

# LHDにおけるECRHシステムのアップグレード

高橋裕己  
核融合科学研究所

- 導入
- 77 GHzジャイロトロンと周辺コンポーネント
- アノード電源改造によるフレキシブルアノード電圧制御
- 77 GHz-1.5 MWジャイロトロンの導入
- まとめ

# 導入

---

## 77 GHzジャイロトロンの新規導入

LHDにおいてはこれまでに計7台のジャイロトロン(**82.7, 84, 168 GHz, 総パワー: ~2.5 MW**)が運用されている。プラズマパラメータの伸張、実験のフレキシビリティの向上を目的とし、より高出力の77 GHzジャイロトロンの導入が進められている。

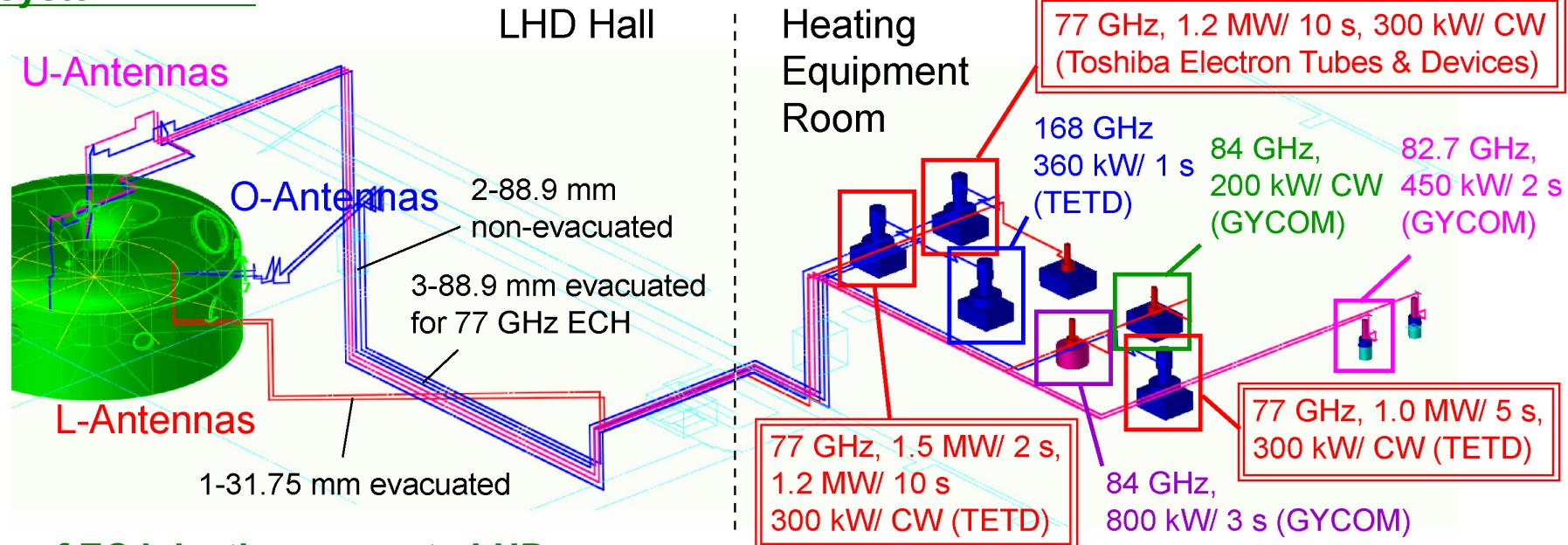
## 77 GHzジャイロトロンの現状

- 2008年までに2台の77 GHz-1 MWジャイロトロンが導入され、プラズマ実験に供されている。
- ジャイロトロン運転時の安定性・フレキシビリティの向上・効率の改善のためにアノード電源を改造し、**アノード電圧を外部制御できるようにした**。
- 2009年には**1.5 MW管**が導入され、発振試験を行いつつ、プラズマ実験にも使用されている。

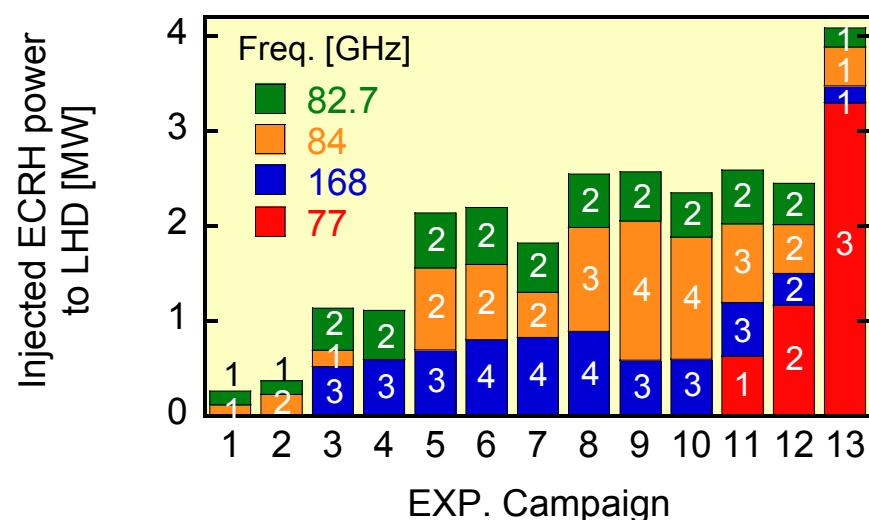
# 77 GHzジャイロトロンと 周辺コンポーネント

# LHDにおけるECRHシステム

## ECRH system in LHD



## History of EC injection power to LHD



- 7台のジャイロトロンが稼動.
- 年毎に既設ジャイロトロンの77 GHz 管への交換を行っている.
- 現在までに3台の77 GHz管の導入が完了した.

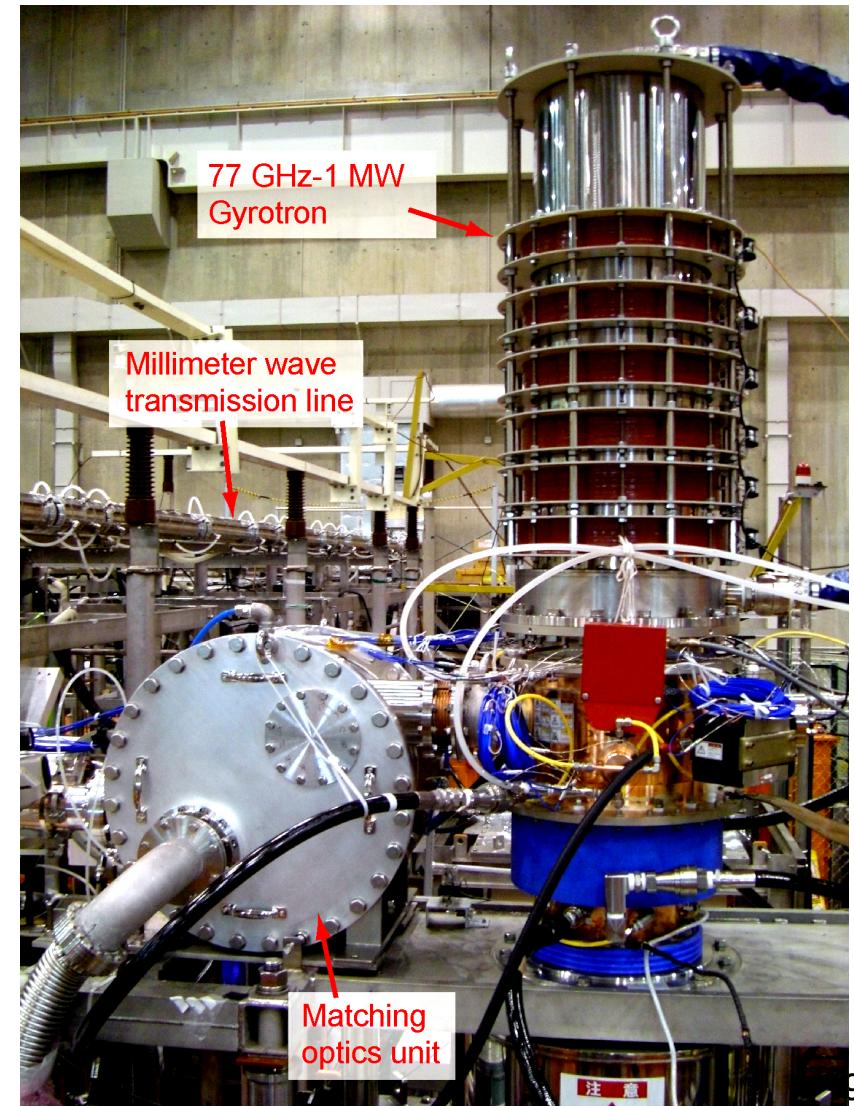
# 77 GHz-1 MWジャイロトロンの導入

NIFS、筑波大学、JAEA、東芝電子管デバイスとの共同開発研究として、2006年から、LHDへの1 MW-77 GHzジャイロトロンの導入が進められている。

## プラズマ実験への寄与

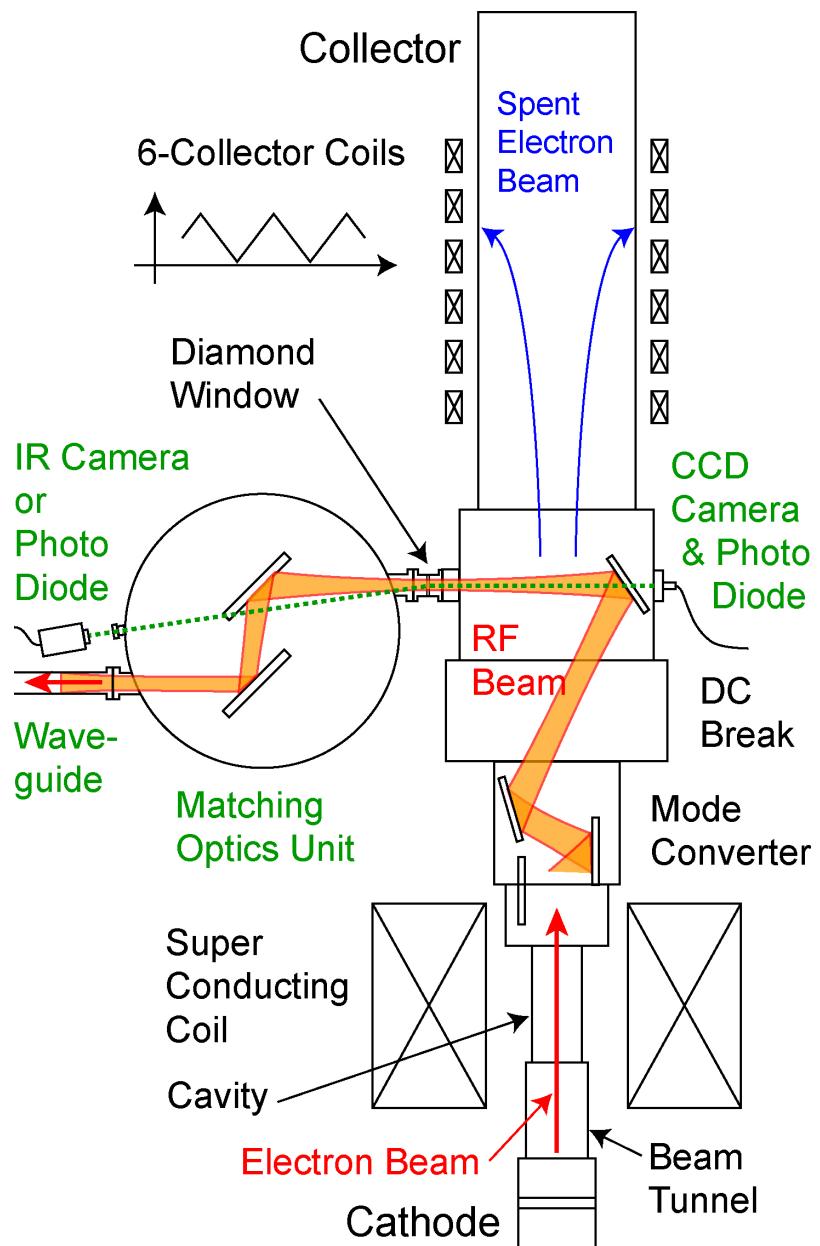
- コア領域での電子温度・圧力の向上.
- 径電場/ 径方向輸送のローカル制御.
- ITB形成に対する局所加熱効果の研究.

項目	設計値
発振周波数	77 GHz
出力/ パルス幅	(#1) 1.0 MW/ 5 s, 300 kW/ CW (#2) 1.2 MW/ 10 s, 300 kW/ CW (#3) 1.5 MW/ 2 s, 1.2 MW/ 10 s 300 kW/ CW
キャビティモード	TE <sub>18,6</sub>
MIG型	Triode
コレクタ型	CPD
出力窓	CVDダイアモンド



# ジャイロトロン周辺コンポーネント

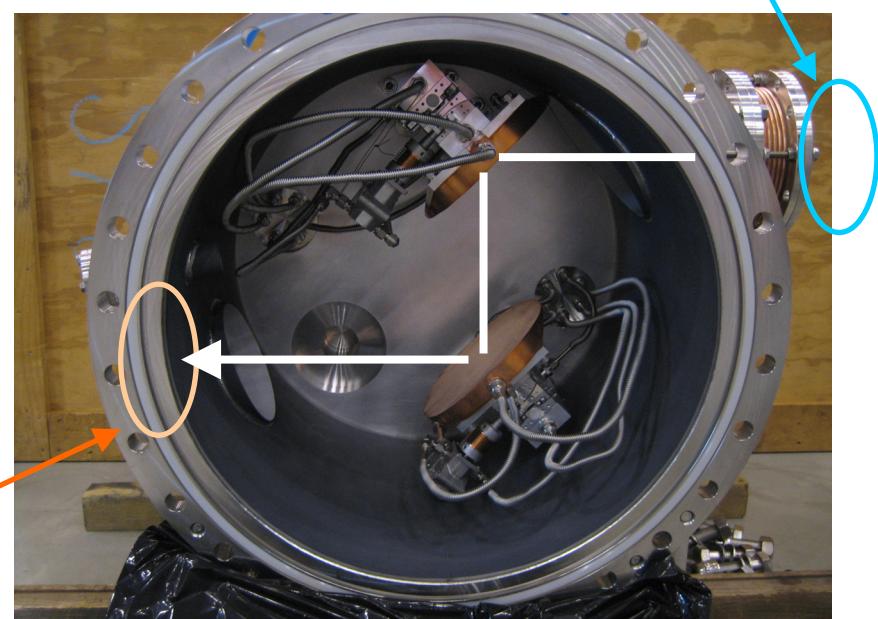
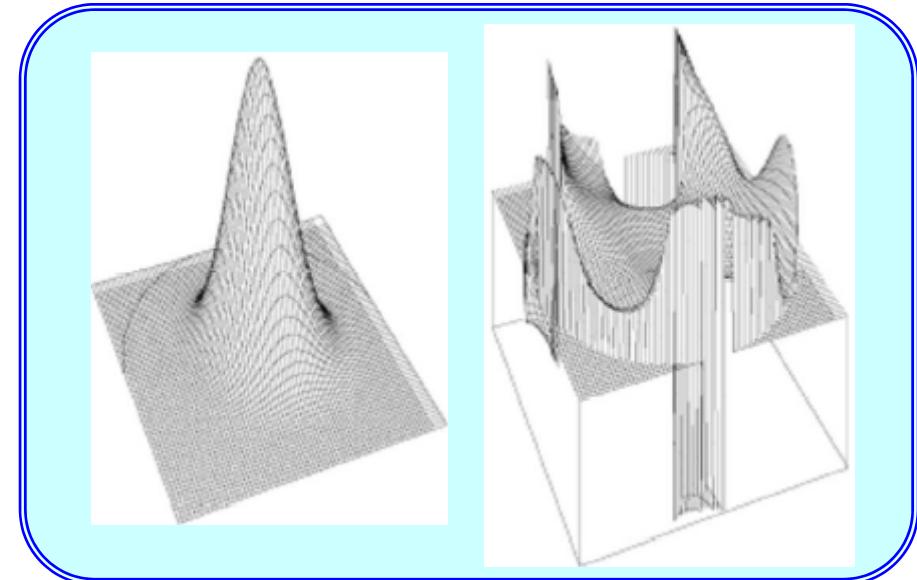
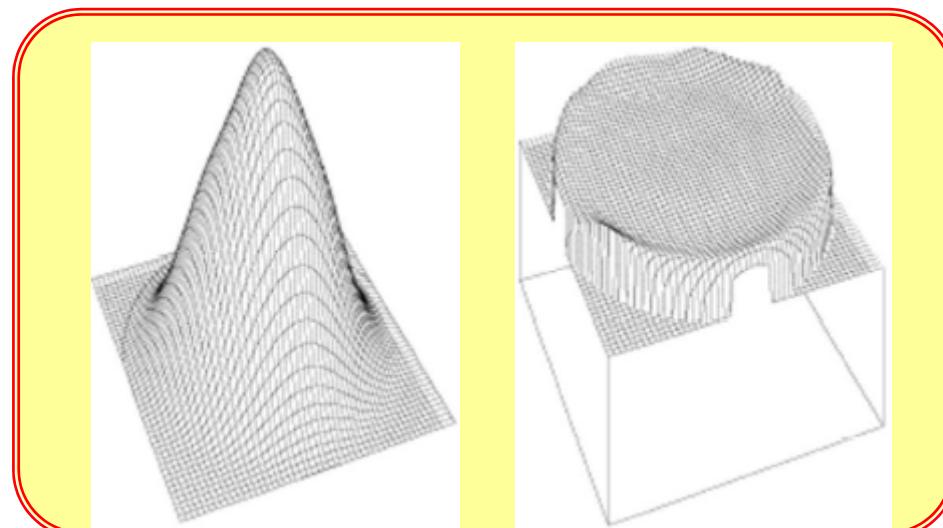
- 出力波整合器  
**(Matching optics unit, MOU)**
  - > RFビームの位相再構成、ビームのシェイピング
- フォトダイオード
  - > アークセンサー
- IRカメラ
  - > ダイアモンド窓の温度分布測定
- ダミーロード
  - > パワー評価
- 88.9 mm 真空導波管
- 導波管スイッチ
  - > 本体伝送路とダミーロードの切り替え
- パワーモニターマイターベンド
  - > 水平電場計測による伝送パワー評価



# 出力波整合器 (MOU)

- 真空容器と二枚のCuミラーで構成.
- 容器とミラーは水冷.
- ミラー角は真空を破ることなく外部から調子可能.
- 浮遊RF吸収のために内壁にTiO<sub>2</sub>をコーティング.

Items	設計値 [%]	実評価値 [%]	
		#1	#2
HE <sub>11</sub> 純度 伝送効率	99.2 99.6	-	-
総合効率	98.8	> 93	> 98

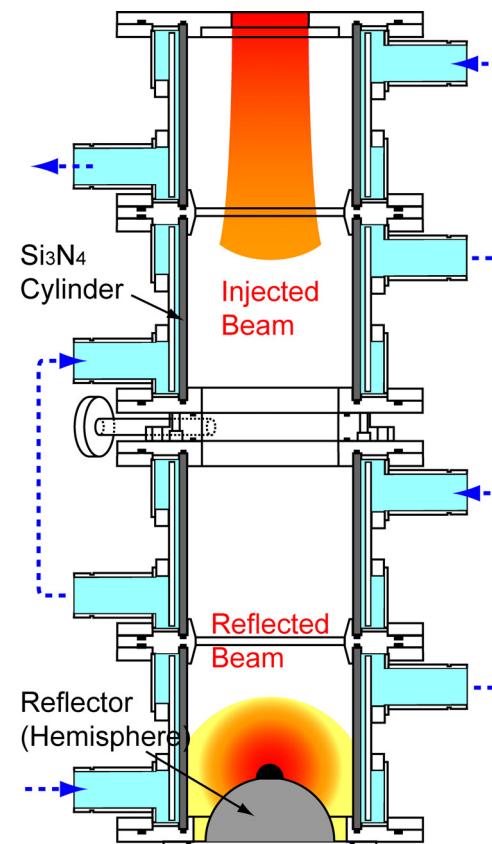


# ダミーロード

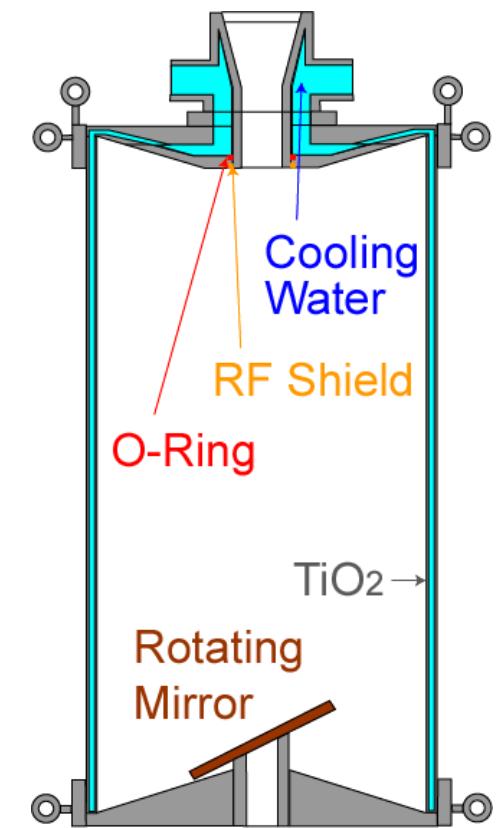
コンディショニングのために、二台のダミーロードを使用。反射波の吸収のために、ダミーロード上部にプレダミーを設置。

製作元	NIFS	Calabazas Creek
ジャイロトロン	77 GHz #1	77 GHz #2 (-> #3)
RF吸収機構	$\text{Si}_3\text{N}_4$ を透過させ 水に直接吸収	内壁にコーティング された $\text{TiO}_2$ で吸収
RF反射機構	底部に固定され たSUSの半球	波状表面を有する 回転Cuミラー
サイズ	$L973 \times \phi 214$ ( $\text{Si}_3\text{N}_4$ : $L214-217$ $\times \phi 167 \times t10$ )	$L1680 \times \phi 600$
負荷実績	1 MW/ 5 s 110 kW/ 560 s	1 MW/ 5 s, 100 kW/ 1800 s
冷却水流量	185 l/min	164 l/min

CW-Dummy Load  
designed by NIFS



CW-Dummy Load  
designed by  
Calabazas Creek Res.



# 77 GHzジャイロトロンの運転実績

## 77 GHzジャイロトロンの運転実績

### ➤ 長パルス

#1: **0.11 MW/ 560 s**

#2: **0.10 MW/ 1800 s**

### ➤ 1 MW/ 短パルス

#1: **1.01 MW/ 5.0 s**

#2: **1.02 MW/ 5.0 s**

ミッションクーリングによるビーム電流低下

-> 時間的な出力の低減、異常発振停止

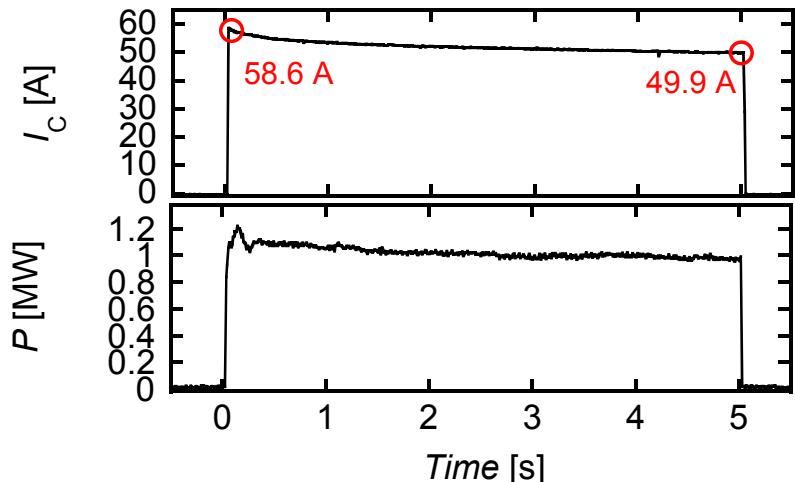
➡ ヒーターパワーのフィードバック制御、或  
いはプレプログラミング制御が必要

### ➤ 長パルス運転 -> マニュアル制御

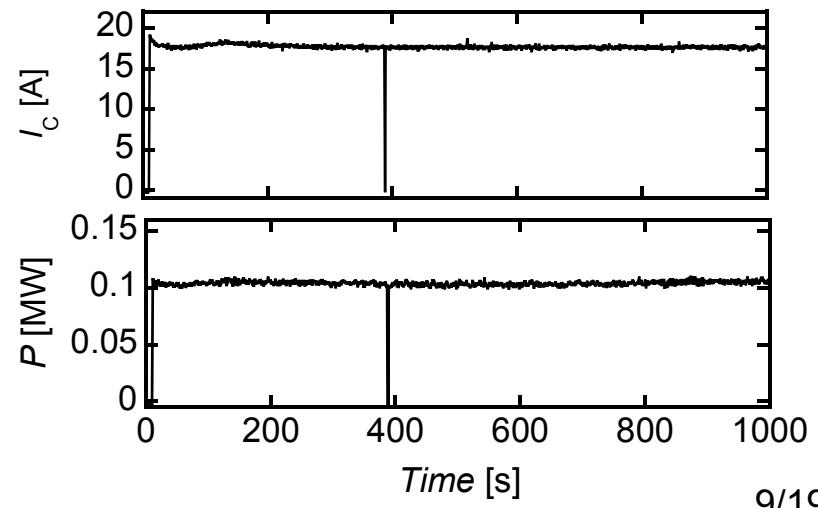
(1) 発振の立ち上がり: ヒーターパワー増加.

(2)  $I_c$ 回復後: 通常値にセット.

**1.02 MW/ 5 s**



**0.10 MW/ 1800 s**



# アノード電圧外部制御

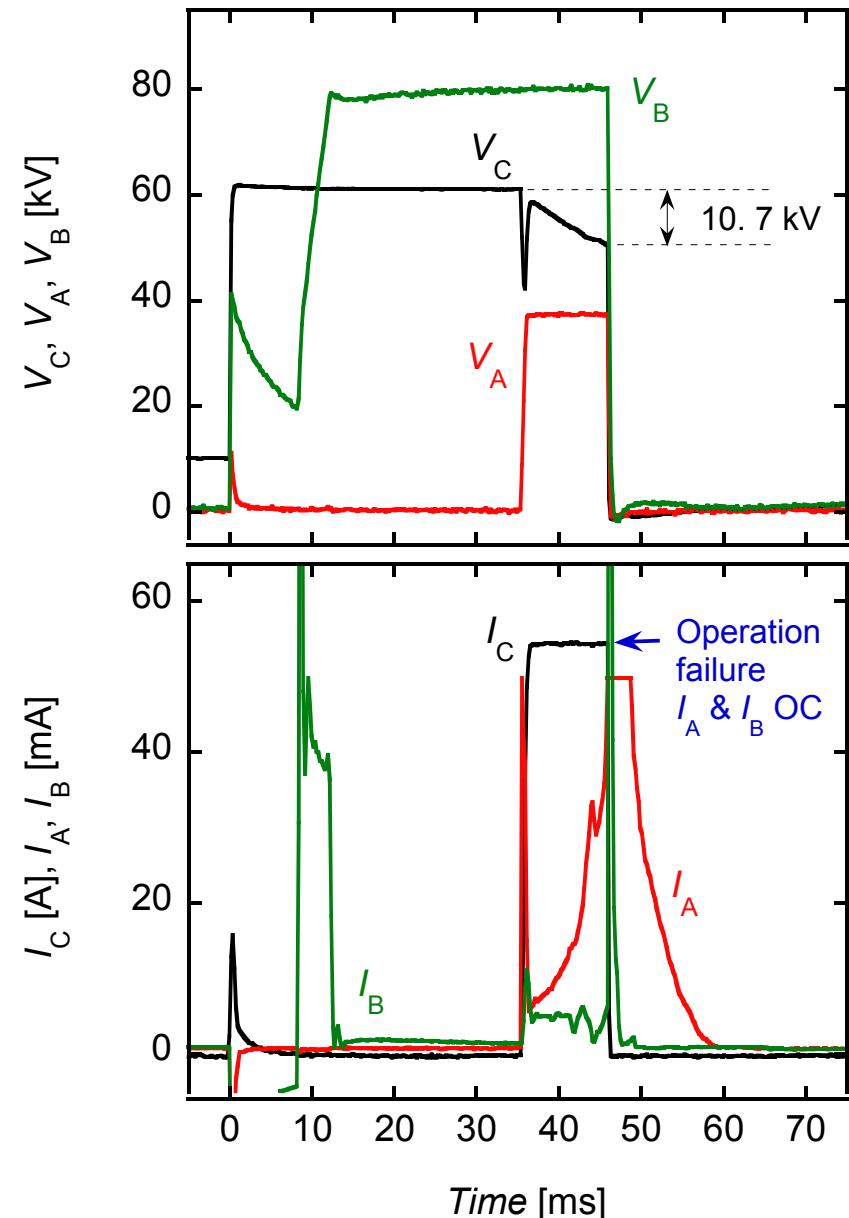
# RFスタートアップ時における $V_C$ ドロップ

## コレクタ電圧ドロップ問題

コレクタ電圧制御を行っているサイリスタの応答時間が遅い(~100 ms)ため、発振開始時に8~16 kV程度の電圧降下が常に発生。



- 過剰なディプレッション電圧印加。
- 運転パラメータを制限。  
→ より低い $V_C$ に合わせたパラメータ設定を余儀なくされる。



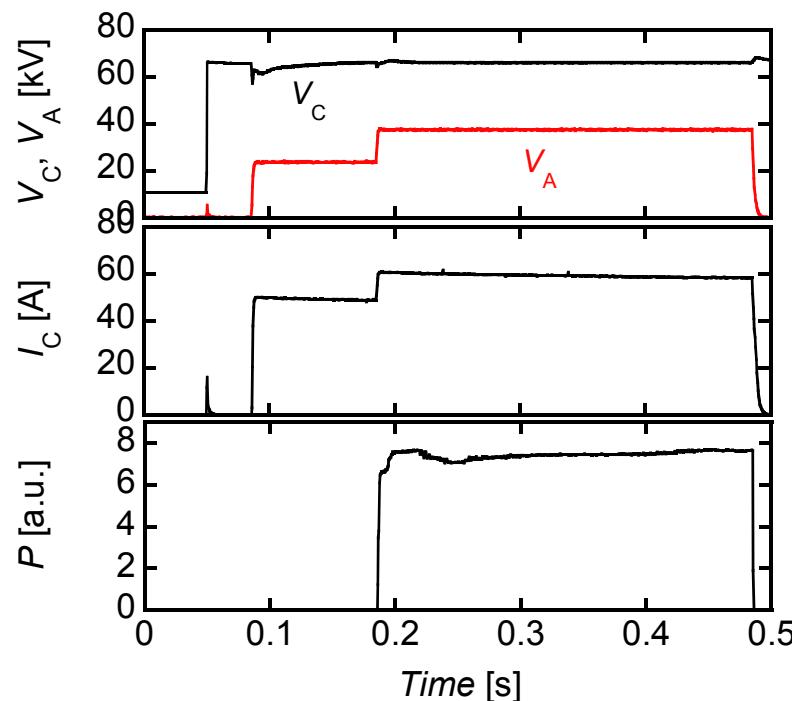
# アノード電源改造による $V_A$ 外部制御

#2-77 GHz管用のアノード電源を試験的に改造を行い、アノード電圧を外部制御できるようにアップグレードした。

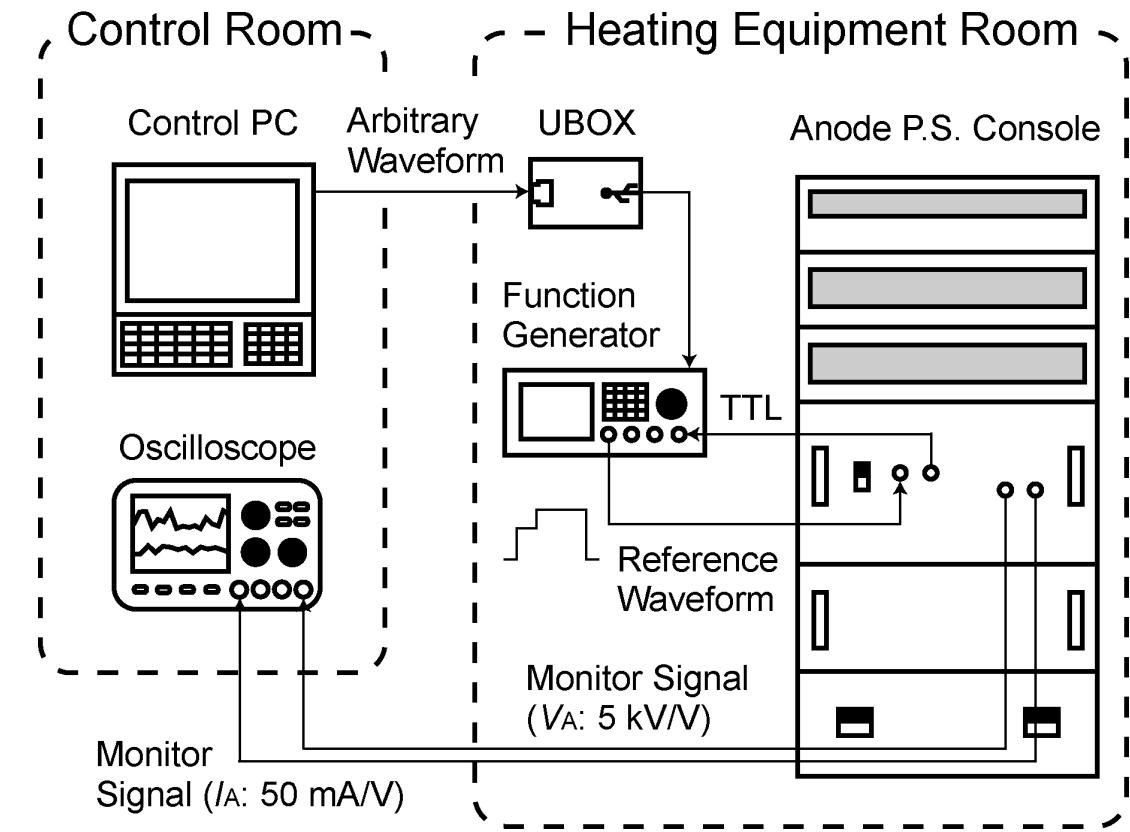
->  $V_C$  ドロップフェイズでの $V_A$ 二段階立ち上げ.

0-100 ms: 発振が起こらない程度の低いアノード電圧

after 100 ms: 規定のアノード電圧



→ 発振時の $V_C$ ドロップの低減に成功。



# $V_A$ 二段階立ち上げによる出力・効率の改善

アノード電圧二段階立ち上げ運転で、運転パラメータの再調整・発振特性の再評価を実施した結果、出力・効率をこれまでより向上させることに成功した。

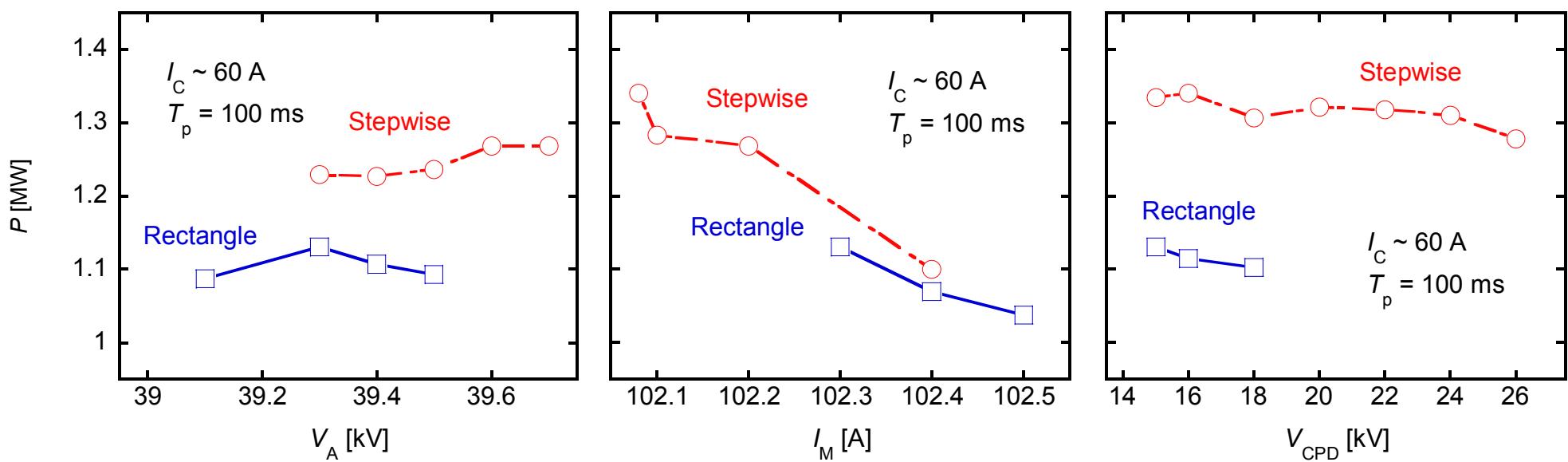
$$\begin{aligned}V_A &: 39.5 \rightarrow \mathbf{39.7 \text{ kV}} \\I_M &: 102.3 \rightarrow \mathbf{102.08 \text{ A}} \\V_{CPD} &: 18 \rightarrow \mathbf{26 \text{ kV}}\end{aligned}$$



高出力、高効率化



1.31 MW/ 100 ms, 38.2 %  
( $I_C = 61.3 \text{ A}, V_C = 56 \text{ kV}$ )



# Achievement of 1.3 MW/ 1 s oscillation

安定かつ高出力運転のためのパラメータ調整を行った。

(1) 低ディプレッション電圧(高 $V_C$ ).

-> 発振効率は低減するが**安定**.

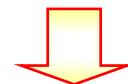
出力は大きくは変わらない.

(2) 高アノード電圧.

-> ピッチファクターが増加し、**出力も向上**.

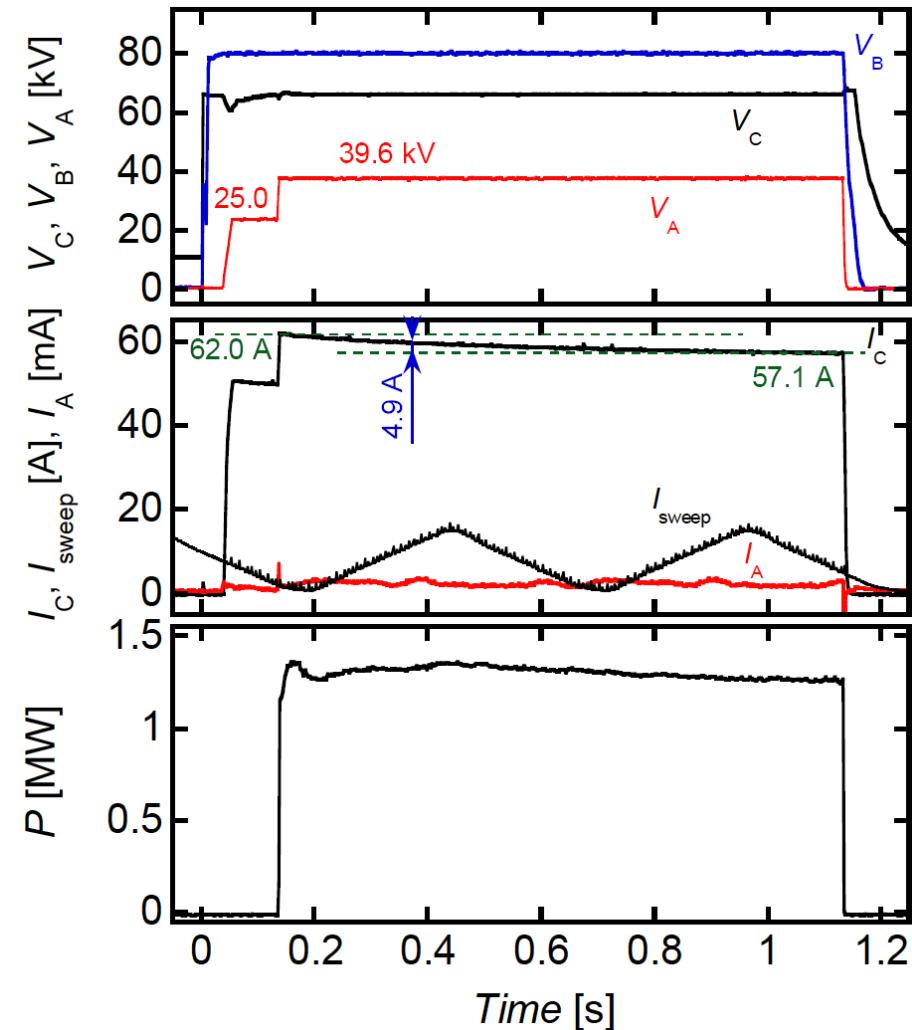
(3) 低磁場.

-> **出力向上**.



**1.30 MW/ 1.0 s, 34.0 %**

( $I_C = 58.9 \text{ A}$ ,  $V_C = 65 \text{ kV}$ )



**1.5 MW-77 GHzジャイロトロン**

# 1.5 MW管のデザイン

2009年6月から77 GHz-1.5 MW管  
の導入が開始された。

## #1, #2号管からの主な変更点

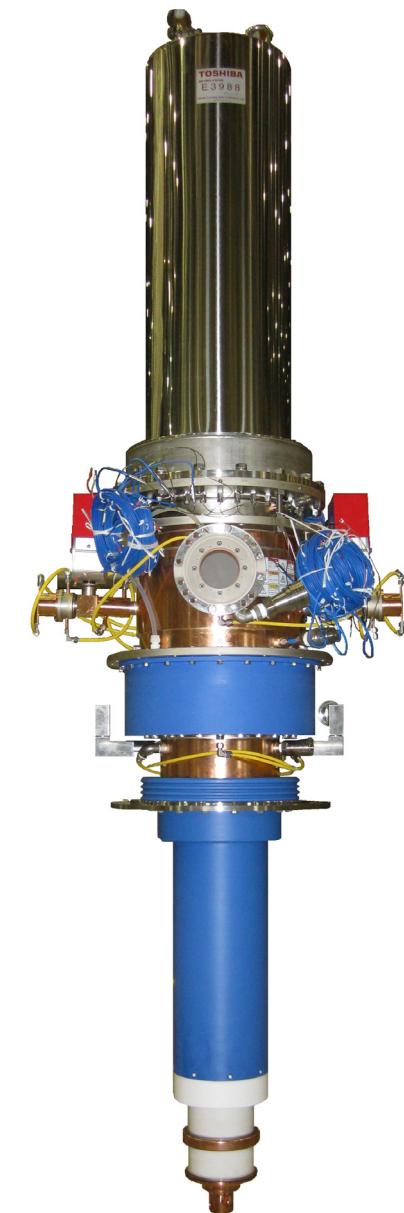
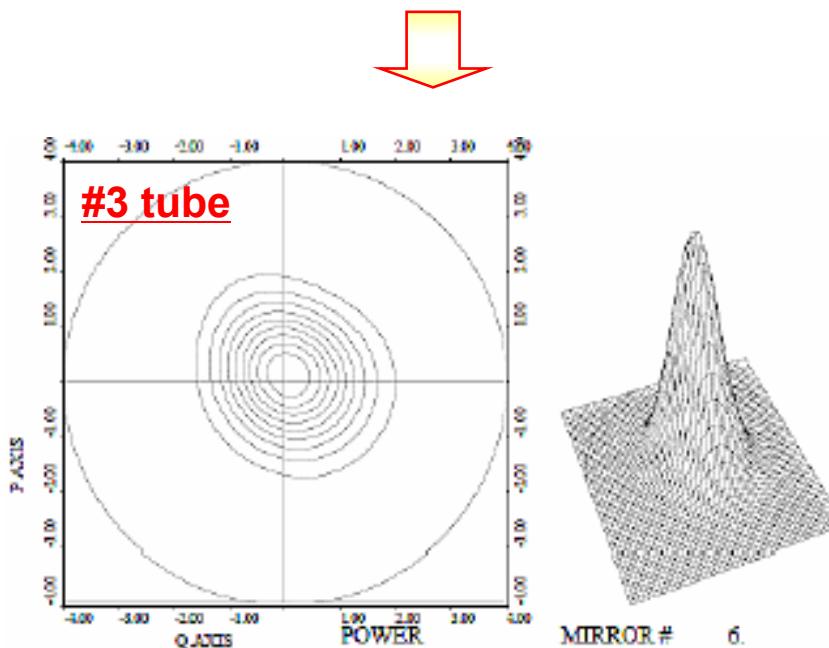
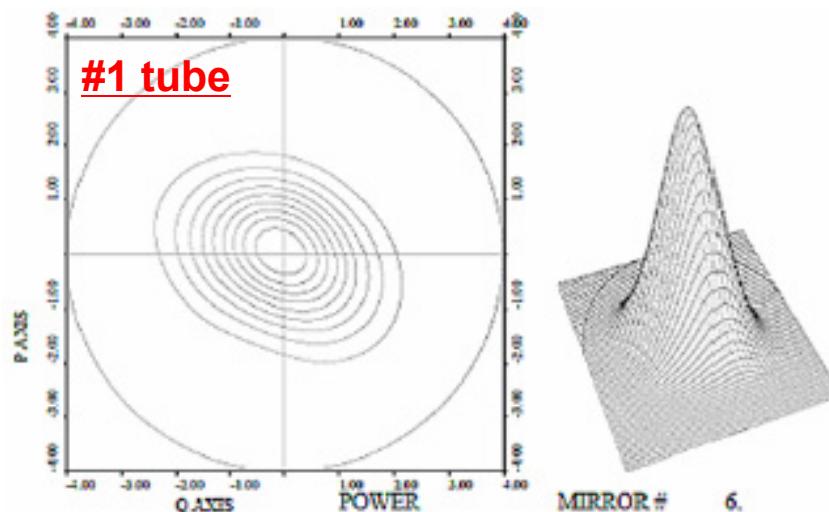
### (1) 発振効率改善のためのピッチ

#### 角增加

- エミッションベルトの面積を増加.
- カソード表面角を変更し、ビームのラミナー性を向上.

### (2) ビームの円形度の向上

- 放射器とモードコンバータ設計の変更
  - > 窓エッジの電界を減少させアーキングのリスクを低減.



# 三号管 短パルス試験結果

## ▶ 発振特性評価

-> 規定の周波数でレギュラーモードで発振していることを確認。

## ▶ 短パルス試験

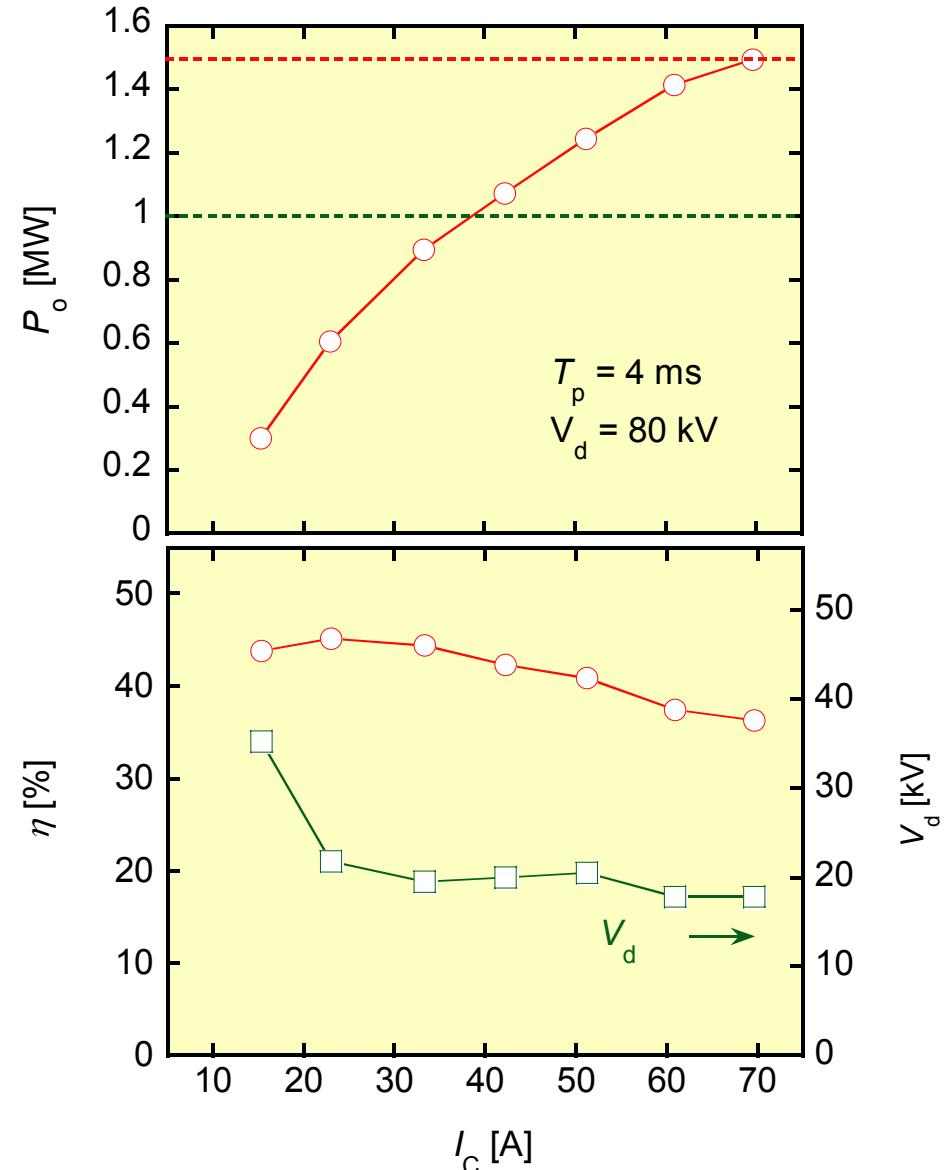
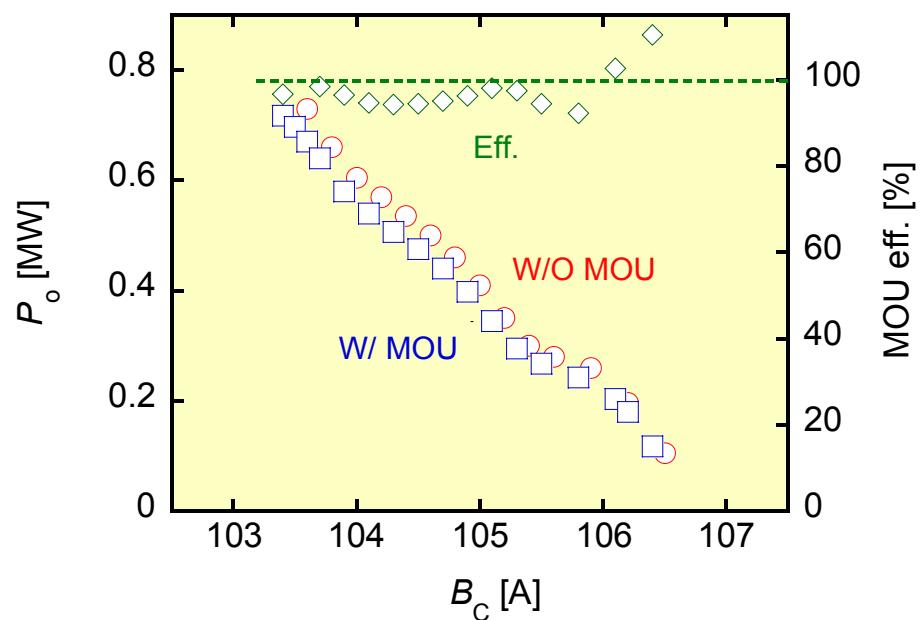
-> **1.5 MW / 4 ms.**

## ▶ MOU設置と特性評価

-> ミラー角調整を完了。総合伝送効率が96 %程度であることを確認。

## ▶ CPD試験

-> **0.6 MW発振時、最大の45 %の発振効率を確認。**



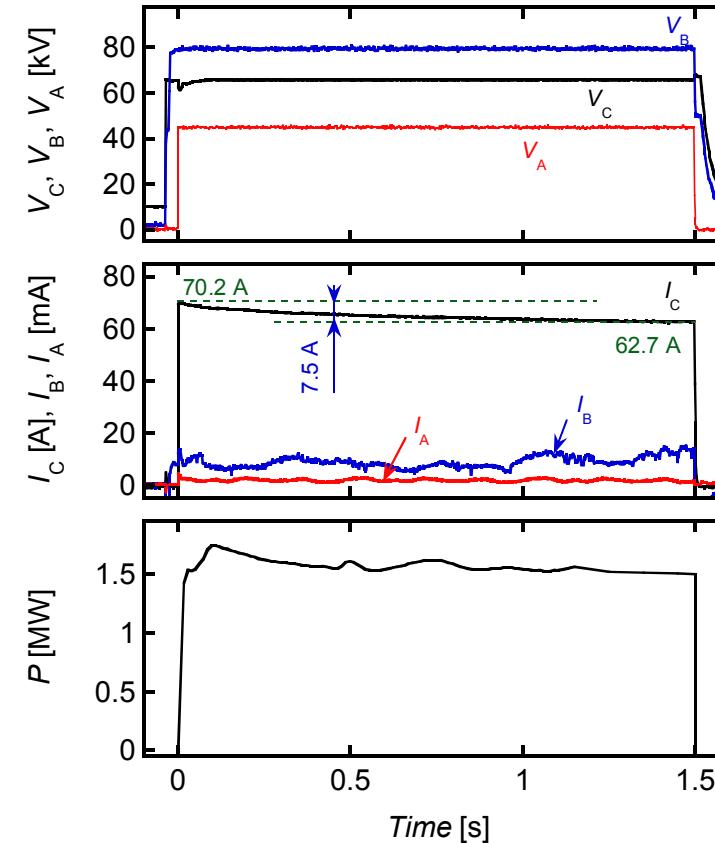
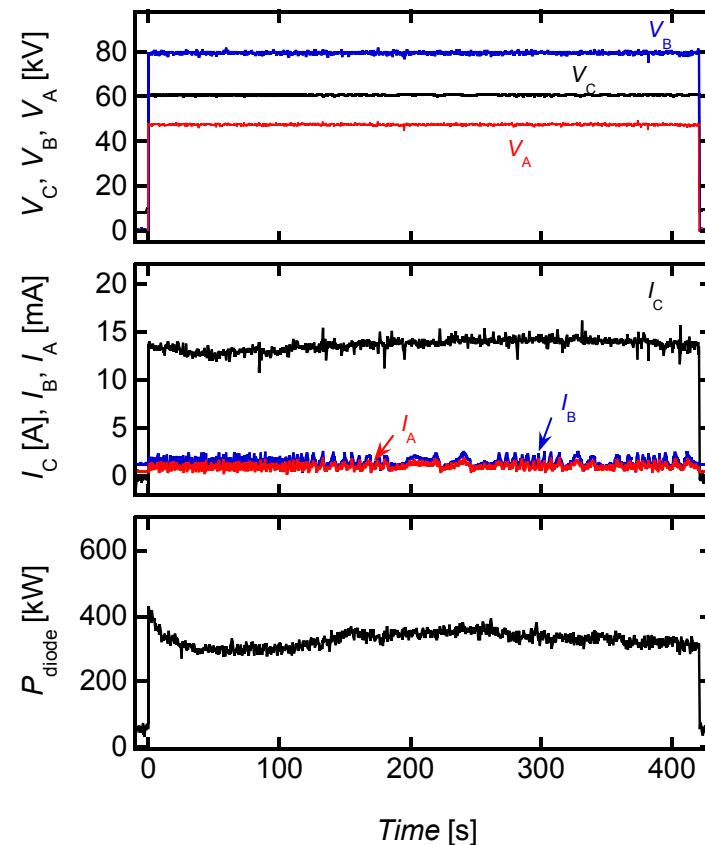
# 77 GHz 三号管の運転実績

## ➤ 長パルス

-> **0.37 MW/ 180 s, 0.33 MW/ 420 s**

## ➤ 短パルス

-> **1.0 MW/ 5.0 s, 1.53 MW/ 1.6 s, 1.6 MW/ 0.5 s**



# まとめ

---

## 77 GHzジャイロトロンの現状:

- 77 GHz-1 MW管、ならびにその周辺コンポーネントの導入はほぼ完了した。
- 二台の既設77 GHz管の現在までの運転実績は,
  - #1: **1.0 MW/ 5 s, 0.11 MW/ 560 s**
  - #2: **1.0 MW/ 5 s, 0.10 MW/ 1800 s**
- 今後は主として、CW運転のためのコンポーネントのアレンジメントを行っていく予定。

## 発振安定化のためのアノード電源アップグレード:

- $V_A$  の二段階立ち上げにより、 $V_C$  ドロップフェイズを避けた、安定した運転が可能となった。
- 出力・効率の改善に成功し、**1.3 MW/ 1.0 s** 運転を行うことができた。

## 77 GHz-1.5 MWジャイロトロン:

- 2009年から導入が開始され、現在も発振調整を行っている。
- これまでに**1.6 MW/ 0.5 s, 1.5 MW/ 1.6 s, 0.33 MW/ 420 s**までの運転を行った。