トカマクプラズマの閉じ込め改善放電における タングステン輸送シミュレーション

Tungsten Transport Simulation in Improved Confinement Discharges of Tokamak Plasmas

持永祥汰¹、糟谷直宏^{1,2}、福山淳³、矢木雅敏⁴ MOCHINAGA Shota¹, KASUYA Naohiro^{1,2}, FUKUYAMA Atsushi³, YAGI Masatoshi⁴

¹九大総理工、²九大応力研、³京大、⁴量研機構 ¹IGSES, Kyushu Univ., ²RIAM Kyushu Univ., ³Kyoto Univ., ⁴QST

炉心プラズマ領域に内部輸送障壁(ITB)を有 する負磁気シアモードや高β₀モードは高性能プ ラズマの実現に至るプラズマ放電モードとし て研究が進められている[1]。しかし、内部輸送 障壁が形成される領域において強い密度勾配 ができる場合、不純物イオンの内向き新古典ピ ンチ成分が駆動され、炉心プラズマ中の不純物 蓄積が進む可能性がある[2]。一方で強い温度勾 配は内向きの新古典ピンチ成分を抑制するた め、ITB領域における不純物の挙動はバルクプ ラズマ分布に依存する新古典輸送過程が重要 となる。国際熱核融合炉ITERや原型炉のダイバ ータや真空容器壁の材料に使用されるタング ステンは、不純物として炉心プラズマ中に混入 するとプラズマ性能を大きく低下させる。本研 究では、負磁気シアモードおよび高β,モードの ITBプラズマにおける、タングステンイオンの 分布形成過程を明らかにすることを目的とし て、不純物輸送シミュレーションを行った。

本研究では、統合輸送シミュレーションコー ド TASK[3]において、バルクプラズマの1次元 輸送モジュール TASK/TR と不純物イオンの1 次元輸送モジュール TASK/TI を連携して計算 を行う。バルクプラズマおよび不純物の輸送モ デルとして、新古典輸送係数は NCLASS[4]ルー チン、乱流輸送係数は CDBM(Current Diffusive Ballooning Mode) モ デ ル [5] も し く は mBgB(mixed Bohm / gyro-Bohm)モデル[6]を用 いて評価した。CDBM モデルではバルーニング モードが安定化される負磁気シアあるいは弱 磁気シア領域の輸送抑制が ITB を形成させる。 一方で mBgB モデルでは $E \times B$ フローシアと磁 気シアによる乱流輸送抑制が ITB を形成させる。

図にmBgBモデルを用いた場合の高*β*_pモード のプラズマ分布を示す。プラズマパラメータは JET トカマクを参照しており、プラズマ電流 I_p = 2.2MA、磁場 B_T = 2.6T、NBI 加熱パワー P_{NB} = 15MW、イオンサイクロトロン加熱パワー P_{ICRH} = 5MW である。プラズマ中心近傍では弱磁気シ ア領域となることで輸送改善が起こる。 $\rho \sim 0.2$ - 0.4では $E \times B$ フローシアによる輸送安定化の影 響が強く、 $\rho \sim 0.4$ からイオン温度分布に ITB が 形成される。また、バルクプラズマの密度勾配 も強くなるため、タングステンの内向き粒子ピ ンチ成分が駆動されて中心部でのタングステ ン密度は増加する。発表ではタングステン輸送 の負磁気シアモードにおける時間発展や、高 β_p モードにおける NBI 加熱パワー依存性につい て計算結果を報告する。



図:高β_pモードにおける(a)プラズマ密度、(b)プ ラズマ温度、(c)安全係数、(d)タングステン密度 の径方向分布。

- [1] T. Fujita, et al., Phys. Rev. Lett. 78, 2377 (1997).
- [2] R. Dux, et al., J. Nucl. Mater. 313, 1150 (2003).
- [3] M. Honda, *et al.*, Nucl. Fusion **46**, 580 (2006).
- [4] W. Houlberg, et al., Phys. Plasmas 4, 3230 (1997).
- [5] M. Yagi, et al., Phys. Fluids B 5, 3702 (1993).
- [6] M. Erba, et al., Nuclear Fusion, **38**, 1013 (1998).