石英光纤束损监测系统在 SXFEL 上的应用

吴亚龙^{1,2} 夏晓彬¹ 王光宏³ 许文贞³ 李哲夫³ 张斌团³ 1(中国科学院上海应用物理研究所 上海 201800) 2(中国科学院大学 北京 100049) 3(中国科学院上海高等研究院 上海 200120)

摘要 上海软X射线自由电子激光装置(Soft X-ray Free-Electron Laser facility,SXFEL)是我国第一台X射线相 干光源,为了对其波荡器线束流损失进行监测,设计安装了一套基于切伦科夫辐射理论的石英光纤束损监测系统。由于石英光纤对高能γ射线不敏感,适应在SXFEL高辐射场环境中安装使用。该束损监测系统响应速度 极快,覆盖整个波荡器线约180 m长区域,能够对整个波荡器沿线束流损失进行实时连续监测。本文介绍了该 光纤束损监测系统原理与组成,按应用需求进行了系统位置标定与光纤衰减系数测量等实验,并在实际调束过 程中考察了该系统的应用情况。结果表明:该系统具有良好的位置分辨能力,在上游位置分辨能力约为0.2 m, 能够满足工作人员调束需求。

关键词 SXFEL, 束流损失监测, 光纤, YAG, 位置标定, 衰减系数 中图分类号 TL506

DOI: 10.11889/j.0253-3219.2023.hjs.46.050203

Application of quartz fiber beam loss monitoring system in SXFEL

WU Yalong^{1,2} XIA Xiaobin¹ WANG Guanghong³ XU Wenzhen³ LI Zhefu³ ZHANG Bintuan³
1(Shanghai Institute of Applied Physics, Chinese Academy of Sciences, Shanghai 201800, China)
2(University of Chinese Academy of Sciences, Beijing 100049, China)
3(Shanghai Advanced Research Institute, Chinese Academy of Sciences, Shanghai 20120, China)

Abstract [Background] The SXFEL (Soft X-ray Free-Electron Laser facility) is the first X-ray coherent light source in China. To monitor the beam loss in its undulator beamline, a quartz fiber beam loss monitoring system based on the Cherenkov radiation principle was designed and installed. The quartz fiber is insensitive to high-energy gamma rays, making it suitable for a strong SXFEL radiation field environment. **[Purpose]** This study aims to apply quartz fiber beam loss monitoring (BLM) system to the undulator beamline of SXFEL, and carry out position calibration experiment to measure the fiber attenuation coefficient, and performance of the system in the beam tuning period. **[Methods]** First, two pure quartz composition fibers with 400 µm inner diameter of core and high concentration of hydroxide ions were employed. The beam loss signal was generated by falling YAG (Ce:Y₃Al₃O₁₂, target film) of the beam profile monitor at a fixed position and adjusting the trigger time delay to make the position of the beam loss signal the same as that of the beam profile monitor for position calibration experiment. Second, to measure the fiber attenuation coefficient, the coefficient was fitted by bringing the peak value of the beam loss signal generated by the falling YAG at different positions of the SBP (Shanghai-XFEL Beamline Project) beamline and the corresponding fiber position into the signal attenuation formula. **[Results]** The fiber BLM can accurately reflect the position of the beam loss with upstream position resolution

上海软X射线自由电子激光装置项目资助

第一作者:吴亚龙,男,1994年出生,2017年毕业于南华大学,现为硕士研究生,研究方向为粒子加速器辐射安全

通信作者: 夏晓彬, E-mail: xiaxiaobin@sinap.ac.cn

收稿日期: 2022-12-02, 修回日期: 2023-01-20

Support by Shanghai Soft X-ray Free Electron Laser facility Project

First author: WU Yalong, male, born in 1994, graduated from University of South China in 2017, master student, focusing on radiation safety of particle accelerator

Corresponding author: XIA Xiaobin, E-mail: xiaxiaobin@sinap.ac.cn

Received date: 2022-12-02, revised date: 2023-01-20

of approximate 0.2 m in the experiment test, as well as in the period of beam tuning. The refractive index of quazrtz firber core is approximately 1.5, hence the relationship between the beam loss position and signal arrival to upstream PMT time interval is $0.12 \text{ m} \cdot \text{ns}^{-1}$. The measured fiber attenuation coefficient is around 74 dB·km⁻¹, which is consistent with the calculation result and similar to the measurement result of SPring-8 Angstrom Compact Free Electron Laser (SACLA) using the same type of optical fiber. [Conclusions] The fiber beam loss monitoring system has a good position resolution and has the potential to meet the requirements of SXFEL beam tuning.

Key words SXFEL, Beam loss monitoring, Optical fiber, YAG, Position calibration, Attenuation coefficient

上海软X射线自由电子激光装置(Soft X-ray Free-Electron Laser facility,SXFEL)是中国第一台X 射线相干光源,其光谱覆盖范围为2~10 nm,主要包 括:一条可将电子束加速至1.5 GeV的高梯度直线 加速器、两条波荡器线(外种子型波荡器线(Seeding UnDulator line,SUD)和活细胞结构与功能成像等线 站工程波荡器线(Shanghai-XFEL Beamline Project, SBP))、两条光束线以及5个实验站^[1]。整个装置分 两阶段进行,目前已将第一阶段的试验装置升级为 用户装置,通过增加电子束能量、提升束流流强和升 级种子激光波荡器线实现3 nm出光,同时还增加一 条基于自放大自发辐射运行模式的波荡器线以实现 2 nm出光^[2]。

自由电子激光放大器段由连续波荡器组成,电 子束被送入连续波荡器使得其和辐射波的相互作用 增强了辐射的纵向相干性^[3]。波荡器段核心部件是 永磁铁,目前己广泛应用于储存环与自由电子激光 装置,而加速器辐射场对永磁铁的影响是一个需要 重点考虑的问题。世界范围内许多自由电子激光装 置都出现过因辐射照射造成永磁铁退磁情况^[4],而 束流损失正是其中需要重点考虑的一个辐射安全 问题。

光纤作为辐射探测器应用于束流损失监测领域 已有二十多年研究历史。1990年代有相关学者对 基于切伦科夫原理的石英光纤展开理论研究^[5], 2000年在德国电子同步加速器(Deutsches Elektronen-Synchrotron, DESY)得以工程实现^[6],之 后普遍应用于同步辐射光源^[7-8],近十年来强X射线 光源——自由电子激光的快速发展进一步推动石英 光纤在束损监测领域的应用^[9]。

由于石英光纤对高能γ射线不敏感^[10],十分适 合应用在SXFEL高辐射场环境中;同时从调束角度 来说,光纤对整个波荡器沿线进行实时连续的束流 损失监测,能够第一时间确定束损位置反馈给调束 人员,起到早期束流诊断作用;而且光纤还有占用空 间小、抗辐射、价格合理等优点,因此在SXFEL波荡 器线设计安装了一套石英光纤束损监测系统。本文 介绍了该系统工作原理与组成,同时出于实际应用 需求进行了系统位置标定实验用于确定束损位置, 以及实验测量了光纤衰减系数用于对束损信号的衰 减补偿,并最终在调束过程中考察该系统应用情况。

1 系统工作原理

加速器运行中丢失的电子束不可避免最终会打 在真空室内壁上,经过与真空室簇射作用最终在壁 外产生二次粒子,二次粒子主要成分为光子和正负 电子。其中超过切伦科夫阈能的正负电子在光纤芯 部产生切伦科夫光,再在纤芯和包层之间通过全反 射原理往光纤末端传输,最终一小部分光子被光纤 末端的光电探测器(通常是光电倍增管 (PhotoMultiplier Tube,PMT))捕获输出电信号^[11]。 一般情况下PMT会选择安装在光纤上游末端,这是 因为上游收集到的信号提供的位置分辨能力比下游 要好^[12],所以SXFEL也选择在上游末端安装PMT。 通过记录信号到达时间就可以推算出束损信号产生 的位置,时间和位置换算关系为0.12 m·ns⁻¹。图1为 光纤束损监测系统工作原理示意图。



Fig.1 Principle of fiber beam loss monitoring system

2 系统组成

SXFEL 在波荡器大厅从束流输运线到波荡器 末端共两条束线安装了4根光纤,出于冗余目的,每 条束线都是布置了一左一右两根光纤,长度分别为 130 m 和 180 m,型号为 Fujikura SC400/440,属多模 阶跃型光纤。纤芯内径为400 µm,纯石英成分,且 含有高浓度的氢氧根离子以提高抗辐射性,纤芯折 射率 *n*=1.46,数值孔径 NA=0.22;纤芯包层为20 µm 厚度的掺氟石英,其折射率略小于石英纤芯,目的是 光信号在传输时能够在纤芯与包层之间满足全反射 原理。同时,出于位置灵敏考虑只选择了在光纤上 游末端的支架下方安装了PMT,利用支架的屏蔽来 保护PMT。PMT型号为Hamamatsu H10721-01,探 测波长范围为230~870 nm,上升时间为0.57 ns。 PMT输出信号通过高速采集卡PXIe-5162完成4路 触发采集,每通道采集率为1.25 GHz,再由PXI高速 背板实时将采集数据传输到输入输出控制器(Input/ Output Controller,IOC)完成波形处理,最终所有数 据通过 EPICS (Experimental Physics and Industrial Control System)存档并上传到OPI显示供用户查 看。图2是光纤束损监测数据采集系统示意图。



图 2 SXFEL 光纤束损监测数据采集系统示意图 Fig.2 Schematic diagram of data acquisition system for fiber beam loss monitoring

3 束损系统位置标定

如果同一电子束团在不同位置发生束损,其产 生的束损信号到达上游PMT时间间隔表达如下:

$$\Delta t = t_2 - t_1 = \frac{L}{c} + \frac{L}{c/n} = \frac{L}{c}(n+1)$$
(1)

式中:L为两处束损位置间距,m;n为光纤芯部折射率;c为光速;t,为下游信号到达PMT时间;t,为上游

信号到达PMT时间,s。

考虑石英折射率近似为1.5,则束损间距与信号 到达上游 PMT 时间间隔关系为:0.12 m·ns⁻¹。若 t₁=0,对应数据采集系统开始工作时刻,也对应光纤 覆盖的波荡器线上游起始位置,则仅需记录后续光 纤信号到达时间 *T*,ns,通过 0.12 m·ns⁻¹关系转换成 位置即可完成整个束损系统位置标定。图3 是系统 位置标定原理示意图。





SXFEL 在电子束团产生时会向光纤束损监测 系统发出信号,束损系统接收到信号后经过一段时 间延迟待该束团到达波荡器隧道时数据采集卡才开 始工作,这段延迟时间叫作数据采集卡的触发延迟 时间。在位置标定实验过程中一般选择在固定位置 落靶产生束损方式来确定触发延迟时间。本次实验 在SBP波荡器线踢束器(Kicker)下游第一个靶件 SBP-PRF1位置落靶,由于实际中该靶件位置据波荡 器线上游起点距离确定,通过调整触发延迟时间使 得光纤束损监测系统反馈的束损位置离起点位置间 距正好等于实际间距即可,位置标定过程完成。数据采集卡单通道采集率为1.25 GHz,两次数据采集时间间隔为0.8 ns,对应0.096 m的间距,光纤覆盖波荡器线184 m长区域,因此,每次数据采集卡开始工作采集1918个点位信息后停止工作,待下一次电子束团产生触发第二次工作。图4 是标定过程中使用

的束流截面监测器(Beam Profile Monitor, BPM)落 靶产生束损的示意图,通过将BPM中的闪烁体靶片 YAG(Ce:Y₃Al₅O₁₂,掺铈钇铝石榴石)落下截断束流 产生束损,YAG靶厚0.1 mm,与束流方向夹角为 45°。



图4 BPM 落靶产生束损示意图 Fig.4 Diagram of beam loss generated by BPM falling YAG target

4 光纤衰减系数

束损信号的大小反应束损水平,有许多因素会导致光信号在光纤中传输时发生损耗,主要包括材料的吸收和散射、光纤弯曲、泄漏损失,还有连接处接头的损耗等^[13]。PMT输出信号是经过光纤输运损耗后的剩余信号,并非直接探测到的真实信号,需要将其进行衰减恢复来如实反映束损信号的大小。

4.1 光纤衰减系数测量

光信号在光纤内传播时,由于吸收和散射的影响,光信号的功率随着传播距离增加呈指数关系下降。相关的衰减系数通常用dB·km⁻¹为单位,用*A*表示:

$$P(L) = P_0 \times 10^{-\frac{AL}{10}}$$
(2)

式中: P_0 为光纤的输入功率;P(L)为信号在光纤内 传播长度L(单位km)后的输出功率。

实验中通常采用的方法是:改变同一位置束损 信号到PMT之间光纤长度,再将测量出的束损信号 代入式(2),拟合出衰减系数。而实际上在SXFEL 调束期间频繁进出波荡器隧道调整光纤长度不太现 实,因此采用了沿SBP线不同位置落靶的方法,将落 靶束损信号峰值及对应的光纤位置代入拟合出衰减 系数A。此方法可行性在于所有的靶件结构相同、 材料相同、SBP线为直线且除波荡器以外管道结构 也近似一致。

图 5 为 SBP 线光纤覆盖区域所有靶件(YAG)落 靶产生的束损信号波形图,除去中间100~150 m的 波荡器区域,其他都是相同的管道结构和布局。选 择其中有完整峰值结构的束损波形峰值与对应的光 纤位置(距离PMT距离)代入式(2)拟合,结果如图6 所示,100 m 长光纤拟合衰减系数为 (74.98±4.7) dB·km⁻¹,180 m 长光纤拟合衰减系数为 (74.32±2.99) dB·km⁻¹,二者十分近似。



图5 SBP段所有位置 YAG 落靶束损波形图 Fig.5 Beam loss waveforms generated by YAGs falling on SBP beamline

因为束线结构差异缺失了中间100~150m区域 的测量结果,以及实际管道、光纤布局在不同位置处 依旧存有一定的差异,不能完全控制变量,所以测量 结果存在着一定的不确定性。为了评估测量结果是 否可靠,后续研究了一种可以直接通过计算拟合出 光纤衰减系数的方法来对测量结果进行评估。

4.2 光纤衰减系数计算方法

对用于束损监测的石英光纤而言,束损信号从 产生到PMT最终输出信号经历切伦科夫辐射的产 生、光信号在光纤内的传播以及PMT光电转换三个 过程。切伦科夫光辐射是连续的光谱,其产额与波



图 6 落靶产生的束损信号峰值拟合光纤衰减系数 (a) 长度 100 m,(b) 长度 180 m Fig.6 Attenuation coefficient of optical fiber fitted by the peak values of beam loss signals generated by falling YAGs (a) 100 m fiber, (b) 180 m fiber

长λ(单位nm)关系如下:

$$\frac{\mathrm{d}N}{\mathrm{d}\lambda} = \frac{2\pi z^2}{137} \cdot \frac{\sin^2\theta}{\lambda^2} \,\mathrm{d}l \tag{3}$$

式中:z为入射带电粒子电荷量;θ为切伦科夫半锥 角;l为带电粒子在切伦科夫辐射体中穿过的距离, cm。

切伦科夫辐射对应紫外至红外这段光谱,此波 长范围内瑞利散射是造成信号衰减的主要因素,由 折射率随机不均匀性造成的^[14],衰减系数用瑞利散 射系数 A_{Rayleigh} (单位 $d\mathbf{B}\cdot\mathbf{km}^{-1}$)表示,对于纯石英材料 光纤的衰减系数如下(λ 单位为 μ m):

$$A_{\text{Rayleigh}} = \frac{0.75}{\lambda^4} \tag{4}$$

图 7(a)是瑞利散射对切伦科夫光谱的衰减影 响,分别展示了在5 m、50 m、100 m 和 200 m 情况下 光谱各成分受瑞利散射影响后的剩余部分,可见短 波长部分受衰减影响最为明显,也进一步说明光纤 长度越短,信号损耗程度越剧烈。



图7 衰减对切伦科夫光谱的影响(不同光纤长度下的光谱剩余部分)(a),Hamamatsu H10721-01 阴极辐射灵敏度(b) Fig.7 Effect of attenuation on Cherenkov light spectrum (remaining part of spectrum after propagation through different fiber lengths) (a), cathode radiation sensitivity of the Hamamatsu H10721-01 (b)

最终经光纤传输损耗后的光信号要再经过 PMT光电转换完成信号输出。图7(b)是SXFEL光 纤束损监测系统使用的PMT 阴极辐射灵敏度S_k(单 位A·W⁻¹),同样有很强的波长依赖性。PMT 的光子 探测效率η_{PDE}(PDE)或者叫量子效率与阴极辐射灵 敏度关系如下:

$$\eta_{\rm PDE} = \frac{hc}{\lambda} S_{\rm k} \times 100\% = \frac{1\,240}{\lambda} S_{\rm k} \times 100\% \tag{5}$$

式中:h为普朗克常数;c为光速, \lambda = (230, 870) nm。

根据这三者耦合关系可以得到不同波长光子在 经过长度*L*(单位km)光纤后产生的光电子数,简 化为:

$$\frac{\mathrm{d}N_{\mathrm{e}}}{\mathrm{d}\lambda} \sim \frac{1}{\lambda^2} \times 10^{-\frac{0.75 \times L}{10 \times \lambda^4}} \times \frac{1240}{\lambda} \times S_{\mathrm{k}} \tag{6}$$

在不同长度光纤情况下将波长λ∈(230,870)nm 范围内的光电子数相加就可以得到不同光纤长度下 的信号值,代入式(2)进行拟合得到衰减系数A。图 8分别是在光纤长度为100m和180m情况下根据 计算结果拟合出的衰减系数,与实验测量结果是吻合的。对比使用同种类型光纤的日本紧凑型自由电子激光(SPring-8 Angstrom Compact Free Electron Laser, SACLA)实验测量结果^[15],如表1所示,在光

纤长度为120m和150m时,SACLA测量结果与计算结果相近,说明此计算方法可靠,继而说明 SXFEL波荡器段光纤衰减系数实验测量结果也是 可靠的。



图8 不同光纤长度情况下通过计算拟合出的衰减系数 (a) 100 m 长光纤,(b) 180 m 长光纤 Fig.8 Attenuation coefficient fitted by calculation under different fiber lengths (a) 100-m-long fiber, (b) 180-m-long fiber

	表1 SXFEL与SACLA光纤衰减系数
Table 1	Optical fiber attenuation of SXFEL and SACLA

	光纤长度	衰减系数			
	Fiber length / m	Attenuation coefficient / $dB \cdot km^{-1}$			
		测量值	计算值		
		Measured value	Calculated value		
SXFEL	100	74.98±4.7	80.1±2.9		
	120	—	76.9 ± 3.08		
	150	—	73.24±3.24		
	180	74.32±2.99	70.51±3.34		
SACLA	121	79			
	151	70	—		
	151	68	_		

5 调束过程中的应用

在调束过程中,工作人员经常通过落靶方式来 观测束斑特性,图9是在管道上游第一个BPM位置 处落靶产生的束损信号,两条束线共4根光纤在此 汇合到一条管道上,所以在此处落靶4根光纤都捕 获到了类似的束损信号。束流条件为1.1 GeV、 2 Hz,单束团脉冲。

由于在位置标定时使用的是落靶产生的束损信 号起点作为靶的位置,因此,图中0时刻对应上游第 一个靶件位置。第一个峰值对应靶后3.7m位置处 的准直器,信号的下降是因为准直器较厚的外壁阻 碍了产生的次级正负电子穿过光纤。第二个峰值对 应靶后5.7m位置处的踢束器(Kicker),对应图中虚 线A的位置。踢束器体积较大,阻碍了更多能够进



图9 上游第一个YAG落靶产生的束损信号 (a) 第一个束团产生的束损信号,(b) 第二个束团产生的束损信号 **Fig.9** Beam loss signals generated by falling the upstream first YAG (a) Signal generated by the first bunch, (b) Signal generated by the second bunch

入光纤的次级正负电子,因此峰后信号急剧下降,待 光纤布局绕过踢束器后束损信号又迅速上升。经过 踢束器的电子束团按两条波荡器线的需求以不同的 比例进行分配,图中条件是第一个束团经踢束器分 配到 SUD线,第二个束团则保持原轨道进入 SBP 线。同一条束线上的两根光纤捕获的束损信号变化 近似,主要差异是束损幅度的不同;而且刚经过 Kicker踢束分开的两条束流管道距离很近,两条束 线都对对方两根光纤中靠近自己一侧的那根产生更 多的影响,如图9所示,去往 SUD 线的束团 1 产生的 束损在 SBP 线 SBP-R(右侧)光纤上产生更多的响 应;同理留在 SBP 线的束团 2 产生的束损在 SUD 线 SUD-L(左侧)光纤上产生更多的响应。由此能够证 实第二个峰值(A)确实对应踢束器(Kicker)位置。 通过比较4根光纤捕获到的束损信号反映出的靶后 准直器与踢束器的二者间的束损间距与物理间距, 如表2所示,可见光纤BLM在上游位置分辨能力为 0.2 m左右。图10为光纤束损监测系统及相关加速 器设备在SXFEL波荡器线的布局简图。

表2	由4根光纤洛靶束预信号反映的束预间距与
	实际间距的比较
Table 2	Comparison between the beam loss distance
reflecte	d by the beam loss signal of four optical fibers
	and the actual distance

	实际间距	束损间距			
	Actual	Beam loss distance / m			
	distance / m	SBP-L	SBP-R	SUD-L	SUD-R
束1 Bunch1	2.0	2.208	2.208	2.112	2.208
束2 Bunch2		2.112	2.208	2.208	2.208



图 10 光纤束损监测系统布局简图 Fig.10 Layout diagram of the SXFEL fiber beam loss monitoring system

再对比图9中各光纤信号幅度,在Kicker上游4 根光纤面临的束损情况是完全相同的,我们发现:同 一条束线的两根光纤信号幅度有少量差距,原因是 各光纤在管道上游末端都剩余不同长度光纤,从 1.2 m到3.8 m不等,这剩余光纤的长度差异造成了 信号幅度的少量差异;此外不同束线光纤间的信号 幅度差异更加明显,原因是SBP段光纤自2019年已 开始服役,SUD段光纤则是2022年安装使用,长期 辐射损伤导致短波长信号在光纤中传输时损耗更为 显著,所以在较短光纤传输距离上,SBP段光纤信号 损耗程度非常明显。但是当信号在光纤内传输距离 增加时,两条束线上的光纤表现出的信号幅度基本 没有差异。

图 11 是调束期间 SBP 段两根光纤捕获到的束损信号,根据光纤定位到束损位置在 PMT 下游 80 m 位置附近,在束损位置上游 SBP-PRF3(SBP 线第三 个靶)位置落靶可见完整束斑,但是再下一个 SBP-PRF4(SBP 线第4 个靶)位置落靶己观察不到束流信息。再进一步在两个靶之间排查原因,最终确定束损由清华等离子测量腔体内靶件未归零造成。由此可见在调束过程中,束流损失出现时第一时间通过光纤束损监测系统反馈给工作人员,因此该系统可作为早期的束流诊断工具。





6 结语

基于切伦科夫辐射原理的光纤束损监测系统已 成功应用于SXFEL波荡器线。完成了系统位置标 定实验,将束损信号到达PMT时间转换成束损位置 信息;同时测量了光纤衰减系数用于对探测到的束 损信号衰减补偿来反映实际的束损信号,并提出一 种可以直接通过计算得到衰减系数的方法,将计算 结果与实验测量结果进行比较证实了测量结果的可 靠性。在调束过程中,该束损监测系统对束损位置 的判定表现了其具有良好的位置分辨能力,目前已 作为加速器调束过程中的前期束流诊断工具。

致谢 感谢上海软X射线自由电子激光装置项目辐射防护团队、调束团队和束测团队对本文工作的大力支持!

作者贡献声明 吴亚龙负责实施实验、处理数据与 撰写论文;夏晓彬负责指导论文写作与论文修改;王 光宏负责指导实验与协助修改论文;许文贞、李哲 夫、张斌团负责协助课题研究。

参考文献

1 赵振堂, 王东, 殷立新, 等. 上海软X射线自由电子激光 装置[J]. 中国激光, 2019, 46(1): 33 - 42. DOI: 10.3788/ CJL201946.0100004.

ZHAO Zhentang, WANG Dong, YIN Lixin, *et al.* Shanghai soft X-ray free-electron laser facility[J]. Chinese Journal of Lasers, 2019, **46**(1): 33 – 42. DOI: 10. 3788/CJL201946.0100004.

- Liu B, Feng C, Gu D, *et al.* The SXFEL upgrade: from test facility to user facility[J]. Applied Sciences, 2021, 12 (1): 176. DOI: 10.3390/app12010176.
- 3 Johann Eduardo Baader. A novel technique for detecting radiation damage in variable-gap permanent-magnet undulators based on in-situ magnetic measurements[D]. Campinas, Sao Paulo: Universidade Estadual de Campinas, 2019.
- Wolff-Fabris F, Pflueger J, Schmidt-Foehre F, *et al.* Status of radiation damage on the European XFEL undulator systems[J]. Journal of Physics: Conference Series, 2018, 1067: 032025. DOI: 10.1088/1742-6596/1067/3/032025.
- 5 Wang Y C, Shi Y W, Jiang H T. Passive optical fibre sensor based on Cerenkov effect[C]. International Conference on Optical Fibre Sensors in China OFS (C)' 91, Proceedings SPIE, 1991, 1572: 32 37. DOI: 10.1117/ 12.50081.
- 6 Janata E, Körfer M. Radiation detection by Cerenkov emission in optical fibers at TTF[R]. Hamburg: Desy, 2000.
- Maltseva Y I, Ivanenko S V, Khilchenko A D, *et al.* Beam loss monitoring system for the SKIF synchrotron light source[J]. Journal of Instrumentation, 2022, 17(5): T05004. DOI: 10.1088/1748-0221/17/05/t05004.

- 8 Giansiracusa P J, Boland M J, Holzer E B, et al. A distributed beam loss monitor for the Australian Synchrotron[J]. Nuclear Instruments and Methods in Physics Research Section A: Accelerators, Spectrometers, Detectors and Associated Equipment, 2019, 919: 98 – 104. DOI: 10.1016/j.nima.2018.12.054.
- 9 Fisher A S, Clarke C I, Jacobson B T, *et al.* Beam-loss detection for the high-rate superconducting upgrade to the SLAC Linac Coherent Light Source[J]. Physical Review Accelerators and Beams, 2020, 23(8): 082802. DOI: 10. 1103/physrevaccelbeams.23.082802.
- 10 Podobedov B, Hu Y, Hidaka Y, et al. NSLS-II beam loss control and monitoring system[J]. Nuclear Instruments and Methods in Physics Research Section A: Accelerators, Spectrometers, Detectors and Associated Equipment, 2020, 969: 163812. DOI: 10.1016/j. nima. 2020.163812.
- 刘畅, 冷用斌, 俞路阳, 等. 基于切伦科夫原理的光纤束 损探测系统研制[J]. 核技术, 2013, 36(8): 080102. DOI: 10.11889/j.0253-3219.2013.hjs.36.080102.
 LIU Chang, LENG Yongbin, YU Luyang, *et al.* Development of fiber beam loss monitor based on Cerenkov principle[J]. Nuclear Techniques, 2013, 36(8):
- 12 Jung N S, Kim M H, Kim H H, et al. Development and operation of fiber-based radiation protection beam-loss monitor for PAL-XFEL[J]. Journal of Radioanalytical and Nuclear Chemistry, 2021, 330(2): 521 – 528. DOI: 10. 1007/s10967-021-07805-w.

080102. DOI:10.11889/j.0253-3219.2013.hjs.36.080102.

- 13 Singal T L. Optical fiber communications: principles and applications[M]. London: Cambridge University Press, 2016. DOI: 10.1017/9781316661505.
- Wandel M. Attenuation in silica-based optical fibers[D].Denmark: Technical University of Denmark, 2006.
- 15 Marechal X M, Asano Y, Itoga T. Design, development, and operation of a fiber-based Cherenkov beam loss monitor at the SPring-8 Angstrom Compact Free Electron Laser[J]. Nuclear Instruments and Methods in Physics Research Section A, Accelerators, Spectrometers, Detectors and Associated Equipment, 2012, 673: 32 - 45. DOI: 10.1016/j.nima.2011.12.094.