sup>[6]</sup> 软件对 HLS 超导插入元件的影响和线性参数的补偿进行了 计算。在 MAD 软件中,扭摆磁铁不是标准元 件,需构建扭摆磁铁模型来描述其垂直聚焦作 用。因扭摆磁铁的垂直聚焦作用类似于矩形铁 的边缘聚焦,故采用硬边模型。对 HLS 超导 扭摆磁铁,用 3 个不同长度矩形铁模拟 3 个磁 极。矩形铁长度及偏转角度和每个磁极的偏转角 度相同;二者聚焦作用相同。硬边模型可准确 描述扭摆磁铁的垂直聚焦效应,但对辐射效应 (如发射度的变化)的讨论存在一定偏差。关于 硬边模型的描述详见文献[1]和[2]。

ELEGANT 软件用分布的类四极项描述 扭摆磁铁的垂直聚焦作用,不同于通常四极矩, 它只影响垂直方向聚焦,强度正比于式(1)、(2) 中的 *K*,该软件用正弦变化磁场计算单个磁极 的辐射积分,把所有磁极贡献求和得到扭摆磁 铁的辐射效应<sup>[6]</sup>。该软件可准确描述扭摆磁铁 的聚焦效应和辐射效应。

分别用 MAD 和 ELEGANT 软件计算了 超导扭摆磁铁对 HLS 线性光学参数的影响, 两者的计算结果符合很好。计算得到 HLS 超 导扭摆磁铁引起的工作点漂移和  $\beta_y$  畸变分别 为  $\Delta \nu_y \approx 0.14$ ,  $(\Delta \beta / \beta)_{y,max} \approx 150\%$ , 与前面根据 解析 表 达 式 的 估 计 值 基 本 符 合。在 不 同 Lattice 下,计算的工作点漂移与实际测量值符 合良好,表明该扭摆磁铁模型基本是准确的。

#### 2 线性光学参数补偿

HLS 在正常运行状态下,超导扭摆磁铁处 于关闭状态,如果有硬 X 射线用户需要,就在 运行状态下缓慢把扭摆磁铁磁场增加到 6 T, 同时,同步地调节储存环聚焦参数,以保证在加 磁场过程中束流不会丢失。储存环共计有 8 组 (每组 4 块)四极铁,其中,在超导扭摆磁铁两边 的 4 块四极铁上并联单独补偿电源,该 4 块磁 铁的聚焦强度可以高于同组其它磁铁。

### 2.1 工作点补偿方案

早期应用的补偿方案主要针对扭摆磁铁带 来的工作点漂移,方法如下:降低扭摆磁铁附近 1 组垂直聚焦磁铁的强度来补偿扭摆磁铁产生 的垂直工作点漂移;然后微调附近1组水平聚 焦磁铁补偿垂直聚焦磁铁调整导致的水平工作 点微小变化。该方法的优点是容易消除插入元 件产生的工作点漂移,当插入元件聚焦作用较 弱时,其补偿效果很好。HLS采用该方案成功 地存储了束流。在运行中观察到,束流寿命变 短,流强为 300 mA 时,微分寿命从正常状态(关闭 超导扭摆磁铁)的 8 h 以上降低到 2~3 h(图 2)。

束流寿命差的可能原因如下:1) 该方案虽 补偿了垂直工作点漂移,但进一步增强了 $\beta_y$  的 畸变(图 3),畸变最大的两位置 $\beta_y$  由原来的约 14 m增加到 50 m 以上,这导致了该位置垂直 接受度的损失<sup>[7]</sup>(垂直接受度 $A_y = a^2/\beta_y, a$  是 该位置垂直半孔径 20 mm),从而影响弹性散 射寿命(正比于垂直接受度);2)  $\beta_y$  畸变破坏了 六极磁铁间的 $\beta$  相位关系,导致 DA 减小(初步 计算数据列于表 2,计算中未考虑磁铁的准直 和磁场公差及扭摆磁铁的非线性弱作用),特别



506



图 3 原补偿方案 β函数 Fig. 3 β function with old compensation scheme 1——水平方向;2——垂直方向

是具有能量偏差的粒子的 DA 减小更严重,这 将影响到 Touschek 寿命<sup>[8]</sup>、非弹性散射寿命 和纵向量子寿命等;3)由于扭摆磁铁的辐射阻 尼作用,束流发射度降低导致 Touschek 寿命 降低,这会造成一定程度的寿命降低,但这不应 是造成 HLS 束流寿命大幅度降低的主要原因 (表 2),因素 1 和 2 方应是造成寿命降低的主 要因素。除寿命降低外,该补偿方案还有其它 缺点,如 β,畸变令束流对轨道畸变及真空室变 形等容忍度降低,加扭摆磁场前后弯铁辐射光 源点的束流尺寸变化剧烈等。

不论因素 1 和(或)因素 2 造成束流寿命恶 化,都源于该方案没有良好补偿扭摆磁铁造成 的  $\beta$  函数畸变。如果恢复 HLS 储存环  $\beta$  函数 的特性,DA 和接受度都将大为改善。当然,补 偿  $\beta$  函数畸变的同时应保持工作点漂移在允许 范围内,避免加扭摆磁场过程中因跨越共振线 而导致束流丢失。美国 Brookhaven 国家实验 室的 VUV 环<sup>[9]</sup> 和 Berkeley 国家实验室 ALS 环<sup>[10]</sup>的线性光学参数校正实验结果也充分表 明,恢复  $\beta$  函数的对称性可改善束流寿命。

2.2 工作点和β函数补偿方案

α 匹配是常用的一种插入元件补偿方法, 它首先调节扭摆磁铁两端 4 块四极铁来消除 β 函数畸变,然后调节其它 1 组或 2 组四极铁恢 复工作点到初始值。按上述方法对 HLS 进行 了超导扭摆磁铁补偿计算。超导扭摆磁铁造成 HLS 线性光学参数畸变严重,未能按照 α 匹配 思想找到很合理的补偿方案。

改变插入件匹配计算方法,调节环上全部 可调参数(对 HLS 有 12 个可调变量),同时补 偿工作点漂移和全环各点的β函数畸变。匹配 计算中,以无扭摆磁铁状态下储存环的工作点

表 2 HLS 3 种模式下主要束流参数(计算数据)

Table 2	List of main	parameters of	three	lattice	configurations	in	HLS	(calculated	data
---------	--------------	---------------	-------	---------	----------------	----	-----	-------------	------

승무	参量数值					
<b>参里</b>	正常情况(无扭摆磁场)	早期方案(有扭摆磁场)	新方案(有扭摆磁场)			
自然发射度(nm・rad)	174	154	147			
水平/垂直方向最大 $\beta$ 函数(m)	≈21.9/≈13.7	≈21.2/≈53	≈25/≈15.0			
水平/垂直方向平均 $\beta$ 函数 $(m)$	≈8.7/≈7.0	≈8.4/≈15.1	≈8.6/≈7.0			
校正色品(相同的六极磁铁设置)	≈3.9/≈2.5	≈3.45/≈3.6	≈2.5/≈2.5			
<b>自然能散</b> (%)	0.045	0.057	0.057			
水平/垂直工作点	3.55/2.60	3.54/2.61	3.535/2.62			
无动量偏差时动力学孔径(10 000 圈跟踪结果)	$x :> \pm 30$	$x_{:}\approx\pm15$	$x : \approx \pm 30$			
(起驶位置在 12 号弯铁前)(mm)	y:>40	y:≈20	y:≈25			
土1%动量偏差时动力学孔径(计算条件如上同)	$x :> \pm 30$	$x_{:}\approx\pm11$	$x:\approx\pm30$			
(mm)	y:>35	y:<20	y:≈25			

和一些典型位置处 $\beta$ 函数作为约束条件。经反 复迭代计算,得到新的工作点和 $\beta$ 函数补偿方 案,其理论计算的 $\beta$ 函数示于图 4,其周期性相 对于原方案有一定改善,同时工作点漂移不大, 这可保证在增加扭摆磁铁磁场过程中束流不会 因为碰到强共振线而丢失。表 2 中列出了新补 偿方案的一些关键参数。初步的动力学孔径计 算表明,新方案的动力学孔径虽未恢复到无扭 摆磁铁状态,但比原补偿方案有大幅改善。



图 4 新补偿方案 β函数 Fig. 4 β function with new compensation scheme 1——水平方向;2——垂直方向

在实际运行中采用新补偿方案,束流寿命 得到大幅度改善。流强为 300 mA 时,微分寿 命接近 7 h,束流寿命好于 8 h,达到二期工程 设计指标。图 5 所示为采用该补偿方案后的束 流寿命图。



图 5 新补偿方案束流寿命曲线



3 结论

超导扭摆磁铁给 HLS 储存环线性光学参数带来很大扰动,这将影响束流寿命。根据对 超导扭摆磁铁垂直聚焦作用的线性描述,本文 计算了新的 HLS 储存环超导扭摆磁铁补偿方 案。新补偿方案基本可消除超导扭摆磁铁带来 的扰动。实际运行表明,在补偿超导扭摆磁铁 带来的储存环线性参数的扰动后,HLS 束流寿 命得到大幅度改善,达到了工程设计指标。

参考文献:

- [1] 刘乃泉,张武.中国科学院"八五"重大科研项
  目:6万高斯超导 Wiggler 研制报告:KJ85[R].
  合肥:中国科学技术大学国家同步辐射实验室,
  1998.
- [2] WIEDEMANN H. Particle accelerator physics I and II [M]. 2nd ed. New York: Springer, 1998:57-66,326-327.
- [3] WALKER R P. Fifth advanced accelerator physics course:CERN95-06[R]. Switzerland:CERN, 1995.
- [4] ROPERT A. Synchrotron radiation and free electron lasers: CERN98-04[R]. Switzerland: CERN, 1998.
- [5] GROTE H, LSELIN F C. The MAD program user's reference manual: CERN/SL/90-13(AP) [R]. Switzerland: CERN, 1996.
- [6] BORLAND M. Elegant: A flexible SDDS-compliant code for accelerator simulation: advanced photon source LS-287[R]. USA: Arggone National Laboratory, 2000.
- [7] STREUN A. Beam lifetime in the SLS storage ring:SLS-TME-TA-2001-0191[R]. Switzerland: SLS, 2001.
- [8] BENGTSSON J, JOHO W, MARCHAND P, et al. Increasing the energy acceptance of high brightness synchrotron light storage rings [J]. Nucl Instrum Methods Phys Res Sect A, 1998, (404):237-247.
- [9] SAFRANEK J. Experimental determination of storage ring optics using orbit response measurements[J]. Nucl Instrum Methods Phys Res Sect A, 1997, (388):27-36.
- [10] ROBIN D, SAFRANEK J, DECKING W. Realizing the benefits of restored periodicity in the advanced light source[J]. Physical Review Special Topics-Accelerators and Beams, 1999, 2:044001-1-044001-12.