Production of Ultra-short Bunches Employing Alpha Magnet and Off-crest Acceleration for Coherent THz Light Sources

Fusashi Miyahara, Fujio Hinode, Kenichi Nanbu, Toshiya Muto, Yuu Tanaka, Masayuki Kawai, Shigeru Kashiwagi and Hiroyuki Hama Electron Light Science Center, Tohoku University 1-2-1 Mikamine, Taihaku-ku, Sendai, Miyagi, 982-0826

Abstract

We have studied production of the very short electron beam to generate intense coherent THz radiation. Since the power of coherent synchrotron radiation is proportional to the bunch form factor, the bunch length shorter than 100 fs has to be produced to obtain large form factor sufficient to generated intense coherent THz radiation. The beam from the thermionic RF gun is injected into a bunch compression system consist of an alpha magnet and a linac employing velocity bunching. We report the bunch compression scheme of this system.

コヒーレントテラヘルツ光源のためのアルファ磁石とオフクレスト加速を用いた超短バンチ生成

1. はじめに

東北大学電子光研究センター(旧核理研)では加速器を用いた高輝度コヒーレントテラヘルツ光源の 開発を行っており、現在、試験加速器 t-ACTS (test Accelerator as Coherent THz Source)の入射器部分の 設置が進んでいる。THz 光源としてアンジュレータ とアイソクロナスリングからのコヒーレント放射光 を検討中である[1,2]。高輝度なコヒーレント THz 光 生成に十分大きな形状因子を得るためには 100 フェ ムト秒以下の超短バンチ電子ビームが要求される。 アイソクロナスリングでは 50MeV まで加速した電 子ビームをシケインによって圧縮する。一方、THz 域のアンジュレータ光が必要とする電子ビームは 17 MeV 程度の低エネルギーである[3]。

Serafini 等は電子ビームをゼロクロス付近のオフ クレスト位相で加速構造に入射し、粒子の速度差を 利用してバンチ圧縮を行う velocity bunching を提案 した[4]。この方法は加速構造のみで圧縮を行うため、 シケイン等を用いないため小型化が可能である。

本稿では熱陰極高周波電子銃(ITC RF-Gun)、 アルファ磁石、3m 加速構造から成るコンパクトな バンチ圧縮システムと、数値シミュレーションを用



図 1: t-ACTS の概観(上)とバンチ圧縮の模式図 (下)。青色の線は各装置におけるビームの縦方 向位相空間分布を模式的に表している。

いた評価を報告する。

2. 実験装置とバンチ圧縮の概要

試験加速器の概観図とバンチ圧縮を模式的に表し た様子を図1に示す。

ITC RF-Gun は2つの空胴を持ち、それぞれの空 胴に入力する電力と位相を変えることで、電子銃出 ロでの電子ビームの縦方向位相空間分布を操作する ことが可能である[5]。図に示した縦方向位相空間は 電子銃から引き出されたビームのバンチ先頭部分の 様子を示しており、バンチ前方のエネルギーが高い。 電子ビームは0 MeV から 1.74 MeV まで連続的な運 動エネルギー分布を持つが、バンチ先頭の高エネル ギー部分に電荷が集中している

アルファ磁石は縦方向位相空間分布の回転とス リットを用いたエネルギー選択に用いる。電子の運 動量の違いによる行路差を利用して、アルファ磁石 を通過したバンチは前方の粒子のエネルギーが低く なるような磁場勾配に設定している。

3. Velocity Bunching

velocity bunching は数 MeV 程度の光速よりもわず かに小さい速度を持つ電子バンチを加速構造の RF 位相のゼロクロス付近に入射することで行う。加速 構造に入射した直後、バンチの前方の電子は減速位 相、後方は加速位相に乗ることで圧縮が始まる。電 子バンチの速度は RF の位相速度に比べて遅いため、 バンチ全体の位相は徐々にクレスト側へスリップし て行く。このため、バンチ全体の加速は加速構造の 途中から始まる。

進行波加速構造の加速電場を

$$E_z = -E_0 \sin(\omega t - kz + \psi_0)$$

= -E_0 \sin \xi \text{(1)}

とすると Hamiltonian は

$$H = \gamma - \beta_r \sqrt{\gamma^2 - 1} - \alpha \cos \xi \tag{2}$$

で与えられる。ここで $\alpha = eE_0 / mc^2 k$ 、加速構造 の位相速度は $\beta_r c$ である。図1に $E_0=7.2$ MV/m、 $\alpha=0.236$ の場合の位相空間での粒子の軌跡を示す。 図中の四角で示した領域は $\gamma=4$ で、 $\xi=0$ 付近に入射 したビームが加速され $\xi=-60$ 、 $\gamma=34$ で加速構造から 出た事に対応しており、バンチ長が短くなる様子を 示している。

バンチの圧縮比を表す compression factor C (バン チ長は 1/C となる) は加速構造入口と出口の等ポテ ンシャンル線から、バンチ中心の位相 $\overline{\xi}$ が 0° とな る様に入射した場合は

$$C = \frac{2\delta\psi_0 |\sin\xi_{ex}|}{\sqrt{\delta\psi_0^4 + \left(\frac{1}{\alpha\overline{\gamma}_0}\frac{\delta\gamma_0}{\overline{\gamma}_0}\right)^2}}$$
(3)

で与えられる。ここで $\delta \psi_0 \ge \gamma_0$ はそれぞれ入射時の バンチ長と平均のエネルギー、 ξ_{ex} は加速構造出口 での中心位相を表す。



図2:7.1MV/mのときの縦方向位相空間における 等ポテンシャル線と、入射と加速後のビームの位 相空間分布

4. シミュレーションによる評価

4.1 単純な縦方向位相空間分布を用いた評価

実際の圧縮比は加速構造へ入射する電子バンチの 縦方向位相空間分布や初期位相によって compression factor は異なる。ITC RF-gun から放出さ れる電子ビームの縦方向位相空間分布は直線状と なっており、初期位相を0°からクレスト側へずれ た位置にすることで、ちょうど等ポテンシャル線に 沿う様な条件が選べる。この分布をξ=0に移動させ た場合はエネルギー広がりが殆ど無い事を意味し、



図 3 :加速構造中での縦方向位相空間分布の変 化。横軸はバンチの平均の位置からのずれ、縦軸 は平均のエネルギーからのずれを表す。上段、下 段はそれぞれバンチの先頭の粒子のエネルギーが 高い場合(a)と低い場合(b)に対応し、左から順に 加速構造入口、z=44、 z=116 mm、加速構造出口 の分布を示している。

(3)式の分母の第2項目がゼロとなる。したがってエ ネルギー広がりをもつフォトカソード RF-gun と比 ベてより効率的なバンチ圧縮が期待できる。そこで 汎用粒子トラッキングコード GPT を用いた数値シ ミュレーションを使ってバンチ長が最短となる条件 を調べた[6]。ITC RF-Gun からの電子ビームの位相 空間に近い傾きを持つバンチ長 2psec、エネルギー 広がりδγ₀/γ₀=0.012 の電子バンチがどの程度まで圧縮 されるか調べた。空間電荷効果及びビームローディ ングは考慮していない。簡単のため、図3の一番左 に示す様に、加速構造入口での縦方向位相空間分布 でバンチの先頭でエネルギーが低い場合(青色)と 高い場合(赤色)の2通りを調べた。

加速構造入口での初期位相ごとに加速構造出口で



図 4 : バンチ長(上段)、compression factor (中 段)、エネルギー(下段)の初期位相依存性。赤色 と青色はそれぞれ加速構造入射時のバンチの先頭の エネルギーが高い場合と低い場合に対応している。



図 5 : バンチ長が最短となる初期位相を選んだと きの加速構造中でバンチ長とエネルギーの変化。 赤色と青色はそれぞれ加速構造入射時のバンチの 先頭のエネルギーが高い場合と低い場合に対応す る。

のバンチ長を調べた結果を図 4 に示す。横軸は初期 位相でクレストは+90°に対応する。バンチ前方の エネルギーが低い場合は+9°でバンチ長 44fsec、 C=45、前方のエネルギーが高い場合、-11°でバン チ長は 47fsec, C=42 となり、縦方向位相空間に依ら ず十分な圧縮が可能であることが分かった。バンチ 長が最短となるとき、加速構造出口での運動エネル ギーは前方が低エネルギーの場合 17.5MeV、前方が 高エネルギーの場合は 16.5MeV となった。図 3 はバ ンチ長が最短となるときの加速構造入口付近での縦 方向位相空間の変化の様子を表しており、バンチの 前方がエネルギー場合も結局、時間と共にバンチ前 方のエネルギーが高い状態へと変化している。

加速構造中でのバンチ長とエネルギーが変化する 様子を図 5 示す。圧縮は加速構造入口付近から 1m 程度までにバンチ圧縮が行われている。バンチ前方 のエネルギーが高い場合は加速が遅れて始まってお り、これは図 2 を見れば分かるようにξ=0 を通過す る分の遅れに対応する。

空間電荷効果の影響を少なくするためには、低エ ネルギーの状態にいる時間が短いバンチ前方のエネ ルギーが低い縦方向位相空間の方が良い。

4.2 電子銃、アルファ磁石、加速構造を使った圧縮

ITC RF-gun、アルファ磁石、3m 加速構造の全体 に渡ってシミュレーションを行いバンチ長 100fsec 以下の電子ビームが生成可能かどうかを調べた。世 より線形な縦方向位相空間の電子ビームを生成する ために ITC RF-gun の第1セル、第2セルの最大の 電場強度はそれぞれ、25,70MV/m、位相差を π



図6:加速構造入口、出口での縦方向位相空間分 布。下段はΔz 方向へ分布を射影した図。加速構 造入口、出口での平均のγはそれぞれ 4.31, 34.3 である。

+24°とした。アルファ磁石の磁場勾配を 3T/m とし、 バンチ先頭の 20pC を選択するために、エネルギー 1.66MeV 以下のビームはスリットを用いて除去した。 加速電場は加速後の平均エネルギーが 17MeV とな る様に 8MV/m とした。加速構造入口での縦方向位 相空間分布を図 6 に示す。入口での平均のエネル ギーは 1.69MeV、バンチ長は 0.38mm (1.2psec)で あった。

バンチ長が最も短くなる位相はゼロクロスから 13°でバンチ長 0.029mm (95fsec)、エネルギー17 MeV の超短バンチ電子ビームが生成可能な事が分 かった。

今後は実際に使用する加速構造の電磁場分布を取 り込み、横方向も考慮した最適化と評価を行う。

参考文献

- [1] H. Hama, et al., New. J. Phys. 8(2006), 292.
- [2] H. Hama, et al., Nucl. Instr. And Meth. A (2010), doi:10.1016/j.nima.2010.02.022.
- [3] F. Hinode, et al., Nucr. Instr. And Meth. A (2010), doi:10.1016/j.nima.2010.02.025
- [4] L. Serafini and M. Ferrario, "Velocity Bunching in Photo injectors", Proc. of Workshop on the Physics with the X-ray FEL, Arcidosso, Sept. 2000.
 [5] T. Tanaka, et al, "Study and development of a
- [5] T. Tanaka, et al, "Study and development of a thermionic ITC-RF gun for production of ultra-short electron bunches", Proc. of the 3rd Annual Meeting of Particle Accelerator Soc. of Japan.
- [6] General Particle Tracer (GPT), URL:http://www.pulsar.nl/gpt