

## STUDY OF AN RF-GUN II

### K.Hayakawa, J. Hatomi\*, I. Sato<sup>†</sup>, T. Kamitani<sup>†</sup>

Atomic Energy Reserch Institute, Nihon University, Narashinodai 7-24-1 Funabasi 274

#### ABSTRACT

A high current and high quality electron gun are the most important devices for the applications of the electron accelerators. Using SUPERFISH and new programs developed here we simulate microwave guns with a thermionic  $LaB_6$  cathode inside the cavity. The qualities of beams obtained are excellent except the back bombardment electrons overheating the cathode and resulting in a ramp and increase of the macropulse current.

# マイクロ波電子銃の研究 II

-41-

1. 序

マイクロ波電子銃は、マイクロ波空洞に発生する 強い電場によって急速に電子を加速するために空 間電荷によるエミッタンスの悪化をおさえ、良質の 電子ビームを供給できることが期待されるため、各 地で開発が行われている。 日大で開発を進めてい る紫外域自由電子レーザにおいてもマイクロ波電 子銃の採用を予定しており、このため様々な解析を 行っている。 自由電子レーザでは電子ビームと光 が空間的に重なっていなければならない、光ビーム はその波長から決まる最小サイズがある。電子ビー ムはこのサイズより小さくなることが望ましい。 我々の目標とする波長でこのようなビームサイズ を実現するためにはビームの規格化エミッタンス が 12πmm.mrad 以下でなければならない。日大自 由電子レーザでは最終的にはマクロパルス幅 20usec での運転を計画している。これを実現する ためにはマイクロ波源の問題とは別に、マイクロ波 電子銃そのものがこの運転に耐えるものでなけれ ばならない。具体的には熱陰極を使用した場合には back bombardment の問題を解決しなければなら

ない。 ここではマイクロ波電子銃の空洞の最適化 及び back bombardment の解析の最近の成果を 報告する。

#### 2. 空洞の最適化

熱陰極、あるいはフォトカソードでも、マイクロ 波の周期の数分の一程度の比較的長い光パルスで 電子を放出させる場合は図1に示すようにマイク 口波電子銃は進行方向に沿って広い範囲にわたっ て分布し、またエネルギー幅の広い電子ビームを放 出する。通常はこの下流でマグネチックバンチを行 い、加速管に導く。この間に当然適切な収束系が挿 入されるが、エネルギー幅の広いビームをビーム半 径の大きい状態で収束させると色収差によりエミ ッタンスを悪化させる。これを避けるためには電子 銃直後のビームのエミッタンスが小さいばかりで なく同じエミッタンスでも空間的広がりも、傾きも 小さくなければならない。自由電子レーザから平均 ビーム電流 200mA エネルギー幅 250 keV 規格化 エミッタンス < 10πmm.mrad が要請されている。

- \* College of Science and Technology, Nihon University
- <sup>†</sup> National Laboratory of High Energy Physics

またマグネティックバンチングの最適化を図るた めにビームの最大運動エネルギーは 1.5 MeV 以上 であることが望ましい。またこの部分の収束系の要 請からカソードから 100 mm 程度離れたところで ビーム半径 < 2 mm、傾き <10 mrad でなければ ならない<sup>1)</sup>。これれをまとめると表1のようにな る。尚運転周波数は 2856 MHz である。表1の条 件を満たすような電子ビームを得るためにマイク 口波空洞の最適化を行った。

表1 マイクロ波電子銃の目標値		
傾き	< 10	mrad
平均エネルギ	200	mA
エネルギー幅	< 250	keV
ビーム半径	< 2	mm
エミッタンス	< 2.5	$\pi$ mm.mrad
最大エネルギ	1.5	MeV

空洞の形状には無限の可能性が考えられるので ある程度限定して解析を進めなければならない。 我々は図2のような、円筒空洞のビーム出口側にノ ーズコーンをつけ、カソード側に収束電場を調整す るための突起のついた形状について解析を行った。 この形状では加速ギャプの長さはノーズコーンの 長さで調整し、共鳴周波数はシリンダー径で調整す る。収束電場の強さはすでに述べたようにカソード 側につけたリング状の突起で調整する。空洞内の電 磁場の分布は SUPERFISH により求め、電子の軌 道は日大で開発したコードにより計算した。カソー ドからの放出電流はショットキー効果を考慮した Richardson-Dushman 方程式に従うものとした。 表1に従ってエネルギー幅 250 keV 200mA を得 ようとするとカソードからは平均 1A の電流が放 出されなければならない。

図2の形状の空洞で作られる軸上電場分布を図 3に示す。ノーズの先端付近が最も電場が強くカソ ード側からこの点に向かって収束電場ができてい ることを表している。この空洞でカソードから平均 電流 1A、1周期当たり 0.35nC の電荷が放出加 速されときの横方向の位相空間における電子の分 布を示したのが図4である。この図から分かるよう



図 3 横方向の位相空間における電子の分布。

にビームは半径約 1mm、傾きは 8mrad が得られ ている。この時のエミッタンスは 1.6 πmm.mrad となり、表1に示された要請を十分満足している。

3. Back Bombardment の解析

前に述べたように、熱陰極マイクロは電子銃では back bombardment のために、マクロパルス幅を 十分大きくとれない。これを回避するための有力な 手段として次の2種類の方法が検討されている。第 ーは電子の進行方向に垂直な磁場をかけて逆走す る電子がカソードに当たらないようにするもので ある。第二の方法はマイクロ波電子銃を多空洞にし、 カソードの装着された空洞の電場を低くして逆走 する電子のエネルギーを低く抑えようとするもの である。どちらの方法も back bombardment のパ ワーを数分の一にする事ができる。カソードに衝突 する電子の運動量と電子数の関係を第4図に示す。 この図からカソードに衝突する電子の運動量分布 は二つのピークを持つことがわかる。一方はエネル ギーがほとんどゼロのところにピークを持ち、エネ ルギーの増加に従って急速に減少している。もう一 方はエネルギーの上端にピークを持つ。 電子ビーム の持つエネルギーの大部分は高エネルギー端のピ ークにある電子が担っている。しかし電子数では低 エネルギー部の電子の方が多い。次に磁場をかけた 場合を見てみると第5図のようになり高エネルギ ー部分のピークが数分の一に低くなっているのが わかる。従って、back bombardment のパワーは この比で小さくなっている。しかし、このような方 法を採用した研究機関の各地の実験結果を見ると、 10 µsec 以上のマクロパルス幅を得ることは困難 だと考えられる2)。これはマクロパルス中の電流 の増加が専ら back bombardment のパワーに依存 すると考えたからで、放出電流の増加のようにカソ ード表面近くの状態に依存するような現象につい ては低エネルギー側の電子も大きな寄与をしてい ると考えられる。この低エネルギーの電子はどちら の方法でも少なくすることはできない。ただ磁場を 使う方法は磁場の強さとカソードの形状を工夫す ることによりある程度軽減することができよう<sup>3)</sup>。

参考文献

1) T.Tanaka et al,. this proceeding.

2) J. N. Weaver et al., IEEE Particle Acc. Conf., 1993, p3018.

3) Y.Torizuka et al., this proceeding







図 5 磁場をかけた場合の分布

-43 -