●●● 小特集 レーザー核融合における新点火方式:衝撃点火

4. 超高速インパクター生成実験

境家達弘 大阪大学レーザーエネルギー学研究センター (現 大阪大学大学院理学研究科宇宙地球科学専攻) (原稿受付:2007年6月25日)

衝撃点火方式では,燃料の点火のために超高速 (1000 km/s) インパクターの生成が必要である.超高速の達成にはその加速過程で起こるレイリー・テイラー (RT) 不安定性を抑制することが重要である.近年開発された RT 不安定性の抑制手法を用いて,超高速 (640 km/s) インパクターを生成することに成功した.また,得られた 超高速インパクターが持つ動圧力は約1 Gbar (10億気圧) であり,前人未到の高圧力物性研究の道具となりうる.

Keywords:

super-high velocity, impactor, Rayleigh-Taylor instability, suppression, radiography

4.1 はじめに

レーザー核融合研究においては現在、高速点火方式が精 力的に研究されている[1]. この方式は高密度に圧縮され た燃料に超高強度・超短パルスレーザーを照射すること で,燃料を局所的かつ瞬間的に加熱して核融合反応を起こ す手法である.この手法では、超高強度レーザーによって 生成された電子やプロトンのような高エネルギー粒子に よって加熱が行われるため,相対論的電子と物質の相互作 用といった新しい物理機構の解明が必要となっている[2]. また一方で、主燃料の高密度圧縮の妨げとなるレイリー・ テイラー (RT) 不安定性についてもこれまで研究されてき た[3]. RT不安定性の理解が進んだことによって[4], その 抑制手法の開発も行われた[5-8]. これを受けて、衝撃点火 と呼ばれる新しい点火方式が提案された[9]. 衝撃点火で は、高密度に圧縮された燃料に超高速のインパクターを衝 突させることによって加熱し核融合反応を起こす.この 時,超高速インパクターの生成にはRT 不安定性を抑制し 十分加速することが最も重要である.

衝撃点火方式では流体同士の衝突によって点火を起こす ので,超高強度レーザーによって生じる相対論電子と物質 の相互作用のような複雑な物理機構を介することがなく, 理論的には高速点火方式と同程度のエネルギー利得を達成 できると予測されている[9].さらに,主燃料を圧縮するた めに必要なレーザーと同等のレーザーでインパクターの加 速を行うので,超高強度・超短パルスレーザーを必要とせ ず,炉設計にかかるコストを大幅に低減することが可能で ある.また超高速インパクターが持つ動圧力は50 Gbar (500億気圧)に達し,これはレーザー誘起衝撃波で生じる ことができる圧力の2,3桁高い値であり,前人未到の高 圧力物性研究の道具にもなりうる.本章では,衝撃点火の 鍵を握る超高速インパクターの生成について基礎実験の結 果をふまえて記述する.

4.2 レイリー・テイラー不安定性の抑制

衝撃点火においてインパクターに要求される 1000 km/s もの超高速度を達成するためには,高い圧力による加速あ るいは長い加速時間が必要となる.この時,加速過程で起 こるレイリー・テイラー (RT)不安定性によってターゲッ トが破断される可能性があるので,それを抑制しなければ ならない.これまでに,レーザー生成プラズマにおけるRT 不安定性は理論的[10]にも実験的[3,4]にもよく研究され ていて,その成長率γは,

 $\gamma = \sqrt{kg/(1+kL) - \beta kv_a} \tag{1}$

で表されることがわかってきた(k は擾乱の波数, g は加速 度, L は密度スケール長, β は熱伝導機構に依存する抑制 係数, v_a はアブレーション速度). 右辺第1項は古典的な成 長を, 第2項はアブレーションによるその抑制項を表して いる. この成長率は加速度を大きくすると当然大きくなっ てしまうが,密度スケール長やアブレーション速度を制御 することによって成長を抑制することができる. これまで に,その抑制手法についていくつか開発されてきた[5-8]. ここでは, g - f'ットに高 Z 物質を添加し,そこで発生す る輻射による加熱を利用してアブレーション速度と密度ス ケール長を大きくすることにより RT 不安定性を抑制する 方法を用いた[5].

図1は2次元輻射流体コードによるRT不安定性のシ ミュレーション結果である[11].図1(a)はレーザー照射 後3.5 nsにおけるポリスチレン(CH)ターゲット,(b)は 2.6 nsにおける臭素(Z=35)を添加したポリスチレン (CHBr)ターゲットの密度分布である.CHBrターゲットの 場合は,輻射の効果によってRT不安定性の成長がCHター

4. Experiments on Planar Impactor Acceleration to Super-High Velocity SAKAIYA Tatsuhiro

author's e-mail: tsakaiya@ess.sci.osaka-u.ac.jp



図1 2次元輻射流体シミュレーション結果[11]. (a)時刻 t =
3.5 ns における CH の密度分布 (b)時刻 t = 2.6 ns における CHBr (臭素添加量: 3%)の密度分布.

ゲットの場合よりも抑制されていることがわかる.しかし ながら一方で CHBr ターゲットでは輻射によるエネルギー 損失があるため加速効率が低下してしまう.十分に RT 不 安定性を抑制し,かつ加速に対する輻射損失が少なくなる ように,あらかじめ臭素の添加量を1次元輻射流体コード [12]を使って最適化した.レーザーの条件(レーザー強 度:400 TW/cm²)とターゲットの面密度(1.7 g/cm²)を固 定して,臭素の添加量を変化させて,加速時間の間に RT 不安定性によってターゲットが破断せずかつ輻射損失を抑 えるように調整した.図2はその最適化の結果を示してい る.輻射損失を抑えつつ超高速度を達成できる条件とし て,ここでは質量比 0.4% の添加量を採用した.

4.3 超高速インパクターの生成

ターゲットの加速軌跡を側面 X 線撮影法[4]を使って計 測する. 図3は実験配置図を示している. 球殻の一部を模 擬した平板ターゲットにレーザーを照射し,加速させる. この時,別のレーザーを銅ターゲットに照射してバックラ イト光源 (BL)となる X 線を発生させ,その X 線を照明と してターゲット側面からターゲットの影絵を X 線ストリー クカメラで計測する. 結像系には 10×50 μm²のスリットを



用いた.ターゲット材は臭素を質量比で 0.4% 添加したポ リスチレン (CHBr) と臭素を添加しない純粋なポリスチレ ン (CH) を使った.レーザーは全国共同利用施設である大 阪大学レーザーエネルギー学研究センターに既存の高強度 基礎実験装置 (HIPER) を使った.高い圧力でターゲット を加速するために、レーザーの波長は基本波長の 3 倍波で ある 0.35 μm を用いた.レーザーのエネルギーは 1.5 kJ,パ ルス幅は 2.5 ns,ターゲット上でのレーザー集光径は 300 um であり、レーザー照射強度は 400 TW/cm²である.

図4はX線ストリークカメラで観測された生画像であ る.ターゲットは厚さ22µmのCHBrである.ターゲット の影絵(a)とターゲット表面からの自発光X線の軌跡(b) がそれぞれ同時に観測されている.図4(a)ではターゲッ トがX線を最も吸収する位置つまり質量重心を,(b)では 自発光の空間分布の立ち上がり半値の位置つまりターゲッ ト表面を,それぞれ時間変化としてプロットして,その軌 跡の傾きからターゲットの速度を評価した.図5は厚さ15 µmのCHBrターゲットと厚さ24µmのCHターゲットの 速度の時間変化を示している.実験で観測された終端速度 として,CHBrは640 km/s,CHは380 km/sが得られた. また,実験結果は1次元輻射流体シミュレーション[10]の 結果でよく再現されていることがわかる.



図2 1次元輻射流体シミュレーション結果. (a)ターゲット速度の時間変化. 臭素の添加量が増えると加速が緩やかになる. (b)ター ゲット厚と表面擾乱振幅の時間変化. CH では擾乱振幅がターゲットの厚さを超えてしまって破断しているが, CHBr ではターゲット の破断を制御可能である.



図4 CHBr ターゲットの加速軌跡.(a)透過 X 線画像.黒い部分 がターゲットの影絵を示す.(b)ターゲット表面から放射 される自発光 X 線画像.

超高速インパクターは得られたが、主燃料との衝突時に 密度が著しく低下していては衝撃点火は実現できない. そ こでインパクターの密度を計測することが重要である.し かし、ターゲットの影絵から X 線の吸収率により密度を計 測する手法[4,13,14]では、ターゲットが超高速度で飛行 するため、観測画像がなまってしまって密度の評価が困難 である.そこで、新たな密度計測手法として薄膜衝突法 (Colliding Foil 法)を開発した. 図6はその概念図を示して いる.超高速度に加速したターゲットを状態方程式が比較 的よくわかっている物質(銅など)に衝突させる.この時, 透過衝撃波と反射衝撃波が生成されて、これらの衝撃波の 前後でランキン・ユゴニオの関係式を使うと、衝突直前の ターゲット密度(p)はターゲットの持つ圧力(p)と速度 (V)および透過衝撃波後方の温度(T)によって次の式で 表せる (γ は銅の比熱比, ρ_0 は銅の初期密度, A は銅の質 量数,Zは銅の電離度,muは原子質量単位).

$$\rho = \frac{\beta T - p}{\sqrt{\frac{2}{\gamma - 1} \frac{T}{\alpha}} - V} \left[1 - \left\{ \frac{(\gamma + 1)p + (\gamma - 1)\beta T}{(\gamma - 1)p + (\gamma + 1)\beta T} \right\} \right],$$
$$\left(\beta = \frac{(\gamma + 1)}{(\gamma - 1)} \frac{\rho_0}{\alpha}, \ \alpha = \frac{Am_u}{1 + Z} \right).$$
(2)

図7はこの式から評価した密度を温度の関数として示している



図 6 薄膜衝突法(Colliding Foil 法)による密度計測の概念図.

 $(p = 20 \text{ Mbar}, V = 250 \text{ km/s}, \gamma = 2.1, \rho_0 = 8.93 \text{ g/cc}, Z = 12, A = 63.55 の場合).$

ターゲットの持つ圧力と速度は加速軌跡計測の結果から 得られるので、衝突された物質の温度を計測することで ターゲットの密度が得られる.加速したターゲット(CHBr と CH) を被衝突体 (Cu) に衝突させて、それによって生じ た衝撃波が銅の裏面に到達した時にそこから放射される可 視光の発光強度を観測した. あらかじめ発光スペクトル計 測によって発光強度から得られる輝度温度を較正してある ので、観測した発光強度から CHBr で約 95 eV, CH で約 84 eV の温度が得られた.図7より密度を評価すると、密 度は CHBr で約 0.8 g/cc, CH で約 0.2 g/cc であった. CHBr や CH の初期密度は約1g/cc であるので, 平板加速(1次 元)による密度の低下は大きくないことがわかった.この ことからインパクターに要求される密度(約5g/cc)は球 収縮効果(3次元)によって達成されると考えられる(本 小特集第3章参照).また得られた密度と速度から、インパ クターの持つ動圧力は約1Gbar(10億気圧)であり、レー



図5 インパクターの加速軌跡から評価した CHBr(a) と CH(b)の速度の時間変化.塗り潰された点は影絵から評価した速度を,白抜きの点 は自発光から評価した速度を示す.実線は1次元輻射流体シミュレーションの結果から得られた速度変化を示す.



図7 銅の裏面温度から評価される飛行中のターゲット密度.実 線は CHBr, 点線は CH の場合を示す.

ザー誘起衝撃波が持つ圧力より数桁高い値であるので,地 球惑星内部科学などの物性研究への応用が期待される.

本実験における超高速インパクターの生成は理論・シ ミュレーションによって予測可能であることがわかったの で、その予測から衝撃点火に要求される速度1000 km/s の達成には(1000/640)²~2倍程度のレーザー強度が必要 であることがわかった。そのため現在、既存レーザー装置 の改修によるレーザーエネルギーの向上と加速一様性向上 のためにキノフォルム位相板の設計を検討している。ま た、より短いレーザー波長を使って高い圧力を実現するた めに、KrF レーザー(波長:0.25 µm)を所有するアメリカ 海軍研究所での実験を予定している。

4.4 まとめ

近年開発されたレイリー・テイラー不安定性の抑制手法 を用いて,超高速インパクターの生成に成功した.また, 薄膜衝突法を使うことによって,飛行中のインパクターの 密度が初期密度程度に維持されていることがわかった.得 られた超高速インパクターの動圧力は1 Gbar (10億気圧)に も達し,レーザー誘起衝撃波で生じる圧力より数桁高い値 であり,前人未到の高圧力物性研究の道具になりうる.今 回の結果は衝撃点火に要求される条件を完全に満たすまで には到っていないが,理論・シミュレーションで解釈可能 な結果であり、衝撃点火方式の実現可能性を示唆する結果 であると考える.

謝辞

本研究の遂行に関しまして、レーザー装置の運転、ター ゲットの製作、プラズマ計測等でご協力いただきました大 阪大学レーザーエネルギー学研究センターのスタッフおよ び PHI グループのメンバーに深く感謝いたします.

参考文献

- [1] R. Kodama *et al.*, Nature **412**, 798 (2001).
- [2] R. Kodama et al., Phys. Plasmas 8, 2268 (2001).
- [3] B.A. Remington *et al.*, Phys. Rev. Lett. **67**, 3259 (1991); K. Shigemori *et al.*, Phys. Rev. Lett. **78**, 250 (1997); H. Azechi *et al.*, Phys. Plasmas 4, 4079 (1997); S.G. Glendinning *et al.*, Phys. Rev. Lett. **78**, 3318 (1997); C. J. Pawley *et al.*, Phys. Plasmas **6**, 565 (1999); J. P. Knauer *et al.*, Phys. Plasmas **7**, 338 (2000); K. Budil *et al.*, Phys. Plasmas **8**, 2344 (2001); T. Sakaiya *et al.*, Phys. Rev. Lett. **88**, 145003 (2002).
- [4] H. Azechi et al., Phys. Rev. Lett. 98, 045002 (2007).
- [5] S. Fujioka et al., Phys. Rev. Lett. 92, 195001 (2004).
- [6] S. Obenschain et al., Phys. Plasmas 9, 2234 (2002).
- [7] T.J.B. Collins et al., Phys. Plasmas 11, 1569 (2004).
- [8] K. Shigemori *et al.*, J. Plasma Fusion Res. **82**, 520 (2006) [*in Japanese*]; K. Otani *et al.*, Phys. Plasmas, *to be published*.
- [9] M. Murakami and H. Nagatomo, Nucl. Instrum. Methods A 544, 67 (2005).
- [10] S. Bodner, Phys. Rev. Lett. 33, 761 (1974); H. Takabe *et al.*, Phys. Fluids 28, 3676 (1985); R. Betti *et al.*, Phys. Plasmas 5, 1446 (1998); H.J. Kull and S.I. Anisimov, Phys. Fluids 29, 2067 (1986); J. Sanz, Phys. Rev. Lett. 73, 2700 (1994); V.N. Goncharov *et al.*, Phys. Plasmas 3, 1402 (1996); A.R. Piriz, Phys. Plasmas 8, 997 (2001).
- [11] J. Gardner of Naval Research Laboratory, Washington DC (*private communication*).
- [12] H. Takabe *et al.*, Phys. Fluids **31**, 2884 (1988); A. Sunahara *et al.*, Phys. Rev. Lett. **91**, 95003 (2003).
- [13] S. Fujioka et al., Phys. Plasmas 10, 4784 (2003).
- [14] Y. Tamari *et al.*, Two-Dimensional Ablation Density Measurement Relevant to Rayleigh-Taylor Instability with Fresnel Phase Zone Plate, Sept. 7-12, 2003, Monterey, CA (American Nuclear Society, LaGrange Park, IL, 2003) p.182.