KEKB 入射器用 S-バンド バンチャー管の製作

五十嵐 康仁^{1,A)}、大沢 哲^{B)}、山口誠哉^{B)}、榎本收志^{B)} ^{A)} 三菱重工業㈱ 名古屋航空宇宙システム製作所 〒455-8515名古屋市港区大江町10 ^{B)}高エネルギー加速器研究機構 〒305-0801茨城県つくば市大穂1-1

概要

現在、KEKB入射器で使用しているバンチャーは平成4年度に製作されたものであるが、放電により入力できるRF電力が減少している(出口付近のディスク2a径孔の周りに放電痕跡が確認されている)。その為、新規にバンチャーを製作したのでそのRF特性について報告する。また、テストベンチに組み込んでエージングを行ったのでその結果も報告する。

1. 設計

概略図を図1に示す。本バンチャーはプレバンチ ャーと機械的に結合されている。これはプレバンチ ャーで集群したバンチをバンチャーで速やかに加速 しながら同時に集群するためである^[1]。その為、プ レバンチャーも新規に製作した。

設計値を表1に示すが、現在のバンチャーと同じである^{[1][2]}。プレバンチャー、バンチャーとも $2\pi/3$ モード進行波型($f_0=2856$ MHz)である。プレバンチャーは定インピーダンス型で5空胴(カプラー空胴含む)からなり、位相速度は0.77cとなっている。バンチャーは定電界型であるが35空胴(カプラー空胴含む)のうち、最初の6空胴は位相速度 $c\beta$ を0.77c~0.99cまで徐々に変化させている。製造方法は平成4年度製作時と基本的には同じである。ただし、その後に製造された KEKB入射器用加速管($2\pi/3$ モード進行波準定電界型の2m管)で確立した設計、工法を反映してある。

2. カプラー供試体試験

本機を製作する前に、カプラー寸法を決めるため の供試体試験を行った。プレバンチャー用(以下、PB)、 バンチャー入力用(以下、B入力)、バンチャー出力用 (以下、B出力)の3種類について行った。尚、径方向 の電場分布非対称性の補正方法は、従来と同様にカ プラー空胴をレギュラー空胴に対して偏心させる方



¹ E-mail: igarashi@almond.kek.jp

表1:設計値

2.0	MV/m
14.97	$M\Omega/m$
0.0494	
0.0597	Neper/m
2	MW
5	
24.318	mm
36.89	mm
24	MV/m
25	MW
6	
29	
31.49~34.99	mm
22.44~19.43	mm
	2.0 14.97 0.0494 0.0597 2 5 24.318 36.89 24 25 6 29 31.49 \sim 34.99 22.44 \sim 19.43

法を採用した^[3](偏心量も従来と同じ)。その為、寸 法決定試験後に供試体を用いて電場分布の測定を行 った。

2.1 6-disk 基準空胴製作

カプラー供試体試験で使用する空胴を製作するために3種類の6-disk 基準空胴を製作した(図2)。 その結果を表2と図3に示す。

表2:各基準空胴のパラメータ

種類	2 <i>a</i> [mm]	2 <i>b</i> [mm]	D [mm]	β	$v_{\rm g}/c$
PB	36.89	89.594	24.318	0.695	0.0554
B入力	22.44	83.005	27.010	0.772	0.0131
B出力	19.32	81.711	34.990	1.000	0.0077



図2:6-disk 基準空胴



2.2 寸法決定試験

カプラー(図4)の調整⁽⁴⁾は Nodal-shift 法と Kyhl 法を用いて行った。試験結果を表3と図5に示す。

表3:供試体試験結果

種類	2 <i>a</i> [mm]	2 <i>b</i> [mm]	W [mm]	Offset [mm]	Beam hole[mm]
PB	36.89	84.436	39.78	3.48	25.00
B入力	22.44	81.415	28.28	1.52	22.44
B出力	19.32	80.693	24.22	0.76	19.32



図5:カプラーVSWRの周波数特性

2.3 電場分布測定

供試体に対する径方向電場分布の測定結果を図6 に示す(非共振摂動理論に基づくビード摂動法)。x= ±8mmでの振幅差ΔEとx=0mmでの振幅Eとの比、 ΔE/Eは、PB=6.2%、B入力=1.0%、B出力=0.6%となり、

また、 $x=\pm 8$ mmでの位相差 $\Delta \phi$ は、PB=4.5°、B入力 =0.6°、B出力=0.3°となった。プレバンチャーの非 対称補正が完全でないことがわかる。



3. 本機製作

3.1 プレバンチャー

プレバンチャーは空胴数が少ないため、中央部の3 空胴を前後のカプラー本体で包み込み、EBWで一体 化した。RF特性を図7と表4に、写真を図8に示す。



図7: プレバンチャー軸方向電場の振幅 Ez と位相 *φ*

入力側 VSWR	出力側 VSWR	Filling Time [nsec]	Nodal 位相特性 <i>o</i> [deg.]	bead 位相特性 σ [deg.]	Transmission Loss [dB]
1.13	1.11	8	2.6	4.5	-0.12

表4: プレバンチャーRF 特性

出力カプラー



3.2 バンチャー

バンチャーは、RF 調整、製造方法とも KEKB 入射 器用加速管^[5]と同様の方法を用い、電鋳方式で製造さ れた(加工精度のみで位相精度を確保し、周波数調 整のための変形を一切加えない)。完成後の RF 測定 の結果を表5と図9に示す。

表5:バンチャーRF 特性 Nodal bead Filling 入力側 出力側 Transmission 位相特性 位相特性 Time VSWR VSWR Loss [dB] [µsec] σ [deg.] σ [deg.] 1.10 -2.34 1.15 0.405 2.4 3.4 1.2 1.0 unit] 0.8 Ez [arb. 0.6 0.4 0.2 出カカプラ 0.0 buncher section normal section 4320 入力カプラ一中心 3600 2880 [j] 2160 [∞] 1440 720 出カカプラ - 中心 0 0 200 400 600 800 1000 1200 z [mm] 2.0N。ガス 1.8 30°C水 VSWR 1.6 1.10 1.4 1.2 1.0 2850 2852 2854 2856 2858 2860 Frequency [MHz] 図9:バンチャー軸方向電場分布の 振幅 Ez, 位相 ø と入力 VSWR

4.エージング

完成したバンチャーをエージングスタンド(図10) に組み込んでエージングを行った。500時間以上のエ ージングを行い、最大投入RF電力は約25MW、平均 加速電界強度は約24MV/m(パルス幅 2µsec(仕様は 0.5µsec)、繰り返し 50pps、ソレノイド磁場 約0.9kG) となり仕様を満たすことが確認できた。また、バン チャーの下流側に設置したファラデーカップを用い て暗電流の測定を行ったところ、電界増倍係数βは約 130となった(図11)。

なお、エージングスタンドを整備する際、シール ド用コンクリートブロックは KEK 吉岡正和氏、RF 源は RF グループ、その他は加速管グループの方々に ご協力いただいた。



図 10: 下流側からみたエージングスタンド



参考文献

- S.Ohsawa, et al., "New Pre-injector of the KEK 2.5-GeV Linac and its Performance", Proc. of the 1993 Particle Accelerator Conference, Washington, D.C., U.S.A., May 17-20, 1993, pp.3087-3089.
- [2] I.Sato, et al., "Design Report on PF Injector Linac Upgrade for KEKB", KEK Report 95-18 (1996) p.278-283.
- [3] H.Hanaki, et al., "Computer Design of Coupler Cavities for a Travelling-Wave-Type Buncher", Proc. of the 3rd EPAC, Germany, Mar. 1992.
- [4] Y.Igarashi, et al.,, "Coupler Design for the S-band Accelerator Guides", Proc. of the 20th Linear Accelerator Meeting in Japan, Osaka, Sep.6-8, 1995, pp.194-196.
- [5] Y.Igarashi, et al.,, "Fabrication of the S-band Accelerator Guides for KEKB Injector (II)", Proc. of the 22th Linear Accelerator Meeting in Japan, Sendai, Sep.9-11, 1997, pp.122-124.