# マイクロミニチュア RF 電子銃

田辺 英二<sup>1,A)</sup>、菅野 浩一<sup>A)</sup> <sup>A)</sup> AET Japan, Inc. 〒215-0004 川崎市麻生区万福寺 1 -2-3 アーシスビル 9 階

#### 概要

コンパクトでかつ経済的な、低エミッタンス電子 ビームを発生できる電子源として熱陰極 RF 電子銃 は広く活用されている。しかし、逆加速された電子 ビームが陰極にあたることによるバックボンバード メント現象によって 2µsec 以上のパルス幅の電流は 不安定になる。そこで、電子ビームの引出しと速度 変調を超小型の RF 電子銃で行ない、バックボンバー ドメントをなくす三極管型 RF 電子銃の開発を行っ ている。これによりエミッタンスとエネルギー幅も 同時に小さく出来ることが、3次元電磁界解析コード MW - Studio、及び 2.5 次元電子軌道解析コード GPT によるシミュレーションから示唆された。現在、AET のRF電子銃の熱陰極と置換可能な小型RF電子銃の 開発を進めている。また、この技術を用いて、人体 内部に挿入可能な超小型 X 線源用のマイクロミニチ ュア RF 電子銃の開発も行っている。

## 1.はじめに

RF電子銃は DC 電子銃に比べ、比較的高い電界を かけることができ、装置の小型化や電子ビームの低 エミッタンス化に有効である。また、熱陰極は安価 でマイクロ波電子管などに広く応用されており、長 い歴史と実績がある。しかし、RF電子銃に熱陰極を 使うとバックボンバードメントが起こる事やパルス 幅の制御が出来ないなどの欠点があった。そこで、 バックボンバードメントをなくし、得られる電子ビ ームのエミッタンスを小さくし、同時にパルス幅を コントロールするため、三極管型 RF電子銃の開発を 行っている。この三極管型 RF電子銃の入力用のマイ クロミニチュア RF電子銃は医療用・工業用の新しい 電子源や X 線源として利用できる可能性がある。

## 2. 三極管型 RF 電子銃

図1に一般に使われている熱陰極を使った二極管型RF電子銃と現在開発を行っている三極管型RF電子銃との比較を示す。二極管型熱陰極RF電子銃では、ある位相で加速された電子はカソードに戻ってくるバックボンバードメント現象が起こる事が良く知られている<sup>(1)</sup>。また、加速される電子ビームのパルス幅は、RF空胴の加速電界のパルス時間で決められ、コントロールするのは不可能である。これらを避けるため、レーザーによる光励起型のフォトカソードが使われるが、システムが高価で複雑となり一般的な



図1:熱陰極 RF 電子銃。左が二極管型 RF 電子 銃、右がλ4 同軸共振器を取り付けた三極管型 RF 電子銃。

応用には向いていない。

一方、この二極管型 RF 電子銃にもうひとつの小型 共振器を設け、メインの加速空胴の加速電界に使わ れるマイクロ波電力のほんの一部を供給することで ビームを取り出し、同時にバンチングさせて電子を メインの加速空胴に供給することによりビームをコ ントロールすることのできる三極管構造が考えられ る。この小型共振器はリエントラント構造でも可能 であるが、共振器の外径を現在使われている RF 電子 銃の熱陰極と同じ程度(約 5mm)にするためにλ/4 型ミニチュア同軸共振器を使うこととした(図2)





実際に三極管構造にする事による効果を調べるため、一般的に使われている BNL型 RF 電子銃で比較検討を行った。すなわち、1.6cell S-band RF 電子銃空胴に上記のミニチュア RF 電子銃を取り付けた図3のような熱陰極 RF 電子銃を仮定しシミュレーションを行った。図4、5 にそれぞれの RF 電子銃に関する電子軌道シミュレーションによって得られた電子

<sup>&</sup>lt;sup>1</sup> E-mail: etanabe@aetjapan.com

ビームの時間に対する位置の変化を示す。図 4 では まず二極管型 BNL RF 電子銃においてメインの加速 空胴内に入った電子の一部が逆加速されてカソード に戻ってくる状態が示されている。一方、図5にお いてはこれを三極管型にすることで、まず電子ビー ムの引出しとバンチングが行われる。この時、熱陰 極にかかる平均加速電界は充分に高い(45MV/m)が、 ギャップ長が1mm 程度であり40keV 程度に加速され る。この加速電界の位相、電圧とドリフト長を選ぶ ことで、メイン加速電界の最適の位相条件でビーム を入力する事が出来る。図 5-b)にはミニチュア RF 電子銃近辺のビームの位置を拡大して示す。ある位 相のビームはやはりカソードに逆加速されてはいる が、この逆加速されたビームエネルギーは二極管の RF 電子銃で逆加速されたビームのエネルギーより はるかに低いものであり、カソードに対するバック ボンバードメントの影響には殆ど寄与しない。図6 にはビームのエミッタンスの変化を示す。これより ビーム入力が加速電界の位相に対して最適化される ことでエミッタンスを大幅に低くすることが示され ている。



図3:三極管型 1.6cell S-band RF 電子銃。 $\lambda/4$ 型 同軸共振器とBNL型 RF 電子銃空胴を組み合わ せる事により三極管型 RF 電子銃空胴を構成す る。



図4:二極管型 RF 電子銃のビーム位置と時間 変化に関する計算結果。Z=0 をカソード面とし ている。加速空胴内に入った電子が逆加速され カソードに戻る現象が見られる。



図5:三極管型 RF 電子銃のビーム位置と時間 変化に関する計算結果。Z=0 をカソード面とし ている。a)三極管全体のビーム位置、b)ミニチ ュア RF 電子銃近辺のビーム位置を示す。



# 3.マイクロミニチュア RF 電子銃

直径 5 mm 以下の電子源は RF 電子銃のみならず 様々な用途が考えられる。図7 にフレキシブルな同 軸線を使い、その先に λ/4 型同軸共振器を付けたマイ クロミニチュア RF 電子銃の基本構造を示す。また、 表1に S-band で設計したマイクロミニチュア RF 電 子銃の設計パラメータを示す。



表1.S-band マイクロミニチュア RF 電子銃

周波数	2856	MHz
共振器長	2.67	cm
同軸外形	5.42	mm
同軸内径	2.36	mm
Q 値	1016	
入力電力	74	kW
加速電界	~ 45	MV/m
ビームエネルギー	40	keV

マイクロミニチュア電子銃を超小型にする為、カ ソード材としてカーボンナノチューブ (CNT)を使 った設計を進めている。CNT は一本のナノチューブ 当たり 1µA までの電子の放出が得られるとされてお リ、ナノチューブの平均密度が 10<sup>9</sup>/cm<sup>2</sup> 程度とすると 1mm<sup>2</sup>では 10A 程度までは得られると予想される。炭 素の結合が共有結合であることや電子流が広い面積 に分散することから熱やイオンの衝突に対しても強 く、低い真空度(10<sup>-8</sup>Torr 以下)でも長寿命(直流12kV で1万時間以上)で使用できる<sup>[2]</sup>。図8に電流電圧特 性を、図9に Fowler-Nordheim(F-N)プロットを示す。 直流の場合もパルスの場合もほぼ同じ F-N の式の直 線状にのっており、予想通り 1mm<sup>2</sup> 当たり 1A から 10A 以上の電子電流が得られている。低い電圧での 電流値の変動はコンディショニングの効果である。 コンディショニングの過程でアーク放電が何度か起 きたが、一度でも放電が起きれば壊れてしまうニ・ ドル電極と異なり CNT 陰極ではその後も安定して電 子の放出が得られた。電子放出の安定性、及び充分 な電流値が得られることから CNT 陰極は超小型加速 器に適しているとの結論に至った。



#### 4.まとめ

熱陰極を使った二極管型 RF 電子銃に同軸共振器 を使った超小型の RF 電子銃を付け加え、三極管構造 にすることによりバックボンバードメントを殆どな くす事が出来る。また、この構造においてはビーム エミッタンスを下げ、エネルギースペクトラム幅を 大幅に改善できる事が分かった。この小型同軸共振 器の直径を更に数 mm 以下に下げ、カソードにカー ボンナノチュープを使うことでマイクロミニチュア RF 電子銃を作ることができる。このマイクロミニチ ュア RF 電子銃は将来の医療・工業・研究の分野にお いて様々な応用が考えられる。

#### 参考文献

[1] F.Oda, et al., "赤外自由電子レーザー用熱陰極 RF 電 子銃の性能評価",Proceedings of the 26<sup>th</sup> Linear Accelerator Meeting in Japan, Tsukuba, Aug. 1-3, 2001 [2]Y. Saito and S. Uemura, Carbon 38 (2000) 169-182