第20回若手科学者による プラズマ研究会

直線型装置を用いたダイバータ模擬実験と 非接触プラズマの反応素過程に関する研究

筑波大 プラズマ研究センター 飯島 貴朗

1. 核融合炉でのダイバータの役割と課題

炉心プラズマの性能を維持するに は、ダイバータによる熱・粒子除 去が重要となる.

→ 炉心プラズマからの流出エネル ギーは, ITERで100 MW, 原型炉 で500 MWを超えると予測される.



ITERのストライク点近傍では, 定常時で10 MWm⁻²,非定常時 で20 MW/m². 許容熱負荷は10 MW/m².



体積再結合による非接触プラズマの生成が必要不可欠.

2. 非接触プラズマの生成



2. 非接触プラズマの生成



再結合反応によりプラズマがガス化し, プラズマがダイバータ板 から離れる非接触プラズマが生成される.



原型炉では, ITERより5-6倍ほど大きいエネルギーが炉心プ ラズマから放出され, ダイバータへと流入することとなる.



4. 先進的ダイバータ構造とその特徴

先進的ダイバータ構造の種類と効果

ダイバータ構造	構造の 簡易さ	非接触プラズマ 生成	逆流防止	熱負荷 低減
V字ダイバータ (ITERで採用, 従来型)	Ô	\bigtriangleup	\bigtriangleup	\bigtriangleup
ロングレッグ ダイバータ(先進的)	0	-	-	_
バッフル付きロングレッグ ダイバータ (先進的)	\triangle	-	-	-

先進的ダイバータは,構造が複雑で装置改造が困難であるため, シミュレーション研究が主であり,<u>実験的研究が少ない.</u>

本研究では,直線型ダイバータ模擬装置により,各種ダイバータ構造 を模擬したターゲットを用いてデタッチプラズマの反応過程を調べ, 先進的ダイバータの有効性を明らかにする

5. ダイバータ模擬実験装置 TPD-Sheet IV







放電電流:50 A 放電ガス:水素 冷却ガス:水素 最大磁場強度:0.1 T

5. ダイバータ模擬実験装置 TPD-Sheet IV





先進的ダイバータを模擬

各ターゲットでの非接触プラズマの反応過程を解明



高速スキャンニングプローブ \Rightarrow ターゲット内部の電子温度・密度 バラトロン真空計 \Rightarrow ターゲット内部・外部のガス圧 オメガトロン型質量分析装置 \Rightarrow 各種イオン密度 真空紫外分光器 \Rightarrow 水素分子の振動温度(従来研究)



7. 振動励起分子を考慮した0Dモデル

原子過程
電子-イオン再結合(EIR)
① H(p) → H(q) + hv : (St)
② ·③H(p) + e → H(q) + e : (Ex)
④ H + e → H + 2e : (eI)
⑤ H⁺ + e + e → H + hv : (RR)
⑥ H⁺ + e + e → H + e : (TBR)

$$\frac{2}{2}$$

 $\frac{2}{2}$
 $\frac{2}{2}$

7. 振動励起分子を考慮したODモデル

$$\begin{split} \frac{\partial n(p)}{\partial t} &= \sum_{q < p}^{20} C(q, p) n_e n(q) \\ &- \left[\left\{ \sum_{q < p}^{20} F(q, p) + \sum_{q > p}^{20} C(p, q) + S(p) \right\} n_e + \sum_{q < p}^{20} A(p, q) \right] n(q) \\ &+ \sum_{q > p}^{20} \left\{ F(q, q) n_e + A(q, p) \right\} + \left\{ \alpha(p) n_e + \beta(p) \right\} n_e n(p) \\ &+ S_{DA} n_{\mathrm{H}+} n_{\mathrm{H}-} + S_{DR2} n_{\mathrm{H}_2+} n_e + S_{DR3} n_{\mathrm{H}_3+} n_e \end{split}$$

$$\frac{\partial n_{\rm H+}}{\partial t} = S_{\rm eDI} n_{\rm e} n_{\rm H_2(\nu)} + S_{\rm eD2} n_{\rm e} n_{\rm H_2+} + 2S_{\rm eDI2} n_{\rm e} n_{\rm H_2+} + \sum_{p=1}^{20} S(p) n_{\rm e} n(p) - \{\sum_{p=1}^{20} \alpha(p) n_{\rm e} + \sum_{p=1}^{20} \beta(p)\} n_{\rm e} n_{\rm H+} + S_{\rm CNV} n_{\rm H_2(\nu)} n_{\rm H+}$$

$$\frac{\partial n_{\rm H2+}}{\partial t} = S_{eI} n_e n_{\rm H_2(\nu)} + S_{CNV} n_{\rm H+} n_{\rm H_2(\nu)} - S_{eD} n_e n_{\rm H_2+} - S_{eDI2} n_e n_{\rm H_2+} - S_{DR2} n_e n_{\rm H_2+} - S_{CNV2} n_{\rm H_2(\nu)} n_{\rm H_2+}$$

$$\frac{\partial n_{\rm H3+}}{\partial t} = S_{CNV} n_{\rm H_2(v)} n_{\rm H_2+} - S_{DR3} n_e n_{H_3+}$$

H(p), H⁺, H₂⁺, H₃⁺のレート方程式を解き, 各粒子密度を求める.

8. 電離量と再結合量の計算



電離過程のレート

$$\begin{split} R_{Ion} &= n_{H^{+}} n_{e} S_{RR} + n_{H^{+}} n_{e} n_{e} S_{THB} + n_{H_{2}^{+}} n_{e} S_{DR2} + n_{H_{2}(\nu)} n_{H^{+}} S_{CNV} \\ &+ n_{H_{2}^{+}} n_{H_{2}} S_{CNV2} + n_{H_{3}^{+}} n_{e} S_{DR3} \\ \hline \mathbf{p} & \mathbf{A} \mathbf{A} \mathbf{B} \mathbf{A} \mathbf{B} \mathbf{B} \mathbf{A} \mathbf{D} \mathbf{V} \mathbf{-} \mathbf{N} \\ R_{Rec} &= n_{H_{2}(\nu)} n_{H^{+}} S_{CNV} + n_{H_{2}^{+}} n_{e} S_{eD2} + n_{H_{2}^{+}} n_{e} S_{eDI2} + \sum S_{eI} n_{e} n_{H(p)} \\ \end{array}$$

$$+S_{eDI}n_{e}n_{H_{2}}+S_{eI2}n_{e}n_{H_{2}}+n_{H_{3}^{+}}n_{e}S_{eD3}$$

p=1





先進的ダイバータでは、<mark>少ない接触ガス流量で再 結合量が促進</mark>することをモデル計算で初めて明ら かにした





先進的ダイバータでは,分子イオン(H₃+)を含む再 結合(分子性再結合)の影響が大きいことをモデル 計算と実験で初めて明らかにした.

13. まとめ



バッフル付きロングレッグター ゲット 1.0 Η ⇒少ない接触ガス流量で再結合 0.5 量が増加,分子イオン(H₃+) 0.0 密度比 1.0 H ロングレッグ を含む再結合(分子性再結合) 0.5 「ッフル付きロングレッグ が促進 イオ 0.0 1.0 \mathbf{H}_{1}^{+} 0.5 0.0 先進的ダイバータの有効性を模擬実 0.2 0.3 0.40.1 接触ガス流量 [Pa m⁻³ s⁻¹] 験により初めて明らかにした。