# **Development of PPM-Focused X-Band High Power Klystron**

Shuji Matsumoto<sup>1</sup>, Mitsuo Akemoto, Shigeki Fukuda, Toshiyasu Higo, Hiroyuki Honma, Sergey Kazakov,

Noboru Kudoh, Hiromitsu Nakajima, Tetsuo Shidara, Mitsuhiro Yoshida

Accelerator Laboratory, KEK

1-1 Oho, Tsukuba, Ibaraki, 305-0801

#### Abstract

The R&D of PPM (Periodic Permanent Magnet)-focused X-band pulse klystrons has been conducted since 1999, originally for Global Linear Collider (GLC) project. So far six prototype tubes have been built. Some of the tubes successfully produce the power required in GLC (75MW, 1.6 micro sec pulse width). However their performance was not perfect as a GLC tube. The problems lie in the stability of RF output and the gun performance. Since GLC programs were terminated in 2004, some limited work on the improvement of the PPM tubes continues at X-Band Test Facility (XTF) in KEK. The work includes the test of the tubes as well as disassembling them after the test for further inspection.

# XバンドPPMクライストロンの開発

1.はじめに

1.1 XバンドPPMクライストロン

われわれのXバンドクライストロンは、元来、 TeVスケールでの電子陽電子衝突実験をおこなう リニアコライダー計画(Global Linear Collider; GLC)の、主線形加速器にマイクロ波 を供給するクライストロンとして仕様の策定がな された。表1に仕様をまとめた。われわれのクラ イストロンは、その高いピークパワーが第一の特 徴である。これは、リニアコライダーが、高い加 速勾配をもった加速器であることの直接の反映で ある。

Frequency	11.424GHz
Peak Power	75MW
Pulse width	1.6µs
Repetition	150Hz
Cathode Voltage	480kV
Cathode Current	266A
Perveance	0.8uK
Efficiency	>55%
Main Focus	PPM
Max B / period	0.32T / 30mm
Magnet Material	NdFeB

表 1:PPMクライストロンの仕様

GLC計画では、クライストロン総数がおよそ4千本にもおよぶものであったため、高い電力効率も重要な開発目標になった。表1にあるように、マイクロ波変換効率は55%である。パービアンスを低くすることでこの効率を実現し、その一方、カソード電圧は480kVまであげてビームパワーを確

保することで、75MWのパワーを得ようとするシナ リオである。

電力効率でいえば、収束系もふくめた総電力効率を あげるため、ソレノイド電磁石をやめ、永久磁石でクライス トロン中の電子ビームを収束する。このとき、磁石の極性 を交互に交代させる配置、PPM (periodic permanent magnet)方式を採用することで、少ない磁石の量(体積) で十分な収束を確保する。PPM収束方式自体は目新し いものではないが、大電力クライストロンへの応用は、あ たらしい試みであり、当開発研究のもうひとつの特徴に なっている。

ほかにも、その高い要求性能を満たすべく、クライスト ロンの設計にはいくつかの新しいアイデアが盛以入まれて いる。代表的なものでは、電界強度を低減するための進 行波型出力空胴や、円形TE01モード(進行波)による RF出力窓がある。

#### 1.2 これまでの試験結果[1]

1999年から今日までに試験機6本が作られた (名称は製作順にPPM1~PPM6)。以下試験結果の まとめ。

- 第1号機(PPM1)は、設計の簡略化のため、 最低限の水冷構造しかもたない50MW仕様球と して製作。出力、RFパルス幅および繰り返し が54MW×1.5µs×5ppsまで到達。その後継続 した試験でピーク出力は最終的に最大63MWに まで達した(パルス幅0.3µs)。ほぼ設計ど おりの性能が達成され、PPM収束方式によるク ライストロンに原理的問題はないことを確認 した(2000年)。
- つづくPPM2では、ほぼ要求仕様である73MW ×1.4µsを達成(2001年)。繰り返しは3pps。
  その後、このPPM2の試験結果から、GLCクライ ストロンが原理的に可能とみなされるように

<sup>&</sup>lt;sup>1</sup> E-mail: shuji.matsumoto@kek.jp

FP35

なる。

- 3) PPM4では、77MW×1.6µs×50pps到達(2003 年)。PPM5も70MW×1.6µs×25pps到達(2004 年)。この頃より、定常50MW超での50pps運転 が日常的に行われるようになってきた。
- 4) ピークパワーが設計仕様まで到達できな かった球はPPM3、PPM6で、いずれも寄生発振 による制限であった。(前者は第2高調波空胴 を搭載。その空胴部での発振。後者は、別の 型の出力空胴を搭載。その空胴のHOMによる発 振。)
- 5) 平均RF出力の最大はPPM2B(=PPM2改修機) での 13.7kW (67MW × 1.7 µ s × 120pps) (2004年)。

1.3 XTFでのXバンド試験研究

2004年8月に各国のリニアコライダー計画は国際計画ILCに統合され、その主線形加速器には、 超伝導加速管が採用されたのをうけて、国内のリ ニアコライダーR&Dは、超伝導線形加速器開発研 究に再編成された。ILC計画が開始されて以降は、 小規模なXバンド加速管およびクライストロンの 開発研究のみを継続している。この研究には、 GLC開発研究の拠点として名称GLCTA=GLC Test Accelerator すでにKEKに建設されていたXバンド 加速器関連施設をそのまま継続利用している。現 在、施設名称は、X-Band Test Facility; XTFに 変更している。

XTFでは2004年から、加速管高電界試験用のマ イクロ波供給源として、PPMクライストロン2台を 稼動させはじめた。1台あたりの(最大)定格 50MW×0.4µs×50ppsで、2台の出力を合成するこ とで、100MW級のXバンドマイクロ波を定常的に発 生できる能力を持つ。

一方、PPMクライストロンの試験研究も行われ ており、以下で議論するRFパルス欠けの原因解明 をめざして研究を継続している。

# 2.問題点 RFパルスの欠け

われわれのクライストロンは、表1での要求性 能にまで到達することができる。しかし、実用に 耐えうるまで十分安定な状態での運転は現状では 難しい。実用上の問題点で、現在そのもっとも大 きなものは、「RFパルスの欠け」と呼んでいる、 RF品質の低下である。図1に見られるようなRF出 力が規定のパルス幅まできちんと出ず、パルス途 中から出力が下がっていく現象である。RF出力な いしRFパルス幅が一定以上になると、この欠け現 象がちらほらと目につくようになる。

欠け現象が顕著になり始める位置を、出力とRF パルス幅でプロットすると図2のようになる。図2 よりぼんやりとした境界ではあるが、しかし系統 的に2つの領域に分かれていそうなことが見て取 れる。プロットの右側の領域はパルス欠けがよく 目に付く領域、逆に左は、それがほとんど起こら ない領域である。

欠け現象の頻度は、平均出力(ピーク出力×パ ルス幅)が上げるとともに次第に顕著になる傾向 があることが観察されている。つまり、図2の右 上方向に行けばパルス欠けが顕著になる。

図2のパルス欠けの起こらない領域では、十分実用運転可能である。ちなみに、XTFでの最大定格 60MW × 400ns)はぎりぎり左側で、実際RF出力は、加速管の試験を十分行えるほど安定している。一方、GLC仕様(75MW × 1.6µs)のような高い時間平均出力では、パルス欠けとの共存状態になる。



図1: RF出力波形の例。正常時(上)とパルス欠け時 (下)。45MW×400ns×50pps。欠け頻度は、1時間あた いの程。Ch1、2はそれぞれのポートからの出力RF波形。 (われわれのクライストロンは2つの対称な出力 ポートから出力が引き出される。) Ch4は、パルス 欠けカウンターのトリガー信号(パルス欠けを検知して、ト リガーを出す)。



図2: RFパルス欠けが起こりはじめる出力(縦軸)とパルス幅(横軸)のプロット。PPM4と最近のPPM4G2Aでの結果。

パルス欠け出現の様子は、他のクライストロンでも、お

おむね図2のとおりになる。パルス欠け時のクライストロン 各部での音響による観測やX線検出器での測定結果から、パルス欠けの直接原因は出力空胴内部での放電で あるらしいことが判明した。しかし、通常行われるようなコン デショニング手法をもちいても、いままでにパルス欠けを根 絶できた例はない。

コンデショニングしてもなくならない放電は、何らかの原 理的問題を含んでいると考えられるので、その問題を取り 除かないかぎり、いくらコンデショニングをおこなっても退台 はできない。パルス欠けにいたる放電の原因について、 出力空胴表面の電界が高すぎるためとの指摘もあるが [2]、ソレノイド収束のXパンドクライストロンでは、同様の 進行波出力空胴の下で、1マイクロ秒幅以上の50MW 級出力がパルス欠けなしで安定に得られた実績があるこ とから、これとは別の原因があるのではないか、と考えて いる。

## 3.より頑強な球に

実用化には、寿命も大切な要件である。この観 点からいえば、まずは、運転に耐えられるだけの、 十分な機械的強度がクライストロン各部に確保さ れていることが必要条件になろう。試験を終えた 球を分解し、その内部検証の行った結果、PPM収 束特有の損傷が管壁におこりうることがわかって きた。

PPM収束では、いわゆるストップバンドがある ため、カソード電圧がある一定値以下の場合、 ビームは十分収束されずにその一部もしくは全部 が途中の管壁に衝突する。われわれのクライスト ロンのストップバンド電圧は、約150kVなので、 カソード電圧の立ち上がり立下り時に必ずビーム 損失が起こる。

ストップバンド電圧以下でのわれわれのクライ ストロンに対するビーム軌道のシミュレーション から、球の最上流部でビームロスによる熱負荷が 大きくなっている場所があることがわかった。さ らに、試験後の球分解調査で、軽微な損傷が実際 に計算どおりの位置に見つかった。図3参照。

シミュレーションから、この銅ビームパイプ上 の損傷部分の単位面積あたりの入熱量を評価でき る。パルス立ち上がり立下り時間を200nsとする と、パルス当たりおよそ0.7J/cm<sup>2</sup>となった。ちな みに、入熱している時間(400ns)の間のパワー 密度はおよそ1.8MW/ cm<sup>2</sup>に達し、電子ビーム溶接 と同程度。ストップバンド電圧150kVも、ちょう ど電子ビーム溶接で使われる電圧程度であるので、 いわば、この損傷部分は、数百ナノ秒の短い時間 ではあるが、繰り返し繰り返し、溶接用ビームを 当てられていることに相当する。

顕微鏡で銅ビームパイプ表面を観察すると、損 傷のないところは旋盤痕がきれいにみえるが、 ビームが衝突する部分では旋盤痕が消え、明らか に表面が荒れているが、どうやら溶融までには 至っていない。図4参照。

ビームが当たる場所は最上流部に限られている ので、対策として、モリブデン製スリーブをビー



ムパイプ内面に挿入し表面を覆うことにした。こ

図3:入力空胴上流部分の収束(軸上)磁場(上図)と 100 & でのビーム軌道の計算結果(中図)。下図は運転 後半割されたカットモデルの内面の写真。テーパー部の ビームパイプ表面に傷が見える。ちょうどシミュレーション でビームが当たる位置である。



図4: 右図は、図3で傷が見える領域の顕微鏡写真。 傷なし領域の写真は左図。いずれも倍率150倍。

### 4.謝辞

東芝電子管デバイス(株)假家強、浦方弘人、 三宅節雄各氏には、本クライストロン設計、製作 で努力いただきました。顕微鏡写真撮影では、 KEK工作センタ渡辺勇一氏に感謝します。

## 参考文献

- [1] S.Matsumoto, et al., "Development of PPM-focused X-Band Pulse Klystron", 第2回加速器学会予稿集, Aug. 2005.
- [2] C. Adolphsen, "Advances in Normal Conducting Accelerator Technology from the X-Band Linear Collider Program", Proc. of PAC 2005.