九州大学学術情報リポジトリ Kyushu University Institutional Repository

QUEST壁モデルによるPWI件究

花田, 和明 九州大学応用力学研究所

https://doi.org/10.15017/1660014

出版情報:九州大学応用力学研究所所報.149, pp.30-35, 2015-09. 九州大学応用力学研究所 バージョン: 権利関係:

QUEST壁モデルによるPWI研究

花田 和明*

(2015年8月31日受理)

PWI research with the QUEST wall model

Kazuaki HANADA

Email of corresponding author: hanada@triam.kyushu-u.ac.jp

Abstract

QUEST which was constructed as plasma boundary device in Kyushu University is aimed to actively control plasma wall interaction (PWI) related issues such as particle off-balance that is the main reason to collapse the longest time-duration tokamak discharge of 5 h 16 m established in the superconducting tokamak, TRIAM-1M. In this report, I will describe the PWI-related research activities addressing on QUEST.

Key words: plasma wall interaction (PWI), particle balance, recycling rate

1. 序文

磁場核融合炉において高温プラズマを定常に維持し 続けることは重要な課題である。超伝導トカマク TRIAM-1M では5時間16分の長時間運転の世界記録 が 2003 年に達成された[1,2]が、突然のプラズマ停止の 主原因と考えられるのがプラズマ・壁相互作用 (PWI) による粒子バランスの喪失である。高温プラズマのプラ ズマ対向壁では荷電交換反応によって生じた高速の中 性粒子や高速イオンが頻繁に衝突するため壁表面が大 きく改質する。この改質が系全体の粒子バランスを大き く変化させる。この表面改質は壁材・入射粒子エネルギ ー・壁温度・入射粒子種等で大きく異なるため、実験室 で比較的簡単に作成可能な低温プラズマでは再現でき ない現象も多く、この表面改質の系全体への効果を調べ るために欧州共同体の大型トカマク装置 JET では国際 熱核融合実験炉 ITER のプラズマ対向壁 (タングステン (W) +ベリリウム (Be)) を模擬した ITER-like wall (ILW) 実験を精力的に実施している[3, 4]。ILW 実験 の主要な検証項目としてトリチウム吸蔵量の評価があ る。ILW 以前に炭素壁で行われた実験の結果、炭素と水

素同位体の親和性と炭素のポーラス構造、低エネルギー の水素原子(イオン)による高いスパッタリング率等

*応用力学研究所 高温プラズマ力学研究センター

から壁表面で莫大な量のトリチウム吸蔵が予想され、 ITER の実験期間を著しく制限することが懸念されてい たためである。ILW 実験ではトリチウム吸蔵量が調べら れ、実際に問題ない程度まで吸蔵量が減少することが確 認された[3]。一方、この結果は放電中に供給された燃料 水素が放電中もしくは放電直後に放出されたことを意 味しているため、系全体の主要な粒子バランス機構が静 的リテンションから動的リテンションに質的に変化し たことを示している。JET の炭素壁放電では放電中に容 器内に入射された燃料粒子である水素同位体が壁に吸 蔵され放電後長期間にわたり放出されていなかったが、 ILW では放電中に容器内に入射された粒子の 80%が放 電後の 700 秒間で放出されている[4]。このことは金属 壁装置では普遍的な現象であり、金属壁装置での長時間 放電でのプラズマ停止の原因解明には動的リテンショ ン特性を評価し制御する必要性に迫られていることを 意味している。

動的リテンションと静的リテンションを実験的に明 確に区別する方法は今のところないが、動的リテンショ ンは材料中に入射された水素同位体が拡散過程によっ て材料表面に運ばれて表面再結合過程を経て水素同位 体分子として放出される現象であり、静的リテンション は材料中に存在する捕捉サイトに水素同位体が捕捉さ れる現象で、捕捉サイトのトラップエネルギーが壁温の 熱エネルギーよりも十分に高い場合には捕捉サイトに 捕捉された水素同位体は捕捉状態から抜け出すことが できず、長時間材料中に蓄積されることとなる。一方、 トラップエネルギーが熱エネルギー程度以下であれば、 水素同位体は容易に拡散過程を経て材料外に放出され る。この場合には動的リテンションと実験的に区別する ことは困難であるが、再結合過程が律速する動的リテン ションと同じと考えてほとんど問題ない。材料中の捕捉 サイト密度やスパタリング粒子等が堆積して表面再結 合過程を大きく変化させる高エネルギー粒子の衝突は、 静的リテンション、動的リテンション共に大きな影響を 与える。このため実機での粒子バランスを考察するため には、プラズマの状況だけではなくプラズマ対向壁で起 こっていることを把握することが不可欠である。 プラズ マ暴露試料の微視的な分析並びに基礎実験でのプラズ マ暴露材料の表面改質の観測等様々な試みがなされて いて、理解の深化に大きく貢献している。これらの観測 をグローバルな粒子バランスに適応し系全体を理解す るためには、微視的観測から主要な要素を取り出した壁 のモデル化が不可欠であると考えている。QUEST を題 材として微視的な観測により"QUEST 壁モデル"を構 築し、実機実験を通じて粒子のグローバルな粒子バラン スの予測を行う準備を行ってきたので報告する。

QUEST では科学研究費補助金基盤研究 S "多階層複 雑・開放系における粒子循環の物理とマクロ制御"(代表 図 子秀樹 平成24年度~平成28年度)の支援の下で壁温 制御による粒子バランス制御実験を行っている。これは 実機そのものを使って動的リテンションを制御する試 みであり、プラズマ制御と壁制御の両輪によりプラズマ の定常運転を達成しようとする世界でも初めての計画 である。計画では、QUEST 壁モデルを用いたリサイク リング制御について試験する。可能であればこれまで受 動的にしか扱えなかった壁を放電中に制御することが 可能となり、高温プラズマの長時間維持にとって重要な マイルストーンとなるであろう。なお、本報告では範囲 を逸脱するため記述を割愛するが、プラズマからの粒子 束計測のためにプラズマ誘導透過 (PDP) プローブの実 験的研究が QUEST でなされており[5]、アクチュエー タとしての高温壁とセンサーとして PDP プローブの開 発が同時に進められていることを申し添える。

2. QUEST プラズマ暴露試料の微視的観測

QUEST では PWI が研究の一つの柱と位置づけられ ていたので実験開始当初から壁の変遷については詳細 に調べられてきた。結果の詳細は、本号の別途報告[6]に 記載があるので参照されたい。本報告で注目している粒 子バランスにとって、最も重要な微視的観測からの知見 はプラズマ暴露試料に重水素分子イオンを入射して得 られた熱脱離スペクトル (TDS) である。データを Fig.1 に示す[7]。この TDS データは 2012 年の春夏実験期間 後に赤道面に取り付けられた試料から回収されたモリ ブデン基板試料で入射エネルギーが 1keV、フルエンス 2×10²² D (D は重水素)を照射した後に得られたもの である。この試料は FIB(Focused Ion Beam)で切断され、 トンネル型走査顕微鏡(TEM)で観測され、表面に厚み 20-30nm 程度の再堆積層を持つことがわかっている

(Fig.2: Top)。静岡大学の研究グループにより Glow discharge optical emission spectrometry (GD-OES) 観測が 行われ(Fig.2)、再堆積層の成分は鉄、タングステン等 の金属に加えてどこからか飛来した炭素が含まれてい ることがわかっている (Fig.2:Bottom)。この試料は多く の分析結果から考えて、長時間運転に成功した実験期間 の QUEST 壁で最も標準的と考えられるものである[6]。 この結果を解析するにあたり、この試料に関するモデル を立てることとした。モデルには、再堆積層への水素原 子侵入、拡散、捕捉、熱脱捕捉、熱脱離が含まれている。 もっとも重要な仮説は、水素の動的リテンションを決め ているのは再堆積層であり再堆積層の吸蔵された水素 は再堆積層内にとどまるということである。この仮説は、 同様の観測をステンレス板に対して行った結果と、わず か数 10nm の再堆積層が付着したことによる TDS の結 果の極端な違いに根拠がある。QUEST ではイオン温度 は 100eV 以下と考えられる。今回の再堆積層の分析結 果を SRIM コードで計算した結果、100eV で水素の侵 入深さは数 nm 程度となる。



Fig.1 TDS spectrum of D_2^+ ions of 1keV, $1x10^{22}$ implanted on a plasma-exposed specimen during all the experimental campaign (dotted lines), and a calculation curve with the proposed model (sloid line) with A type (peak at 410K) and B type (peak at 460K). [6]



Fig.2 Top : Cross-setional photo of QUEST plasma exposed Moribudenum specimen measured with TEM in 2012 autumn/winter campaign(provided by N.Yoshida). Dopositted layer of 20-30nm is observed. Bottom:Components of the deppositted layer measured with GD-OES. Fe Cr (stainless metal) and W (limiter and divertor) and C are detected. The reason of Carbon commingling is not clear.



Fig.3 Deposition depth profile calculated with SRIM code in QUEST exposed deposition layer. (\blacksquare :500eV, \spadesuit :1keV, \blacktriangle :2keV) D₂⁺ ions of 1keV corresponds to 500 eV D⁺ ion.



Fig.4 Top : Various types of magnetic flux surface contour in QUEST experiments. (Left: inner limiter, Cente: lower single null, Right: inner null) Bottom:Historical progress towards steady state opration of QUEST noted by their shot number.(\triangle : inner limite, \blacksquare : single null divertor, \blacksquare inner null)

このため壁に衝突した水素原子は最初再堆積層内に一 旦吸蔵され、その後拡散によって再堆積層内に広がって いくが、再堆積層と母材の化学ポテンシャルの差によっ て再堆積層内の水素同位体は母材にはほとんど侵入し ない。このことは 150℃に加温した再堆積層付きの SUS 板の表面に重水素プラズマを照射し、照射面反対側から 透過してくる重水素束が計測限界(3.0×10^{14} atoms・ m⁻²・s⁻¹)以下であったことで確認している。本来は再 堆積層の化学ポテンシャルを測定できればより明確と なるが計測は困難であり今後の課題である。

以上の仮定に基づいてモデルを式(1)のように定式 化した[5]。ここで、*Cw*, *CTA*, *CTB*, はそれぞれ溶解してい る水素同位体濃度分布、A、B種の捕獲サイトに捕獲さ れている水素同位体濃度分布である。また、*CTA*⁰, *CTB*⁰ は 捕獲サイトに捕獲される水素同位体の上限値を示して おり、このモデルでは空間で一様としている。 (1)

$ \left[\frac{\partial C_{w}\left(\mathbf{x},t\right)}{\partial t} = D_{f}\left(T\right) \frac{\partial C_{w}\left(\mathbf{x},t\right)}{\partial^{2}\mathbf{x}} + G\left(\mathbf{x},t\right) - \frac{\partial C_{za}\left(\mathbf{x},t\right)}{\partial t} - \frac{\partial C_{za}\left(\mathbf{x},t\right)}{\partial t} - k_{a}C_{za}\left(\mathbf{x},t\right) G\left(\mathbf{x},t\right) - k_{w}C_{zw}\left(\mathbf{x},t\right) G\left(\mathbf{x},t\right) - k_{w}C_{w}\left(\mathbf{x},t\right) - k_{w}C$
$\frac{\partial C_{rs}(\mathbf{x},t)}{\partial t} = \beta_{s} C_{w}\left(\mathbf{x},t\right) F_{s}\left(\mathbf{x},t\right) - k_{s} C_{rs}\left(\mathbf{x},t\right) G\left(\mathbf{x},t\right) - \beta_{rs}\left(\mathcal{I}\right) C_{rs}\left(\mathbf{x},t\right) F_{s}\left(\mathbf{x},t\right)$
$\frac{\partial C_{T\sigma}\left(\mathbf{x},t\right)}{\partial t} = \beta_{\sigma}C_{\sigma}\left(\mathbf{x},t\right)F_{\sigma}\left(\mathbf{x},t\right) - k_{\sigma}C_{T\sigma}\left(\mathbf{x},t\right)G\left(\mathbf{x},t\right) - \beta_{T\sigma}\left(\mathcal{I}\right)C_{T\sigma}\left(\mathbf{x},t\right)F_{\sigma}\left(\mathbf{x},t\right)$
$\left[\frac{\partial C_{w}\left(x,t\right)}{\partial x}\right]_{-0} = k\left(\mathcal{I}\right)C_{w}^{2}\left(0,t\right)$
$\frac{\partial C_{\pi}(x,t)}{\partial x}\Big _{-x_{\pi_{m}}} = 0$
$G(x,t) = G_0 e^{-(x-x_0)^2 \int_{-\infty}^{t}}$
$F_{A}(x, t) = \begin{cases} 1 - \frac{C_{TA}(x, t)}{C_{TA}^{0}} & C_{TA}(x, t) < C_{TA}^{0} \end{cases}$
$0 \qquad C_{TA}(x,t) \ge C_{TA}^{0}$
$F_{\pi}(x, t) = \begin{cases} 1 - \frac{C_{TZ}(x, t)}{C_{TZ}^0} & C_{TZ}(x, t) < C_{TZ}^0 \end{cases}$
$C_{TB}(x, t) \ge C_{TB}^{0}$

 $D_f(T)$ と k(T)は再堆積層の拡散係数と再結合係数の温度 依存性、 $k_A, k_B, \beta_{TA}, \beta_{TB}, \beta_A, と \beta_B$ はA種、B種のプラズ マ誘導放出率、熱放出率、捕獲率である。膜厚が薄いた め一般的な金属や炭素の拡散係数を用いても結果はほ とんど変化しないため、再堆積層の拡散係数を決定する ことは困難ではあることがわかっている。この計算では タングステンの拡散係数[7]を用いている。このモデルを イオン照射実験に適応する。照射時間は 10 時間、照射 率 $G_0=5.7 \times 10^{16} \text{ D/m}^2/\text{s}$ 、侵入深さは SRIM コードの計算

(Fig. 3) によりピーク深さ $x_D=10$ nm, 半値幅 $x_W=5$ nm のガウス形状とした。10時間の照射後の C_W , C_{TA} , C_{TB} を 計算し、その後1時間半は室温での保管期間とし、その 後1K/秒での TDS を計算にて実施した。TDS 結果と計 算結果が合うように C_{TA^0} , C_{TB^0} , k(T) k_A , k_B , β_{TA} , β_{TB} , β_A , β_B を決定した。この決定された係数を含む式(1)を "QUEST 壁モデル"とした。この QUEST モデルは京 都大学で核反応分析 (NRA)を用いた検証も行われてい る[8]。結果については別途報告がなされる予定である。

3. QUEST 実機実験での粒子バランス

QUEST 装置は 2008 年の本格実験開始から7年目に 入っている。その間定常運転を目指した多くの試みがな され、その結果として Fig. 4 にあるように様々な磁場配 位での長時間放電に成功している[9]。この図にある放電 時間の伸長は主に熱バランスの制御(局所的な熱負荷を 丁寧に見極め、必要なところに冷却能力の優れたプラズ マ対向材を設置する。)によるものである。放電時間が1 0分を過ぎたあたりから状況の質的変化が起こり始め た。QUEST では長時間運転の際に、単位時間当たりイ オン化量を制御するため、H α 線(バルマー系列の n=3 から2への遷移時の発光線)を一定に保つように制御す る。これは定常状態では壁への水素イオン粒子束と一致 する。また、QUEST の温度、密度領域では荷電交換反 応による高速中性粒子の粒子負荷もほぼ H α 線強度に比 例していることがわかっている[10]ため、全体としての 壁への水素原子束が Hα線強度にほぼ比例していること となり、Hα線強度制御は壁への水素原子束一定制御と 見なすことができる。放電時間が数分になると Hα線強 度を一定に保つために必要な水素供給量が徐々に減り、 10分を過ぎるとやがてほとんど供給の必要がなくなる。 これは TRIAM-1M の長時間放電でも確認されたリサイ クリング率 1 の状態でのプラズマ生成に至ったことを 意味している。15分間の放電維持を狙った放電では、13 分 30 秒で放電停止に至った。ここで初めて QUEST で 粒子バランスの喪失による放電停止に至ったこととな る。この放電での壁吸蔵粒子数の時間変化は QUEST 壁 モデルとよく合うことが確認されている。

放電中の壁の状況を確認するためには壁でのリサイ クリング率を評価することが重要であり、外部から与え る供給粒子を一定に制御して行う長時間運転も実施し た。以下に粒子バランスの観点から供給粒子を一定に制 御して行う長時間運転時における粒子バランスの表式 についての検討を示す。

粒子バランスを真空容器への水素入射束、Finと排気 された水素束、Foutと壁単位面積当たりの吸蔵水素束Fw で記述すると

$$S\Gamma_{W} = \Gamma_{in} - \Gamma_{out} = \Gamma_{in} (1 - R_g)$$
⁽²⁾

となる。ここで S は粒子吸蔵に関与する壁面積である。 また。 R_g を Global Recycling rate と定義する。一方、 壁単位面積当たりの吸蔵水素原子束は壁への入射水素 原子束、 $\Gamma^{W_{in}}$ と脱離水素原子束、 $\Gamma^{W_{out}}$ により

$$S\Gamma_{W} = 0.5\left[\left(1-r\right)S\Gamma_{in}^{W} - S\Gamma_{out}^{W}\right] = 0.5S\Gamma_{in}^{W}\left(1-r\right)\left(1-R_{rec}\right)$$
⁽³⁾

と書ける。ここで r は壁での反射率で Rrec は壁のリサイ クリング率である。ここで壁のリサイクリング率は、

$$R_{rec} = \frac{\Gamma_{out}^{W}}{\left(1 - r\right)\Gamma_{in}^{W}}$$

で定義している。壁への入射粒子束は、プラズマ粒子数、 N_Pに対する式

$$\frac{\partial N_P}{\partial t} = \frac{N_n}{\tau_{ion}} - \frac{N_p}{\tau_P}$$

で、プラズマ粒子数が時間的に変化しない定常状態を考 えると

$$\frac{N_P}{\tau_P} = \frac{N_n}{\tau_{ion}}$$

となる。ここで Nn は中性水素原子数、プラズマ閉じ込め 時間、 TP、イオン化時間、 Tion である。これがイオンの壁 への入射水素原子束で荷電交換による入射水素原子束 を加えると、全壁表面の向かう水素原子束は、

$$S\Gamma_{in}^{W} = \frac{N_{P}}{\tau_{P}} + \frac{N_{n}}{\tau_{cx}} = \frac{N_{n}}{\tau_{ion}} + \frac{N_{n}}{\tau_{cx}} = \frac{N_{n}}{\tau}$$

$$\frac{1}{\tau} = \frac{1}{\tau_{ion}} + \frac{1}{\tau_{cx}}$$

$$(4)$$

と表記される。ここでτcx はプラズマ密度や温度の関数 である。さてここで(2)、(3)、(4)式により

$$\Gamma_{in}(1-R_g) = 0.5S \Big[(1-r) \Gamma_{in}^{W} - \Gamma_{out}^{W} \Big] = (1-r) \frac{0.5N_n}{\tau} (1-R_{rec})$$

を得る。この式から

$$1 - R_g = (1 - r) \frac{N_{H_2}}{\tau \Gamma_{in}} (1 - R_{rec})$$
(5)

を得る。ここで N_{H2} は水素分子数で、この結果は、 τ や N_n 、 Γ_{in} が一定なら、Global recycling rate、 R_g と壁の recycling rate、 R_{rec} が対応していることを示している。 一般的に Global recycling rate は測定が容易であるが、 壁の recycling rate を測定することは困難なので Γ_{in} 一 定の放電を行って R_{rec} の変化を観測することを行った。 結果を Fig.5 に示す。



Fig.5 Time evolutions of (a) the number of injected (solid), evacuated H₂ (dashed), and ratio of retained H to injected H in the vessel, R_{Retain} (dotted), (b) global recycling ratio, R_g (solid) and indicator of unity (dotted), (c) I_p (dotted) and H_{α} (solid) are plotted.[6]

放電開始から 100 秒間を除いて放電後半では壁にほぼ 80%分の供給水素が吸蔵されていることを示しており、 壁排気が粒子バランスの主要な要素であることを示し ている。一方、 R_g は徐々に上昇を始め、放電後半では急 激に上昇している。この結果は、放電の後半では H α 線 強度が上昇していることから式(5)の比例係数が変化 していることに起因している可能性もあるため 200 秒 までを用いて QUEST 壁モデルとの比較を行った。結果 を Fig. 6 に示す。

太い実線が Fig.5 の実験結果 R_g に式(5)を適応して



Fig. 6 Time evolutions of R_{rec} (thick solid line) is derived from R_g in the figure 5 and the equation (4) in the text. The solid, dotted, and dashed-dotted lines correspond to the calculation results based on the QUEST wall model of 100, 50, and 20 nm at H flux = 2 x 10¹⁷ H/m²/s. The hatched area shows the region of H flux from 1 to 3 x 10¹⁷ H/m² in the case of 100 nm.[6]

評価した実験的に求めた Rrec であり、式(5)から分か るように反射率分のオフセットが存在する。評価された 反射率rは0.25程度で、これはSRIMの計算と同程 度である。放電開始から 200 秒までの実験結果は QUEST 壁モデルで計算した再堆積層膜厚 100nm の結 果と良い一致を示した。計算で用いた粒子束の精度によ る影響を調べるため、異なる3種類の粒子束での計算結 果の幅をハッチした領域で示しておく。実験的に確認さ れた粒子束の範囲では結果に大きな差は生じないこと がわかる。本計算で得られた QUEST の再堆積層膜厚は 100nm となったが、実際の QUEST の膜厚分布測定は 色測定を用いて実施中である。初期的な結果として数 nm から 100nm 程度であり、本計算よりは少し薄い。 現在のモデルでは真空容器壁は一様な再堆積層に覆わ れて同じ粒子束を受けていると仮定している。この仮定 の精度や複数の物理定数を持つ壁の効果を取り入れる 等の精度の向上が今後の課題である。

謝辞

QUESTの設計・建設を推進する際に、図子秀樹氏 と『これからはプラズマだけではなくプラズマ・壁相 互作用の研究をしていこう』と決心して自分の全く専 門外であるプラズマ・壁相互作用の研究を始めること としました。研究のきっかけを与えてくださり、その 後も継続的にご支援いただきました図子秀樹氏に深く 感謝の意を表します。全くの素人である私にとって吉 田直亮氏、田辺哲朗氏のご指導・ご支援は何よりでし た。また、京都大学の高木郁二氏、静岡大学の大矢恭

34

久氏、島根大学の宮本光貴氏、慶応大学の畑山明聖 氏、大阪大学の上田良夫氏、名古屋大学の大野哲靖 氏、核融合科学研究所の時谷政行氏、笠原寛史氏にも 多くのことを教えていただきました。この研究のため に九州大学応用力学研究所附属高温プラズマ力学研究 センターの関係者、共同利用研究者の皆様に大変お世 話になりました。また、この研究は科学研究費補助金 基盤研究S(課題番号S24226020、研究代表者 図子 秀樹、平成24年度~平成28年度)で推進されたもの です。また、QUEST 装置及び関連機器は核融合科学 研究所双方向型共同研究(2006年度 課題番号 NIFS05KUTR014)によって整備されたものです。研 究費の一部は科学研究費助成事業(課題番号 24656559、研究代表者 花田和明)、核融合科学研究 所双方向型共同研究 (課題番号 NIFS13KUTR085, NIFS15KUTR109, NIFS13KUTR093, NIFS13KUTR093, NIFS09KUTR047)、応用力学共同

研究拠点事業(国際化推進共同研究 2014 年度 No.3, 4, 5, 6)によって支援されました。ここに感謝の意を表し ます。

参考文献

 H.Zushi, et al., Nucl. Fusion, Vol. 45, No. 10 (2005) S142-S156.

[2] K. Hanada, T. Sugata, et al., Fusion Engineering and Design, 81 (2006) 2257.

[3] S.Brezinsek et al., Nucl. Fusion 53 (2013) 083023.

[4] V. Philipps et al, J. Nucl. Matr. 438 (2013) S1067-1071.

[5] N.Yoshida, RIAM Reports, 149 号

[6] K.Hanada, et al., J. Nucl. Materials, 463 (2015), 1084-1086

[7] T.Tanabe, Phys. Scr. T159 (2014) 014044.

[8] T.Hirata, 京都大学工学部特別研究報告書

[9] K. Hanada et al., Plasma Science and Technology, 13 (2011), 307

[10] T. Honda, 九州大学総合理工学府修士論文