超高エネルギー重イオン注入用線形加速器の研究 (全体設計)

服部俊幸¹、土屋和利、山本和男、長江大輔、林崎規託、 柏木啓次、高橋康之、畑寿起、高野淳平、高野智 東京工業大学 原子炉工学研究所 152-8550 東京都目黒区大岡山2-12-1

概要

3次元半導体製造用の核子当たり1MeV近くまでB、 Pを加速する超高エネルギー重イオン注入機システムを計画し概念設計を行った。永久磁石型ECR重イ オン源からのイオンを加速入射後、2台のAPF-IH型 線形加速器で加速し、エネルギーの可変性を持たせ ている。B、P、Asの多価重イオン発生用永久磁石型 ECRイオン源は現在製作中である。また第1線形加速 器は軌道計算、1/2スケール高周波試験モデルのテ ストを行い、現在はAPF-IH型加速空洞の電磁場特性 について計算機シミュレーション中である。

1. はじめに

3次元IC半導体や先端的CCD素子への利用を考慮した、十分に3次元重イオン注入が可能な、B、P、Asを核子当たり1MeV近くまで加速するシステムを計画している。

超高エネルギー領域の重イオン注入に対して、現 在一般に実用化されている高エネルギー重イオン注 入機である、静電加速器や単空洞重連加速器^[1]は対 応することが困難である。そこで、永久磁石型ECR 多価重イオン源を既存の中エネルギーイオン注入機 へ搭載し、これを入射機として2台のAPF-IH型線形 加速器でB、P、Asを核子当たり1MeV近くまで、エネ ルギー可変性を有しながら加速するシステムの概念 設計をおこなった。

2. 全体設計

考案した超高エネルギー重イオン注入機システム は、永久磁石型ECRイオン源と2台の線形加速器によ り構成され、加速粒子はB²⁺、P⁶⁺、As⁸⁺イオンを予定 している。線形加速器は格段に電力効率の良いIH型 とし、低エネルギー入射が必要なために、これに適 したAlternating Phase Focus (APF) 収束構造^[2-11] を採用した。運転周波数は入射のセル長と小型化を 考慮して65MHzとしている。

第1線形加速器の加速エネルギーは、BやPについては1MeV近く、Asは10MeVとした。入射エネルギーは、既存の中エネルギーイオン注入機の加速エネルギーである200kVを考慮して20keV/uとした。

最初の線形加速器で10MeVのAsイオンを発生させ、 第2線形加速器で最大エネルギー0.91MeV/u、すなわち10MeVのBと28MeVのPを発生できる。第1線形加速 器と第2線形加速器の加速電圧、高周波位相の組み 合わせにより、完全なエネルギーの可変性を実現さ せることが可能であろう。2台の加速器と連結部分 を入れた加速器長は3mである。

3. 多価重イオン生成イオン源

半導体用のB、P、Asなどの多価イオンを発生する ために小型永久磁石型ECRイオン源を現在開発中で ある。常伝導型ECRイオン源ではミラーコイル電力 として100kW前後を必要とし、その冷却用の冷却水 がまた必要となる。超伝導コイルでは電力や電源は 小さくなるが、イオン源自体が大型化する。このた め、ミラーコイル磁石を永久磁石化することで、省 電力と小型化を狙った。

イオン源の開発は、放射線医学総合研究所と服部 研究室で共同研究を行っている永久磁石型ECR型 イオン源^[12]をベースにしながら、経済産業省の「大 学発事業創出実用化研究開発事業」の支援を受けて 進められている。この小型永久磁石型ECRイオン源 を利用して、システムを組み上げることを考えてい る。その詳細については、本研究会で報告予定であ る^[13]。

4. 第1線形加速器

第1線形加速器の設計にあたっては、これまでに 服部研究室が開発して2001年に陽子加速に成功した APF-IH型線形加速器(入射エネルギー11keV/u、出 射エネルギー90keV/u、運転高周波数65MHz)を参考 にした。第1線形加速器の入射エネルギーは20keV/u で、出射エネルギーは10MeVのAsが得られる 140keV/uとした。加速空洞の内径は70cm、長さは 70cm、共振周波数は65MHzを予定している。この第1 線形加速器のパラメメータを表-1に示す。

イオン源から第1線形加速器への入射エネルギー は As^{8+} (電荷/質量比: ϵ =1/9.4)において187.5kV を必要とする。このため、既存の200kVの中エネル ギー重イオン注入機に永久磁石型ECRイオン源を搭

¹ E-mail: thattori@nr.titech.ac.jp

載し、入射器とすることを考えている。 この第1線形加速器については,現実的な設計開 発を進めており、詳細は本研究会で報告予定である ^[14]。

表-1 第1線形加速器の設計パラメータ

Appalaration Partiala (a/Λ)	\mathbf{p}^{2+} \mathbf{p}^{6+} $\mathbf{A} e^{8+} \ge 1/0.4$
Acceleration Farticle (q/A)	D, Γ , $AS = 1/9.4$
Input Energy	20 keV/u
Output Energy	140 keV/u
Operation Frequency	65 MHz
Synchronous Phase	-35 ,-35 ,35 ,35
Number of Cell	18
Cavity Length	70 cm
Cavity Diameter	70cm
Focusing Sequence	-35 ,-35 ,35 ,35
Transverse Acceptance	$152 \pi \text{ mm} \cdot \text{mrad}$
Longitudinal Acceptance	30
Transmission	60 % by Buncher
Acceleration Voltage/Gap	50-150kV
Acceleration Rate	1.6 MV/m

5. 第2線形加速器

第1線形加速器における加速後、イオンは収束用 四重極磁石を通過して第2線形加速器に入射する。 このとき第1と第2線形加速器の加速電圧と加速位相 を制御することにより、第2線形加速器の入射エネ ルギーから出射最大エネルギーまでのエネルギーを 変えることが可能である。

したがってイオン種別によって,第2線形加速器 の運転方法が異なる。Asの場合は,すでに第1線形 加速器によって10MeVまで加速されているので,そ のまま素通りして、イオン注入ラインに輸送される。 BやPにおいては0.91MeV/uの加速がおこなわれ,Bが 10MeV、Pが28MeVの最大加速エネルギーが得られる。

第2線形加速器の空洞内径は100cm、長さは180cm、 共振周波数は65MHzを予定している。その設計パラ メータを表-2に示す。

表-2	第2線形加速器の設計パラメータ

Acceleration Particle	(q/A)	$B^{2+}, P^{6+} \ge 1/5.5$
Input Energy		140 keV/u
Output Energy		910 keV/u
Operation Frequency		65 MHz
Synchronous Phase		-30 ,-30 ,30 ,30
Number of Cell		22
Cavity Length		180 cm
Cavity Diameter		100cm
Focusing Sequence		-30 ,-30 ,30 ,30
Transmission		~100 %
Acceleration Voltage/	Gap	200-350kV
Acceleration Rate		2.35 MV/m

参考文献

- M.Tsukihara and M.Sugihara; Proc. 1st Symposium on Accelerator and Related Technology for Application Nov30-Dece1, 1(1998)91-94
- [2] T.Hattori, K.Isokawa, K.Sasa, T.Ito, H.Tomizawa, N.Hayashizaki, T.Yoshida, S.Majima, S.Yamada and S.Yamaki : Proc.21st Linear Accelerator Meeting,21(1996) 278-280.
- [3] T.Hattori, K.Isokawa, K.Sasa, T.Ito, H.Tomizawa, N.Hayashizaki, T.Yoshida, S.Majima, N.Sakamoto, S.Yamada and S.Yamaki : Proc.22nd Linear Accelerator Meeting,22(1997) 22-24.
- [4] T.Hattori, K.Isokawa, S.Matsui, K.Sasa, T.Ito, H.Tomizawa, N.Hayashizaki, T.Yoshida, N.Sakamoto, S.Yamada S.Yamaki, E.Osvath, D.Dudu and H.Schubert : Proc.23rd Linear Accelerator Meeting, 23(1998) 352-354.
- [5] K.Isokawa, T.Hattori, S.Majima and S.Yamada : Proc.21st Linear Accelerator Meeting, 21(1996) 281-283
- [6] K.Isokawa, T.Hattori, S.Majima and S.Yamada : Proc.22nd Linear Accelerator Meeting, 22(1997) 302-304
- [7] K.Isokawa, T.Hattori, T.Ito, N.Hayashizaki, S.Majima and S.Yamada : Nucl. Inst. and Meth., A145(1998) 287-290
- [8] T.Hattori, K.Sasa, M.Okamura, T.Ito, H.Tomizawa, T.Katayose, N.Hayashizaki, T.Yoshida, K.Isokawa, M.Aoki, N.Fujita and M.Okada: Fusion Engineering and Design 32-33(1996)359-363.
- [9] T.Hattori, S.Matsui, N.Hayashizaki, H.Tomizawa, T.Yoshida, K.Sasa, S.J.Gates, K.Kawasaki, T.Niizeki, K.Isokawa, T.Ito and M.Okamura; Nucl. Inst. and Meth., B161-163(2000)1174-1177;
- [10] S. Matsui, T. Hattori, N. Hayashizaki, H. Tomizawa, K, Sasa, T. Yoshida, K. Isokawa and T. Ito.; Nucl. Inst. and Meth., B161-163(2000)1178-1181;
- [11] N.Hayashizaki, T.Hattori, S.Matsui, H.tomizawa, T.Yoshida, K.Isokawa, A.Kitagawa, M.Muramatsu, S.Yamada and M.Okamura.; Reviw of Scientific Instruments 71(2000)990-992
- [12]M.Muramatsu, A.Kitagawa, Y.Sato S.Yamada, T.Hattori, M.Hanagasaki, T.Fukushima and H.Ogawa; Review of Scientific Instruments, 73(2002)573-575
- [13] D.Nagae; in these proceedings.
- [14] K.Tuchiya; in these proceedings.