

# 2. In-Situ Laser-Induced Breakdown Spectroscopy (LIBS) Diagnostics of Plasma-Facing Material Surfaces in Fusion Devices

西島大輔

NISHIJIMA Daisuke Center for Energy Research, University of California, San Diego (原稿受付: 2017年 6 月17日)

レーザー誘起ブレークダウン分光法(LIBS)は、リモートセンシングが可能で、組成分析を得意とする.こ れらのLIBSの長所は、核融合炉での複雑なプラズマ – 壁相互作用を理解する上で非常に有効であると考えられる.本章では、将来の核融合炉でのプラズマ対向材料表面のその場診断に向けたLIBSの研究開発の現状について述べる.

## Keywords:

laser-induced breakdown spectroscopy, plasma-facing material, plasma-material interaction

## 2.1 LIBS の概要

レーザー誘起ブレークダウン分光法(LIBS)は、レー ザーを利用した分光手法の一つとして、1960年代には研究 が始まり、1990年代中頃から特に活発に研究が行われてき ている[1].そのため、2000年代に入りいくつかの教科書 的な本やレビュー論文が出版され、基礎から応用まで幅広 く解説されている[1-5].

核融合分野でのプラズマ対向材料表面分析を目的とした LIBS の研究開発は、10年ほど前からかなり活発になって きている.これは、国際熱核融合実験炉ITERを含めて、将 来のDEMO炉や発電炉においては、プラズマ対向材料のタ イルを容易に取り出して分析することがより困難になるこ とから[6]、プラズマ対向材料のその場診断の重要性が認 識されてきたことによるものと考えられる.さらに、核融 合装置での複雑なプラズマ - 壁相互作用を理解する上で、 プラズマ対向材料のその場診断は現在運転中の閉じ込め装 置においても非常に有効であると考えられる.

LIBS の基本原理は前述の参考文献[1-5]に詳しく解説さ れているので,ここでは簡単に説明する.図1に示される ように,測定対象(固体・液体・気体)に短パルスレー ザー光(ナノ秒レーザーが広く使われているが,ピコ秒や フェムト秒レーザーも使われる)を照射し,プラズマを発 生させる.そのプラズマの発光線(スペクトル線)から測 定対象の粒子種を特定したり,さらに組成比を導くという 比較的単純なものである.

本章では、これまでカリフォルニア大学サンディエゴ校 (UCSD) で行ってきた LIBS の研究成果を中心に、信号増



図1 LIBS の概略図.

幅,組成分析,そして材料中のガスリテンション計測に関 して紹介する.

## 2.2 信号増幅

核融合炉では、遠隔操作のロボットアームが使えない場 合、集光レンズをターゲット近くに配置することが難しい ため、信号強度が弱くなることが予想される.また、信号 強度を上げるために中性ガス圧を最適化することが困難で あることも予想される.信号増幅の方法としては、ダブル パルス(DP)法が一般的に広く研究・使用されている. DP-LIBS にはいくつかの配位があるが[2]、collinear 配位 が核融合装置の幾何学的制約上、最も適していると考えら れる.この配位では、2本のレーザー源から、ある時間差 をもった2つのレーザーパルスが、最終的に同じ光路で

Center for Energy Research, University of California, San Diego, La Jolla, CA 92093-0417, USA

author's e-mail: dnishijima@eng.ucsd.edu

ターゲットに入射する(ダブルパルスレーザーを使用する 場合は、2つのレーザーパルスを同じ光路にする調整が不 要になる).これまで、DP-LIBSはバルク材[1,2]や数μm 程度の厚い膜[7]に対して適用され、シングルパルス(SP) と比較して信号増幅が得られているが、より薄い膜(数百 nm以下)に対する有効性は最近まで調べられてこなかっ た.しかしながら、核融合炉においては、そのような薄膜 がプラズマ-壁相互作用によりタイル上などに再堆積層と して形成されるので、LIBSの重要な計測対象である.

そこで、モリブデン(Mo) 基板上に作成された膜厚約 60 nm(アブレーションレート~250 nm/shot よりも薄い) のタングステン(W)薄膜を用いて、SP-LIBS と DP-LIBS の比較を行った[8].使用したレーザーは、2台のQス イッチ Nd:YAG レーザーで、レーザーの波長( $\lambda_L$ )は 1064 nm、パルス幅( $\Delta t_L$ )は約5 ns である.レーザーエネ ルギー $E_L$ は、SP-LIBSでは $E_L$ =115 mJと230 mJ, DP-LIBS では1発目と2発目で同じ $E_{L1} = E_{12} = 115$  mJを用いた. また、1発目と2発目の時間差 $\Delta t_{12}$ は5.32 µsとした.真空 容器へのガス入射は行わず、周辺中性ガス圧(P)は 5 mTorr である(ロータリーポンプのみのため).図2に WI429.4 nm 発光線スペクトルの比較を示すが、DP-LIBS では、SP-LIBSに対して信号増幅を得ることができなかっ た.これは、DPの1発目でW薄膜がアブレーションされ てなくなり、2発目は Mo 基板を照射するためである.

このような薄膜計測における DP-LIBS の致命的な欠点 を克服するために,空間オフセットダブルパルス (SODP: spatially-offset double pulse) LIBS 法を新たに開発した [8]. この手法は,試料上で1発目と2発目のレーザー照 射位置にずれ ( $\Delta L_{12}$ )を数 mm 程度もたせることを除いて DP-LIBS と同じであるが,この照射位置のわずかなずれに より,図2に示されているように,SODP-LIBS を用いると



図2 Mo上に堆積したW薄膜(厚さ約60 nm)のSP-LIBS (*E*<sub>L</sub> = 115 mJ, 230 mJ), DP-LIBS(*E*<sub>L1</sub> = *E*<sub>L2</sub> = 115 mJ, *Δt*<sub>12</sub> = 5.32 μs), SODP-LIBS(*E*<sub>L1</sub> = *E*<sub>L2</sub> = 115 mJ, *Δt*<sub>12</sub> = 5.32 μs, *ΔL*<sub>12</sub> ~ 1.5 mm)によるWI 429.4 nm 発光 線スペクトルの比較(参考文献[8]の図2を引用). *P* = 5 mTorr. SODP-LIBS が発光強度, *S/B* 比ともに一番 高い.

信号が増幅され、さらに*S*/*B* (signal to background) 比も 改善される. 図2では、 $\Delta t_{12} = 5.32 \,\mu s$ でSP-LIBS (*E*=115 mJ)と比較して2倍程度の信号増幅を得たが、  $\Delta t_{12} = 1.32 \,\mu s$ では約5倍の増幅が得られている.SODP-LIBS による信号増幅の物理機構の詳細に関しては、参考 文献[8]を参照されたい.

上記のW薄膜の深さ方向分布計測では、DP-LIBSでは観 測されないWとMo基板の遷移が、SODP-LIBSを用いると 明確に観測される.また、 $\Delta L_{12} = 1 - 4 \text{ mm}$ の範囲におい て、信号強度は $\Delta L_{12}$ に対して非常に弱い依存性を示すの で、核融合炉での実際の使用に際して、レーザー照射位置 の正確な調整が要求されないという利点もある.

#### 2.3 組成分析

LIBSによる組成分析では、校正曲線を用いる calibration 法と校正曲線を用いない calibration-free (CF) 法[9,10]が ある. calibration 法では、組成の異なる reference 試料をい くつか用意し、発光強度比を組成比などに対してプロット し校正曲線を作成する必要がある.一方、CF 法では、校正 曲線を作成する必要がないため、核融合炉における計測に おいては大きな利点となる.以下では、CF法の基本原理と 実際の計測例に関して述べる.

まず,前提として,(1)レーザー誘起プラズマの組成が アブレーション前の試料の組成とほぼ同じで,(2)プラズ マが局所熱平衡(LTE: local thermodynamic equilibrium)にあり,(3)光学的に薄い(吸収が無視できる),な どがある.(1)は通常LIBSで用いられるレーザーエネル ギーではよく成り立つ.(2)に関しては,ポピュレーショ ン分布がボルツマンプロットに従う場合,プラズマがLTE 状態にあるということが言える.(3)は組成比の小さい不 純物の発光線や,組成比が大きくても振動子強度が大きく ない発光線では成り立つであろう.

発光線(上準位 k から下準位 i への遷移)の発光強度  $I_{ki} = A_{ki}N_k$ は,LTE状態において,

$$\frac{N_{\rm k}}{N_{\rm s}} = \frac{g_{\rm k}}{Z_{\rm s}(T)} \exp\left(-\frac{E_{\rm k}}{k_{\rm B}T}\right) \tag{1}$$

であることから,

$$I_{\rm ki} = A_{\rm ki} N_{\rm s} \frac{g_{\rm k}}{Z_{\rm s}(T)} \exp\left(-\frac{E_{\rm k}}{k_{\rm B}T}\right)$$
(2)

と書ける. ここで,  $A_{ki}$  は自然放出係数,  $N_k$  は k 準位のポ ピュレーション密度,  $N_s$  は粒子 s の密度,  $g_k$  は k 準位の統 計重率,  $Z_s(T)$  は粒子 s の状態和(温度 T の関数),  $E_k$ は k 準位のエネルギー,  $k_B$  はボルツマン定数である.  $A_{ki}$ ,  $g_k$ ,  $Z_s(T)$ ,  $E_k$  などの必要な原子分光データは, ほとんど の原子の場合, NIST のデータベース[11]で入手すること ができる.

式(2)において,密度 $N_s$ の代わりに粒子sの組成比  $c_s = N_s/N_t$  ( $N_t$  は全粒子種の密度)を用いると,実際に計測 される発光強度 $I_{ti}^m$  は式(2)より,

$$I_{\rm ki}^{\rm m} = Fc_{\rm s}A_{\rm ki}\frac{g_{\rm k}}{Z_{\rm s}(T)} \exp\left(-\frac{E_{\rm k}}{k_{\rm B}T}\right)$$
(3)

となる. F は N<sub>t</sub> や観測体積などを含むパラメータで, 個々の要素を個別に決定する必要はなく, 後述のように F として値が決定される.

式(3)を変形し、対数をとると、

$$\ln\left(\frac{I_{\rm ki}^{\rm m}}{g_{\rm k}A_{\rm ki}}\right) = \ln\left(\frac{Fc_{\rm s}}{Z_{\rm s}(T)}\right) + \left(-\frac{E_{\rm k}}{k_{\rm B}T}\right) \tag{4}$$

となり,  $y = a_s + bE_k$ の形で表すことができ,各粒子のボル ツマンプロットからT(傾きbの逆数)と切片 $a_s$ が決定される.定義から,

$$c_{\rm s} = \frac{Z_{\rm s}(T)}{F} \exp \left(a_{\rm s}\right) \tag{5}$$

であり、全粒子種の組成比の和は1であるから、

$$\sum_{s} c_{s} = \frac{1}{F} \sum_{s} Z_{s}(T) \exp(a_{s}) = 1$$
(6)

となり,  $Z_s(T)$  と $a_s$  は既知であるのでF が求められる. F が決定されれば,式(5)から $c_s$ を導出することができる.

参考文献[9,10]などでは、中性原子と一価のイオンを別 の粒子と考え、その和をある元素の割合としているが、筆 者の経験上、中性原子のみを考慮して導出した組成比で も、他の手法で得られた組成比と良い一致を示す.

次に、CF-LIBS を用いた実際の計測例[12]を紹介す る.使用したレーザーは、QスイッチNd:YAGレーザーで、  $\lambda_L = 1064 \text{ nm}, \Delta t_L \sim 5 \text{ ns}, E_L = 115 \text{ mJ} で あ る. 試料 は$  $W-Re の合金で、レニウム (Re)の割合 (<math>c_{\text{Re}}$ )はEDX (エネル ギー分散型X線分析)による分析から $c_{\text{Re}} \sim 3.3 \text{ at}%$ である. Re は中性子照射による W の核変換の主要な生成物であり



図3 レーザー誘起 W-3.3%Re プラズマから得られた WIと ReI のボルツマンプロット (参考文献[12]の図6を引用). *P*<sub>Ar</sub> = 0.3 Torr.

[13], W 中の Re の割合をその場計測することが可能にな れば,中性子照射による W の損傷程度や中性子照射量を見 積もることができると期待される.

図3に周辺アルゴンガス圧 $P_{Ar}$ =0.3 Torrでのレーザー誘 起 W-3.3%Re プラズマから得られた WIと ReIのボルツマ ンプロットを示す.純Reプラズマでは,波長350nmから 1000 nm の範囲で21個の発光線を同定しボルツマンプロッ トを作成することができたが、W-3.3%Re プラズマの場合 には、上記の波長範囲で最も発光強度の強い Re I 488.9 nm 線のみが利用可能であることがわかった[12]. そのため, 温度は WIのボルツマンプロット(使用された発光線は参 考文献[14]を参照)から得た値をReIに適用した.ま た、ReIの原子分光データはNIST[11]には掲載されていな いので,別のデータベース[15]を使用した. CF-LIBS で得 られた c<sub>Re</sub> の P<sub>Ar</sub> 依存性を図 4 に示す. P<sub>Ar</sub> <10 Torr では EDX 分析と良い一致を得ることができたが、 $P_{Ar} \ge 10$  Torr では、ReI 488.9 nm と同じ波長の Ar II 488.9 nm 発光線の 影響が無視できなくなり、cRe が正確に計測できなくなっ ているので注意が必要である.

## 2.4 ガスリテンション計測

核融合炉内のトリチウム(T)リテンション量の正確な 評価は安全性の観点から非常に重要であり、LIBSを用い た材料中の水素同位体リテンション計測に関する研究が行 われているので紹介する.

オランダの DIFFER では、直線型の Pilot-PSI 装置に LIBS システムを設置している. Mo 基板上の厚さ 2  $\mu$ m の W層及び W とイットリウム (Y)の混合層に、ネオン (Ne) を含む重水素 (D) プラズマを照射した後、Nd:YAG レー ザーを使って試料のその場計測を行っている[16]. 充分な D<sub>a</sub> の信号強度を得るために、 $P_{Ar} = 0.9$  Torr で計測を行い、 定性的に二次イオン質量分析法 (SIMS: secondary ion mass spectrometry) と一致する結果を得ている.



図4 W-3.3%Re 合金の CF-LIBS 解析結果(参考文献[12]の図7 を引用). c<sub>Re</sub> が P<sub>Ar</sub> に対してプロットされ, P<sub>Ar</sub> < 10 Torr で EDX 分析と良い一致を示す.

イタリアの ENEA では, Mo 基板上に厚さ 1.5-1.8  $\mu$ m の 79%W-19%Al-2%D の混合堆積層 (アルミニウム Al はベ リリウム Be の代わり)を作成し, Nd:YAG レーザーを使っ た DP-LIBS により解析を行っている[17]. ここでは, ア ルゴンガス等を入射することなく,  $P \sim 4 \times 10^{-5}$  Torr の低 ガス圧下で実験を行っている.そのため,信号強度は弱く なっている.それでも,SP-LIBSと比較して,DP-LIBS でより高い信号強度が得られている.さらに,CF-LIBS により約 1.5% という Dの割合を導出しており,SIMS で得 られた値(約2%)と良く一致する.

次に、ヘリウム (He) の計測に関して述べる. He は D-T 核融合反応により生成され、核融合反応が起きているプラ ズマには常に存在する不純物である. そして W を He 含有 プラズマに照射すると、表面近傍に高密度の He バブル層 (厚さ20-30 nm 程度)が形成され、W中の水素同位体リテ ンションが大きく低減されることがわかっている[18]. こ のように、He はプラズマ - 壁相互作用に大きな影響を与 える.

我々のグループでは、Qスイッチ Nd:YAG レーザー ( $\lambda_L = 1064 \text{ nm}, \Delta t_L \sim 5 \text{ ns}, E_L = 230 \text{ mJ}$ )を用いて、He プラズマに照射されたW試料のSP-LIBS分析 ( $P_{Ar} = 1 \text{ Torr}$ )を行い、He I 587.5 nm 発光線の検出に成功 した[19].深さ分布計測を行うと、WやArの発光線の強 度は1ショット目から3ショット目まで変化はなかった が、He I 発光線は1ショット目のみで観測された.これは、 前述のようにHe バブル層が表面近傍(20-30 nm)に局在 していることと対応する.また、CF-LIBSによりW中のHe の割合の導出を試みたが、上手くいかなかった.これは、 観測したHe 発光線の励起エネルギー(約23.1 eV)が高く、 LTE 状態にないためであると推測される.その後、W中の He リテンション量に対する校正曲線が作成可能であるこ とを実験的に明らかにしている.

## 2.5 まとめ

以上,簡単ではあるが,核融合炉でのプラズマ対向材料 表面のその場計測に向けた LIBS の研究開発の現状を述べ た.この分野では,特にヨーロッパと中国において研究が 活発に行われており,実験室だけでなく,イタリアの FTU トカマク [20] や中国のEASTトカマク [21] において実際 にLIBS計測が行われている.日本においても,将来の核融 合炉での LIBS の使用を見据え,またプラズマ-壁相互作 用研究をさらに進展させるためにも,既存の閉じ込め装置 への LIBS システムの早期の導入が期待される.

#### 謝 辞

ここで紹介した研究の一部は、U.S. Department of Energy Grant No. DE-FG02-07ER54912及び核融合科学研究所 LHD 計画共同研究 NIFS14KOBF027の支援により行われた.

## 参考文献

- [1] A.W. Miziolek *et al., Laser-Induced Breakdown Spectroscopy* (*LIBS*) (Cambridge University Press, Cambridge, 2006).
- [2] R. Noll, *Laser-Induced Breakdown Spectroscopy* (Springer-Verlag, Berlin, Heidelberg, 2012).
- [3] D.A. Cremers and L.J. Radziemski, Handbook of Laser-Induced Breakdown Spectroscopy, Second Edition (John Wiley & Sons, Ltd, West Sussex, 2013).
- [4] D.W. Hahn and N. Omenetto, Appl. Spectroscopy 64, 335 A (2010).
- [5] D.W. Hahn and N. Omenetto, Appl. Spectroscopy 66, 347 (2012).
- [6] V. Philipps et al., Nucl. Fusion 53, 093002 (2013).
- [7] S. Almaviva et al., Fus. Eng. Des. 96-97, 848 (2015).
- [8] D. Nishijima *et al.*, Spectrochimica Acta Part B **124**, 82 (2016).
- [9] A. Ciucci et al., Applied Spectroscopy 53, 960 (1999).
- [10] E. Tognoni et al., Spectrochimica Acta Part B 65, 1 (2010).
- [11] A. Kramida *et al.*, and NIST ASD Team (2016). NIST Atomic Spectra Database (version 5.4), [Online]. Available: http://physics.nist.gov/asd [Wed Jun 14 2017]. National Institute of Standards and Technology, Gaithersburg, MD.
- [12] D. Nishijima *et al., submitted to* Spectrochimica Acta Part B (2017).
- [13] M.R. Gilbert and J.-Ch. Sublet, Nucl. Fusion 51, 043005 (2011).
- [14] D. Nishijima and R.P. Doerner, J. Phys. D: Appl. Phys. 48, 325201 (2015).
- [15] 1995 Atomic Line Data (R.L. Kurucz and B. Bell) Kurucz CD-ROM No. 23. Cambridge, Mass.: Smithsonian Astrophysical Observatory. https://www.cfa.harvard.edu/ amp/ampdata/kurucz23/sekur.html
- [16] K. Piip et al., J. Nucl. Mater. 489, 129 (2017).
- [17] S. Almaviva *et al.*, Phys. Scr. T167, 014043 (2016).
- [18] M. Miyamoto et al., Nucl. Fusion 49, 065035 (2009).
- [19] D. Nishijima et al., Phys. Scr. T167, 014032 (2016).
- [20] G. Pucella et al., Nucl. Fusion 55, 104005 (2015).
- [21] P. Liu et al., Fus. Eng. Des. 118, 98 (2017).