BEAM-CHARGE LIMIT SYSTEM FOR RADIATION SAFETY AT THE KEKB INJECTOR LINAC (II)

Tsuyoshi Suwada¹, Eiichi Kadokura, Masanori Satoh, and Kazuro Furukawa Accelerator Laboratory, High Energy Accelerator Research Organization 1-1 Oho, Tsukuba, Ibaraki, 305-0801

Abstract

A new interlock system based on a beam-charge measurement is under development for radiation safety at the KEKB injector linac. This system is required for the injector upgrade plan, where a fast beam switching is performed for the simultaneous injection to downstream different four storage rings. The system comprises a wall-current monitor, a beam-charge detection electronics, and a PLC-based control system. An integrated amount of the beam charges are measured basically at three locations along the injector linac and at another location near the PF-AR injection point. The system generates and transmits interlock signals for a beam abort-request directly to the safety control system through a hard-wire cable when an integrated amount of the beam charges are beyond a certain threshold level prescribed at each location. In this report we describe the design of the new interlock system for radiation safety, its performance of the detection electronics, and the beam tests.

KEKB入射器における放射線安全のためのビーム電荷制限システム (II)

1. 概要

KEKB入射器では、放射線安全のためのビーム電 荷制限システムの更新を計画している。入射器を通 過するビームは、積算電荷量が計算機上で常に監視 され、高いレベルの放射線安全が保証されている。 現システムでは、ソフトウエアを基本とするシステ ムが動作しているが、ハードウエアを基本とするシ ステムに移行することで、より信頼性を高めること ができる。本稿では、新たに開発したビーム電荷制 限システムの概要とビームによる性能評価試験につ いて報告する。

2. はじめに

昨年の本研究会で、ビーム電荷制限システムの更 新の意義と目的をすでに報告している[1]。ここでは、 本システムに要求される性能仕様との関連において 簡単にまとめておく。

本システムは、PF・KEKB両リングへの連続かつ同 時入射[2]を実現するために必要となる放射線安全の ためのビーム電荷制限システムである。各リングの 蓄積電流を可能なかぎり一定に保持するには、蓄積 ビームの寿命に応じた入射率でビームを連続的に入 射する(連続入射)必要がある。複数のリングに連続 かつ同時入射を行うには、入射器の最大繰返し50Hz のパルス・ビームを有効利用し、各リングに対応し た入射ビームをパルス毎に適当な割合で配分するこ とで実現できる。同時入射では、これまでのような 各リングに対応した入射モードの切替えを必要とせ ず、対応する入射ビームがパルス毎に切替わるので、 リング側から見ればあたかも連続入射が行われるこ とになる。このように、本システムは、同時入射と いう複雑な入射でも高いレベルの放射線安全を保証 するものでなければならない。

入射ビームのパルス当たりの電荷量は、各リング に対応して、0.1nC/pulse(PF,PF-AR), 1x2nC/pulse (KEKB電子),1x2nC/pulse(KEKB陽電子), 10x2nC/pulse (KEKB陽電子生成用1次電子)である。ここで、 KEKBにおけるx2 は、2バンチ同時入射時の係数で ある。パルス当たりのビーム電荷量は、200倍のダ イナミック・レンジをもち、最大50Hzでパルス毎に 変化することになる。このような複雑な入射は、計 算機制御による高度なビーム・タイミング・システム により実現される予定であるが、何らかの原因によ りビーム加速が誤動作すれば、加速器本体の放射線 汚染のみならず、下流のリングに間違ったビームが 輸送される恐れがある。このように、本システムは、 入射器を通過するビーム電荷を常に監視し、異常な ビームが加速・輸送された場合は、速やかにビーム 停止要求を安全系に送信することを役割とする。

本システムは、単なる電流モニターではない。何 らかの原因でビーム電荷が低減した場合は、放射線 安全の立場からは余り問題とならず、むしろ、異常 なほどの大電流ビームが加速された時にこそ、確実 にその電荷を計測し、放射線汚染が甚大になる前に 速やかなビーム停止要求を送信することも必要とさ れる。このように、できるだけ広いダイナミック・ レンジで、ある程度の精度でパルス毎のビーム電荷 が計測可能なことが重要である。また、本システム の信頼性を高めるために、可能な限り計算機ネット

¹ E-mail: tsuyoshi.suwada@kek.jp

ワーク、ビーム・ゲートなどの外部装置との接続を 排除し、停電時以外は常に安定に動作し続けるとい う単純かつ強固なシステムであることが重要である。

3. ビーム電荷制限システム

3.1 システム概要

本システムは、基本的に入射器ビーム・ラインと PF-AR入射路の四箇所でビームの積算電荷を監視し、 規定の閾値を越えたときは速やかにビーム停止要求 信号を安全系へ送信する。監視箇所[1]は、(1)アーク 部、(2)陽電子標的部、(3)ビームスイッチヤード、 (4)PF-AR入射路である。(1)では、陽電子生成用1次 電子の積算電荷を監視し、(2)では、陽電子標的直後 を監視する。(3)では、各リングに対応する入射路入 口での積算電荷を監視する。PF-ARの監視は、入射 器終端から途中までKEKB入射路とビーム・ラインを 共有するためにリング入射点近傍まで移動させる必 要があった。表1に各監視場所と対応する制限電荷 量をまとめる。

表1:電荷制限監視場所と対応する制限電荷量

場所	名称	(A)	(B)	(C)
アーク部	R0-01	2500/s	50	60
		$4.5 \mathrm{x} 10^{6} / \mathrm{h}$	25	
標的直後	22-44	1250/s	25	30
		2.25x10 ⁶ /h	12.5	
Linac	61-A1	2.25x10 ⁵ /h	1.25	10
KEKB	61-H0 (e ⁻)	5.76x10 ⁵ /h	3.2	10
	$61-8(e^+)$			
PF	61-F1	7.8x10 ⁴ /h	0.867	8
PF-AR	PF-AR	2.88x10 ⁴ /h	0.32	1.6

ここで、(A)は、1秒間又は1時間の制限電荷量 [nC/s, nC/h]を、(B)は、(A)を最大ビーム繰返し (KEKB:50Hz, PF/PF-AR:25Hz)で除したパルス平均電 荷量[nC/pulse]を、(C)は、ビームテストにより決め られた回路の最大入力電荷量[nC/pulse]を表す。 KEKB入射路への電荷制限は、電子・陽電子の積算電 荷和で定義されることに注意されたい。

図1に、電荷制限システムの構成を示す。ビーム モニターには、KEKB建設時に開発された壁電流モ ニター(WCM)の一部を転用することにした[3]。 WCMは、ビーム電荷に比例したパルス応答をする。 信号は、35-60m長の同軸ケーブルで伝送され、ギャ ラリーに設置した電荷積分回路(NIM)に入る。電荷 積分回路は、パルス毎に信号電荷を積分しAD変換 した後、較正係数を用いてビーム電荷に変換する。 ビーム電荷は、常に1秒間と1時間の積算電荷とし て積算される。積算電荷が、制限電荷を越えた場合 は、すみやかにビーム停止要求信号を生成し、ツイ スト線を通して安全系PLCに直接伝送する。

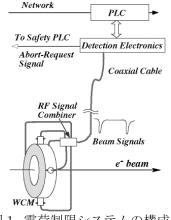
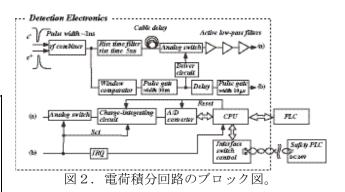


図1.電荷制限システムの構成。

3.2 電荷制限回路の開発

電荷制限回路は、本システムの中核となるモ ジュールである。図2に回路のブロック図を示す。



本回路は、パルス信号の積分回路であるが、単バ ンチビーム(バンチ幅~10ps)に応答したWCM信号は、 高速パルス(幅~2ns)として同軸ケーブルを伝送する ので、回路にはそれなりの工夫が要求される。回路 の入力部では、電子・陽電子両ビームの電荷和に対 応できるように、rf combiner (Mini-Circuits, ZFSC-2-4)で信号を合成し、50Ωに整合したストリップライ ンを通して回路基板に入力する。ガウシアン型 $\Box - \cdot \mathcal{N} \land \cdot \mathcal{I} \land \mathcal{I} \land$ Model5915, rise time 5ns)により、信号波形を保持し ながらパルス幅を~5nsに拡大させる。その後、ゲー ト信号とのタイミング調整のための遅延ケーブルを 経て、高速analog switch (TI, TS5A2053)により30nsの ゲート幅で信号を切出す。これは、信号に重畳する ノイズを抑制し、S/Nを向上させるためである。そ の後、5段のデジタル・ローパス・フィルター(AD, AD8045)に通してさらにパルス幅を拡大させ(~4µs)、 再度 analog switch (TOSHIBA, TC7W53F)を用いて 10µsゲート幅で信号を切出す。信号は、積分回路に よりパルス電荷が積分され、電荷に比例した遅いパ ルス信号となり、ADC入力部でピーク・ホールドさ れ電圧がAD変換される。ADC (AD, AD7894AR-10) は、正負の入力電圧(最大±10V)に対応でき、14ビッ

トの分解能で計測する。これで、電子・陽電子による両極性のパルス信号に対応できる。符号ビットを 省いた実質の分解能は、13ビット(±8192)である。

一方、ゲート信号は、rf combiner出力をハイ・イン ピーダンスで取り出し、両極性のパルスに応答する ウインドウ・コンパレータ(MAXIM, MAX9600)で生 成させる。回路のダイナミック・レンジの下限は、 ウインドウ・コンパレータへの入力レベルで決まる。 ゲート信号のパルス幅を調整した後、前後段の analog switchへのゲート信号として、また、CPU (RENESAS, H8/3694)への割り込み信号(IRQ)、積分 回路へのセット信号としてそれぞれに配信される。

CPUは、ADCと積分回路にリセット信号を配信し、 次の入力まで待機する。パルス毎にAD変換された パルス電荷は、CPUを通してレジスターに格納され、 パルス毎に積算される。演算結果は、1秒間又は1 時間積算用レジスターに格納され、PLCによりデー タが読み出される。積算時間の時間管理は、内蔵し た水晶時計が行い、CPUを通してこれらのレジス ターを所定時間後にリセットし計測を継続する。

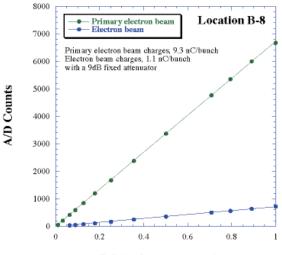
積算電荷は、常に制限電荷と比較され、これを越 えた場合は、ただちに、ビーム停止要求が安全系 PLCに送信される。安全系PLCとは、ツイスト線を 通してI/Oモジュールと無電圧接点(24VDC)で接続さ れる。フェイル・セーフの考えに基づき、この接点 は通常閉とし、ハイ・レベルである。1時間積算で ビーム停止要求が発生すれば、この接点を開き ロー・レベルに移行させる。一方、1秒間積算では、 前者と区別するために接点の開閉を100ms幅のパル スで行う。

3.3 PLCによる制御

本回路の制御は、PLC(横河電機, FM-M3)により行 われる。親PLCを主制御室に配置し、四カ所の監視 場所には子PLCを分散配置し、光ネットワークでこ れらを結ぶ。親PLCは、子PLCを統括制御する。各 子PLCは、本回路と通信することでデータの設定と 読出しを行う。基本的に通常計測時は、積算電荷 データの読出しのみを行い、複雑な制御を一切行わ ない。これは、PLC制御の安定性をできるだけ高め るためである。また、本回路は、PLCの停止に関わ らず自走し続け積算電荷の監視を行うので、ビーム 停止要求信号の生成は可能である。PLC制御の詳細 は、他で報告される[4]。

4. ビームテスト

入射器でビーム試験を行い本回路の性能評価を 行った。図3は、アーク部においてKEKB入射用の 電子及び陽電子生成用1次電子ビームを測定した結 果である。測定時のパルス当たりの電荷量は、それ ぞれ、1.1nC、9.3nCである。回路のダイナミックレ ンジは、入力部に9dBの固定アッテネータを挿入す ることで調整した。試験結果から充分満足できる回 路特性(ダイナミックレンジ: 40dB、積分非直線性: <1%、S/N: >200、最小感度: 0.1nC/bunch(アッテ ネータ無の場合は0.01nC/bunch))が得られた。



Relative Linear Attenuation

図3.KEKB入射ビームによる電荷制限回路の入出 力特性。

ノイズレベルは、回路の内部雑音が支配的(最大 入力レンジに対し0.3%程度)で、入力の大きさに関 わりなくほぼ一定であった。精密な電荷測定を要求 するならば、図3に示す入力レベルが最善であるが、 放射線安全システムとしては、想定外の電荷量まで 検出する必要がある。例えば、アーク部では、パル ス平均として50nC/pulseの検出が要求される。回路 として余裕をみて、入力部の固定アッテネータ値を 調整(23dB)することで、60nC/pulseまでの検出が可 能なようにしている。表1の(C)に本回路の許容する パルス当たりの最大電荷量をまとめている。

5. まとめと今後の予定

KEKB・PF両リングへの同時連続入射を実現する ために要求される放射線安全のためのビーム電荷制 限システムの概要とビームによる性能評価試験を報 告した。現在は、電荷積分回路の最終試験を終え、 PLC制御による総合動作試験に向けた準備を始めて いる。2007年夏期シャットダウン時に全システムの 構築を行い、秋からの運用開始を目指す。

参考文献

- [1] T.Suwada, et al., Procs. the 31th Linear Accelerator Meeting in Japan, 2006, p. 565.
- [2] M.Satoh, et al., Procs. the 31th Linear Accelerator Meeting in Japan, 2006, p. 499.
- [3] T.Suwada *et al.*, Nucl. Instrum. & Methods. A396 Nos.1,2 September (1997) p. 1.
- [4] E.Kadokura et al., in this meeting.