RF LOW LEVEL CONTROL SYSTEM AT SCSS PROTOTYPE ACCELERATOR

T. Ohshima^{A)}*, H. Maesaka^{B)}, N. Hosoda^{A)}, T. Fukui^{A)} and Y. Otake^{B)} ^{A)}JASRI/SPring-8, 1-1-1 Kouto, Sayo, Hyogo, 679-5198

^{B)} RIKEN/SPring-8, 1-1-1 Kouto, Sayo, Hyogo, 679-5198

Abstract

The constriction of XFEL facilities is under progress at the SPring-8 site. The SCSS prototype accelerator to check the feasibility of XFEL is in operation. And the amplification of VUV light having a wavelength of 49nm was observed in June. The stability and controllability requirements on an RF phase and amplitude, concerning with the RF system of the prototype accelerator, are less than 1degree and 0.3%. To satisfy the requirements, we developed a low noise RF signal source, and an IQ (In phase and in Quardrature) modulator and an IQ demodulator. The RF phase and amplitude are controlled by the IQ modulator. The detection of them are performed by using the IQ demodulator. Both IQ functions of them are handled by VME DAC and ADC boards developed by us. Furthermore, the DAC module can handle the adaptive control method. We confirmed, that these instruments satisfied the requirements, by the beam test. The configuration of the RF low level system, its performance, and the preliminary results of the adaptive control experiment are described in this paper.

SCSS試験加速器のRFローレベルシステム

1. はじめに

XFELを目指した8GeVの加速器の建設計画が現在 SPring-8のサイトで進められている。^[1] この8GeV の装置を実証するために、250MeVの試験加速器が建 設され 6月にはVUV(49nm)の光の増幅が確認された。 この試験加速器では、安定な光の増幅を行うために RFの位相変動を1度以下、加速電圧変動を0.3%以 下に抑えなければならない^[2]。またXFELにおいて は、さらに1桁以上それぞれの変動を抑える必要が ある。そのために我々は低位相ノイズの基準RF信号 源を開発した。また加速空洞のパルス(2µs幅ほ か)励振信号の位相、振幅を変調するために、高速 のDA変換器およびIQ変調器を、クライストロン出力、 反射信号、空洞ピックアップなどのパルス信号の振 幅、位相の検出を行うためにAD変換器とIQ検出器を 開発した。

RFパルス信号の振幅、位相についてパルスの繰り 返し周波数(60Hz最大)の1/2より低い周波数では 設定値に対する帰還制御可能で、誤差を低減できる 可能性がある。しかし、2µsの幅をもつパルス信号 に対してMHz近傍のランダムなノイズを帰還制御で 減少させることは不可能なため基準信号発生器のノ イズを低減することは非常に重要である。また、半 |導体増幅器のパルス毎の温度変化、クライストロン 高圧電圧のリップルなどによるパルス内での再現性 を持つ振幅と位相の偏差は、その偏差を打ち消すよ うな波形でIQ変調を行う補償制御を行うことにより 誤差の低減ができる可能性がある。今回開発したDA などには、この補償制御を可能にする機能が組み込 まれている。以下では、これらの機器について行っ た性能評価試験の結果および、予備的な補償制御の 実験結果について報告する。

2. 機器の構成および性能

SCSS試験加速器では4種類の周波数の加速空洞 が用いられている。それは速度変調用の238MHz、 速度変調・加速用の476MHz、エネルギー変調(バ ンチ圧縮)・加速用の2856MHz、加速用の5712MHz の空洞である。これらの加速空洞に安定な高周波を 供給するために、図1のシステムを構築した。この システムは、基準信号発生器、IQ変調器、IQ検出器、 AD・DA-VMEモジュール、クライストロン駆動用 600W半導体増幅器、クライストロンなどから構成 されている。RF基準信号は、位相安定ケーブル (5ppm/°K)を用いて信号源から各機器まで伝送し ている。次に各機器の詳細について述べる。



2.1 基準信号発生器

RF基準信号の発生のために低ノイズの基準信号発 生器を開発した。目標性能としては、市販のシンセ サイザー出力の位相ノイズに比べ10dB以上優れた位 相ノイズを目指した。具体的には5712MHzの信号の 1kHzオフセットにおける位相ノイズは-120dBc/Hz 以下である。低ノイズの水晶発振子出力、RFコム発 生器およびPLL回路を組み合わせて低位相ノイズの 5712MHzの信号を作った。この信号を分周すること により他の周波数の基準信号を作っている。高精度 のタイミング信号の発生^[3]にはここで作られた 238MHzおよび5712MHzが用いられている。またIQ変 調器、IQ検出器や高精度のビーム位置モニタBPM^[4] でも使用する2380MHz、5236MHzのローカル信号もこ の信号発生器で作っている。この信号源の出力の位 相ノイズの測定は、アジレントE5052シグナルソー スアナライザを用いて行った。5712MHzの信号の位 相ノイズは、図2に示すように1kHz以上のオフセッ ト周波数において-120dBc/Hz以下と、目標を満足し た優れた性能を示している。



図2:5712MHz信号の位相ノイズ。

2. 2 IQ変調器、IQ検出器

RFパルス信号の生成、および位相と振幅の変調・ 検出にはIQ変調器・検出器を用いている。変調およ び検出の精度は、振幅について0.2%以下、位相にし て0.3度以下を目標とした。238MHz、476MHzの信号 の変調、検出は直接行っているが、2856MHz、 5712MHzの信号はそれぞれの周波数から476MHzだけ 低い中間周波数の信号を用いて変調、検出を行って いる。これはIQ変調器、検出器を設計した時点で入 手可能なミキサーICの周波数帯域制限による。ミキ サーIC、周波数コンバーターなどの主要な部品は、 温度変化を抑えるためにヒーターによって±0.1度 に温度調整されたアルミ板の上に取り付けられてい る。



図3: IQ変調器についての位相、振幅の誤差。

IQ変調器の位相ノイズは、DCの制御電圧を印可 しE5500を用いて測定した。キャリアからのオフ セット周波数が1kHzから10MHzの範囲において、 位相ノイズの増加は5dB以下であった。IQ変調器の 設定値の直線性については、ネットワークアナライ ザを用いて連続RF信号に対して測定を行った。位 相偏差、振幅偏差の測定結果を図3に示す。位相偏 差は+0.3度から-0.6度の範囲に、振幅偏差は0%から-1%の範囲に収まっている。この偏差はミキサーIC の非直線性などに起因するもので、再現性を有して おり、たとえば補正テーブルを使って設定値に対す る直線性を向上させることは可能である。IQ検出器 についてトロンボーンを用いて位相応答の直線性を 測定した。その応答は±0.3度の範囲に収まってい た。

2. 3 DAC、ADCボード

IQ変調器の制御信号の生成、IQ検出器出力のデジ タル化のために、238MHzのクロックで動作する 12bitのDAC(波形発生装置)および12bitのADC(波 形記憶装置)を開発した^[5]。DACの出力およびADCの 入力は、インピーダンスが100Ωの差動信号を用い てノイズの影響を受けにくくしている。IQ検出器や IQ変調器とADC, DACボードとの間の接続には、シー ルド付きツイストペアのケーブルを用いている。 DAC, ADCボードの入出力段のアンプにはMHz領域まで 10nV/√Hz以下のノイズ特性を持った高速OPアンプ を用いている。ADCは運転中に異常波形を観測した 場合、その波形をメモリに保存する機能も持たせた。 238MHz、476MHz、2856MHzの加速空洞励振信号の パルス幅はそれぞれ100 μ s、50 μ s、2.5 μ sである。 1波形のレコード長は2048である。238MHz,476MHz のパルスに対してこの長さは十分ではないため、 データに対してFIRフィルタを用いて1/16の間隔で 間引くプログラムを持つボードを、これらの周波数 を扱うために準備した。5712MHz信号については高 周波パルスコンプレッサー (SLED) を用いて出力 を増幅するために、励振信号の位相を途中で180度 反転する必要がある。DACには設定したタイミング でそれ以降の波形について位相反転を行う機能を持 たせた。

パルス応答について矩形のDAC出力波形をADC に直接入力して測定した結果を図4に示す。系の立 ち上がり時間は10%-90%で20ns程度でありパルス変



図4: DAC と ADC を直接接続した系での立ち上 がり時間の測定。1 クロックは 4.2ns に対応する。 調に対して十分な応答を持っていた。

2.4 実運転時の性能

運転中の加速器で、パルス動作の238MHz、 478MHz定在波空洞、2856MHz-APS空洞のピック アップ信号波形および、2856MHz、5712MHz進行波 管の擬似負荷からの信号波形を測定した。結果を図 5に示す。波形内の位相、振幅の安定度について、 例えば238MHz空洞ピックアップ信号については、 パルス波形の最後の1μs区間で位相の安定度は1σ で0.1度、振幅の安定度は1σで0.2%であった。図6 には、2006年7月21日の運転中の238MHz空洞の電圧、 位相のトレンドを示す。空洞駆動用の 238MHz,12kW半導体増幅器の、温度変化による2時 間程度の時定数を持つ振幅変動がみられる。位相変 動については標準偏差が0.2度に収まっていた。

加速器全体の安定度については、250MeVビーム のエネルギー変動が測定され、短時間での安定度と して1σで0.1%という値を得ている^[6]。



図5: 空洞ピックアップ信号もしくは模擬負荷信 号の振幅波形。



図 6: 238MHz 空洞ピックアップ信号の振幅およ び位相のトレンド。

2.5 パルス内位相変動の補正

補償制御の実現性を評価するために、以下の予備 的な実験を行った。Sバンドクライストロン出力は、 クライストロンに印加される高圧のリップルおよび クライストロン駆動用半導体増幅器のパルス内の熱 平衡の影響で、位相に変動が生じる。この位相変動 を、IQ変調器に入力する波形を調整することにより 補正することを試みた。補正なしの状態で測定した 位相測定データの逆符号の波形データをIQ変調用 DACの制御位相波形として設定した。図7に結果を 示す。補正により±5度の変動が±0.8度にまで変動 を抑えることができた。



図 7: DAC 位相波形の補正の前後での 2856MHz クライストロン出力の位相。

3. まとめ

低位相ノイズの基準信号発生器においては 5712MHz信号の位相ノイズとして1kHzオフセット 周波数において-120dBc/Hzを達成した。この信号源 と、高速DACと高分解能IQ変調器、高速ADCと高 分解能IQ検出器の組み合わせにより、238MHzの空 洞ピックアップ信号に対してパルス内の振幅変動が 0.2%、位相変動が0.1度の安定性を達成した。長期 変動については電源投入3時間以降では振幅変動 0.4%、位相変動0.2度を達成している。これらのRF 機器を組み合わせてSCSS試験加速器では調整運転 が行われており、250MeVビームの短期間のエネル ギー変動は1σで0.1%を達成した。また、補償制御 に関する予備的な実験では、誤差低減の可能性を示 した。今後、DAC出力波形の微調整によるRFパル ス波形内での振幅、位相のさらなる安定化、電源投 入時の温度変化に起因する振幅、位相の変動に対す るフィードバックなどを行う予定である。

XFEL計画では、450mに及ぶ距離にわたって74台 のCバンドクライストロンが用いられる予定である。 今後は、基準信号を長距離で各機器に安定に伝送す るシステム、5712MHzの信号について中間周波数を 介さずに直接変調・検出する、IQ変調・検出器など が必須であり、開発を進める予定である。

参考文献

- [1] S. Shintake, et. al., "Status of SCSS Test Accelerator and XFEL Project in Japan", in this conference
- [2] Y. Otake, et. al., "Sub-pico-second Trigger and Phase Control for SCSS", in this conference
- [3] N. Hosoda, et. al., "Timing system of SCSS Prototype Accelerator", in this conference
- [4] H. Maesaka, et. al., "Performance of the beam position monitor and the charge monitor at the SCSS prototype accelerator" in this conference
- [5] T. Ohata, et. al., "Control system of the SCSS prototype accelerator", in this conference
- [6] H. Tanaka, et. al., "Beam performance of the SCSS prototype accelerator", in this conference