展 望

## アップグレード後の SPring-8 の性能をフル活用する ための光診断系

田中 均<sup>1</sup>, 後藤俊治<sup>1,2</sup>, 高野史郎<sup>1,2</sup>,

登野健介1,2,正木満博2,矢橋牧名1,2

<sup>1</sup>特定国立研究開発法人理化学研究所放射光科学総合研究センター 〒679-5148 兵庫県佐用郡佐用町光都 1-1-1 <sup>2</sup>公益財団法人高輝度光科学研究センター 〒679-5198 兵庫県佐用郡佐用町光都 1-1-1

要旨 次世代放射光光源では、水平エミッタンスが現状から著しく低減され、水平と垂直が共に数10µm(r.m.s.)もしくはそれ以下のシャープな空間分布を有する電子ビームを、アンジュレータ光源のソースとして利用できるようになる。従来光源では、水平エミッタンスが大きいために、アンジュレータからのX線をナノスケールまで絞り込むには、人工的に水平光源サイズを低減する仮想光源を光学系の上流に挿入する必要があった。次世代放射光光源が提供する2次元高輝度電子ビームは、仮想光源を不要とし、格段に明るいナノスケールのX線ビーム利用へ道を切り開くことだろう。このような高性能光源を有効に活用するためには、ビームの制御技術においても現状からの様々なジャンプが必要になる。その1つは高精度の光ビーム制御を実現する光診断系である。本記事では、現SPring-8における光ビーム制御上の問題点とSACLAで実現された光診断系に基づく精密電子・光ビーム制御の成果とを基に、アップグレード後のSPring-8の性能を最大限活用するための光ビーム診断系を概観し、その開発の方針を述べる。

## 1. はじめに

放射光光源は、今大きな転換点を迎えようとしている。 2009年にアメリカの SLAC 国立加速器研究所において, 史上初の硬X線レーザーが,自己増幅型自発放射 (SASE: Self-Amplified Spontaneous Emission) に基づく X線自由電子レーザー (XFEL: X-ray Free Electron Laser)として実現された<sup>1)</sup>。その2年後には、兵庫県の SPring-8において,真空封止アンジュレータとC-band 高勾配加速システム、単結晶熱電子銃を組み合わせたコン パクト XFEL 施設 SACLA が完成し<sup>2,3)</sup>, 2012年から利用 運転を開始している。XFELの利用は今後急速に拡大 し, 高速現象, 非線形光学, 無損傷構造解析等, 様々な新 規分野を開拓していく事が期待されている。一方でリング 型放射光光源にも次世代へ繋がる大きなうねりが押し寄せ ている。長らくエミッタンス1nm・radの壁を越えられな い状態が続いたが, Multi-Bend Achromat (MBA) と呼 ばれるラティス構造を現実的な境界条件にフィットさせる いくつかの技術革新と非線形ラティスの最適化が大きく進 展し,既存の第3世代リング型光源の規模を維持した上 で,ビームエミッタンスを1桁以上低減できる可能性が 提示された。これにより ESRF のアップグレード計画4)を 筆頭に, SPring-8<sup>5)</sup>, APS<sup>6)</sup>, ALS<sup>7)</sup>等多くの第3世代リ ング型光源において、光源性能を飛躍的に引き上げるアッ

プグレードの検討が猛烈な勢いで進んでいる。

さて現第3世代光源とこれから出現する次世代光源の 一番の違いは何であろうか? 意見は様々あるかも知れな いが,筆者(H.T.)は格段に縮小する水平の光源サイズ であると考えている。第3世代光源の輝度を引き上げて きた主要因は,σで10μmを切る垂直ビームサイズであ る。これは、エミッタンス比で0.1%程度にまで垂直エミ ッタンスを抑制する加速器のアライメント技術やビーム制 御技術の進展に依るものであった。結果として、現状のア ンジュレータ光源点におけるビームプロファイルは水平に 広がった偏平な形状になっている。次世代光源では、入射 スキームを現状と大幅に変えることを前提に、低エミッタ ンス化のみならず、アンジュレータ部の水平ベータトロン 関数を大幅に低減し,アンジュレータ放射に適した電子 ビームの水平位相空間分布を確保する設計が検討されてい る。この結果,水平ビームサイズも20~30 µm 程度まで 低減される見通しだ。次世代光源では、丸に近い楕円の電 子ビームがアンジュレータ放射のソースとして利用可能に なる筈である。

このような次世代光源は、これまで必要であった仮想光 源(ピンホール)を取り除いた明るいナノX線ビームの 利用を可能にするであろう。さらに、XFELにおいて既 に実施されているように、対称性の良いシャープなスペク トル形状を活かした大強度ピンクビームの活用が進展する

であろう<sup>8-12)</sup>。一方で、このように細い電子ビームから放 射されるアンジュレータ光を、ピンホールフリーの条件で 効率よく高精度実験に活用するには、これまで気にならな かった様々な点が問題になってくる。例えば、二結晶分光 器やミラー等の光学機器の振動やドリフト、光軸の高精度 設定とその長時間の維持、再現化等が挙げられる。本稿で は、現状から大きな性能のジャンプが要求される"光診断 系"並びに"光診断系を活用するための付帯システム"に フォーカスし、次世代光源に必要となる光診断と光軸制御 の全体像をその運用も含め概観し、読者に具体的なイメー ジを与える事を目的とする。そのため、この導入の1章 に引き続き2章では、SPring-8における光軸制御と光診 断の現状と問題点を述べる。次に3章ではX線自由電子 レーザー施設 SACLA の光診断系において実現された性 能を,SPring-8の現状と比較しつつ紹介する。2章と3章 を受け、4章では次世代光源に必要となる光軸制御と光診 断系を定義し、その構築に向けた戦略を提案する。最後に 5章ではまとめと今後の抱負を述べ本稿を終える。

## 2.現 SPring-8 の建設・運転の経験と問題点

アップグレード後の SPring-8 (以下 SPring-8-II と呼ぶ) をはじめとする次世代光源において光診断系が担うべき重 要な役割は, ビームコミッショニング時に各ビームライン の光軸を適正に設定し, それをユーザー運転において精度 良く再現すると共に維持し, 10年以上に及ぶ光源のライ フサイクル全体を通して光軸を設定値に固定し続けること にある。本章では,現 SPring-8の経験をビームコミッシ ョニングと定常運転の視点から振り返り,次世代光源に必 要な光診断系の開発に向けて問題点を整理する。ビームラ インの光軸は,挿入光源(アンジュレータ)の中の電子ビー ムの軌道により決まる。従って,本章では光診断系だけに 閉じず,電子ビーム軌道を設計軌道に正確に合わせる上で 重要な磁石アライメントと電子ビーム位置モニター\*1 (BPM: Beam Position Monitor) とを共に議論する。

## SPring-8の建設及びビームコミッショニング時の経験

SPring-8の建設では、磁石のアライメントを架台内ア

ライメントと架台間アライメントの2ステージで行い, 光源性能を決定づける架台内において4極磁石と6極磁 石のアライメント精度20 µm 以下を達成した<sup>13)</sup>。その一 方で BPM は, mm オーダーの誤差に相当するノイズが測 定信号に混入し、コミッショニング時に大きな問題を引き 起こした。最終的には、測定した軌道データを周長に沿っ た空間周波数分析によりフィルタリング処理するなど蓄積 ビームを用いた較正の工夫<sup>14)</sup>により, BPM 原点の誤差は 当初の10分の1程度となったが、多大な労力を要した。 現 SPring-8 の利用運転中のビーム軌道データのバラツキ は主に BPM 原点の誤差によるもので、リング全体の r.m.s.は300 µm 程度であるが, 誤差が1 mm を超える BPM もいくつか存在する\*2 (Fig. 1)。このような BPM 原 点の誤差は、SPring-8-IIで許容できるものではない。 BPM 原点較正のポイントは、アンテチェンバー構造に伴 う非対称性やケーブルでの信号の反射等による電気中心シ フトの精密評価と、磁石磁場中心に対し BPM の電気中心 を合わせる際のアライメント誤差抑制の二点である。これ らをきちんと実施したとしても100 µm 程度の精度が限界 だろう。SPring-8-II で求められる軌道偏差要求値(数10 µm 以下)に追込むには,蓄積電子ビームの応答を利用し て,高精度で各 BPM の電気中心を較正する beam based alignment を効率的に実施できるようリング全体を設計す ることが必要不可欠である。

#### SPring-8 定常運転時の問題点

SPring-8の定常運転の現状に視点をあてると、

(1) 利用運転中のビーム軌道制御に各光軸の情報を正確 に反映させる光診断系がないこと

(2) 加速器トンネル内と実験ホールの機器アライメント の崩れが、修正困難な程、累積したこと

(3) 安定且つ精密なビーム軌道制御が困難なこと

が, SPring-8-II に向けた大きな問題点として見えてくる。

第一の問題は、各ビームラインにおいてアンジュレータの光軸を常時測定するために必要な光位置モニターに十分な信頼性がないことによる。SPring-8では、建設に向けてブレードタイプの光電子放出型XBPM(ブレード型XBPM)とエリアタイプの光伝導型CVDダイヤモンド



Fig. 1 (Color online) Typical orbit data in user operation of SPring-8 measured by the BPM system.

<sup>\*1</sup> BPM は電子の電磁場から電子ビームの重心位置を計測する モニター。

<sup>\*2</sup> これらの誤差は、軌道補正時には差し引かれるため第1近 似としては影響しない。

XBPM (光伝導型 XBPM) の2 種類の光位置モニターを 試作した。光伝導型 XBPM は、ブレード型に比べアンジ ュレータギャップに依存した光位置モニターの原点シフト を低減できると期待されたが15)、利用運転時(標準蓄積 電流100 mA)の光ビームがもたらす高熱負荷(標準型真 空封止アンジュレータの場合,全パワー11kW,パワー密 度470 kW/mrad<sup>2</sup>)の問題等を解決できず実運用に至らな かった。SPring-8では、ブレード型 XBPM を光位置モニ ターに採用し、アンジュレータ光源の種類に応じて3種 類のブレード配置を使い分けている(**Fig. 2**)<sup>16)</sup>。アンジュ レータのギャップを同一とした条件の下では、標準型真空 封止アンジュレータのXBPMを例にすると、分解能1 µm以下,1日の安定度5µm以下の性能を実現してい る。しかし、アンジュレータのギャップを変更した場合の ギャップに依存した100 µm 程度の原点シフト<sup>17)</sup>や長期安 定性を保障できない(100 µm/2 ヶ月程度を超えるシグナ ルのドリフト)という問題を抱えている。このため、電子 ビームの軌道制御に各光軸の情報を反映できない。これは 何も SPring-8 に限ったことではなく, 第3世代放射光光 源共通の問題となっている。大きなギャップ依存性は、ブ レード型 XBPM が光ビームの裾を測定する方式であるか らだ。このため、アンジュレータの上下流の偏向電磁石の エッジからの放射光が信号に比べて大きなバックグラウン ドとして混入することが避けられない。

第二の問題は、光源施設の床や建屋の長期間に亘る歪み である。SPring-8は強固で安定な岩盤の上に建設され た。この条件が世界的によく知られた SPring-8 のビーム 安定性を生み出している。このような背景も有り,建設時 に実施した磁石の精密アライメント以降,リング全体の再 アライメントは行っていない。また,実験ホールの床面の 長期変動にも注意を払ってこなかった。この点は,定期的 にマシントンネル内の機器を再アライメントしてビームラ インの光軸を維持してきた ESRF とは対照的である。建 設当時と最近の SPring-8 加速器トンネル内床面高さの データを見比べると,1996年の建設時には±0.5 mm 程で 滑らかであったトンネル内全周の高低差が,20年後の 2016年には±2 mm 程に増大し,しかも多くの高い周波数 成分を持つ凹凸が形成されている(Fig.3)。強固な岩盤に 支えられているので20年間でこの程度しか変化しなかっ た訳だが,この床面の変動は加速器トンネル内に設置され



Fig. 3 (Color online) Relative height of the floor of the accelerator tunnel of SPring-8 with respect to a temporary reference point presumed in the first cell<sup>18</sup>).



Fig. 2 (Color online) (a) Schematics of three blade styles of SPring-8 XBPMs<sup>16</sup>). (b) Photograph of a standard undulator XBPM. (c) Measured undulator gap dependence of a standard undulator XBPM for ID47<sup>17</sup>).

た機器のアライメントを崩しアンジュレータの光軸を変動 させるには十分な大きさである。利用運転の開始時等に各 実験ハッチでは,提供される光軸に対して実験セットアッ プを合わせる操作が必要となり,次章で述べる SACLA の運用とは全く異なっている。SPring-8 運転開始から放 置されてきた機器のアライメントの崩れの影響により,加 速器のアライメントがリセットされる SPring-8-II では, アンジュレータの光軸が設計値に戻るので,現状のビーム ライン側光学系を再アライメントする必要がある。

第三は、主に BPM システムの安定度の問題である。各 ビームラインの光軸の情報を反映できない現在の SPring-8 のビーム軌道制御では、光軸制御の安定度は BPM シス テムの安定度で決まる。現在の BPM システムは原点のド リフト等安定性に問題があり、一昨年より原因の徹底調査 と対策を始めた<sup>19)</sup>。詳細は本稿では割愛するが、得られ た知見を全て反映させて SPring-8-II のための新しい BPM システムの設計を進めている。

本章では、ビームラインの光軸に焦点をあてて SPring-8 のビームコミッショニングと定常運転の経験を振り返っ た。光診断系とともに機器の再アライメントに、SPring-8-II に向けた大きな課題があることを述べた。次章以降 では、SACLA で達成した光診断系の成果と、それを踏ま えた SPring-8-II に向けた光診断系開発の戦略へと話を進 める。あわせて、SPring-8-II で光軸を長期に維持するた めの加速器及びビームラインの測量とアライメントの課題 を考察する。

## 3. SACLA の光診断系

この章では、X線自由電子レーザー施設 SACLA を例 として、新しい光源における光診断の重要性について述べ る。

SPring-8 には60近いビームラインが設置されているため,各ビームラインの光診断の情報をリアルタイムで反映 させる加速器の運転は難しく,実現されていない。このため,電子ビームの状態を最適に保つように運転を行い,生 成された放射光に各ビームラインの光学系と実験装置を合 わせ込んで利用する。極端な言い方をすれば,加速器の運転は電子ビーム診断だけに閉じて行われており,光診断は 補助的な役割しか果たしていない。

これに対し SACLA では,加速器の運転と光診断系を 切り離して考えることはできず,加速器からエンドステー ションまでが一体の実験装置として運用されている。電子 ビームだけでなく光の特性値も指標とし,利用実験からの 要求を満たす品質の光を供給するよう加速器を運転する。 このため,ビームラインの各所に光診断システムが常設機 器として配置され,電子ビーム診断系と協奏的に活用され ている。次節以降では,SACLA の運転や利用実験におい て,光診断系がどのように活用されているか,例を挙げて 紹介する。

## SACLA の加速器運転における光診断系の利用

SACLA の加速器の調整精度は SPring-8 に比べて格段 にシビアになっており、電子ビーム診断系はもちろん、光 診断系にも高い精度が要求される。電子ビーム軌道の調整 を例にとれば、100 m 以上に亘るアンジュレータ区間にお いて軌道アライメントの許容誤差は0.5 µrad 程度である。 また、20台近いアンジュレータを精密に調整する必要が ある。このような調整を可能にする精度が光診断系に要求 される。SACLA の完成直後のコミッショニングにおいて は、各アンジュレータからの自発放射の空間強度分布と波 長分布を診断することで、電子ビーム軸およびアンジュ レータギャップの精密調整を行った<sup>20)</sup>。このような調整 にはモノクロメーターと高感度プロファイルモニターが利 用され、現在も定期的に実施されている。

日常の運転においても、最良の状態の光を提供するため に、光診断系が活用されている<sup>21,22)</sup>。SACLAにおいて は、電子ビームエネルギー等のパラメーターが実験毎に異 なるため、頻繁に運転条件の変更が必要となる。このよう な日常的な調整においては、光ビームライン上に構築され た透過型の診断システムを用いて複数のパラメーターを同 時にモニターし、効率的な調整を行っている(Fig. 4)。通 常、ビーム形状、パルスエネルギー、ビーム位置および波 長を並行してモニターし、速やかに調整を行っている。





Fig.5に,透過型の診断機器の例を示す。このような診断 機器は,加速器制御室と実験ステーションのどちらからで も操作・測定が可能であり,不要な場合は,光軸から完全 に退避させることができる。また,加速器の調整に必要な 光診断機器を光学ハッチ内に設置することにより,実験ハ ッチにおけるユーザーの準備作業を妨げることなく調整を 行うことができる。

ユーザーに XFEL を供給する際には,エンドステーシ ョンの定位置に光が到達するように光軸を設定する。ま ず、アンジュレータへの電子ビーム入射軌道を調整し、光 学ハッチの入口に設置された蛍光スクリーン(Fig. 4の SCM3) を利用して XFEL ビーム重心を定位置に合わせ 込んでいる。この際, 定位置から30 µm 以内に重心が収ま るように、0.1 µrad 程度の分解能で XFEL ビームポイン ティングの調整を行う。さらに、ビームライン光学系の各 所に設置された蛍光スクリーンでビーム位置を観測し、常 に同じ光軸で XFEL が実験ハッチに導入されていること を確認する。このように光軸を固定することにより、実験 ハッチの光学系や実験装置のアライメント作業を最小限に 止め、速やかに実験を開始することが可能となった。特 に,利用実験では集光光学系が多用されるため,入射光軸 の固定は、集光ビーム形状の再現性を確保する上で極めて 重要である。光源サイズが小さい XFEL を集光する場合



Fig. 5 (Color online) Online diagnostic tools using speckle-free thin diamond foils<sup>22)</sup>. (a) Screen monitor. (b) Intensity and position monitor. (c) Wavelength monitor. はピンホール等の仮想光源が不要となる一方,アンジュ レータ部分でのポインティング調整が必須となる。また, 光学レーザーを併用する実験も多く,XFELの光軸が定 まっていることは,光学レーザーの事前調整を行う上でも 好都合である。

#### 利用実験における光診断系の利用

利用実験においても光診断が重要なことは言うまでも無 く,適切な診断系を活用することで,光源性能を活かした 実験を行うことができる。SACLAの光特性は既存光源の ものと大きく異なるため,それに応じた診断装置を開発す る必要があった。各装置の詳細説明は文献に譲るとして, この節では代表的な例を簡単に紹介するに止める<sup>21-30)</sup>。

まず,XFELの重要な特徴の1つとして,空間コヒー レンスの高さがある。光診断系によってコヒーレンスを損 なうことがないよう,いわゆるスペックルフリーの光学素 子を用いた診断装置が開発された<sup>21,28)</sup>。例えば,Fig.5に 示した診断機器には高品質ダイヤモンド薄膜が用いられ, XFELの波面を乱すことなく光の特性をモニターするこ とができる<sup>22)</sup>。

次に, SACLA は尖頭出力の高い低繰返しのパルス光源 であり, SASE 型 XFEL の発生原理に由来する光特性の 揺らぎが避けられない。SPring-8の放射光は連続光とみ なせるほど繰返しが多く,光特性の揺らぎも少ないため, 時間的に平均してノイズを低減させる計測法が一般的であ る。また、診断と実験の同時性というものは、あまり重要 視されない。これに対し, SACLA においては単一パルス の照射で試料が破壊されることが多く、パルス毎にデータ 取得を完結させる実験スタイルとなる。光診断についても 同様に、各パルスについて測定データを出力し、記録する 必要がある。また、パルス毎の光特性の揺らぎがあるた め, 非破壊診断によって実験と同時に光の特性が記録さ れ、実験データの補正に利用される29,30)。光診断と実験を 同時並行で行うためには、上で述べたような透過型モニ ターを利用するか、ビームスプリッターを利用する。 SACLA では透過型回折格子をビームスプリッターとして 利用し,1次回折光は診断機器に,0次回折光が実験に利 用される27)。基本的に、ビームラインに組み込まれた診 断機器(Fig. 4)は単一パルス計測が可能である。他にも, パルス毎に XFEL のスペクトルを記録できる高分解能ス ペクトロメーターが SACLA で開発された<sup>24)</sup>。

短いパルス時間幅も、XFELの重要な特徴の1つであ る。フェムト秒のパルス時間幅を活かした実験として、光 学レーザーと組み合わせたポンププローブ型の計測が多く 行われる。このような実験では、光学レーザーとXFEL のパルスの到達時間差をフェムト秒の精度で測定する必要 がある。SACLAにおいては、フェムト秒の分解能を有す る到達時間モニターにより、到達時間差がパルス毎に測定 される<sup>26,27)</sup>。光学レーザーとXFELの到達時間差の変動 (ジッター)が数百フェムト秒にもなるため,補正をしな ければ,測定の時間分解能が数百フェムト秒程度に制限さ れてしまう。

上で述べた診断システムを開発する上で最も重要な課題 となったのが、利用実験と光診断が両立できるシステムを 構築することであった。このことは、光診断自体を目的と するシステムの開発よりも格段に難しい。しかも、特定の 種類の実験にしか適用できない間口の狭いシステムになら ないよう、注意する必要がある。SACLAにおける開発の 事例は、新しい光源における光診断系を開発する上でも参 考になるであろう。

この章では、SACLAにおける光診断系の運用と開発に ついて述べてきた。SACLAにおける光診断系の整備から 学んだことは、加速器の運転からエンドステーションにお ける利用実験までを俯瞰した上で、最適な光診断系を構築 し、適切に運用することの重要性である。SPring-8のア ップグレードに向けた光診断系の構築においても、施設全 体のパフォーマンスをいかに高めるかという視点が特に重 要となる。すなわち、光源特性と利用実験の形態を考慮 し、決められた境界条件のなかで最適な光診断システムを 構築することが求められる。次章では、アップグレード後 の SPring-8 の光診断系構築に向けた戦略について述べる。

## 4. アップグレード後の SPring-8 で 必要となる光診断系構築に向けた戦略

## 加速器およびビームラインの定期的な測量とアライメ ント

光軸を長期間安定に維持するためには、「加速器トンネ ル内の加速器機器」並びに「実験ホール内のビームライン 機器」の基準位置を長期間に亘り維持することが必要とな る。2章で述べたように SPring-8 ではこの20年でトンネ ル内の加速器コンポーネントの位置変位について測量をし てきたものの、それを加速器の再アライメントには反映し てこなかった。次世代光源 SPring-8-II では、このやり方 は許されず、定期的な測量と再アライメントを繰り返す必 要がある。経時変化により、仮にトンネル内と実験ホール の相対的な位置がずれてしまうと、加速器コンポーネント 単独の再アライメントにより、ビームラインでの光軸が相 対的に変化することがあり得るため、加速器側でのステア リングの範囲とビームライン側の調整許容範囲を超える場 合には、ビームラインコンポーネントの再アライメントが 必要となる。

測量に際しては、トンネル内と実験ホールの個別の経時 変化を追うだけでなく、基準位置の相対的な変化を調べる 必要がある。これまで SPring-8 ではトンネル内外の長期 的な相対位置変動を監視してこなかったため、定量的な相 対変位の評価ができていない。最近になってようやく Hydrostatic Leveling System (HLS)等を用いて、建設 当初に加速器コンポーネントから実験ホールに延伸した基準が20年でどの程度相対変化したかについて計測を開始した。今後、トンネル内外の相対的な位置変化を含め定期的に測量していく基本方針に変わりはないが、この計測結果をまって、具体的に実験ホール側の測量と再アライメントの要求精度、実施頻度等の方針を決めることになる。

再アライメントに際しては,加速器コンポーネントと ビームラインコンポーネントの補正量に重みづけを行い適 当な評価関数を作ることにより,評価関数が最小になるよ うに最適化し,作業を最小化していく必要がある。このよ うに,トンネル内外の定期測量結果をどのように再アライ メントに反映していくか,加えて,運転停止中の限られた 期間で加速器コンポーネントとビームラインコンポーネン トをどのように再アライメントしていくかの方針を具体的 に決めることが今後の課題になっている。

#### 定常運転におけるアンジュレータ放射中心の計測

測量とアライメントにより加速器およびビームラインの 基準を設定した後,実際の放射光の光軸が正しく基準の中 心軸を通ってきているかを確認する必要がある。多種多様 なビームラインの運転状況を考えると,コミッショニング 時や決められたビーム調整時間帯だけでなく,定常運転時 にも計測可能なシステムとして構築しておく必要がある。 特に SPring-8 および SPring-8-II で主として利用される X線アンジュレータでは,放射のトータルパワーが10~ 20kW に達するが,これらの放射光の中心を確認できる 光モニターシステムを構築することが最優先課題となる。 このため,高熱負荷対策が,3章で述べられた SACLA の ビームモニターに加えて課せられる重要な要件となる。

システム構築のポイントは(a) ビーム破壊型でよいの でビーム調整時の定点観測として各ビームラインで光軸を 定期的に確認できるモニターと(b) 定常運転中のビーム 位置変動をみる常時使用可能なモニターを実現すること, 加えてこれらで得られた情報を加速器運転にフィードバッ クすることである。

現状の SPring-8 のビームラインでは、フロントエンド において高熱負荷機器である固定マスクや XY スリット においてアンジュレータ放射のテールを切り、コア(セン トラルコーン)のみを取り出すようにし、下流の光学素子 へ余分な熱を伝えないような構成になっている。基本的に SPring-8-II でもこの方式を大きく変えることはない。

光モニターをこれらの上流に置く際には,10kWオー ダーの熱負荷を受けるだけの光モニター媒体が必要になる とともに,そこからの信号の取り出し方を検討する必要が ある。光電子,二次電子,散乱X線,蛍光X線,伝導電 流などをプローブにするにしても白色の放射光から出てく る信号から正しく情報を得ることはかなり難しい。Table 1 に, SPring-8 および SPring-8-II の標準アンジュレータに おける基本波のセントラルコーンの分布とパワー分布の広 がりの目安を示す。セントラルコーンの広がりに比べてパ ワー分布は1桁以上広い角度分布であることが分かる。 媒体に白色X線を照射しそこからの情報を得るモニター 方法では,概ねパワー分布に近いものを見ていることにな り,コアの位置を知るには分解能の点で不利である。一 方,分光されたスペクトル分布を併せて計測できればアン ジュレータのコアに関する位置情報の確度を上げることが 可能になる。Fig.6はSPring-8およびSPring-8-IIの標準 アンジュレータにおける基本波のスペクトルが光軸から水 平方向,垂直方向にずれたときにどのように変化するかを 示したものである。いずれも基本波のピーク波長が0.1 nm (12.4 keV) になる条件で計算した。軸上で10 µrad× 10 µrad の開口で取り出したスペクトルと,開口を維持し

**Table 1** Angular divergence of undulator radiation. The upper and lower rows show a central cone of a fundamental wavelength and an angular distribution of radiation power, respectively. Undulator length of 4.5 m for SPring-8 and 3.6 m for SPring-8–II are assumed for the calculation of  $\sigma_{r'}$ .

	SPring-8 (8 GeV)	SPring-8–II $(6 \text{ GeV})$
$\sigma_{\mathbf{r}'}$ (µrad) @0.1 nm	3.33	3.73
$1/\gamma$ (µrad)	63.9	85.2

て水平, 垂直方向に10 µrad および20 µrad だけ軸外には ずれた際のスペクトルを示している。なお10 µrad は,光 源から30 m に置かれたフロントエンドスリットでは0.3 mm に相当する。注目すべきは,水平方向にずらしたとき のピークのシフトであり,SPring-8-II の場合,1桁以上 小さいエミッタンスのため明瞭に低エネルギー側にピーク がシフトしていることである。現SPring-8 では水平ビー ムサイズが大きいためこのようなシフトは観測できず,水 平方向の中心位置を知るためには主に強度情報のみに頼ら さるを得ないことと対照的である。一方で垂直方向に関し ては,SPring-8,SPring-8-II 共に軸外で低エネルギーに ピークシフトすることが分かる。

このようなアンジュレータ放射の特徴を生かし,アンジ ュレータのビーム中心を決める試みが BL37XU において 行われた<sup>28)</sup>。フロントエンドスリットの下流に厚さ100 µm のベリリウム箔を挿入し,弾性/非弾性散乱X線スペク トルを,シリコン検出器を用いてエネルギー分散型にて計 測した。この際,フォトンカウンティングが可能な計数率 まで,立体角などを調整して検出散乱強度を下げた。ま た,ベリリウム箔は水冷しているが,この試験では最大 10 W 程度の照射に止めている。Fig.7 に計測系の模式図 と,フロントエンドのスリットをスキャンして得られたス ペクトル変化の様子を示す。垂直方向のスリットスキャン







Fig. 7 Schematic of spectrum measurement system for white undulator radiation with PVD beryllium scatterer and energy dispersive silicon drift detector (left). Spectra measured using the system (right). Peak energy and intensity change depending on the vertical position of frontend xy-slit as shown observation angles from  $-25 \,\mu$ rad to  $25 \,\mu$ rad. It facilitates to find the white undulator beam axis.

で強度変化に加えピーク位置のシフトも明瞭に計測可能で, 10 µrad 程度の角度分解能でビーム中心を決定できること が示された。この方法はフロントエンドスリットを定常時 とは異なる開口にしてスキャンする必要があることから実 利用を遮るビーム破壊型の一種であるが,ルーチンの計測 システムとして構築できれば定点観測の有力な手段にな る。ここで光軸基準を決めるのはフロントエンドスリット である。こうして決められたフロントエンドスリット やある。こうして決められたフロントエンドスリット中心 を通ってくるビームが実際の光軸となる。測量・アライメ ントにおいては,特にフロントエンドスリットの位置情報 を押さえておくことが要となる。

ビームライン上の一点での計測のため、角度情報でなく 位置情報のみの計測であるが、2章で述べられたように電 子ビームの軌道変動が100 µm 以内で抑えられていれば、 トータルとしても10 µrad 程度の精度で角度情報を読み取 ることが可能になる。これは、SPring-8 の実験ホールの 終端部約100 m の位置で1 mm 程度の位置変位に相当する ことになり、光軸のずれが許容できるかどうかの critical な目安となるだろう。次世代光源の少なくとも破壊型ビー ムモニターとして、このように分光機能を併せもち、コア 部分を精度よく計測できるシステムを導入することが重要 である。

一方, ミラーや結晶分光器を通過し熱負荷が軽減された 光に対するモニターとしては3章で述べられた各種タイ プが利用可能となる。薄膜を光軸上に挿入するものであれ ば波面を乱さないような品質が要求されるが,スペックル フリーなものですでにSACLAで利用可能であれば,SPring-8-II でも問題なく利用できる。今後の検討課題は,光 学素子のドリフト,振動を極限まで抑え込むこと,光学素 子上流のビームの位置・角度変動と切り分けることであ る。また,常時モニターであればモニターにおけるX線 吸収によるビームロスを数%以下には抑えておく必要があ り,材料,厚さの最適化が必要となる。これに対し,2章 において指摘されたように,熱負荷対策をし,波面を乱さ ず,光学素子上流に設置可能な常時モニターの構築が大き な課題として残される。

計測条件としてアンジュレータのギャップをどう設定す るかも重要なファクターである。上で述べた破壊型モニ ターの例では、スペクトルのピーク近傍が計測できれば原 理的にギャップが変わっても計測可能である。また、常時 モニターの場合、検出器のダイナミックレンジの範囲内で あればアンジュレータのギャップによらない計測が可能と なる。アンジュレータのギャップ依存性の問題を解決する ためにもコアの部分を計測するモニターが有効となる。

全体でのシステム構築に際しては,SACLAのように ビームラインからだけでなく加速器の調整に活用できるよ う,これらの光軸モニターは加速器側でも制御可能であ り,その情報が加速器制御LAN上で自由に利用できるこ とが必要条件となる。

## 5. おわりに

本稿では、これまでの SPring-8 における光モニターお よび加速器・ビームラインのアライメント戦略の反省にた って次期光源であるべき姿を概観した。超低エミッタンス リングにおいてはエミッタンスを維持してビームを安定に 回すために定期的な測量と再アライメントが必要となるこ と、加えてトンネル内外の偏差を計測し併せてビームライ ン側の再アライメントも必要となることを述べた。

基準軸が設定されたのちのアンジュレータ放射の光軸中 心を知るためには、パワー分布でなく基本波のコア(セン トラルコーン)を計測することがより計測精度を高めるこ とを示した。少なくとも破壊型モニターであれば10 µrad の精度で光軸を決めうることを例示した。一方、常時モニ ターについては熱負荷のない単色光領域ではスペックルフ リーであることも含め SACLA の各種モニターが適応可 能であり、これを高熱負荷対応としていくことが今後の課 題である。

最後に、SACLA の事例に学び、ビームラインに構築し た光モニターを活用し、加速器とビームラインが一体とな ってビーム調整可能なモニターシステムを構築すること が、次世代光源の性能を多くのビームラインにおいて活用 するために必要であることを強調したい。

参考文献

光診断系を取扱った日本語の解説として,次の文献を紹介する。
登野健介,光ビームライン,OHO'13高エネルギー加速器セミナー(X線自由電子レーザー ~SACLA~)テキスト,2013年7月,http://accwww2.kek.jp/oho/OHOtxt/OHO-2013/11\_tono\_kensuke\_20130711.pdf

- 1) P. Emma et al.: Nature Photon. 4, 641 (2010).
- 2) T. Ishikawa *et al.*: Nature Photon. **6**, 540 (2012).
- 3) 動き始めた XFEL 施設 SACLA: 放射光 25, 53 (2012).
- ESRF Upgrade Program Phase II (2015–2022) Technical Design Study, http://www.esrf.eu/Apache\_files/Upgrade/ ESRF-orange-book.pdf
- SPring-8–II Conceptual Design Report, http://rsc.riken.jp/ pdf/SPring-8–II.pdf
- 6) Multi-Bend Achromat Lattice White Paper, https:// www1.aps.anl.gov / files / download / Aps-Upgrade / multibend-achromat-lattice.pdf

- H. Tarawneh *et al.*: Journal of Physics, Conference Series 493, 012020 (2014).
- 8) T. Kimura *et al.*: Nat. Comm. **5**, 3052 (2014).
- 9) K. Tamasaku et al.: Nat. Photon. 8, 313 (2014).
- 10) M. Suga et al.: Nature 517, 99 (2015).
- 11) K. H. Kim et al.: Nature 518, 385 (2015).
- 12) H. Yoneda et al.: Nature **524**, 446 (2015).
- 13) K. Tsumaki et al.: Proc. EPAC98, p.1356 (1998).
- 14) K. Soutome et al.: Nucl. Instr. and Meth. A459, 66 (2001).
- 15) H. Sakae, et al.: J. Synchrotron Rad. 4, 204 (1997).
- 16) H. Aoyagi et al.: Nucl. Instr. and Meth. A467-468, 252 (2001).
- 17) H. Aoyagi et al.: Proc. MEDSI2004, 04-01 (2005).
- H. Kimura *et al.*: Proc. 13th Annual Meeting of PASJ, WEOL09, p.221 (2016).
- 19) T. Fujita et al.: Proc. IBIC2015, p.359 (2015).
- 20) T. Tanaka *et al.*: Phys. Rev. ST Accel. Beams 15, 110701 (2012).
- 21) K. Tono et al.: Rev. Sci. Instrum. 82, 023108 (2011).
- 22) K. Tono et al.: New J. Phys. 15, 083035 (2013).
- 23) M. Yabashi et al.: Phys. Rev. Lett. 97, 084802 (2006).
- 24) Y. Inubushi et al.: Phys. Rev. Lett. 109, 144801 (2012).
- 25) M. Kato et al.: Appl. Phys. Lett. 101, 023503 (2012).
- 26) T. Sato et al.: Appl. Phys. Express 8, 012702 (2015).
- 27) T. Katayama et al.: Struct. Dyn. 3, 034301 (2016).
- 28) S. Goto et al.: Proc. SPIE 6705, 67050H (2007).
- 29) T. Kudo et al.: Rev. Sci. Instrum. 83, 043108 (2012).
- 30) Y. Joti et al.: J. Synchrotron Rad. 22, 571 (2015).



## 田中 均

特定国立研究開発法人 理化学研究所放射 光科学総合研究センター XFEL 研究開発部 門 部門長, 先端光源開発研究部門 回折限 界光源設計検討グループ グループディレ クター

E-mail: tanaka@spring8.or.jp 専門:加速器におけるビーム物理 「略歴]

1982年3月東京工業大学総合理工学研究 科化学環境工学専攻終了, 1982年4月日 揮株式会社原子力事業本部, 1989年9月 特殊法人理化学研究所サイクロトロン研究 室, 1999年5月財団法人高輝度光科学研 究センター加速器部門副主席研究員, 2005年4月同部門主席研究員, 2006年4 月理化学研究所 X線自由電子レーザー計 画推進本部。2010年4月財団法人高輝度 光科学研究センター XFEL 研究推進室室 長を経て、2011年4月から理化学研究所 播磨研究所放射光科学総合研究センター XFEL研究開発部門部門長, 2013年5月 から先端光源開発部門回折限界光源設計検 討グループディレクターを兼務。博士(工 学)。



#### 後藤俊治

公益財団法人高輝度光科学研究センター 光源・光学系部門 部門長,加速器部門 部 門長,特定国立研究開発法人 理化学研究 所放射光科学総合研究センター 先端光源 開発研究部門 部門長

E-mail: sgoto@spring8.or.jp 専門:X線光学 **[略歴]** 

1986年東京大学大学院工学系研究科物理工学専攻修士課程修了。

1986年株式会社富士通研究所,1995年財 団法人高輝度光科学研究センター研究員, 2007年8月より光源・光学系部門部門長。 2014年4月より加速器部門部門長を兼務, 2014年10月より先端光源開発研究部門部 門長を兼務。博士(工学)。



## 高野史郎

公益財団法人 高輝度光科学研究センター 加速器部門主幹研究員,特定国立研究開発 法人 理化学研究所放射光科学総合研究セ ンター 客員研究員 E-mail: takano@spring8.or.jp

専門:加速器

[略歴]

1990年東京大学大学院理学系研究科博士 課程修了,博士(理学)。1990年より分子 科学研究所UVSOR助手(自由電子レー ザーの研究),1992年より理化学研究所研 究員(SPring-8のビーム診断系の研究開 発)などを経て,2001年4月より現職。 2016年4月より理化学研究所客員。



著者紹介

#### 登野健介

△益財団法人 高輝度光科学研究センター XFEL 研究推進室先端利用グループ 利用 技術開発・整備チーム チームリーダー, 特定国立研究開発法人 理化学研究所放射 光科学総合研究センター 客員研究員 E-mail:tono@spring8.or.jp 専門:物理化学

### [略歴]

2002年東京大学大学院理学系研究科化学 専攻博士課程修了,博士(理学)。東京大 学博士研究員,東京理科大学助教,理化学 研究所研究員を経て,2011年4月より現 職。

## 正木満博

公益財団法人 高輝度光科学研究センター 加速器部門 主幹研究員

E-mail: masaki@spring8.or.jp 専門:加速器ビーム診断,ビーム不安定性

## 

筑波大学大学院物理学研究科博士課程修 了,博士(理学)。1995年4月から現職。 SPring-8 蓄積リングのビーム診断,主と して光診断系の開発,およびビーム不安定 性解析に従事し,現在に至る。

#### 矢橋牧名

特定国立研究開発法人 理化学研究所 放射 光科学総合研究センター ビームライン研 究開発グループ グループディレクター, 公益財団法人 高輝度光科学研究センター XFEL 利用研究推進室 室長 E-mail: yabashi@spring8.or.jp 専門:X線光学

#### [略歴]

1996年東京大学大学院工学系研究科物理 工学専攻修士課程修了,高輝度光科学研究 センター研究員。理化学研究所 XFEL 計 画推進本部研究員を経て,2011年より, ビームライン研究開発グループディレク ター。2015年より,XFEL 利用研究推進 室長。博士(工学)。

# Photon diagnostic system to fully utilize the performance of upgraded SPring-8

Hitoshi TANAKA<sup>1</sup>, Shunji GOTO<sup>1,2</sup>, Shiro TAKANO<sup>1,2</sup>, Kensuke TONO<sup>1,2</sup>, Mitsuhiro MASAKI<sup>2</sup>, Makina YABASHI<sup>1,2</sup> <sup>1</sup>RIKEN SPring-8 Center, 1–1–1, Kouto, Sayo-cho, Sayo-gun, Hyogo 679–5148, Japan <sup>2</sup>JASRI, 1–1–1, Kouto, Sayo-cho, Sayo-gun, Hyogo 679–5198, Japan

**Abstract** A next generation SR source with an extremely low beam emittance provides a transversally sharp electron beam at every undulator source point. The source beam size is equal to or less than a few tens  $\mu$ m in r.m.s. in both the horizontal and vertical planes. The two-dimensionally brilliant electron beam paves the way for applications of brighter pinhole-free X-ray nanobeams. Utilization of such a next generation SR source requires dramatic performance jumps for various beam control technologies. A photon diagnostic system enabling precise photon/electron beam controls is one of the most essential components. This article outlines target performances of the photon diagnostic system required for the SPring-8 upgrade and proposes a development strategy based on problems found in the photon beam control during the current SPring-8 operation and precise electron/photon beam controls achieved at SACLA by using the photon diagnostic system.