325MHz 大電力クライストロンの開発 DEVELOPMENT OF A 325 MHz HIGH POWER KLYSTRON

田中敏文#, 林健一, 大久保良久

Toshifumi Tanaka[#], Kenichi Hayashi, Yoshihisa Okubo

Toshiba Electron Tubes & Devices Co., Ltd.

Abstract

A new high power CW klystron has been developed for Chinese Accelerator Driven System. The klystron is horizontally-oriented and outputs 600-kW CW power at 325 MHz, designed on the basis of the 324-MHz, 3-MW, pulsed klystron E3740A. It mainly consists of a triode electron gun, a six-cavity interaction circuit, a coaxial window, an output waveguide equipped with a T-bar converter and a force-water-cooled collector. The RF interaction circuit is optimized to obtain efficiency more than 60% for the nominal output power. The collector is capable of handling up to 1.1 MW to work with non-RF condition. Stable operation with an output power of 614 kW and an efficiency of 62.2% was achieved in the test performed in May, 2013.

1. はじめに

現在各国で加速器駆動システム(ADS: Accelerator Driven System)の研究開発が進められている。東芝 電子管デバイス株式会社(以下当社と記載)では、 中国 ADS 計画^[1]向けのクライストロンとして、周 波数 325 MHz、連続波出力 600 kW のクライストロ ンの開発を行っている。本クライストロンの開発は 当社パルスクライストロン E3740A^[2](周波数 324 MHz、ピーク出力3 MW)を基本とし、動作点の最 適化による相互作用部の設計変更ならびに連続波動 作のためのコレクタ、ドリフトチューブ部の冷却強 化の設計変更を実施している。その結果出力 614 kW で動作効率 62.2%の連続波動作を確認した。

本稿において、今回開発したクライストロンの電 気設計及び構造設計、製作した初号管の性能評価試 験結果について報告する。

2. 設計

2.1 電気設計

仕様値及び設計値を Table 1 に示す。周波数、出 力電力、動作効率、ゲインの仕様に対して、ビーム 電圧、アノード電圧、ビーム電流の値を仕様の範囲 内で、Table 1 に示した値を選んで設計を行った。

電子銃はシミュレーションコード DGUN^[3]を使用 し、電子ビームリップルが小さくなるよう構造を最 適化した。また、カソードは E3740A と同様当社製 の M タイプカソード^[4]を採用した。DGUN による 電子ビーム軌道の計算結果を Figure 1 に示す。リッ プルのない電子ビームが得られている。

高周波相互作用部はシミュレーションコード FCI^[5]を使用し、動作効率、ゲイン、帯域幅を確保 するため空胴の数、配置及び離調を最適化した。 FCI により得られたビーム電圧 68 kV における入出 力特性を Figure 2 に示す。励振電力 27.5 W で飽和 し、出力電力は 663 kW である。

Table 1: Specs and Design

	Specs	Design
Frequency	325 MHz	325 MHz
Output power	600 kW	600 kW
Beam voltage	90 kV	68 kV
Anode voltage	65 kV	60 kV
Beam current	17 A	14.3 A
Efficiency	60%	60%
Gain	41 dB	43 dB
Collector Dissipation	1.1MW	1.1MW



Figure 1: Beam trajectories of DGUN.



Figure 2: Power transfer characteristics of FCI.

[#] toshifumi2.tanaka@toshiba.co.jp

Figure 3 は励振電力 27.5 W での FCI ビームプロファイルである。逆行電子の無い電子ビーム特性であることが分かる。また、全空胴のノーズにスリットを入れることによりマルチパクタ放電防止を実施している。出力回路は E3740A から変更せず実績のある T-bar 構造を採用した。



Figure 3: Beam profile of FCI.

2.2 構造設計

Figure 4 にクライストロン単体の外形図、Figure 5 に集束コイル、オイルタンクと組み合わせたクライ ストロンセットの外形図、Figure 6 にクライストロ ンセットの写真を示す。

ドリフトチューブ部の冷却構造は当社の 500 MHz 出力 1.2 MW 連続波クライストロンである E3732^[6] の冷却構造を採用し、空胴壁まで冷却することで冷 却強化を実施している。コレクタは RF 入力無しで も動作可能とする仕様を満足するために 1.1 MW の ビーム入力が可能な設計とした。E3732 では蒸発冷 却コレクタを採用したが、今回は横置きと小型化に 対応するため強制水冷コレクタとした。

クライストロンと集束コイル、オイルタンクの構造は E3740A と同じとした。また、E3740A は車輪が無く、設置の際クレーンや可動式スタンドが必要であったが、今回車輪を取り付けることでそれらを不要とした。



Figure 4: Outline drawing of the klystron.



Figure 5: Outline drawing of the klystron set.



Figure 6: Picture of the klystron set.

3. 性能評価試験結果

2013 年 5 月に初号管性能評価を当社にて実施した。ビーム電圧に対する出力電力、動作効率、ゲインの飽和特性を Figure 7 に示す。ビーム電圧 70 kV にて出力電力 614 kW、動作効率 62.2%、ゲイン 53.3dB(アノード電圧 56 kV、ビーム電流 14.1 A)を達成し、安定に動作することを確認した。



Figure 7: Saturated output characteristics.

ビーム電圧 70 kV のときの入出力特性を Figure 8 に示す。励振電力 2.9 kW で 614 kW の出力電力が得られている。マルチパクタ放電は無く滑らかな特性となっている。



Figure 8: Power transfer characteristics.

設計値と性能評価試験結果の比較を Table 2 に示 す。ゲインを除いた他のパラメータは、ほぼ設計値 通りの結果が得られている。ゲインは設計値より 10 dB ほど高い結果となった。空胴の共振周波数を ホワイトノイズから測定したところ、第 2 空胴の周 波数が設計値より 0.9 MHz ほど低いことがわかった。 第 2 空胴の共振周波数を実測値としたシミュレー ション結果を Figure 9 に示す。この結果では励振電 力 4 W で飽和となり、実測値と概ね一致すること から第 2 空胴の共振周波数変化により高ゲイン特性 となったと考えられる。コレクタの最大損失 1.1 MW、ボディロス(入力空胴〜第 5 空胴ロス) 0.04%、出力空胴ロス 0.3%等、熱的にも安定に動作 することを確認した。

	Design	Result
Frequency	325 MHz	325 MHz
Output power	600 kW	614 kW
Beam voltage	68 kV	70 kV
Anode voltage	60 kV	56 kV
Beam current	14.3 A	14.1 A
Efficiency	60%	62.2%
Gain	43 dB	53.3 dB
Collector Dissipation	1.1MW	1.1MW

 Table 2: Design and Performance test results



Figure 9: The simulation result using the actual resonance frequency parameters.

4. まとめ

今回 325 MHz、600 kW 連続波クライストロン E37705 の開発に成功した。初号管の性能評価試験 において基本特性を全て満足した良好な結果が得ら れた。今後、中国の ADS での本格的使用に向け評 価が開始される予定である。

大電力の連続波クライストロンでは、冷却構造との兼ね合いから各々の空胴にチューニング機構を設けることは難しい。今回はゲインのズレとして第2空胴の共振周波数のズレが顕在化したが、製造過程での空胴のチューニング精度の確保が今後の課題と考えている。

参考文献

- Y. Chi, et al., "Progress of Injector-I and Main Linac of Chinese ADS proton accelerator", IPAC13, Shanghai, May, 2013
- [2] 手塚勝彦,他,"大強度陽子加速器(J-PARC)用 324MHz クライストロンの開発",第 28 回リニアック 技術研究会, Jul. 30-Aug. 1, 2003
- [3] BINP, VLEPP DGUN User's Manual
- [4] S.Kimura, et al., "Long-Life High-Reliability Ir-Coated Dispenser Cathode", IEDM, 1987
- [5] T.Shintake, KEK Report90-3, May 1990
- [6] S.Isagawa, "Operation of the UHF CW Klystron at the World's Highest Power Level", Proc. 14th symposium on Accelerator Science and Technology, Nov. 11-13, 2003