嶋田道也¹⁾、宮澤順一²⁾、廣岡慶彦²⁾ Michiya SHIMADA¹⁾, Junichi MIYAZAWA²⁾, Yoshi HIROOKA²⁾

> 原子力機構¹⁾、核融合科学研究所²⁾ JAEA¹⁾, NIFS²⁾

1. 序(研究の動機)

ダイバータには、プラズマからの熱流束及び粒子束が集 中する。そのためダイバータは核融合炉でもっとも設計が困 難な機器である。核融合原型炉開発のための技術基盤 構築の中核的役割を担うチーム報告[1]は、ダイバータは 「原型炉で想定される運転条件と現在の科学的理解及び 技術成熟度とのかい離が極めて大きい」ため、ダイバータの 研究開発は、「原型炉での技術的成立性を判断する上で、 技術成熟度を現状から最も高める必要」があり、「クリティカ ルパスと認められ、最も喫緊に今以上に資源を投入すべ き」研究テーマであると明言している。

液体金属ダイバータは、効率よく対流できる方策が確 立できれば、原型炉、商業炉において活躍できるダイバータ となりうる。またディスラプションの影響が軽減でき、保守作 業が軽減でき、炉のコンパクト化に貢献できる可能性もある。 本講演においては、液体金属ダイバータの研究のこれまで の経過を展望し、将来の研究課題を議論する。

2. これまでの経過

液体金属を用いたプラズマ対向機器は 1970 年代から 検討されている。この分野については廣岡による優れた review がある[2]。とくに液体リチウムを材料に用いたプラズ マ対向機器の磁気閉じ込め装置への応用に関して隔年で ワークショップが開催されている[3-5]。

液体金属ダイバータが最初に提案されたのは UWMAK-1 設計においてである[6]。この主目的は自由落 下するリチウムを用いて強力な排気を行うということであった。 自由落下するカーテン状のガリウムがT-3Mトカマクで [7,8]、 毛管孔隙を用いたリチウム入射システムがT-11Mトカマク で[8]試験された。リチウムをプラズマ対向機器に用いると、 閉じ込め性能改善、ELM安定化、及びHモード遷移パワ ーの低減など、トカマク運転に好都合な成果が最近得られ たため、実験及び理論の研究が盛んになりつつある[3-5]。 ガイドプレート及び自由落下シャワー方式の(Sn, Ga, Li)液 体金属ダイバータが、ダイバータの寿命を長くする方式として 提案された[9]。 毛細管現象によってモリブデンのメッシュ間から液体リチ ウムを透過させる CPS(capillary porous system)方式のリミ ターを用いた実験が T-11M[10], FTU[11], TJ-2[12]などで 行われ、プラズマ性能の改善が観測された。これは水素リサ イクリング 粒子 束 が低減したためと考えられる[2]。 Vehicle-1 の実験では、水素リサイクリング粒子束が、液体 リチウム上では固体リチウム上に比べて約 30%低減した [13]。飽和時間を長くして閉じ込めへの効果を確認すること を期待して、NSTX において最初の液体リチウムダイバータ (LLD)実験が行われた。しかしながら水素で飽和する時間 は、リチウムで被覆されたダイバータの場合と大差なかった [14]。この実験結果から、液体金属ダイバータにおいては能 動的に対流を起こすことが重要であることが示唆される。

実際、Vehicle-1 の実験において、液体リチウムを手動 で撹拌させたところ水素及びヘリウムのリサイクリング束が低 下した[15]。米国の APEX プログラム[16]の一環で液体金 属をノズルから噴出させバックプレート上を流動させる実験 が行われた [17]。しかしながら液体金属が磁場を横切ると vxB の起電力が生じ電流jが流れる。jxB の力は磁場を横 切る運動を妨げる(mhd drag)ので、液体金属の流動が不 安定になる[18]。

mhd drag の問題を克服し、かつ強制対流を起こさせる ために、液体金属ダイバータを対流させるアイデアがいくつか 提案された。そのひとつが熱電電磁流体力学 thermo-electric MHD (TEMHD) [19]と呼ばれるものであ る。TEMHD の原理は液体金属表面と底面の間の温度差 のための Seebeck 効果によって生じる電流とトロイダル磁場 による電磁力を用いて液体金属を駆動するというものであ る。原理検証実験[20]のあと、リミター配位ではあるがプラ ズマ閉じ込め装置(HT-7)に応用された[21]。この方式の短 所は、電流値が熱流束によって自動的に決まり、外部から 制御することができないこと、液体金属の流動を導く溝をバ ックプレートに付けることが必要であることである。

最近、嶋田と廣岡は、能動対流型液体金属ダイバー タ Actively convected liquid metal divertor (ACLMD)と呼 ばれる、トカマクのダイバータに応用することを念頭に置いた

液体金属の能動的対流法を考案した[22]。トロイダル状の 容器に液体金属を満たし、その中に電極を設置して電極と 容器の間に電圧を印加することにより液体金属中に電流を 流し、この電流とトロイダル磁場によるローレンツカで液体 金属を駆動する。液体金属が強制的に対流させることがで きるので、ダイバータに流入する熱を急速に広い面積に拡 散させて熱除去を容易にする、というものである。簡単なモ デル計算によれば、100 MW/m²の熱負荷を受けて温度上 昇を 200°C 程度に抑えるために必要な流速は、0.3 m/s である[22]。印加する電圧を急激に上昇させると、膨大な 電流が流れるが、たとえば 60 秒程度のゆっくりした上昇なら ば電流値は 10A 程度に抑えられる[23]。熱除去とともに、 粒子排気によるリサイクリング制御もできる可能性がある。 不純物除去による壁調整もできる可能性もある。500°C における蒸気圧は、Lithium では~5 mPa であるが、Galium では 4x 10⁻⁸ Pa, Sn では 2 x 10⁻¹⁰ Pa であり[22]、燃料の 圧力(1Pa前後)に比べて無視できる。

液体金属の円筒状容器を、円盤状の一対の永久磁 石の間に配置した。磁場強度は²0.1 T。左面と右面がアク リル製の円板、側面が SUS304 製の容器の中心に SUS304 製の電極を設置した。常温で液体であるため取り 扱いが容易な GaInSn を液体金属として用いた。中心電極 に容器側面に対して²0.2 Vを印加し、²20 A 液体金属中 に流したところ液体金属の回転(6²7rpm)を確認できた[23]。 また流体流動が起こると水素粒子リサイクリング束が約 15%減少することが再現性良く観測された[24]

核融合科学研究所ではヘリカル型核融合炉FFHR-d1 の概念設計活動が進められている[25]。ディスラプションが ないヘリカル型核融合炉においても定常熱負荷はトカマク 炉と同様に厳しいため、20 MW/m²以上、あるいはもし可能 ならば100 MW/m²を超える定常熱負荷にも耐えるダイバー タが必要とされている。

最近、宮澤らによってFFHR-d1用液体金属ダイバータ の新概念が提案された。これは、チェーン等に沿わせて減 速・安定化しつつ鉛直落下させる直径1 cm程度の液体金 属流を適宜配列したものであり、REVOLVER-D (Reactor-oriented Effectively VOLumetric VERtical Divertor)と名付けられている[26]。液体金属には低融点 (~505 K)かつ低蒸気圧[27]のスズが用いられる。村瀬によ る有限要素法計算ツールANSYSを用いた試算によれば、 溶融スズの流速が2-3 m/s以上であれば、200 MW/m2の 熱負荷条件でも最高温度を1,000 K以下とし、蒸気圧を 10-5 Pa以下に抑えることが可能である[28]。

参考文献

[1] 核融合原型炉開発のための技術基盤構築の中核的 役割を担うチーム報告(平成27年1月19日) http://www.nakajaea.gojp/kankoubutu/PDF/goudouko a_201501.pdf

[2] Y. Hirooka et al., Fusion Science and Technology 68

(2015), Proceedings of TOFE-2014. dx.doi.org/10.13182/FST15-125

[3] Y. Hirooka et al., Nucl. Fusion 50 (2010) 077001, doi:10.1088/0029-5515/50/7/077001

[4] M. Ono et al., Nucl. Fusion 52 (2012) 037001, doi:10.1088/0029-5515/52/3/037001

[5] G. Mazzitelli et al., Nucl. Fusion 55 (2015) 027001, doi:10.1088/0029-5515/55/2/027001

[6] B. Badger et al 1974 'UWMAK-I-A WisconsinToroidal Fusion Reactor Design' UWFDM-68 http://fti.neep.wisc.edu/pdf/fdm68.pdf

[7] S.V. Mirnov et al., J. Nucl. Mater. 196–198 (1992)45

[8] S.V. Mirnov et al., Fusion Eng. Des. 81 (2006) 11.

[9] K. Maki in "Tokamak Concept Innovations", IAEA-TECDOC-373 (1986), p 87 www.iaea.org/inis/collection/NCLCollectionStore/ Public/17/056/17056491.pdf

[10] S. Mirnov, J. Nucl. Mater. 390-391 (2009) 876

[11] G. Mazzitelli et al., Fusion Eng. Des. 86 (2014) 580

[12] J. Sanchez et al., Nucl. Fusion 48 (2009) 104018

[13] Y. Hirooka et al., J. Nucl. Mater. 337-339 (2005) 585

[14] H.W. Kugel et al., Fusion Eng. Des. 87 (2012) 1724[15] Yoshi Hirooka et al., Fusion Eng. Des. 89 (2014) 2833

[16] M.A. Abdou and the APEX TEAM, Fusion Eng. Des. 54 (2001) 181

[17] A. Ying et al., Fusion Eng. Des. 72 (2004) 35

[18] M. Narula et al., Fusion Eng. Des. 81 (2006) 1543

[19] M.A. Jaworski et al., Phys. Rev. Lett. 104 (2010) 094503

[20] D.N. Ruzic et al., Nucl. Fusion 51 (2011) 102002

[21] G.Z. Zui et al., Fusion Eng. Des. 89 (2014) 2845

[22] Michiya Shimada and Yoshi Hirooka, Nucl. Fusion 54 (2014) 122002

[23] Michiya Shimada, Hishan Zhou and Yoshi Hirooka, Proc. 41st EPS conf. on Plasma Pys. Berlin, 2014.

[24] Y. Hirooka et al., 4th Int. Symp. Lithium applications for fusion devices (ISLA-4), ranada, Sep. 28-30, 2015.
[25] A. Sagara et al., Fusion Eng. Des. 89 (2014) 2114.

 [26] J. Miyazawa et al., 1st IAEA Technical Meeting on Divertor Concepts, P-7 (29 Sep. - 2 Oct., 2015, IAEA

Headquarter, Vienna),

http://www-naweb.iaea.org/napc/physics/meetings /TM49934.html.

[27] M. Kondo and Y. Nakajima, Fusion Eng. Des. 88 (2013) 2556.

[28] T. Murase, private communication.