# pp-27

# A Conceptual Design of the CW- DTL for the JAERI High Intensity Proton Accelerator

H. Ino\*, E. Chishiro, N. Ouchi, M. Mizumoto and Z. Kabeya\*

Japan Atomic Energy Research Institute Tokai- mura, Naka- gun, Ibaraki- ken, 319- 11, Japan \*Mitsubishi Heavy Industries, LTD. Nagoya Aerospace Systems 10, Oye- cho, Minato- ku, Nagoya, 455, Japan

#### Abstract

The JAERI Neutron Science Project (NSP) requires a linac that accelerates a proton beam to 1.5 GeV. This linac starts with a radio- frequency quadrupole (RFQ) linac, which is followed by a drift- tube linac (DTL), and a superconducting structure. In this paper, we focus on the DTL part of the accelerator. We discuss the present CW- DTL design parameters, beam simulation, and measurements of the 1/3 size cold model of the CW- DTL. The CW- DTL causes a few emittance growth in the simulation. The stabilized condition was obtained on the cold model by inserting post couplers every three cells.

# 原研大強度陽子加速器用 CW-DTL の概念設計

### 1. はじめに

原研では、大強度陽子ビーム及びそれによって駆動 される強力中性子源を用いて基礎科学研究や消滅処理 研究を行うための中性子科学研究計画 (NSP: Neutron Science Project) を提案している[1]。計画 の中心となる大強度陽子加速器は現在までのところ、 イオン源、200MHzRFQ (radio-frequency quadrupole), 200MHzDTL (drift-tube linac), 600MHz 超伝導加速空洞[2],[3]、及び蓄積リングで構 成することが検討されており、加速エネルギー 1.5GeV、最大ビームパワー 8MW を想定している。 このうち、DTL が使われるのは加速エネルギー 2~ 100MeVの低エネルギー部である。表 1.に現在のDTL に対する基本仕様を示す。本報告では、この基本仕様 に沿って検討したパラメータ及びビーム・シミュレー ション結果について報告する。また、加速器入射部の フルモックアップ試験を想定して製作した 1/3 サイズ のコールドモデル (エネルギー2~10MeV、60セル) の電磁場測定結果についても報告する。

### 2. CW-DTL パラメータ

表 2. に現在の CW-DTL に関する主なパラメータ を示す。また、図 1. に DT (drift-tube) の各部名称 を示す。以下に、これらのパラメータを設定した経緯 を説明する。

# 2.1 タンク分割数

ビームの質の観点から言えば、低エネルギー部で タンクを細かく分割すると、タンク間のドリフトスペ

丰1	CW-DTI	のまた	4- 垟
XI.		の本平	LIK

入射/出射エネルギー	[MeV]	2/100
共振周波数	[MHz]	200
粒子		H-
デューティ		~C₩
ビーム電流	[mA]	30

表2. CW-DTL	の設計バ	ペラメ	-9
------------	------	-----	----

Tank No.		1	2	3		
入射/出射エネルギー	[MeV]	2/33	33/67	67/100		
平均電場強度E0	[MV/m]	1.5	1.5	1.5		
同期位相øs	[deg. ]	$-55 \rightarrow -30$	-30	-30		
収束系ラティス		FODO	FODO	FODO		
4極電磁石磁場勾配	[T/m]	77.3 - 14.5	14.5 - 11.0	11.0 - 9.3		
実効シャントインピーダンス [	$M\Omega/m$ ]	28.3 - 31.4	52.4 - 37.0	40.3 - 30.6		
壁¤ス(100%Q)	[MW]	1.3	1.1	1.2		
最大表面電場(kilpatr	ick)	0.47 kilp.	0.91 kilp.	0.99 kilp.		
セル数		135	69	59		
Tank長	[m]	32.2	32.2	34.9		
Tank diameter	[cm]	91.8	96.8	95.9		
Drift-tube diameter	[cm]	20	20	20		
Bore radius	[cm]	1	1.1	1.2		
Corner radius	[cm]	1.9	1.9	- 7		
Outer nose radius	[cm]		0.5	0.5		
Inner nose radius	[cm]	0.5	0.5	0.5		
Flat length	[cm]	· –	0.5	1		
Face angle α	[deg. ]	0	50	60		
1	Faco	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				
	angle		urameter			
• 1						
	u y			i si		
Corner radius						
- Outer nose radius						
Flat length Inner nose radius						
Beam line Bore radius						
図1 DT (drift-tuba) 久如夕サ						

ースにおいて縦方向のエミッタンスが悪化するため、 タンクの分割数は少ないほど良い。しかし一方で、運 転モード (TM<sub>010</sub>) と他のモードとの周波数差の観点 から言えば、全長約 100m にも及ぶ DTL は幾つかに 分割する必要がある。これらのことを考慮して、DTL は全体を 3 タンクに分割した。各タンクにおける運 転モードと TM<sub>011</sub>モードとの周波数差は約 50kHz と なる。

# 2.2 平均電場強度 Eo

本 DTL においてCW運転を考えた場合、発熱によ る変形を抑制するためには、効率の良い冷却を行うと 共にある程度平均電場強度  $E_0$ を低めに設定する必要 がある。ビームの質に最も影響を及ぼす DT (drifttube) について幾つかの熱計算を行い、 $E_0=1.5$ MV/m とした。この場合 DT の最高温度は 54°C (corner radius 部) となり、熱膨張によるボア中心のずれは 約 60 $\mu$  m となる。

2.3 同期位相 ø<sub>s</sub>

PARMTEQ コードによって計算された RFQ のビ ームをもとに、位相方向 rms 値の 6 倍の広がりをア クセプトするように設定した。その結果、入り口で  $\phi_s = -55 \deg. とし、加速過程で粒子がバンチされる$ に従い徐々に安定領域を狭くし、加速エネルギー $20MeV 以降は<math>\phi_s = -30 \deg. - 定とした。$ 2.4 収束系

4 極電磁石の磁場勾配はバンチビームの space charge を考慮した Coupled envelope equations[4]と Equipartitioning[4]理論を組み合わせることにより求 めた。図 2. に粒子の加速エネルギーに対する磁場勾 配を示す。最も磁場勾配が高いのは DTL 入り口の 77.3T/m であるが、4 極電磁石の開発については既 に 80T/m[5]を達成しており問題はない。ラティスは ビームサイズをより小さくできる FODO を設定した。



## 2.5 実効シャントインピーダンス ZTT

図 3. に CW-DTL の各加速エネルギーに対する ZIT を示す。tank-2、及び tank-3のDT に face angle  $\alpha$ をそれぞれ 50deg、60deg.付けることにより、全 体を通して ZIT=28M  $\Omega$ /m 以上を得ることができる。 その結果 100%Q 値での壁ロスは、face angle を付け ない場合より約 21%減少する(4.6→3.6MW)。 2.6 放電限界

本検討では放電限界の指標として kilpatrick limit を用いた。SUPERFISH による計算では、最も電界 が集中するところは、tank-1 で inner nose の部分、 tank-2、tank-3 で outer nose 部分となり、それぞれ 最高 0.47、0.91、0.99kilpatrick となる。 2.7 ボア径

Equipartitioning に従ってビームを加速した場合、 ビームサイズは加速されるにつれて大きくなる。ここ ではrms ビームサイズの6倍の余裕を持たせるため、 tank-1、2、3のボア半径をそれぞれ 1.0cm、1.1cm、 1.2cm とした。



#### 3. ビーム・シミュレーション

表 2. のパラメータをもとに PARMILA コードを 使い、粒子数 10,000 のビーム・シミュレーションを 行った。粒子の電流値は 30mA、入射エミッタンス は PARMTEQ による RFQ の出力値をもとに rms 値 で横方向 0.023 π cm・mrad、縦方向 0.18 π MeV・deg とした。またこの計算ではタンク間のマッチングは取 れているものと仮定し、タンク間のトランスポート系 は省略している。粒子の各加速エネルギーに対する rms エミッタンスを図 4. に、rms ビームサイズを図 5. にそれぞれ示す。横方向、縦方向とも加速過程に おいてビームサイズは増加するが、エミッタンスの増 加はほとんど無い (3%以内)。

4. CW-DTL コールドモデル

表 2. のパラメータをもとに加速エネルギー 2~ 10MeV までのコールドモデル (実機の 1/3 サイズ、 60 セル)を製作し、電磁場特性を測定した。このコ ールドモデルでは群速度を上げ、電場分布を調整する ための手段としてポストカプラを使用している。この コールドモデルの測定では、ポストカプラを 3 セル 毎に1本ずつ左右交互に取付けている(合計 19本)。 図 6.にポストカプラの挿入量に対するビーム軸上の 電場分布の安定度 Dx を示す。Dx は次式で定義され る。

$$D_{x} = \sum_{i=1}^{N} \left| E_{i} - \left\langle E \right\rangle \right| / \left\langle E \right\rangle$$

E,は i 番目のセルの平均加速電場、<E>はタンク全体 の平均加速電場、N は全セル数(60 セル)を示す。 図 6.より、DT とポストカプラとの距離が 28mm の とき、電場が最も安定することが分かる。また、この 時のモード分布を図 7.に示す。この図より群速度と 光速の比は Vg/c=0.047 となる。各ポストカプラの先 端には楕円形のタブがあり、これを個々に回転させる ことにより更に電場を微調整することが出来る。図 8. にタブの調整前と後の各セルの平均電場強度を示す。 この場合タブを調整することにより Dx は約 65%改 善している。

5. まとめ

原研大強度陽子加速器用 CW-DTL の現在のパラメ ータを紹介し、またビームシミュレーションによって このパラメータが加速過程でエミッタンスの増加をほ とんど起こさないことを確認した。更に、2~10MeV までの 1/3 スケールのコールドモデルを製作し、3 セ ル毎に 1 本の割合でポストカプラを挿入することに より電場が安定化されることを確認した。今後パラメ ータについては更に最適化を行っていく。









参考文献

- [1]M. Mizumoto, et al. "Development of High Intensity Proton Accelerator for Neutron Science Research Plan", Proc. of The 21st Linear Accelerator Meeting in Japan, 1996, p86-88
- [2]N. Ouchi, et al., "Fabrication and Test of a superconducting single cell cavity for the High Intensity Proton Linac", this meeting.
- [3]Y. Honda, et al., "A Conceptual Design on Superconducting Proton Linac for Neutron Science Project", this meeting.
- [4]Martin Reiser, "Theory and Design of Charged Particle Beams", JOHN WILEY & SONS, INC.
- [5] K. Hasegawa, et al., "R&D WORKS OF THE DTL FOR THE BTA IN JAERI", The 18 th Linear Accelerator Meeting in Japan, KEK, July 1993.

-307-