

Title	ガラスレーザーと核融合プラズマとの相互作用に関する研究
Author(s)	疇地, 宏
Citation	大阪大学, 1979, 博士論文
Version Type	VoR
URL	https://hdl.handle.net/11094/1225
rights	
Note	

Osaka University Knowledge Archive : OUKA

<https://ir.library.osaka-u.ac.jp/>

Osaka University

ガラスレーザーと核融合プラズマ
との相互作用に関する研究

昭和54年1月

曚 地 宏

内容梗概

本論文は著者が岐阜大学大学院工学研究科協工課程及び大阪工科大学工学研究科後期課程において行ったガラスレーザーと核融合プラズマとの相互作用に関する研究の成果をまとめたものである。

レーザー核融合を達成するためにはレーザー光のプラズマによる吸収、エネルギー輸送、爆縮過程の形成の各過程を詳細に研究する必要がある。著者はこれらの過程の解明を目的として研究を行い、プラズマ密度勾配の急峻化において共鳴吸収が有効になることを実験的に示した。次にレーザー駆動衝撃のモデル実験とレーザープラズマ中での輸送現象に関する実験を行った。

本論文は5章より構成されている。

第1章は緒論であって、レーザー核融合におけるレーザーとプラズマとの相互作用の重要性を明らかにし、本研究の意義を示す。

第2章ではレーザー光の光圧力(動量力)による密度勾配の急峻化が加熱過程に関しては共鳴吸収を増大させレーザー光の損失過程では長いレーザーパルスでのブリラン散乱を低下させることを示した。

第3章ではターゲット内部の衝撃波発生過程の研究結果を与え、レーザー照射の非一様性が衝撃波の形状に重要な影響を与えることを示した。

第4章ではレーザープラズマ中でのエネルギー輸送に関して行った実験結果を与え、熱伝導低下現象の重要性を示した。

第5章は結論であって得られた結果をまとめ、本論文の総括を行っている。

目次

第1章 緒論

第2章 レーザー光の吸収と散乱過程	5
§2-1 はじめに	5
§2-2 動重力による密度勾配の急峻化	6
2-2-1 実験装置	6
2-2-2 実験結果	10
2-2-3 検討	13
§2-3 散乱光強度の角分布	18
2-3-1 実験装置	18
2-3-2 結果及び考察	20
§2-4 誘導ブリラン散乱	24
2-4-1 実験装置	24
2-4-2 実験結果	26
2-4-3 検討	32
§2-5 おわりに	40
第3章 爆縮の基礎研究	43
§3-1 はじめに	43
§3-2 光学計測	43
§3-3 実験装置	46
3-3-1 平面ターゲットによる実験	46
3-3-2 球ターゲットによる実験	48
§3-4 実験結果及び考察	49
3-3-1 ターゲット内部の衝撃波	49
3-4-2 ターゲット表面に当たった熱伝導	59
§3-5 おわりに	63

第4章	エネルギー輸送過程	65
§4-1	はじめに	65
§4-2	実験装置及び結果	66
§4-3	検討	73
§4-4	おわりに	81
第5章	結論	83
	謝辞	85
	業績目録	86

第1章 緒 論

プラズマが流れる運動において飛散してしまう時間よりも短い期間内に燃料にエネルギーを注入して核融合を達成する慣性閉じ込め核融合は、パルス運転の極限としての特徴があり、定常運転を目標とする磁場閉じ込め核融合と極対立的なことをなしている。核融合出力を得るためにはプラズマ密度 n と閉じ込め時間 τ の積がローソンの条件 $n\tau > 10^{14} \text{ cm}^{-3}\text{s}$ を満たさなければならないが、磁場閉じ込め核融合ではこれを増大させる方向で研究が進められている。これに対し慣性核融合では外部閉じ込め装置を用いないかわりに n を増大させることが目標となる。 n とし例えば固体密度を与えるとして $\sim 10^{23} \text{ cm}^{-3}$ となり、この時間の間に 10 keV の音速でプラズマが膨張する長さをプラズマの径と考えると熱エネルギーは MJ 程度となる。このような短時間に大きなエネルギーを放出出来る装置としてレーザーを用いることが最初と考えられた。レーザーによる核融合の可能性は 1964 年に Basov¹⁾ 及び Dawson²⁾ により検討され、又、1968 年には、レーザー・プラズマから中性子が発見されるに至り³⁾、レーザーによる慣性閉じ込め方式は核融合への新しいアプローチとして注目を集めるようになった。

入力エネルギーと等しい核融合エネルギーを得るために必要なレーザーのエネルギーは、プラズマの温度が 10 keV の場合

$$E_L = (\varepsilon A)^{-1} \left(\frac{n}{n_s} \right)^{-2} 1.6 \text{ MJ} \quad (1-1)$$

で与えられる⁴⁾。ここで A はレーザー光の吸収率、 ε は吸収エネルギーが核融合プラズマの熱エネルギーに変換される効率、 n_s は固体密度である。 $A\varepsilon = 0.1$ $n = 10^{23} \text{ cm}^{-3}$ とすると $E_L = 160 \text{ kJ}$ となり、この程度のレーザーエネルギーを得ることは技術的に困難ではない。

一方において A が古典的な逆制動吸収で予想される値より大きな異常吸収が実験的に発見され⁵⁾、他方においてはプラズマ

膨張の反作用により固体密度の 10^3 から 10^4 倍に爆縮する考えが提出された⁶⁾。これにより、レーザー核融合は非常に実現性の高いものと考えられるようになり、大出力レーザーが次々と建設され爆縮実験が開始されるに至った。爆縮による高密度プラズマ生成の基本概念では、球状の燃料ペレットに周囲から一様にレーザー光を照射し、外側へ膨張するアブレーションプラズマの反作用により球心衝撃波を発生させる。この衝撃波が中心で衝突したときプラズマは高温高密度となり核融合反応条件に達する。流体力学がよく知られているように衝撃波による圧縮率は平面の場合最大4倍であり、球状の場合でも中心において高々30倍程度である⁷⁾。このため多数の弱い衝撃波群を中心で同時に衝突させ断熱的な圧縮を行うことが必要となる。

爆縮の第1段階ではまず1本の非常に短いレーザーパルス(100ps以下)において強いレーザー強度(10^{16} W/cm²)を達成しペレットターゲットを照射する方法が用いられた⁸⁾。このようなレーザー強度においては光圧力(動重力)がプラズマの熱圧力を上まめるようになる。このため光圧力によるプラズマ密度勾配の急峻化の可能性¹⁰⁾と共鳴吸収¹¹⁾の理論が結びつけられ吸収率の増大が論じられるようになった¹²⁾。こうして光圧力による密度変調の存在も実験的に検証し共鳴吸収との関連を明らかにすることが重要となった。

近年になり1~10 kJのレーザーが稼働されるようになったためこれまでの短いレーザーパルスによる強い衝撃波圧縮から1ns程度の長いパルスによる断熱圧縮を目的とした実験へ進んできた。このような長いパルスになるとプラズマの空間的スケールが大きくなるために誘導ブリラン散乱によりレーザーエネルギーの損失が大きくなることが予想される。したがってレーザー光の散乱過程を詳細に研究し散乱損失を抑えることが重要になった。

レーザー光は遮断密度以上の高密度プラズマへは侵入出来ないため

上述のような過程により吸収されたエネルギーは、主に熱伝導によってターゲット内部へ伝えられ衝撃波のエネルギーとなる。したがって制御された衝撃波を形成するためには、そのメカニズムとなるエネルギーの輸送過程を解明することが重要である。

これまで述べてきたことから明らかになったように、レーザー核融合においては、爆縮の研究が中心的な課題となってきており、レーザーとプラズマとの相互作用は爆縮の基礎研究としての役割を担うようになった。著者は、レーザー-プラズマ相互作用の重要性に基づき、レーザー光の吸収散乱過程、エネルギー輸送過程の解明を目的として研究を行った。これらを以下4章にまとめあげる。第2章ではプラズマ密度の急激な上昇を規定した結果に基づいて、共鳴吸収及びブリラン散乱過程について述べる。第3章では爆縮の基礎となるレーザー駆動衝撃波の生成についてモデル実験を行った結果について述べる。第4章においては、第3章で得られた知見を規定技術を用いてエネルギー輸送過程の研究を行い、熱伝導の低下について論ずる。

第1章の文献

- 1) N.G. Basov and O.N. Krokhin, *Sov. Phys. JETP* 19, 123 (1964).
- 2) J. M. Dawson, *Phys. Fluids* 7, 98 (1964)
- 3) N.G. Basov, P.G. Kriudov, S.D. Zakharov, Yu. V. Senatsky and S. V. Tchekalin, *IEEE Journal Quantum Electronics* QE-4, 864 (1968).
- 4) K. A. Bruekner and S. Jorna, *Rev. Mod. Phys.* 46, 325 (1974).
- 5) C. Yamanak, T. Yamanaka, T. Sasaki, K. Yoshida, M. Waki and H. B. Kang, *Phys. Rev.* A6, 2335 (1972)
- 6) J. Nuckolls, L. Wood, A. Thiessen and G. Zimmerman, *Nature* 239, 139 (1972).
- 7) E. B. Goldman, *plasma Phys.* 15, 289 (1972).
- 8) C. Yamanaka et al., *Annual Progress Report on Laser Fusion Program ILE-APR-77* (1977).

9) ランダウ・リフシッツ, 電磁気学 (東京図書, 1965), p.84 and p.303.

任意の不均一電場中の誘電体に働く力は動重力と呼ばれる

$f_p = (\epsilon - 1) \nabla E^2 / 8\pi$ で与えられる。ここで ϵ は誘電率である。

他方 誘電体に働く電磁力の力は

$$f_{\text{rad}} = -\frac{\epsilon^2}{8\pi} \nabla \epsilon + \nabla \left[\rho \left(\frac{\partial \epsilon}{\partial \rho} \right) \frac{E^2}{8\pi} \right] - \frac{H^2}{8\pi} \nabla \mu + \nabla \left[\rho \left(\frac{\partial \mu}{\partial \rho} \right) \frac{H^2}{8\pi} \right] \\ + \frac{\epsilon \mu - 1}{4\pi c} \frac{\partial}{\partial t} [\mathbf{E} \times \mathbf{H}]$$

で与えられる。これは透磁率 $\mu = 1$ 及び定常状態のとき厳密に動重力の表現と一致する。非定常及び外部磁場のあるときは f_{rad} を用いた方が好ましくない。

10) R. E. Kidder, in Proceedings of Japan-U.S. Seminar on Laser Interaction with Matter, edited by C. Yamanaka (Tokyo International Book Co., Tokyo, 1975), p.331.

11) V. L. Ginzburg, The Propagation of Electromagnetic Waves in Plasmas (Pergamon, New York, 1970), p.260.

12) K. G. Estabrook, E. J. Valeo and W. L. Kruer, Phys. Fluids **18**, 1151 (1975)

第2章 レーザー光の吸収と散乱過程

§ 2-1 はじめに

爆縮実験を目的とした高出力レーザーが出現し、光圧がレーザー光の吸収領域のプラズマ圧力を上まねるようになったため、プラズマの流体運動を決定する要因として、光圧の効果も重要になってきた。

吸収過程との関連では、この効果によりプラズマが内側に押し付けられるために、密度勾配が急峻化され、共鳴吸収が増大する効果が指摘された¹⁾。他方、散乱過程との関連では、プラズマのスケール長が短くなるためにブリラン散乱が低下する効果が予想される²⁾。

著者は、こゝから、レーザー光の吸収・散乱過程における光圧(動圧)の効果も明らかにするために実験を行った。本章の中心的課題は第1に動圧によるプラズマ密度勾配の急峻化も実験的に検証することである。第2には、光圧が吸収機構に与える効果を示し、第3にレーザーエネルギーの損失機構であるブリラン散乱との関係を論ずることである。

§2-2 動重力による電荷分配の急峻化³⁾

2-2-1 実験装置

[1] レーザー装置及びターゲット

実験に使用したレーザー装置「激光Ⅱ号」の概略を図2-1に示す。本装置は発振器、ダブルホックカリスセルによるパルス切り出し部、増幅器、ガラスマからの反射光による損傷を防止するためのアラデー・ローター、レーザービームのブレイク・アップを防止するための真空型スロー・シールド・フィルター、70eVパルスを抑えるための色素セル、一様なレーザービームを得るためのリフト・アパーチャーにより構成されている。発振器は、可飽和色素(KODAK A91740)によりモード同期したNd:YAGレーザーでパルス幅はサファイア・エタロンによって調整し、50-60ps(半値幅)とした。パルス間隔10nsのパルス列の中から切り出した1本のパルスを9段のNd:ガラス増幅器によって増幅した。1ピコ秒当たりの最大出力エネルギーは20J($\approx 400\text{GW}$)であった。

増幅器間の結合によって生ずる増幅雑光は、色素セル、アラデー・ローター、スロー・シールド・フィルターによって低減し、ターゲット・チャンバーに入る量を10mJ以下にした。モード同期発振において不可避免的に生ずる70eVパルスは色素セルによって低減され主パルスに対する比は 10^{-6} 以下であった。

レーザー光の集光は、焦点距離120mm、F数1.2の非球面レンズ(NIKON製)を用いて行った。集光径の測定をするためにレーザー光の一部をビーム・スプリッターで取り出し、集光レンズと同一の集光特性を持った非球面レンズの焦点に50 μm のコンホイルを設置して透過率を測定した。図2-2にレーザー出力エネルギーに対する50 μm 内に集光可能なエネルギーを示した。レーザー出力15J場合、集光可能エネルギーは10Jであった。スロー・シールド・フィルターのコンホイル径は200 μm である。

ターゲットとして直径50~58 μm のガラス・マイクロバルーンを用いレーザー光を垂直に入射させた。

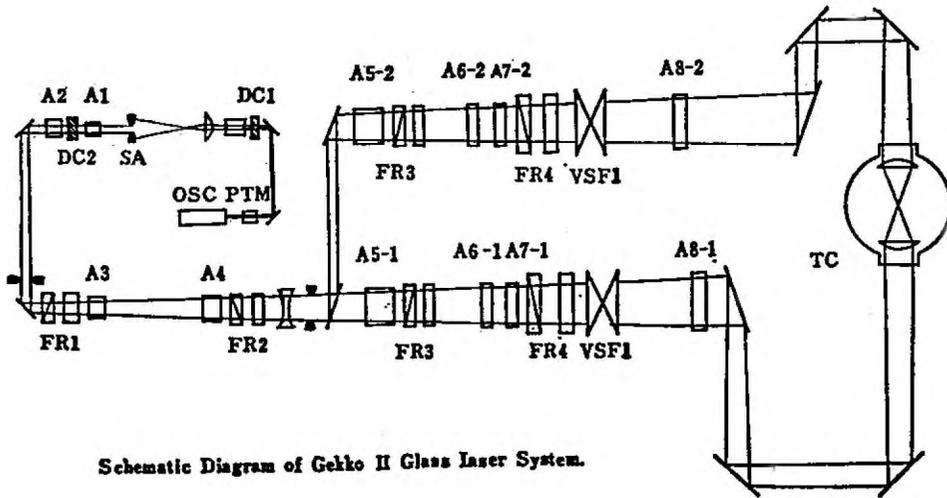


図2-1 ロラスレーザー 激光II号 装置

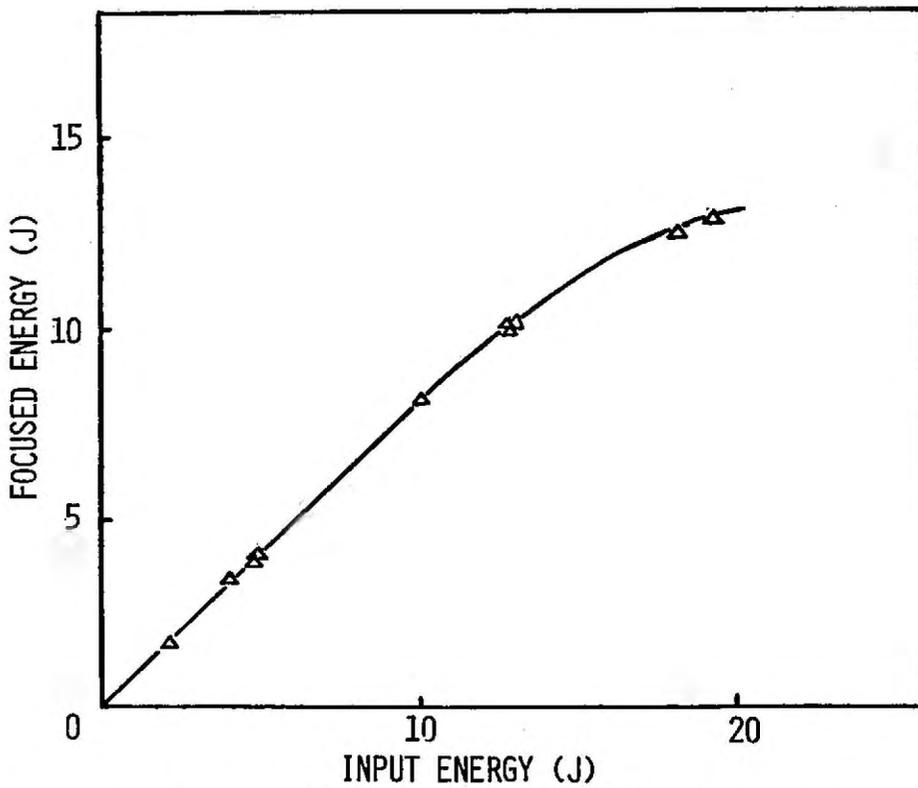


図2-2 出力エネルギーに対するφ50mm内集光エネルギー

[2] 干渉顕微鏡光学系

フワズコの変位分布を時間分解し測定するために干渉計測を行った。主レーザー光の一部をビームスプリッターで取り出し可飽和色素と増幅器の組み合わせによりパルス幅を約20psに圧縮した後、リン酸ニホ素カリウム(KDP)結晶中で第二高調波(5320Å)を発生させて観測用レーザーとした。計測の時間分解能は観測光のパルス幅に等しいから20psである。高空間分解能を得るために開発した干渉顕微鏡を図2-3に示す。光学系は二つのジャマン干渉計用ミラー、イメージシフター、対物レンズ及び接眼レンズにより構成されている。ターゲット及びその近傍を通過した光は、第一番目のジャマンミラーにより二つのビームに別けられる。各々のビームはイメージシフター(スプリング・パラレル)により空間的に変位を受ける。ターゲットを通過した光は第二番目のジャマンミラーにより真空中を通り、光を干渉させる。ターゲットの像は顕微鏡対物レンズと接眼レンズにより写真乾板上に形成される。このように干渉計と顕微鏡系とは独立な配置とすることが出来、分解能は顕微鏡系だけで決まる。

本研究で使用した接眼レンズは口径100mmφ 焦点距離1000mmのアクロマートレンズ(中央精機)である。対物レンズとして開口数(N.A.)0.10、焦点距離25.0mm および N.A.0.25、焦点距離14.8mmのもの(NIKON)を用いた。実験では主として前者を使用した。空間分解能 Δ は対物レンズのレリ-限界

$$\Delta = \frac{0.61\lambda}{N.A.}$$

で与えられる。ここで λ は光源の波長、N.A.はレンズが物に対して張る角度を 2θ とすると $N.A. = \sin\theta$ である。 $\lambda = 0.532\mu\text{m}$, $N.A. = 0.10$ の場合 $\Delta = 3.2\mu\text{m}$ 、 $N.A. = 0.25$ のレンズの場合 $\Delta = 1.3\mu\text{m}$ である

この干渉計により二種類の干渉パターンを得ることが出来る。(図2-4)対物レンズと接眼レンズとを共焦点に配置した場合、二つのビームは平行となり単色の干渉パターンが現われる。非共焦点配置の場合には、ビームは非平行となるから通常の干渉縞を得る。本研究では後者

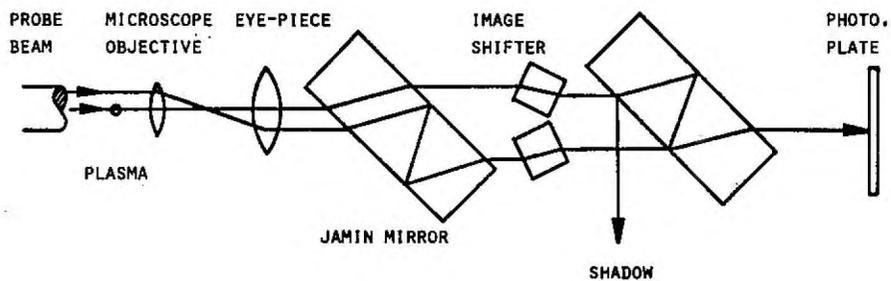


図 2-3 変形ジャミン干渉計の配置図

MODIFIED JAMIN CAN PRODUCE TWO DIFFERENT INTERFERENCE PATTERNS

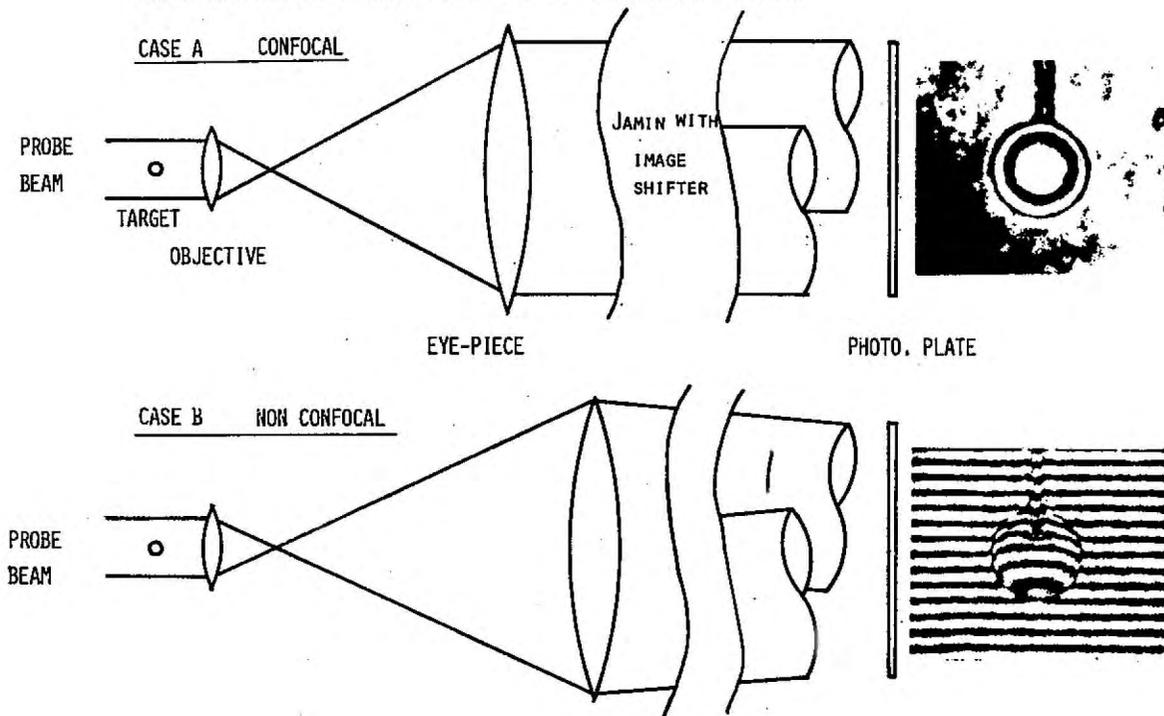


図 2-4 変形ジャミン干渉計によって作られる
二種類の干渉パターン

の配置を用いた。

2-2-2 実験結果

レーザー光は遮断密度 ($n_c = 10^{21} \text{ cm}^{-3}$) 以上のプラズマ中へは入るこゝろが出来る。 n_c 以下の領域で吸収される。この領域の密度分布の時間変化を干渉光とシャドウグラフ法により測定した。主レーザーと観測用レーザーとの時間間隔を 15 ps ステップで変え、プラズマによる干渉縞の変化とシャドウが最初に現れた時間を原点とした。

図 2-5 に実験結果の一例を示す。(a) は干渉写真であり (b) は同時に撮影したシャドウグラフである。上の 2 つの写真はレーザー照射以前の状態で、下はレーザー照射後 370 ps での結果である。図中右のビームはターゲット表面において $1 \times 10^{16} \text{ W/cm}^2$ 左のビームは $1 \times 10^{15} \text{ W/cm}^2$ の強度である。左右の 2 つの輝点は遮断密度領域から放射されるレーザー光の第 2 高調波で観測用レーザーと同一の波長であるためにフィルターによってこの光をさえぎることは出来ない。第 2 高調波発生領域はレーザーのナノスケールの時間で積みかけた遮断密度の位置を示している。図 2-5 (a) 図右側の部分の干渉縞に注目すると、輝点の近傍で急激に変化していることが判る。これに対応しシャドウグラフにおいても弓状の暗部が現れている。シャドウグラフ上の光強度は屈折率の空間に関する二階微分に比例する効果があるため (この効果については § 3-2 で述べる) この領域でプラズマ電子密度勾配が変化していることを示している。レーザー光の光軸に対し軸対称の密度分布を仮定すると数値的なアベル変換により図 2-6 のように径方向の密度分布が得られる。レーザー光軸に沿った密度分布の時間変化を図 2-7 (a) に示す。図中には代表的な 2 つの時間での分布を示した。レーザー強度はいずれも $1 \times 10^{16} \text{ W/cm}^2$ の場合のものである。約 $n_c/10$ (10^{20} cm^{-3}) を境として密度勾配の大きな高密度領域と密度勾配の小さな低密度領域とが

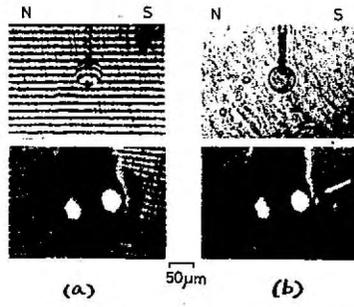


図2-5 (a)干渉図形 (b)シャドウグラフ

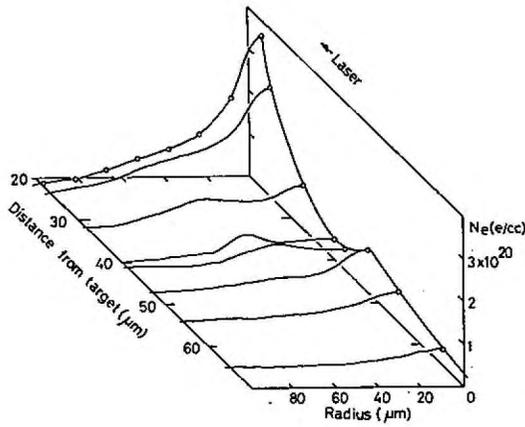
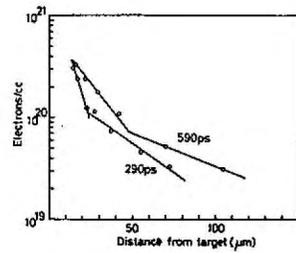
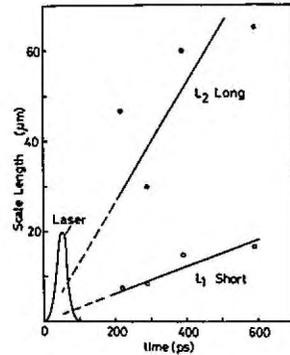


図2-6 径方向の密度分布



(a)



(b)

図2-7 (a)軸方向の密度分布

(b)密度スケール長の時間変化

観測されている。ここで密度が $1/e$ に低下するまでの距離を密度スケール長として定義し、密度勾配を長さの単位であらわすことにする。短いスケール長 L_1 及び長いスケール長 L_2 の時間変化を図2-7(b)に示す。スケール長の時間変化率は $dL_1/dt \approx 2.5 \times 10^6 \text{ cm/s}$ 、 $dL_2/dt \approx 10^7 \text{ cm/s}$ であった。レーザー照射時には密度勾配が大きい為に短いスケール長の領域を通過した観測光は屈折を受けて対物レンズに入ることから出来ず、 L_1 は観測できなかった。レーザー光が最大強度となる時間における L_1 を内箱法によって求めた結果 $1 \sim 2 \mu\text{m}$ であった。レーザー照射後 $600 \sim 700 \text{ ps}$ 以内では長いスケール長の低密度領域は膨張のため観測可能な密度以下に低下した。

物質の X 線に対する K 吸収端を利用したロスフィルター法によって測定した制動 X 線のエネルギー分布を図2-8に示す。このより電子温度は 1 keV の低温成分と 15 keV の高温成分とに分けられていることが判る。

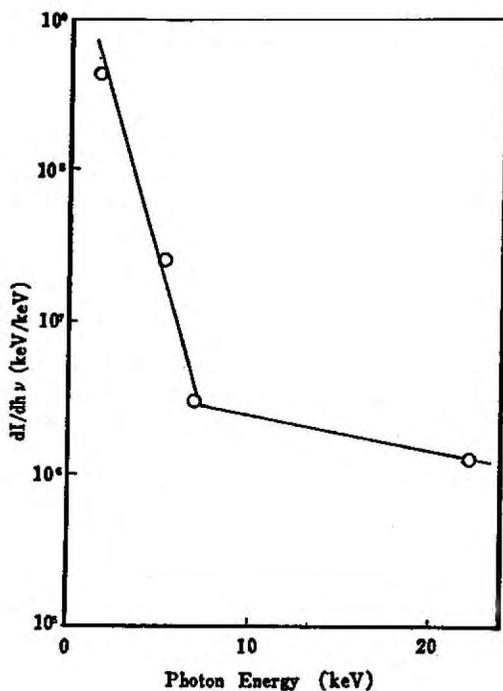


図2-8 制動放射 X 線のエネルギー分布

2-2-3 検討

得られた実験結果は以下の4点にまとめられる。

- (1) レーザー強度が $1 \times 10^{16} \text{ W/cm}^2$ に達すると 密度スケール長の短い高密度領域とスケール長の長い低密度領域があらわれる。
- (2) 二つの領域の接点での密度はレーザー光の切断密度の $1/10$ である。
- (3) 切断密度近傍のスケール長を時間的に内挿すると $1 \sim 2 \mu\text{m}$ である等温希薄波の解⁴⁾を用いてスケール長 L を評価すると \bar{Z} の平均電荷数 $\bar{Z} = 10$, 電子温度 $T_e = 1 \text{ keV}$ 時間 $t = 50 \text{ ps}$ で $L = \sqrt{\bar{Z} T_e / M} \cdot t \approx 10 \mu\text{m}$ となり、これに比して観測されたスケール長は 1 桁程度短い。ここで M は \bar{Z} の質量である。
- (4) 電子温度の低温成分は 1 keV であり 15 keV の高温成分が⁵⁾あらわれる。

実験結果(1)から(4)は K. Lee の提出した密度変動の理論⁵⁾ によって説明することが出来る。ここではまずその理論を概説する。

超音速で外側に流れ出すプラズマはレーザー光の動量力におし寄せられるため加速を受け超音速を超える。超音速流は超音速流に比べて加速減速相が反転するため、さらに加速を受け密度が低下する。このようにして切断密度 n_c の上下に高密度と低密度の相が形成され密度の跳び⁶⁾が出来る。図 2-9 に計算機シミュレーションによって求めた電場、流速、密度の空間分布を示す。

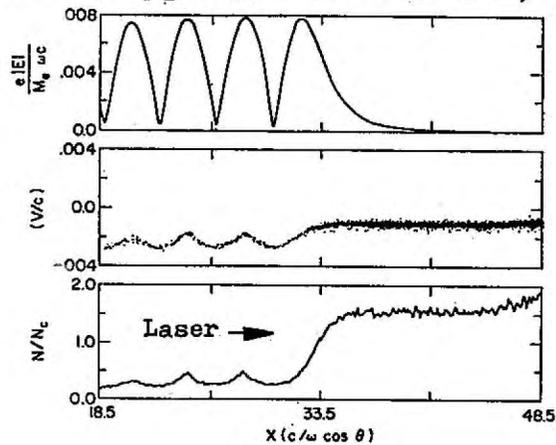


図2-9 レーザー電場、流速、密度の
プロファイル⁵⁾

密度の跳びに乗った座標系で、定常状態の連続の式及び運動の式は、密度が空間的に等しいとき

$$\frac{\partial n u}{\partial x} = 0 \quad (2-1)$$

$$u \frac{\partial u}{\partial x} = -\frac{T}{Mn} \frac{\partial n}{\partial x} + \frac{f_p}{Mn} \quad (2-2)$$

$$f_p = -\frac{n}{nc} \frac{\partial}{\partial x} \frac{|E|^2}{16\pi}$$

で与えられる。ここで n は密度、 M はイオン質量、 u は流速、 T は電子温度、 E はレーザーの電界の振幅、 f_p は動重力である。(2-1)式を(2-2)式に代入することにより

$$\frac{\partial u}{\partial x} = \frac{f_p/Mn}{u(1 - c_s^2/u^2)} \quad (2-3)$$

を得る。ここで $c_s = \sqrt{T/M}$ は音速である。 u が音速か超音速かにより加速減速相が反転するところから判る。(2-3)式は直接積分することから

$$\frac{1}{2} \left(\frac{u}{c_s} \right)^2 - \ln \left(\frac{u}{c_s} \right) - \frac{1}{2} = \frac{|E_s|^2 - |E|^2}{16\pi n c T} \quad (2-4)$$

を得る。ここで E_s は流速が音速に等くなる点での電界である。図2-10に(2-4)式の右辺と左辺を示した。明らかに与えられた $|E|^2$ に対して超音速と超音速の2つの解が存在する。等温希薄媒の解では任意の密度面に乗った座標系から流体をみると、上流では超音速、下流では超音速となっている。レーザーの入り込むところの高密度領域においては超音速であると考えられることが出来る。流体はPから

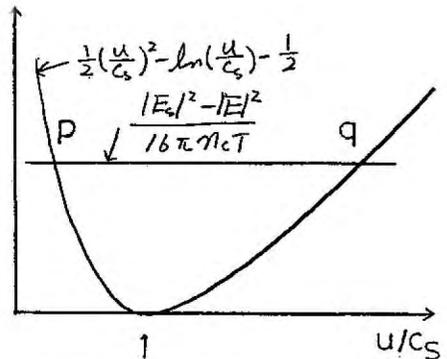


図2-10 (2-4)式の右辺と左辺

加えて Q の分岐へ移る。

他方、電磁波の運動方程式は

$$\frac{\partial^2}{\partial x^2} E + k_0^2 \cos^2 i \left(1 - \frac{n_2 u_2}{n_1 c \cos i} \right) E = 0 \quad (2-5)$$

である。ここで添字 "2" は高密度側を示す。i はレーザ光の入射角、 k_0 は真空中でのレーザ光の波数である。(2-5)式に $\partial E / \partial x$ をかけ、積分を実行すると (2-2)式を用いることにより

$$\begin{aligned} & \frac{1}{4\pi k_0 \cos^2 i} \left[\left| \frac{\partial E}{\partial x} \right|^2 - \left| \frac{\partial E}{\partial x} \right|_s^2 \right] \\ & = 2 \left(\frac{u}{c_s} \right)^2 - 2 - 4 \left(\frac{u}{c_s} \right)^2 + \frac{n_2}{n_1 \cos i} \frac{u_2}{c_s} \left(\beta - 4 \frac{u}{c_s} - \frac{4}{u/c_s} \right) \end{aligned} \quad (2-6)$$

を得る。(2-6)式において E の実数部虚数部を u, u', u'' E_r, E_i とすると [] の中は $(\partial E_r / \partial x)^2 + (\partial E_i / \partial x)^2 - (\partial E_r / \partial x)_s^2 - (\partial E_i / \partial x)_s^2$ である。 $u/c_s \ll 1$ $|E|^2$ だけの関数であるから E_i, E_r を座標、 x を時間に対応させると (2-6)式は中心対称場中で運動する粒子のエネルギー方程式と等価である。高密度領域では電界が漸近的に零に近づいて行くから、この角運動量は零とならなければならない。中心対称場での角運動量は保存されるから音速点において

$$E_i \frac{\partial}{\partial x} E_r - E_r \frac{\partial}{\partial x} E_i = 0$$

が成立する。又 (2-3)式から明らかのように音速点では $\partial |E|^2 / \partial x = 0$ とならなければならないことから

$$E_i \frac{\partial}{\partial x} E_i + E_r \frac{\partial}{\partial x} E_r = 0$$

を得る。このようにして $|\partial E / \partial x|_s^2 = 0$ という条件が導かれる。よって (2-6)式より、電磁波の存在しない高密度側の密度 n_2 は u_2 だけの関数

$$\frac{n_2}{n_c \omega^2 i} = - \frac{2(\frac{u_2}{c_s})^2 - 2 - 4 \ln(\frac{u_2}{c_s})}{\frac{u_2}{c_s} (\delta - 4 \frac{u_2}{c_s} - 4 \frac{c_s}{u_2})} \quad (2-7)$$

で与えられる=εとなる。

(2-4)式で $|E|=0$ と置くことにより 高密度及び低密度側の流速 u_2, u_1 を $|E_S|^2$ の関数として求めること出来、(2-7)式により n_2 を得る。低密度側の密度 n_1 は連続の式 $n_1 = n_2 u_2 / u_1$ より求められる。 $|E_S|$ は WKB 近似を用いることにより 板のように入射電界 $|E_0|$ と関係づけられる

$$|E_S| \approx 2|E_0| / \left\{ 1 - 0.5 \frac{n_2}{n_c \omega^2 i} \frac{u_2}{c_s} \left(1 + \frac{c}{u_1} \right) \right\}^{1/4} \quad (2-8)$$

このようにして与えられた E_0 に対して n_1, n_2, u_1, u_2 が一意的に定まる。

(2-4)(2-7)(2-8)を数値的に解くことにより 低密度領域の密度 $N_1 = n_1 / n_c \omega^2 i$ と 高密度側の密度 $N_2 = n_2 / n_c \omega^2 i$ を レーザ強度の関数として図2-11に示す。ここでレーザの電界は電子の振動速度 $v_{os} = eE_0 / m\omega$ と熱速度 $v_e = \sqrt{T_e/m}$ の比で示してある。 v_{os}/v_e の増大とともに密度差が小さくなる。低密度の相はレーザの入射と反射で定在波を形成するために N_1 と $N_2 = N_1 V_2$ の間で振動する。ここで $V_2 = u_2 / c_s$ である。

実験ではプラズママイクロバルーンに対してレーザ光を垂直に入射させているので $\cos i \approx 0$ である。またレーザ強度 $I = 1 \times 10^{16} \text{ W/cm}^2$ $T_e = 1 \text{ keV}$ に対して $v_{os}/v_e = 2$ となる。したがって図2-11から高密度の相は $N_2 = 3n_c$ 、低密度の相は $(0.04 - 0.13)n_c$ の間で振動することになる。

観測光は密度の不連続面で屈折するために観測可能な密度は最大 $n_c/3$ であった。また、干渉縞の読み取りにおいて $1/2$ フリンジまで判別出来るとするとき プラズマの大きさ Δx を $100 \mu\text{m}$ として 判別可能な密度の下限は $n_c/100$ となる。このように $n_c/100$ から $n_c/3$ が観測領域であるため 高密度相は、

密度が高すぎて測定出来ない。これに対し低密度相は測定可能な範囲に入っている。実験結果の高密度領域(短いスケール長領域)と低密度領域(長いスケール長領域)の接続点近傍が低密度相と考えることが出来る。理論的に予想される密度は実験結果の $0.1n_c$ とよく一致している。低密度相の振動周期 $\approx 0.5\mu\text{m}$ は計測の分解能以下であるために平均化されて観測されているものと思われる。

密度の跳びの長さは、プラズマ中のレーザー光に対する表皮厚さ程度すなわち λ_{De} と同程度であることが予想され、実験結果 $1\sim 2\mu\text{m}$ と一致する。

以上の検討の結果、動重力による密度勾配の急峻化が実験的に証明出来たと結論される。

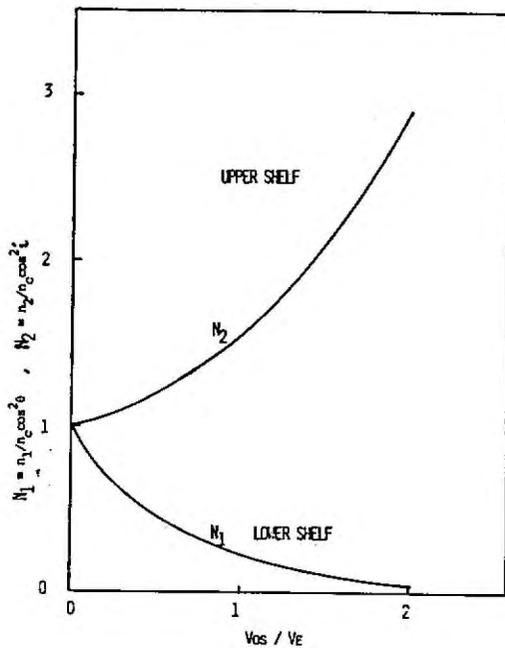


図 2-11 相における密度の入射電界強度依存性

§2-3 散乱光強度の角度分布

電磁波がプラズマの密度分布 ∇n に対し入射角 i で斜めに入射すると、反射強度より低い強度 ($n_c \cos^2 i$) で旋回する。レーザー光の偏光が P 偏光であれば、旋回して ∇n と平行な電界成分をもつことになる。旋回点と反射強度面との距離が離れていなければ、電界は表皮効果で浸透し n_c を越えることが出来、ここで電子プラズマ振動を励起する。このプラズマ振動が一種のランダム減衰によって電子にエネルギーを与えることにより、レーザー光の吸収が起きる。これに対し S 偏光の場合は ∇n と平行な電界成分を持たないため、電子プラズマ振動を励起することが出来ない。入射角 i が大きくなると、旋回点と n_c の距離が離れ、 $i \rightarrow 0$ では ∇n と平行な電界成分は零となる。このようにして共鳴吸収においては入射角に最適値があることがわかる。したがって種々の入射角に関する散乱光の角度分布には共鳴吸収に関する情報が含まれていると考えられる。

2-3-1 実験装置

使用したレーザーは §2-2 と同様に「湯女光Ⅱ号」ガラスレーザーである。レーザー出力を増大させるため、レーザーチューブのイメージリレー方式を導入し、口径 40mm と 60mm の増幅器との間に新しく真空管スペースアル・フィルターを増設した。また焦点面で中心部以外へ集光するエネルギーを低下させる為に最終段増幅器の後に焦点距離 800mm 口径 100mm の共焦点レンズと直径 300 μ m のセンプルから成るスペースアル・フィルターを設置した。レーザー装置の概略を図 2-12 に示す。実験に使用したレーザーエネルギーは 10-15J, 50ps である。レーザー光は、F 数 1.2 焦点距離 120mm の非球面レンズによって直径 68-72 μ m のガラスマイクロバルーンに対し斜め入射させた。

散乱光の角度分布は図 2-13 に示すように 13 個のミニカロリー

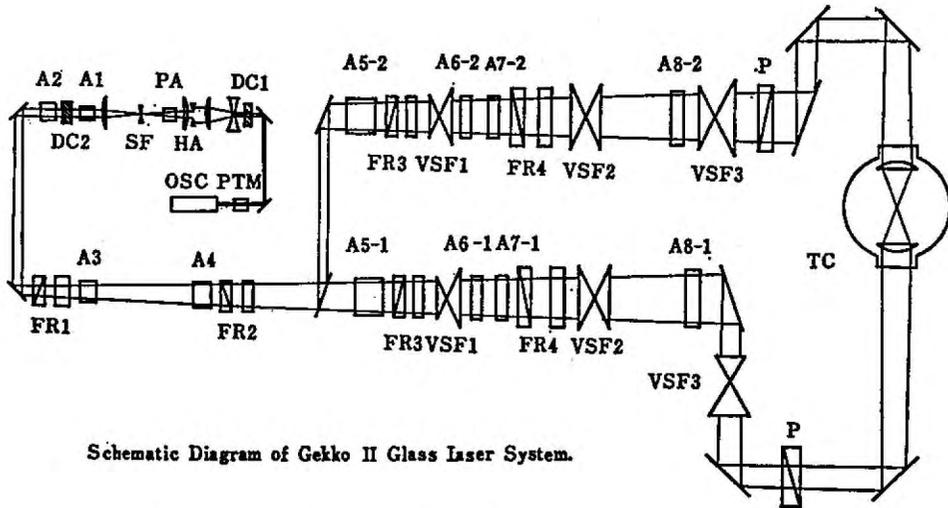


図2-12 散乱光の角度分布現測定に使用した
ガラスレーザー装置「散光II号」

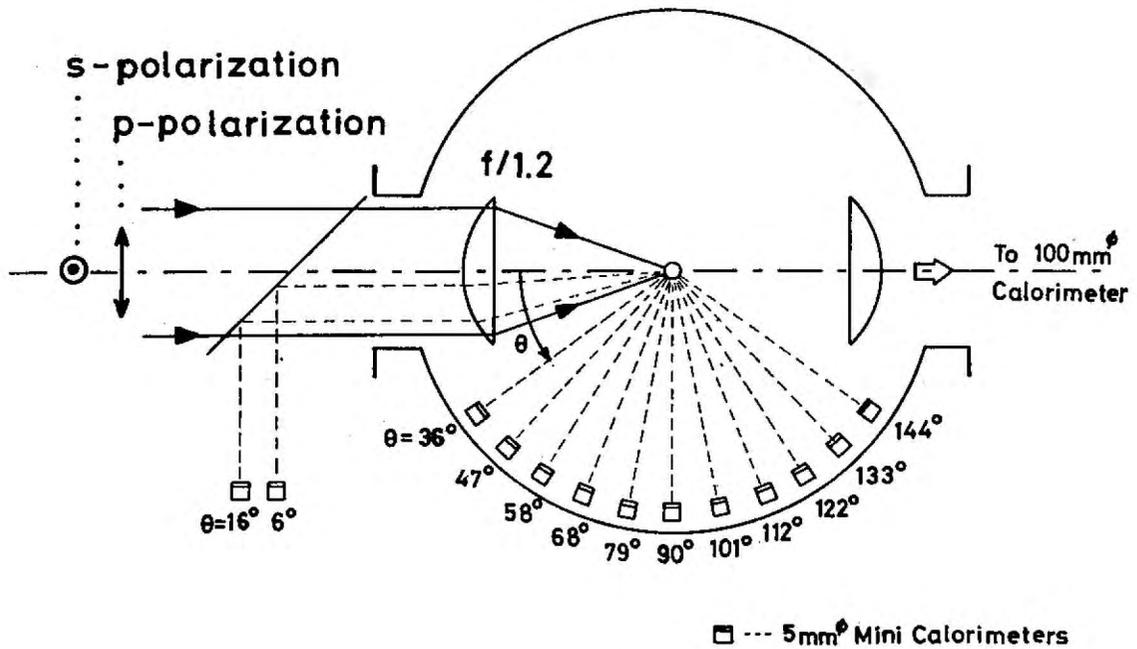


図2-13 散乱光の角度分布現測定の配置

レーザを扇状に配置して測定した。各レーザの有効径は $\phi 5\text{mm}$ であり真空チャンバー内のもはターゲットから 202mm の位置に設置した。赤外線透過用フィルター IR-80 を前置することによりレーザ光だけに感度を持たせた。

このような測定装置を用いて入射レーザ光の電界ベクトルに対し平行および垂直な平面内で散乱光を測定した。ガラス窓の厚み分布が測定平面に垂直な軸又はレーザ光軸に関して回転対称であるとするならば、P偏光(S偏光)としてガラス窓に入射した光は、レーザの電界ベクトルに対して平行(垂直)な平面へ散乱されることになる。

2-3-2 結果及び考察

図2-14に散乱光強度の角度分布を示す。入射電界ベクトルと平行な平面への散乱を \times 印で垂直な平面への散乱を \circ 印で表わした。データは3-4ショットの平均値であり、エラーバーはその標準偏差である。散乱強度は入射エネルギーが全空間に様に散乱されたとした場合の値で規格化した。したがって更線が囲まれた下方の面積の縦軸=1で囲まれた面積に対する比が散乱率を示す。ターゲット表面での入射光の空間分布が一樣でない為に 0° から 100° に極大値が偏っているものと考えられる。 0° から 100° までは垂直平面への散乱強度は平行平面へのものより大きく 100° から 180° までの散乱は両者ではほとんど差はなかった。

図2-15に散乱角度 θ の関数として、垂直平面と平行平面での散乱強度比を示す。この比は $\theta=45^\circ$ で極大値=4であった。

入射電界ベクトルに対して任意の角度をもつ平面への散乱強度が平行平面への散乱強度と同一の分布をもつとすると吸収率は35.5%であり、垂直平面と同一とすると5.7%となる。ガラス窓の厚み分布が回転対称であるとするならばこれらの値はそれぞれP偏光及びS偏光に対する吸収率と表えることが出来る。また入射電界ベク

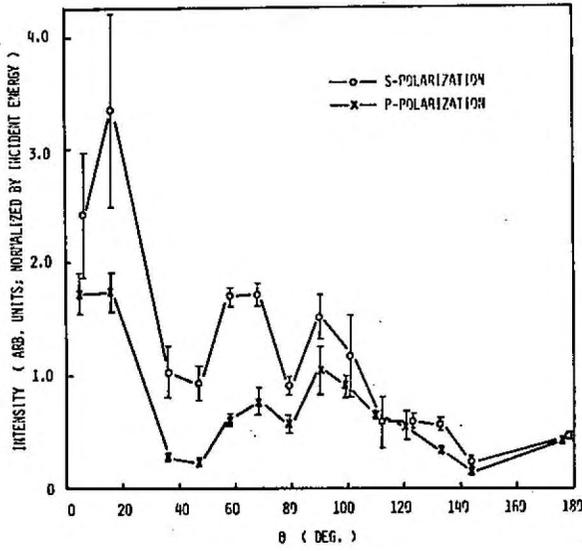


図 2-14 散乱強度の角度分布

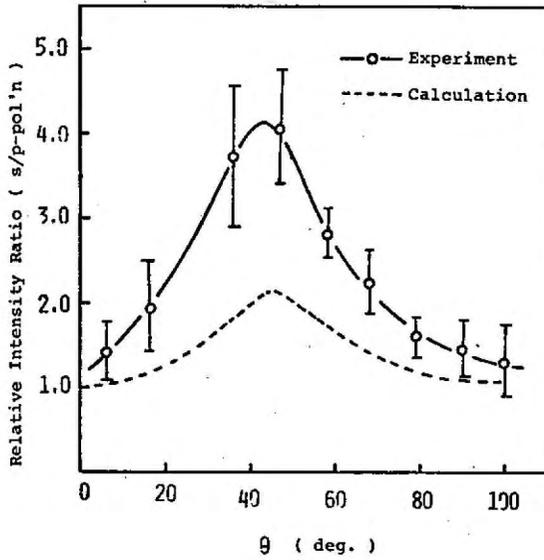


図 2-15 散乱強度比。

H_νに対する角度分布が情報であると仮定すると全吸収率は18%となる。

S偏光とP偏光とで異なった散乱強度を有する主原因として共鳴吸収が考えられる。散乱角 θ と入射角 i の関係は近似的に図2-16から

$$\frac{R}{\sin(\theta-2i)} = \frac{d}{\sin i} \quad (2-9)$$

で与えられる。ここで $R \approx 35 \mu\text{m}$ はしゃ断窓端面の半径、 $d \approx 45 \mu\text{m}$ はターゲット中心から焦点までの距離である。S偏光とP偏光の散乱強度比は $\theta \approx 45^\circ$ で最大となるのでこのとき(2-9)式より入射角は $i = 18.7^\circ$ である。

共鳴吸収が最大となるのは $(k_0 L)^{1/3} \sin i \approx 0.7$ のときであるからこれよりガラスの窓厚 L の値は $L \approx 1.7 \mu\text{m}$ となる。この結果は§2-2で実験的に得た値 $1 \sim 2 \mu\text{m}$ と一致している。

電子窓厚が L で線形に低下している分布を仮定すると逆判動吸収による吸収率 A_{cd} は入射角 i に対し

$$A_{cd} = 1 - \exp\left[-\frac{32}{15} \frac{L}{c} L \cos^5 i\right] \leq 11\% \quad (2-10)$$

で与えられる。ここで L は電子-イオンの衝突周波数 c は光速である。ロスフィルタで測定した電子温度 $\approx 1 \text{keV}$ 、及びガラスの平均電離数 $\bar{z} \approx 10$ を用いて A_{cd} を評価すると垂直入射の場合でも11%である。実験結果はガラスの回転対称性が保たれているとした場合6%であった。他方共鳴吸収による吸収率 A_{abs} は近似的に

$$A_{abs} \approx \phi^2(\tau)/\pi \leq 0.5 \quad (2-11)$$

$$\tau = (k_0 L)^{1/3} \sin i$$

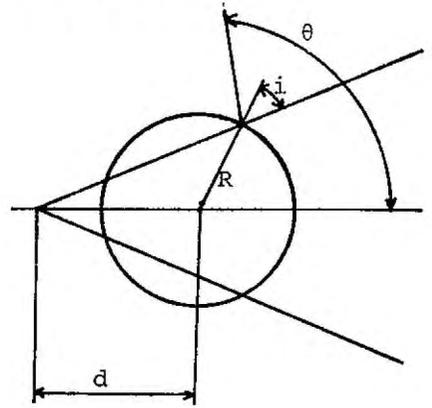


図2-16 散乱角 θ と入射角 i の関係

となる。ここで $\phi(\tau)$ は図 2-17
 で与えられる。実験結果は
 S 偏光に対して 35% であった。
 P 偏光と S 偏光の散乱強度比
 は $I_p/I_s = 1/(1-A_{res})$ となり
 これを図 2-15 の破線を示す。
 ニーズケール長 L を $1.7 \mu m$ とし
 計算した。 $A_{res} \leq 0.5$ である
 ために I_p/I_s は最大 2 となる。
 計算結果は、定性的に実験と
 一致している。実際のターゲットは完全な球対称ではないにせ、角度
 分布におけるリッポールの存在⁶⁾、自己磁場による共鳴吸収⁷⁾等は
 S 偏光と P 偏光の差を小さくする方向に働くため、これらに
 よる効果は考えられない。

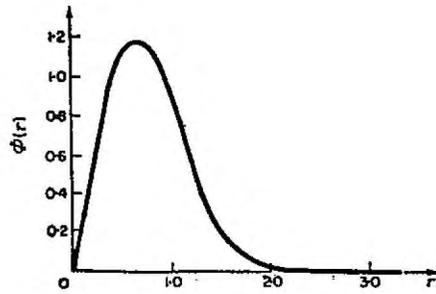


図 2-17 共鳴点における
 関数 $\phi(\tau)$ ⁶⁾

§2-4 誘導ブリラン散乱

100fs幅50psのレーザー100fsの場合、脈幅によるフラスコの歪りか小さくまた §2-2 で明らかにしたように光圧のためには密度勾配の急峻化が起り、ブリラン散乱はほとんど問題とならなかつた。§2-3 で行った実験では集光レンズの内径内にもどつてくるレーザーエネルギーは入射エネルギーの約8%であった。この値には、鏡面反射による損失も含まれているのでブリラン散乱によるものはさらに低いと考えられる。100fs幅が長くなるとフラスコのスケールが大きくなり、このためブリラン散乱が増大するこゝが予想される。本節では100fs幅を変化させて反射光の時間変化を測定した結果について述べる。

2-4-1 実験装置

使用したレーザーは「激光Ⅱ号」ガラスレーザー装置である。最終的に増幅器を一台増設し、又、増幅器間の結合による増幅器蛍光防止のために色素セルを用いていたがこれを直径25mmのポックルセルと偏光子に置き換えた。発振器として音響光学変調器とニッケルコンプレックス色素の併用によるモード同期方式と可飽和色素タンクによる通常的方式とを使い分けることにより半値幅200psから1200psの100fsを発生させた。最大出力エネルギーは1ビームあたり35Jであった。レーザー装置の概略を図2-18に示す。

F数0.6、焦点距離60mmの非球面レンズと楕円体ミラーとの組み合わせによる集光系を用いてレーザー光を直径70から90mmのガラスマイクロバルーンに集光した。集光円錐の頂角は140°である。

実験の概略を図2-19に示す。入射及び反射光の時間変化を1.56nsの時間間隔をとることによりストリークカメラ(イマコン675)を用いて同時に測定した。時間波形の解析

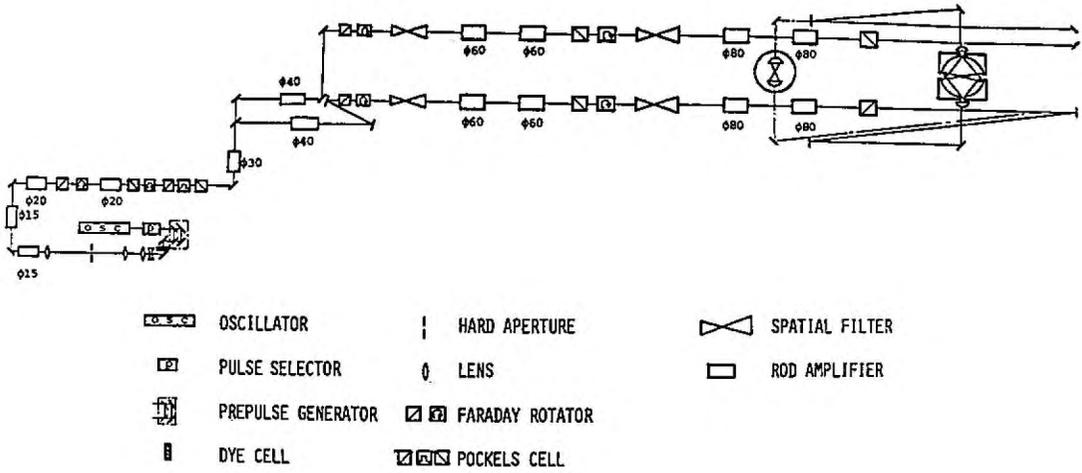


図2-18 フリラン散乱の実験に使用したガラスレーザー装置「光光Ⅱ号」

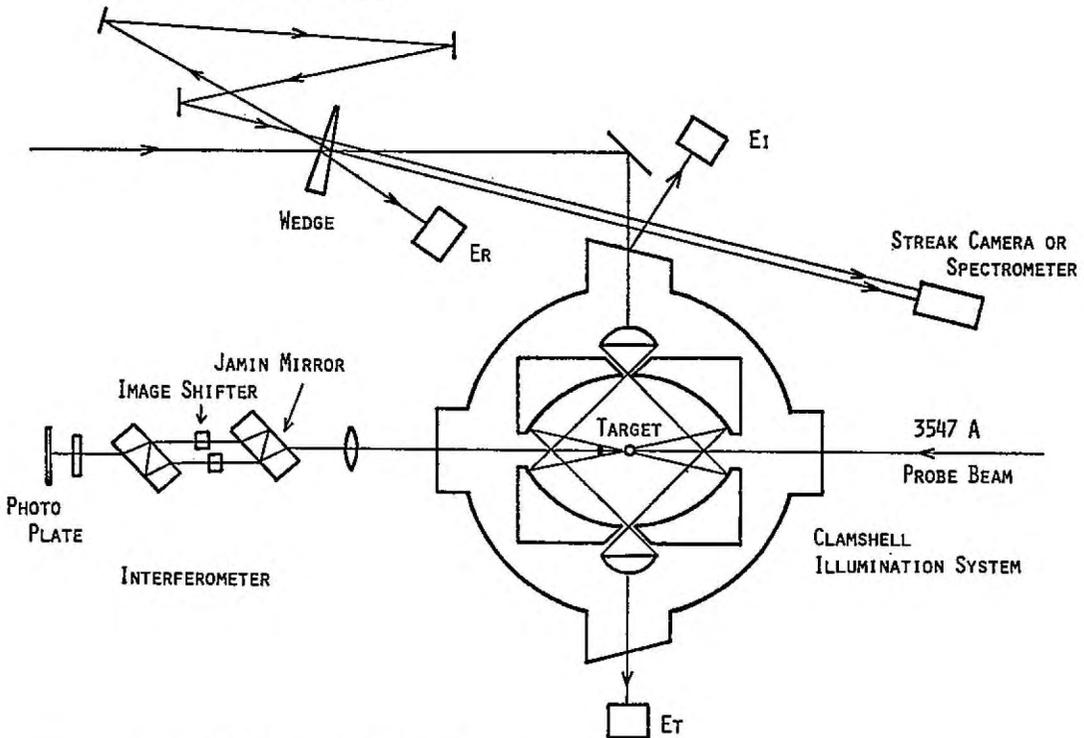


図2-19 反射光・密度分布の測定配置

には フォトリソ・マルチチャンネル・アライガ" を用いた。同様の光学配
置により入射光の分光を行った。入射 (E_I)、反射 (E_R)、透
過 (E_T) エネルギーは コリメーターにより測定した。切断密度
以下の密度分布は KDP 結晶により発生させた 第3 高調波
(3547\AA) を 観測光として測定した。観測光のパルス幅は
約 50 ps であった。入射レーザー光との時間的同期は ストリーク
カメラを用いて行い、入射レーザー強度が最大となる時間を
原点とした。

2-4-2 実験結果

まず反射光の分光測定をパルス幅 230 ps から 500 ps の場合
について行った。入射及び反射レーザー光を凹面ミラーにより 30 mm
幅の分光スリットの上下に集めた。分光スプレッパは赤外ビジコンに
よってビデオレコーダーに記録しラインセクターを用いて解析した。
図 2-20 に実験結果の一例を示す。下側のヒースが"入射光、上側
が"反射光の分光結果である。

測定したすべての場合において、
反射スペクトルの極大は入射
スペクトル (10642\AA) に対し
2~6 \AA 赤色偏移しており、
幅は半値幅で 7~13 \AA
であった。反射面が"外側
へ張り張しているとするは、
ドップラー偏移は青色方向である
ために反射光はすべてブリラン
散乱による赤色偏移を帯びて
いることになる。実際、 $n_c/4$ 領域
から放射される $\frac{3}{2}\omega_0$

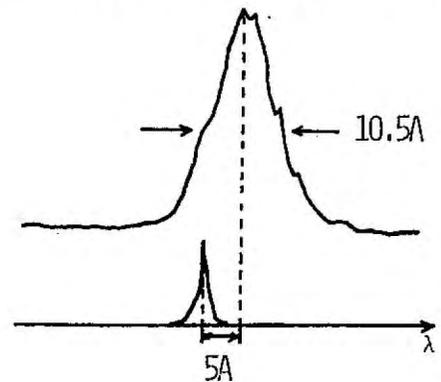


図 2-20 反射及び入射光のスペクトル
分布 ($(3-4) \times 10^{14} \text{ W/cm}^2$, 500 ps of
パルス)

(ω_0 は入射レーザーの角周波数) の光 (7093\AA) を空間分解し
ストリーク計測を行った結果、レーザー強度 $3 \times 10^{14} \text{ W/cm}^2$ の場合

この領域は、300から400psまでは外側に膨らんでいることが判った。また、レーザ集光系の焦点を±40μm 変化した場合においてもショット間のばらつきをよめる反射率 (E_R/E_I) の変化はみられなかった。これらの結果から反射に主として寄与しているのは、7リテラ散乱によるものであると考えられる。

次にレーザのパルス幅及びレーザ強度を変化したときの入射光及び反射光の時間波形を図2-21に示す。実線破線はそれぞれ入射反射をあらわす。レーザ強度が大き ($I > 1.5 \times 10^{14} \text{ W/cm}^2$) の長いパルス幅 ($\tau > 700 \text{ ps}$) の場合、パルスの前半では反射が大きいが、後半では測定可能なレベル (セーフの約 1/10) 以下に低下した。レーザ強度が小さいかパルス幅が短い場合にはこのような低下現象は起こらなかった。

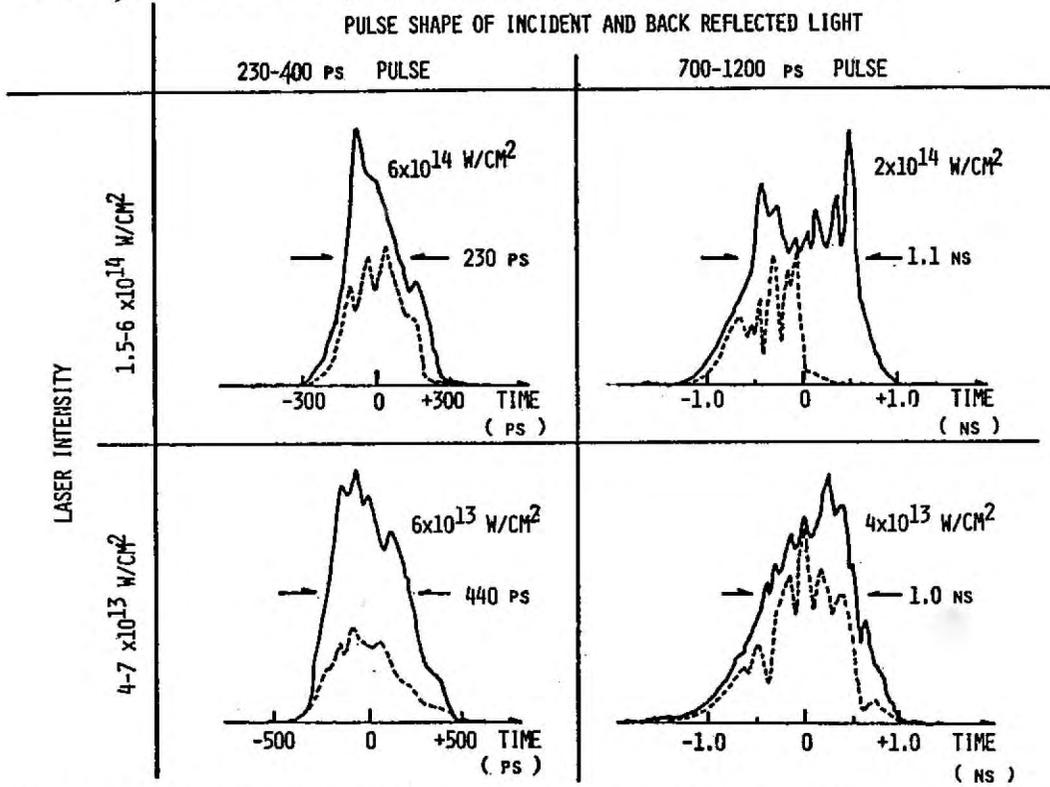


図2-21 異なるレーザ強度レベル、パルス幅における入射光の時間波形。実線は入射 破線は反射を示す。縦軸のスケールは両者共同である。

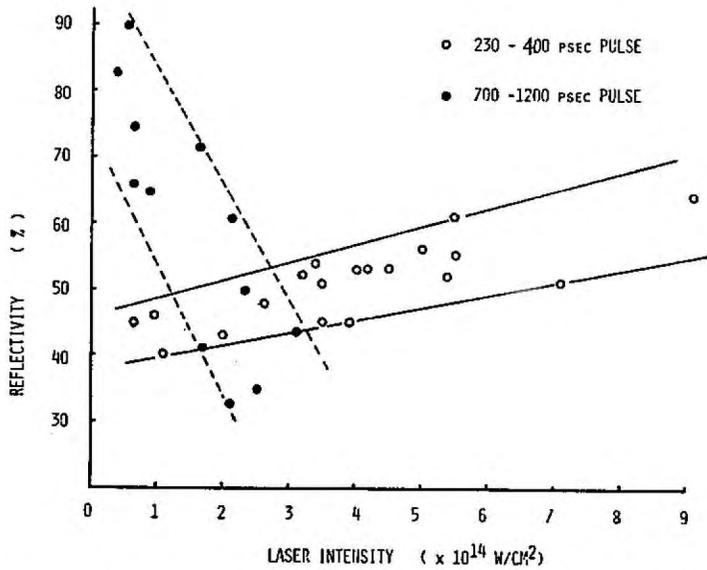


図2-22 時間積分反射率のレーザー強度依存性

時間積分した反射率をレーザー強度の関数として図2-22に示した。黒丸は230ps ~ 400psのパルス幅の場合である。このときレーザー強度とともに反射率は40%から60%に増大した。700 ~ 1200psのパルス幅の場合を白丸で示す。反射率は逆に80%から40%程度に減少した。これはパルス後半で反射光が異常低下することに対応している。

図2-23に500psパルスの場合に行った干渉計測の結果を示す。(a)はレーザー照射前のガラスマイクロバルーンで直径は80 μm である。(b)はレーザー強度が $3 \times 10^{14} \text{ W/cm}^2$ (c)は $1 \times 10^{14} \text{ W/cm}^2$ の場合である。観測時間はいずれも0psすなわちレーザーピーク時である。密度スケール長Lは(b)の場合12 μm (c)の場合20 μm となり、レーザー強度の大きい方がスケール長が短いことが判った。図2-24には密度分布の時間変化を示す。レーザー強度は $(3-4) \times 10^{14} \text{ W/cm}^2$ である。明らかのように密度スケール長は-100psでの20 μm から0psでの12 μm に短くなり密度勾配の急峻化が起き

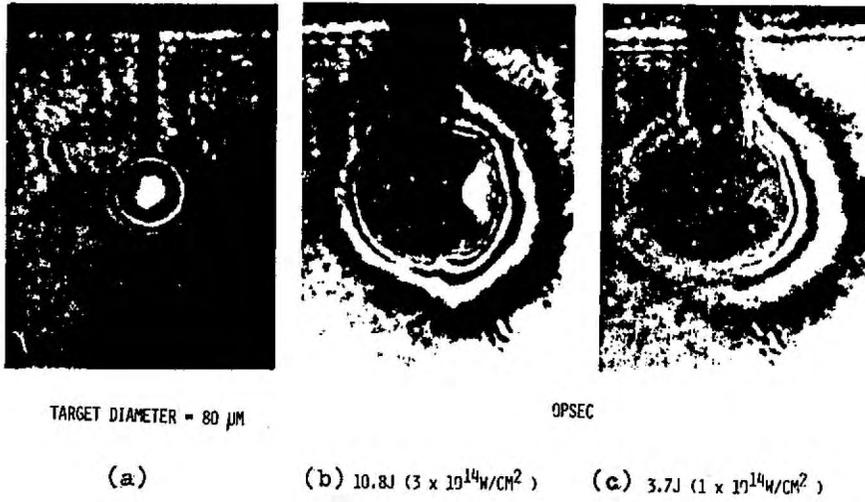


図2-23 異なるレーザー強度における干渉写真

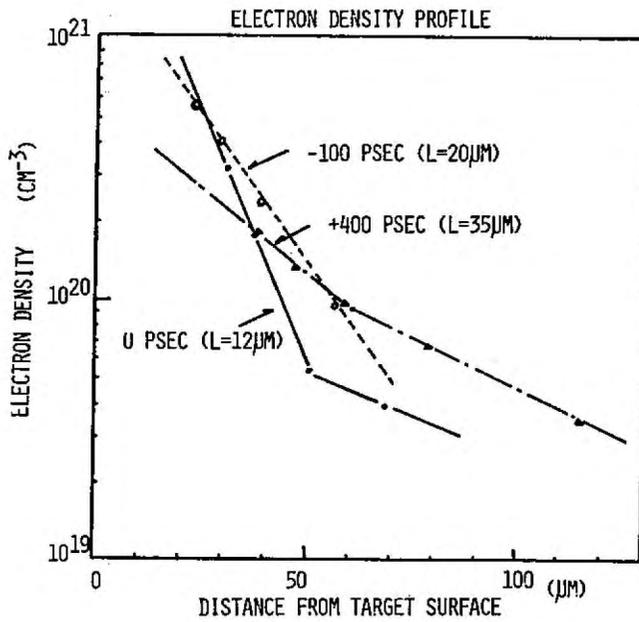


図2-24 密度分布の時間変化

いることが判る。+400psではレーザー強度が弱くなり自由膨張に近くなってスプリングが再び長くなるものと考えられる。

次にレーザーパルス後半において反射光が異常低下する原因を実験的に検討する。考えられる過程として以下のことがあげられる

(1) プラス2の膨張; レーザー照射時間内に密度が急激に低下し、密度がより高くなることで散乱光が低下する

(2) イオン加熱によるブリラン散乱の低下⁹⁾; レーザーパルスの初期ではイオンが励起されブリラン散乱が大きい。イオンランダム減衰によりイオンが加熱され減衰率が上昇する。この結果レーザーパルスの後期ではブリラン散乱が低下する。

(3) イオン温度勾配による密度急峻化⁹⁾; イオンの熱伝導は小さいためイオンの熱エネルギーはプラス2の流れによって運ばれる。したがってランダム減衰により加熱される領域よりも外側ではイオン温度が高く内側では低い。この圧力勾配によりプラス2密度勾配の急峻化が起こりブリラン散乱が低下する。

(4) 動量力による密度急峻化²⁾; ブリラン散乱が起きることでイオンがプラス2中に内向きの運動量が輸送され、密度勾配の急峻化が起こる。この結果ブリラン散乱が低下する。

これらの過程と実験結果とを比較する。

(a) 異常低下現象が起きる場合と同一の実験条件のもとで急激な密度領域から放射される第2高調波の時間変化を観測した。図2-25にその結果を示す。パルス後半での第2高調波の低下はみられずむしろ増大する傾向を示した。このことはパルス後半においてもプラス2密度は急激に低下していることを示している。また後半で増大するのはブリラン散乱が低下して

しゃ断密度面に到達するレーザー光が増大するためであると考えられる。

(b) ガラス・マイクロバルーン代わりに直径80 μm のガラス中空球にターゲットとして反射光の時間遅延を測定した結果、同様に異常低下が観測された。ただしレーザー強度、パルス幅に関する異常低下の閾値は異なっていた。干渉計測の結果では500psの時刻においてもターゲットは観測光に対してシャドウとなっておりガラス球のガラス層がしゃ断密度以下になっていると考えられない。

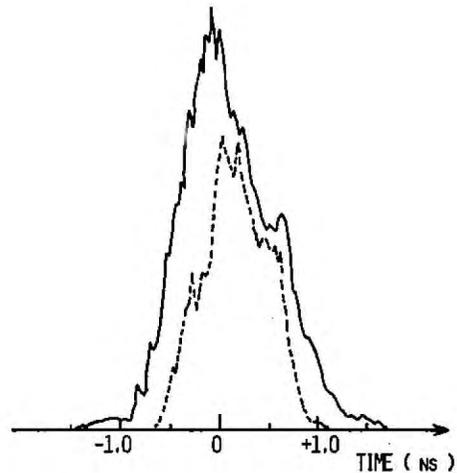


図2-25 入射(実線)及び第二高調波(破線)の時間遅延。縦軸のスケールは両者で異なっている。

このように(1)の過程では実験結果を説明出来ないため、他の機構を考えるべきである。

(c) §2-2で明らかにした密度勾配の急峻化はしゃ断密度面でレーザー光が反射、吸収されるために光の運動量がガラス中に伝えられることが原因であった。これから急峻化はしゃ断密度近傍で起きていた。これに対し本節で明らかとなった急峻化はしゃ断密度より低い領域で起きている。測定した電子温度は約500eVであったことから電子の振動速度と熱速度の比は $I=3 \times 10^{14} \text{ W/cm}^2$ に対し0.25となる。図2-11から、このとき0.65nc~1.1ncの領域で密度スケール長が1 μm 程度であることが予想されるが、図2-24で観測されている密度領域(0.6nc以下)での急峻化は説明出来ない。これより低密度領域での急峻化を説明し得る(2)(3)または(4)の機構が重要であると考えられる。

2-4-3 検証

ブリラン散乱の異常低下現象を説明するためには、イオン加熱によるイオン波の減衰及び密度勾配の急峻化を考えに入れるべきであることを前節で示した。本節ではイオン加熱による反射率の時間変化を計算し、実験結果との比較を行う。反射率の計算に際して使用したモデルの概要を以下に述べる。

1. プラズマは長さ L の大きさで、密度は n の中で均一であるとする。
2. ブリラン不安定性によるイオン波の励起とイオンラングウ減衰とが釣り合ったところで反射率が決まる。
3. ラングウ減衰として線形のもののみを考え、非線形⁹⁾効果は無視する。三階-Thomsonの解析によれば⁹⁾非線形ラングウ減衰が顕著に現われるのは $(v_{os}/v_e)^2$ が 0.01 近傍及び 1 の近傍だけであり、本研究での実験条件、 $(v_{os}/v_e)^2 \approx 0.1$ 近傍では線形効果が支配的である。これは線形ラングウ減衰が T_i/zT_e (イオン温度の電子温度に対する比) とも増大し、過加熱の為に再び減化する (図2-27) のに対し非線形ラングウ減衰はイオン波の振幅の二乗に比例する為に、線形ラングウ減衰の小さいところで支配的となるからである。
4. イオン波の成長率 γ_i は

$$\gamma_i \approx \frac{1}{2} \frac{v_{os}}{c} \left(\frac{\omega_0}{\omega_s} \right)^{1/2} \omega_{pi} \quad (2-12)$$

で与えられる¹⁰⁾。ここで v_{os} はレーザーの電界による電子の振動速度、 c は光速、 ω_0 はレーザーの振動数、 ω_s はイオン音波の振動数、 ω_{pi} はイオン振動の周波数である。電子温度 $T_e \approx 0.5 \text{ keV}$, イオンの電荷数と質量数の比 $z/A \approx 1/2$, $n/n_c = 0.2$, $I = 10^{14} \text{ W/cm}^2$ と

すると $\gamma \approx 1.8 \times 10^{12} \text{ s}^{-1}$ となる。その逆数 0.5 ps がほぼ成長時間と考えることが出来、レーザーパルスの幅に比べて十分短いので、イオン波と電磁波に関しては定常状態と考える。

5. イオン加熱は非定常とする。
6. プラズマの流しはなしとする。

イオンプラズマ波と電磁波の波動方程式は、イオンの密度擾乱 $\delta n/n_0$ 及び電磁波の電界 E に対し

$$\left[\frac{\partial^2}{\partial t^2} + 2\gamma \frac{\partial}{\partial t} - C_s^2 \frac{\partial^2}{\partial x^2} \right] \frac{\delta n}{n_0} = C_s^2 \frac{\partial^2 \langle |E|^2 \rangle}{\partial x^2 4\pi n_0 C_{\text{eff}}}, \quad (2-14)$$

$$\left[\frac{\partial^2}{\partial t^2} - C^2 \frac{\partial^2}{\partial x^2} + \omega_p^2 \right] E = 0, \quad (2-15)$$

で与えられる。ここで γ はイオン波の減衰率、 $C_s^2 = (ZT_e + 3T_i)/M$ はイオンの音速、 C は光速、 $T_{\text{eff}} = T_e(1 + 3T_i/ZT_e)$ である。 $\delta n/n_0$ 及び E について空間だけに依存する振幅と波動の積で与えられる解

$$\frac{\delta n}{n_0} \equiv n_1 e^{ik_p x - i\omega_s t} + \text{c.c.}, \quad (2-16)$$

$$E \equiv E_0 e^{ik_0 x - i\omega t} + E_- e^{-ik_0 x - i\omega t} + \text{c.c.} \quad (2-17)$$

を整合条件

$$\omega_0 = \omega - i\omega_s \quad (2-18)$$

$$k_0 = -k - k_p \quad (2-19)$$

を考慮し基礎式 (2-14), (2-15) に代入すると、 $k_0 = k - e v_L$

$$\left(\frac{\partial}{\partial x} + \frac{\gamma}{C_s} \right) (-in_1) = -\frac{k_p}{2} \frac{E_0 E_-^*}{4\pi n_0 C_{\text{eff}}} \quad (2-20)$$

$$\frac{\partial}{\partial x} E_0 = -in_1 \frac{\omega_{p0}^2}{2k_0 C^2} E_1 \quad (2-21)$$

$$\frac{\partial}{\partial x} E_- = in_1^* \frac{\omega_{p0}^2}{2k_0 C^2} E_0 \quad (2-22)$$

を得る。ただし ω_{po} は 密度変化がないときの電子プラズマ周波数である。ここで

$$\alpha = \frac{\omega_{po}^2}{2k_0 c^2}$$

$$\alpha_p = \frac{kp}{2}$$

$$\beta = \frac{\gamma}{c_s}$$

$$C_0 = \frac{E_0}{\sqrt{4\pi n_0 c T_{eff}}}$$

$$C_- = \frac{E_-}{\sqrt{4\pi n_0 c T_{eff}}}$$

$$C_p = -in_1$$

(2-23)

と置き換えることにより (2-20) - (2-22) 式を次のように書き換える。

$$\frac{\partial}{\partial x} C_0 = \alpha C_0 C_- \quad , \quad (2-24)$$

$$\frac{\partial}{\partial x} C_- = \alpha C_0 C_p^* \quad , \quad (2-25)$$

$$\frac{\partial}{\partial x} C_p + \beta C_p = -\alpha_p C_0 C_-^* \quad . \quad (2-26)$$

考えている物理的状況を図2-26に示す。プラズマは $x=0$ から $x=L$ までは一様に満たされている。入射電磁波は $-x$ 方向から入射しプラズマ中を進む間にブリラン散乱により減衰する。反射光は熱雑音レベルから成長する。

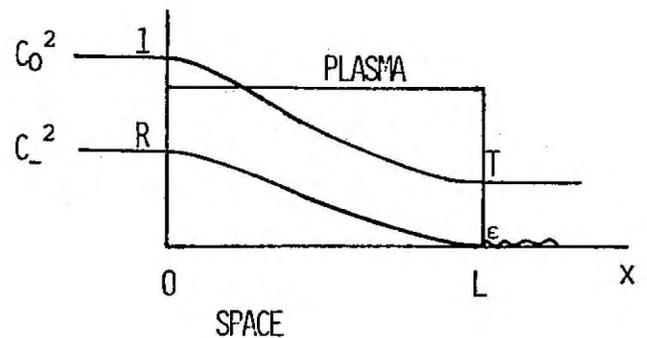


図2-26 ブリラン散乱のモデル

(2-24), (2-25)式にそれぞれ C_0^* , C_0^{-*} を代入することにより、

$$\frac{\partial C_0^2}{\partial x} = \frac{\partial C_0^{-2}}{\partial x} \text{ を得るから、入射光と反射光の差は}$$

$$C_0^2 - C_0^{-2} = C_0^2(0) - C_0^{-2}(0) = (1-R)C_0^2(0) \quad (2-27)$$

となり一定である。

次に (2-26)式左辺中の2つの項の大小を比較する。 $\frac{\partial}{\partial x} \sim \frac{1}{L}$ であるから

$$\frac{\lambda_p}{2\pi L} \ll \frac{\sigma}{k_p C_s} \quad (2-28)$$

が成立していれば"強い減衰相にあるとして空間微分を無視出来る。ここで λ_p はイオン波の波長である。線形ラングミュア減衰の減衰率は

$$\frac{\sigma}{k_p C_s} = \frac{1}{2} \sqrt{\frac{\pi}{2}} \left(\frac{zT_e}{T_i} \right)^{3/2} \exp\left(-\frac{1}{2} \frac{zT_e}{T_i} - \frac{3}{2}\right) \quad (2-29)$$

で与えられるので (2-27)式 の条件は $L \approx 50 \mu\text{m}$ として、

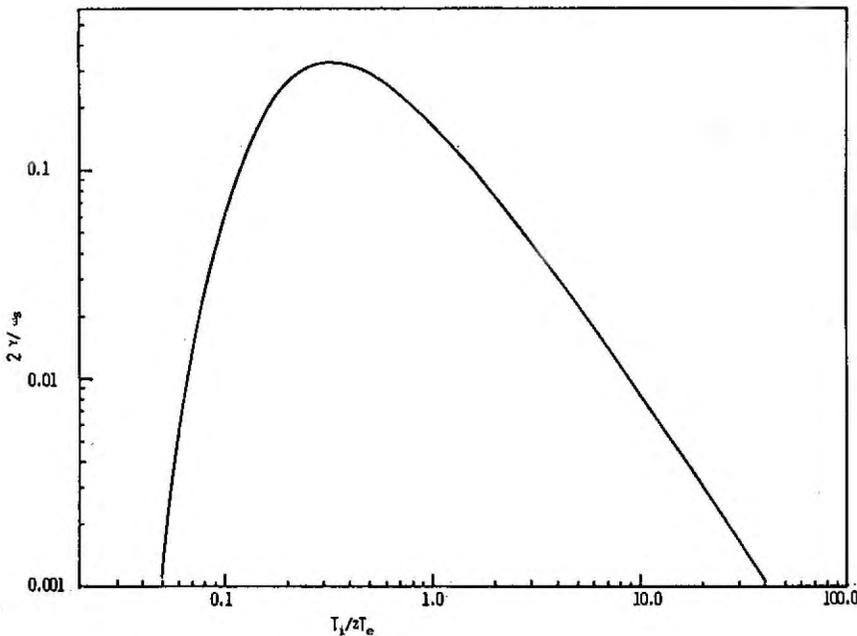


図2-27 線形ラングミュア減衰率のイオン温度依存性

$0.05 \ll T_i / Z T_e \ll 30$ となる。図2-27に示したランダム減衰率からも判るように、イオン温度が大きくなり過ぎるとそれは減少する。

このために $T_i / Z T_e$ に関して上限が出来る。(2-28)式の条件下で $\partial/\partial x$ を無視した(2-26)式と(2-27)式'とを用いることにより(2-25)式は直接、積分出来て

$$\frac{C_-(L)^2 / C_0(0)^2}{R} = \frac{1-R}{\exp[K(1-R)] - R} \quad (2-30)$$

を得る。ここで

$$K = k_0 L \frac{\omega_s}{2\gamma} \frac{C_{\text{up}0}^2}{\omega_0^2} \left(\frac{V_{0s}}{V_e} \right)^2 \frac{1}{1+3T_i/ZT_e}$$

である。 $C_-(L)^2$ は熱雑音レベルである。

次にアラン散乱が"時間的に初期においては大きく後期では低下する現象の原因としてイオンの加熱時間を考える。電磁波及びイオン波の波動方程式(2-14), (2-15)式及びその解(2-16) (2-17)式において E_0, E_-, n_1 が時間の関数であると考えれば、その変化のスケールはレーザーのハルズ幅程度であると考えられるが $\omega_0, \omega_s \gg 1/\tau$ であるから、ハルズ幅程度の時間変化を問題にする場合には、電磁波とイオン波については定常であると考えてよく、イオン温度の時間変化だけを考えれば十分である。イオンの熱輸送式は

$$\frac{3}{2} \left(\frac{\partial T_i}{\partial t} + v \frac{\partial T_i}{\partial x} \right) = \frac{1}{n_0} \frac{\partial}{\partial x} \kappa_i \frac{\partial T_i}{\partial x} + 2\gamma \left(\frac{\delta n}{n_0} \right)^2 Z T_e \quad (2-31)$$

で与えられる。ここで v は流速 κ_i はイオンの熱伝導度であるが、前者は先に述べたように流速は無いと仮定しており、後者は一般に非常に小さいのでこれを無視する。(2-23)式の記号を使って最終的に得られる方程式は

$$\frac{3}{2} \frac{\partial T_i / Z T_e}{\partial x} = 2 C_s / \beta C_p^2 \quad (2-32)$$

である。強い減衰相の場合、(2-26)式及びその複素共

後式において $\alpha \rightarrow 0$ とするこゝにより $C_p^2 = (d_p/\beta)^2 C_0^2 C^{-2}$ を得るから、これを (2-32) 式に用い $\alpha=0$ での T_i の変化を観測すると

$$\frac{\partial T_i / z T_e}{\partial t} = \frac{3}{2} k_p C_s R C_0^4(0) \sqrt{\frac{\pi}{2}} \left(\frac{z T_e}{T_i}\right)^{3/2} e^{-\frac{z T_e}{2 T_i} - \frac{3}{2}} \quad (2-33)$$

を得る。この式を $t=0$ で $T_i / z T_e = 0$ という初期条件のもとで積分すると

$$3\pi e^{-\frac{3}{2}} \left[\sqrt{\frac{z}{\pi}} y^{\frac{1}{2}} e^{-\frac{1}{2y}} - \Phi(y^{-\frac{1}{2y}}) \right] = \omega_s R C_0^4(0) t \quad (2-34)$$

が求められる。ここで

$$y = T_i / z T_e, \\ \Phi(y^{-1/2}) = \frac{1}{\sqrt{2\pi}} \int_{y^{-1/2}}^{\infty} e^{-\frac{x^2}{2}} dx$$

である。図2-28に (2-34) 式から求めた $T_i / z T_e$ の時間変化を描いた。ランダム減衰の減衰率は $T_i / z T_e = 1/3$ のとき極大となるので、この温度からこの値になるまでの時間がイオン加熱の特性時間 τ_H と考えられる。 $C_0^2(0) \approx (v_{os}/v_e)^2$ であることを考えに入ると図2-28より

$$\tau_H \approx 1.4 [\omega_s R (v_{os}/v_e)^4]^{-1} \quad (2-35)$$

となる。 $R \approx 0.5$, $T_e = 0.5 \text{ keV}$, $I \approx 10^{14} \text{ W/cm}^2$ とすると $\tau_H \approx 200 \text{ ps}$ となり、10ピコ秒と同程度となる。

次にイオン加熱の式 (2-34) を反射率 (2-30) 式及びランダム減衰 (2-29) 式と連立させて解き、反射率を時間の関数として求めた結果を図2-29に示す。

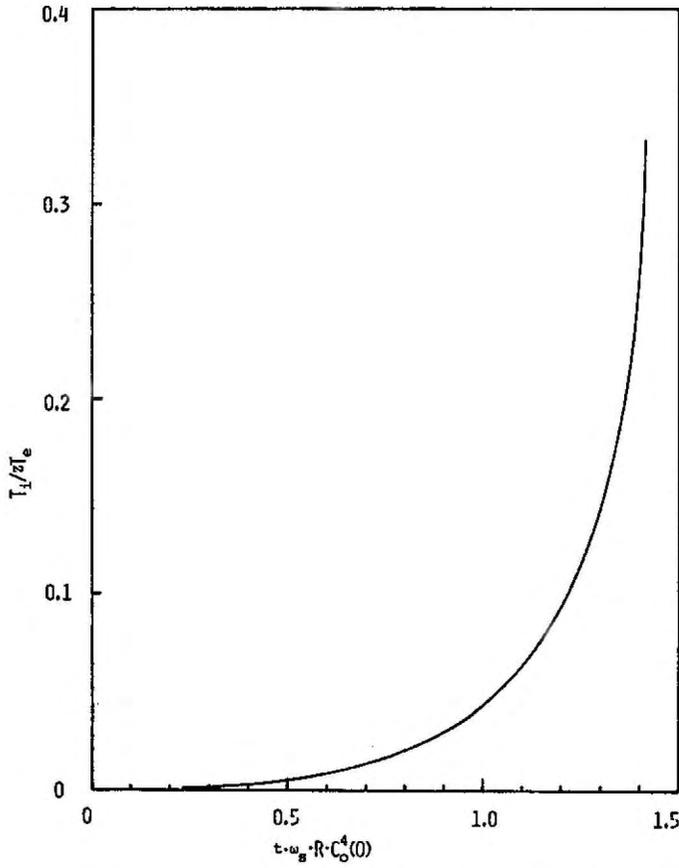


図2-28 伝導温度 T_i / zT_e の時間変化

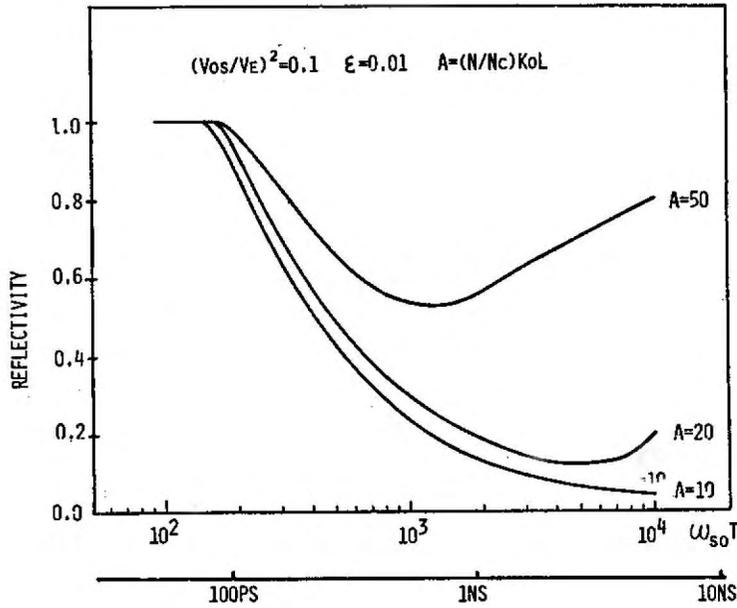


図2-29 反射率の時間変化

時間スケールは $T_i=0$ でのイオン環の振動数の逆数 $\omega_{so}^{-1} = (2k_0 \sqrt{Z T_e / M})^{-1}$ である。 $Z/A = 1/2$, $T_e = 500 \text{ eV}$, $k_0 = 2\pi / 1.06 \text{ } \mu\text{m}$ としてべきの戻時間を横軸の下に示した。パラメータはプラズマ密度 n/n_c とプラズマのスケール長 $k_0 L$ での積であらわした。熱雑音レベルの入射強度に対する比 $\varepsilon \equiv C - (L)^2 / C_0(0)^2$ は 0.01, 電子の振動速度と熱速度の比 $(v_{os}/v_{te})^2$ は 0.1 として計算した。初期の反射率が 100% に近い部分 ($\omega_{so} \cdot t \lesssim 200$) は $T_i/Z T_e \lesssim 0.1$ であり強い減衰という仮定が成立していない為に意味を持たないが、それ以後の時間では十分成立している。反射率は 1 ns 程度の時間の間に大きく変化し、特に $(n/n_c) \cdot k_0 L = 10 \sim 20$ の場合は 10% 程度にまで減少していることが判る。時間が更に経過すると再び反射率が増大するのは、イオンの過加熱によってランダム減衰率が低下する為である。密度勾配の急峻化により $(n/n_c) \cdot k_0 L$ が 50 から 20 程度に減少したとすると ($n/n_c = 1/4$ とするとスケール長 L は $34 \text{ } \mu\text{m}$ から $14 \text{ } \mu\text{m}$ に変化することに対応する)、1 ns の時間において反射率は 56% から 18% へ低下することになる。

以上の検討から、ブリラン散乱の異常低下現象がイオン加熱と密度勾配の急峻化によって説明出来た。密度勾配の急峻化に要する時間を概算する為に、スケール長 L のプラズマが外部から圧力を受けるという簡単なモデルを考える。初期プラズマの密度が一様であるとすると、長さ L の中に含まれているイオンの数は単位面積あたり $n_e L / Z$ である。イオンの変位を ξ と外圧を P とすると運動方程式は $(n_e L / Z) M \ddot{\xi} = P$ と与えられる。ここで M はイオンの質量である。 P としてブリラン散乱による光圧力 $= 2 \cdot \langle |E|^2 \rangle / 8\pi$ 及びイオン温度による圧力 $= n_i T_i$ を考えれば $\xi = L/2$ になるまで

の時間 τ_{steep} は

$$\tau_{steep} = \begin{cases} \frac{L}{\sqrt{\frac{Z_m n}{M n_c}} v_{os}} & (\text{光圧力}) \\ \frac{L}{\sqrt{\frac{T_i}{M}}} & (\text{イオン圧力}) \end{cases}$$

となる。光圧力が原因であるとするに $L \approx 20 \mu\text{m}$, $I = 3 \times 10^{14} \text{ W/cm}^2$, $n/n_c \approx 1$ に対して $\tau_{steep} \approx 250 \text{ ps}$ となる。他方 イオン温度としてランダム減衰が最大となる温度すなわち $T_i/ZT_e = 1/3$ を考えると、 $Z=10$, $T_e=500 \text{ eV}$ 質量数 $A=20$ とすると、イオン圧力による急峻化時間も又、 220 ps となる。異常低下が起きている場合の反射光のパルス幅が密度勾配の急峻化に要する時間と考えると、実験的には $\tau_{steep} \approx 500 \text{ ps}$ となり比較的良い一致を示す。

§ 2-5 むすび

本章ではレーザー光の吸収及び散乱過程を、主として遮断密度以下の密度分布との関連で解明することを目的として研究を行った。実験は短いレーザーパルス ($\sim 50 \text{ ps}$) の場合及び長いレーザーパルス ($230 \sim 1200 \text{ ps}$) の場合とに別けられ、前者は吸収過程、後者は散乱過程に関連している。

短いレーザーパルスでの結果をまとめると

- (1) 動重力による遮断密度近傍での密度急峻化を検証し密度勾配のスケール長が $1 \sim 2 \mu\text{m}$ であることを明らかにした。また遮断密度より低密度側に相関が形成されていることが判った。これはプラズマの流れを考慮した理論

の結果とよく一致している。

- (2) ガラス-マイクロバルーンを照射したときの散乱光の角度分布を測定することにより共鳴吸収が支配的であることを明らかにした。この実験結果から求めた密度スケール長は $1.7 \mu\text{m}$ となり (1) での結果を支持している。

長いレーザーパルスでの結果をまとめると

- (3) パルス幅が 700 ps 程度以上、レーザー光強度が $1.5 \times 10^{14} \text{ W/cm}^2$ 以上になるとアクリル散乱光が、パルス後半で異常に低下することが判った。また低密度領域で密度勾配の急峻化が起きていることが明らかになった。
- (4) これらの実験結果はイオン加熱によるランダム減衰の増大と動量力もしくはイオン圧力による密度勾配の急峻化によって説明されることを示した。
- (5) アクリル散乱の異常低下現象の発見により、断熱圧縮においてもレーザー光の損失を十分抑えられるという見通しを得た。

第2章の文献

- 1) K.G. Estabrook, E.J. Valeo and W.L. Kruer, *phys. Fluids* 18, 1151 (1975)
- 2) W.L. Kruer, E.J. Valeo and K.G. Estabrook, *phys. Rev. Letters* 35, 1076 (1976).
- 3) H. Azechi, S. Oda, K. Tanaka, T. Norimatsu, T. Sasaki, T. Yamanaka and C. Yamanaka, *Phys. Rev. Letters* 39, 1144 (1977).
- 4) K. A. Brueckner and S. Jorna, *Rev. Mod. Phys.* 46, 325 (1974).

- 5) K. Lee, D.W. Forslund, J. M. Kindel and E.L. Lindman, *Phys. Fluids* 20, 51 (1977).
- 6) V. L. Ginzburg, *The Propagation of the Electromagnetic Waves in Plasma* (Pergamon, New York, 1970), p. 260.
- 7) K.G. Estabrook and E.J. Valeo, Lawrence Livermore Laboratory Report No. UCRL 77146, (1975).
- 8) W.L. Kruer and K.G. Estabrook, in *Laser Interaction and Related Plasma Phenomena*, edited by H. Schwarz and H. Hora (Plenum, New York, 1977), vol. 4B, p. 709.
- 9) K. Mima and J.J. Thomson, private communication.
- 10) F.F. Chen, in *Laser Interaction and Related Plasma Phenomena*, edited by H. Schwarz (Plenum, New York, 1974) vol. 3A, p. 291.
- 11) C.L. Tang, *J. appl. Phys.* 37, 2945 (1966).

第3章 爆縮の基礎研究

§3-1 はじめに

爆縮過程は、レーザーエネルギーの吸収、輸送、圧縮等多くの素過程に依存している。このため大がかりな爆縮実験と並行して、個々の過程を抽出した基礎実験が必要となる。本章では圧縮の進行過程を明らかにするためにレーザープラズマによって形成される衝撃波の生成・伝播について調べることを目的として行った研究について述べる。

§3-2 光学計測¹⁾

レーザー爆縮では圧縮の安定性・対称性が重要であるため、基礎実験としては衝撃波の二次元像を得る必要がある。この目的に適した光学計測の方法について概観する。

プラズマ中に観測光を通して行う光学計測には干渉法（又はホログラフィー干渉法）、シュリーレン法、シャドウグラフ法がありそれぞれ異なる特色をもっている。

干渉法は第2章で行ったように対象となるプラズマの密度分布を定量的に測定する場合に非常に有効である。

シュリーレン法は屈折率の変化に敏感であり実験配置は単純なものである。図3-1にその原理図を示す。観測光の内、一部の細いビームを考え、光の進行方向を x とする。プラズマに y 方向の屈折率勾配があると、 x を通ったビームは $\theta = \int (\partial n / \partial y) dx$ だけ曲げられる。ここで n は屈折率である。焦点距離 f のレンズにおいてプラズマの像を形成し焦点面において観測光の一部をシュリーレンナイフで遮って

おいたとすると、光が"曲げ"られるために、ナイフで切り取られずに透過する光量は $f\theta \times (\text{定数})$ だけ増加する。この結果、像面における光強度 I のフラスマが"存在しない"場合の強度 I_0 に対する比は $I/I_0 = (\Delta y + f\theta)/\Delta y$ となる。 I の増分を ΔI とあらわせば、シュリーレン像のコントラストは

$$\frac{\Delta I}{I_0} = \frac{f}{\Delta y} \int \frac{\partial n}{\partial y} dx \quad (3-1)$$

で与えられる。例えば $f=50 \text{ cm}$ 、 $\Delta y=0.1 \text{ mm}$ の光学系を考え屈折率変化 $\partial n \approx 10^{-3}$ 、 x 方向のフラスマの大きさ $L \approx 100 \mu\text{m}$ 、 $\Delta y \approx 100 \mu\text{m}$ とすると $\Delta I/I_0 \approx 5$ となり、屈折率変化に対して非常に敏感であることが判る。したがってシュリーレン法は屈折率変化の小さい低密度気体中の衝撃波の計測に有効な方法であると思われる。

シャドウグラフは位相物体の屈折率の空間二階微分に比例するシャドウと明暗物体のシャドウとの合成となる。

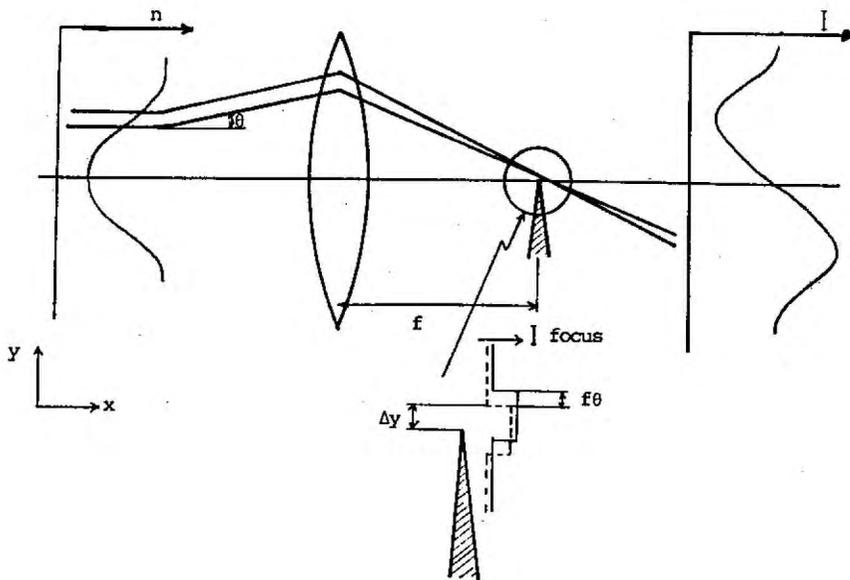


図3-1 シュリーレン法の原理図

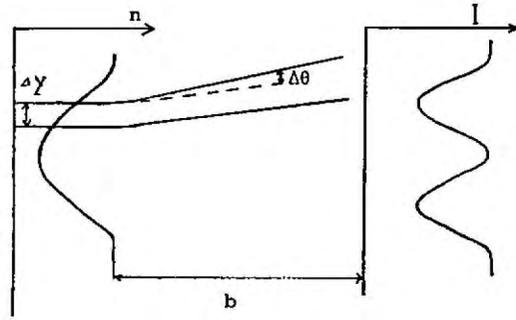


図3-2 シャドウ・グラフの原理図

図3-2に原理図を示した。屈折率に変化があるときにも通ったビームは曲げられるだけでなく、その広がりも変化し初期に Δy だったビームの幅は $\Delta y + b \cdot \Delta \theta$ に広がり、単位長あたりの光量が低下する。像面での光強度比は

$$\frac{I}{I_0} = \frac{\Delta y}{\Delta y + b \cdot \Delta \theta} = \left(1 + b \frac{\Delta \theta}{\Delta y}\right)^{-1}$$

であり、 I の変化量に対し書き直すと

$$\frac{\Delta I}{I} = b \int \frac{\partial^2 n}{\partial y^2} dx \quad (3-2)$$

を得る。実際には結像レンズがあるためにこのような効果は低減され、シュリーレン法のように屈折率変化に対して敏感ではないと考えられる。又、屈折のため光がレンズからはずれてしまうことによるシュリーレン的な効果もあり、上記のような単純なモデルでシャドウ・グラフのコントラストを議論することは困難である。どの程度の屈折率変化を持った衝撃波を観測することが出来るかは、実験的に判断することも適切である。そこで著者は干渉、シュリーレン、シャドウ・グラフ法による同時撮影の光学系を考案した。同時撮影により各々の計測法の適用範囲が明らかとなり、又、密度計測においては、シュリーレン法及びシャドウ・グラフ法は干渉法において求めた密度分布のクロス・チェックとしての役割を果たす。

§3-3 実験装置

3-3-1 平面ターゲットによる実験

図3-3に全体の構成図を示す。発振器には Nd:YAG レーザーを用い、共振器ミラー間の間隔を 1.5 m にしてパルス間隔 10 ns のモード同期パルス列を得た。レーザーロッドとして $5\text{mm}\phi \times 75\text{mm}$ のアプテスターカットのものを用いた。モード同期用の可飽和色素には NDL-112 (日本感光色素) を用いた。出力ミラーは反射率 60% の平面鏡で全反射ミラーには曲率半径 6 m のものを用い TEM₀₀ の種モードで共振させた。増幅器には $5\text{mm}\phi \times 245\text{mm}$ の Nd:ガラスレーザーを用いた。直交させたグラニテラ偏光子, KDP ポックルセル, レーザートリガー・スパークギャップから成るパルス切り出し回路により 1 パルスを切り出した。フラスマ観測用の光を得るために $45^\circ \times 42^\circ$ カットの KDP 結晶においてレーザー光の第 2 高調波 (5320Å) を発生させ入射角 45° の 2 枚長ミラーにおいてフラスマ生成光 ($1.06\text{ }\mu\text{m}$) から分離した。観測光には最大 15 m の光学遅延路を設けた。これは最大 50 ns の光学遅延に相当する。1.06 μm のレーザーを焦点距離 37 mm F 数 1 の非球面レンズによりターゲットに集光した。レーザービームの直径は 5 mm であるから照射の有効 F 数は 2.4 である。レーザーの集光直径は 20 μm である。レーザー光のエネルギーをモニターする為に非球面レンズの前面にビームスプリッターを置き、PIN フォトダイオードと CR 積分回路を組み合わせたカロリーメーターを用いた。表 3-1 にレーザーのパラメーターを示す。

ターゲットとして、内部の衝撃波を観測する為に可視光透過率の秀れたアクリル樹脂 (ポリメチルメタクリレート ($\text{C}_5\text{H}_8\text{O}_2$)) の小板 ($7 \times 70 \times 1\text{ mm}$) を用いた。レーザー光は $70 \times 1\text{ mm}$ の面に集光

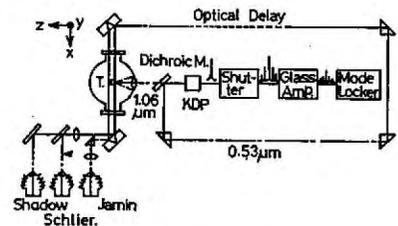


図3-3 実験配置

した。この面はあらかじめ光学研磨を行った。

レンズの軸方向の位置と集光面近傍でのバーン・ハワートン直径との実験曲線から焦点の位置を決定した。1回のレーザー照射ごとにターゲットを0.5mm Z方向に移動させて新しいターゲット表面で実験を行った。ターゲットを取り換えた場合の焦点位置の再現性を確保するために、ターゲット面付近にマイクロメーターを固定し、10~30倍の像を観測した。

干渉計のミラーとして30mmφ×12mm²のアポティカル・パラレルを用い、前面をAl蒸着半透鏡、後面をAl蒸着全反射鏡とした。アポティカル・パラレルを2枚使用した干渉計はジャマン干渉計と呼ばれるもので屈折率変化のない時には干渉縞はあらぬが単色の干渉パターンとなり、プラズマが生成され屈折率が変化すると、干渉縞が形成される。第1のジャマン・ミラーによってかけられた2つのビームの内一方はプラズマを透過する物体光とし、他方はプラズマの背後(+Z方向)を通る参照光とした。物体光と参照光は第2のジャマン・ミラーによって合成され干渉を形成する。表面半透鏡で分離した物体光の一部はシャドウ・グラフ及びシュリーレン計測用とした。シュリーレン・タイプの刃はターゲット垂直軸(Z)に平行にしターゲット面に平行な方向(Y方向)の密度勾配に敏感になるようにした。ナイフをリレーレンズの焦点に設置し観測光の半分を切り取った。シャドウ・

表 3-1 レーザー・マイクロメーター

		プラズマ生成光	観測光
波長	[μm]	1.064	0.532
レーザーエネルギー	[mJ]	5	0.5
パルス幅	[ps]	30	30
レーザーパワー	[W]	1.7×10^8	1.7×10^7
ビーム直径	[mm]	5	5-15
集光直径	[μm]	20	—
光束密度	[W/cm ²]	5.3×10^{13}	8.5×10^7

グラフはナイフのないうしろレン光学系で撮影した。ターゲットの像は望遠顕微鏡系によってフィルム上に10-30倍に拡大して撮影した。この光学系では焦点距離500mm F数5の望遠レンズ(NIKON)をリレレンズとして空像を形成し焦点距離55mm F数1.8のカメラレンズ(MINOLTA)で接写した。光学系の空間分解能はターゲットの位置に種々の明暗格子を置き、これを撮影することによって測定した。望遠レンズをリレレンズとして使用した場合、空間分解能は5 μ mとなりレリ-限界と同程度であった。また焦点距離300mm F数5の両凸単レンズを用いた場合、球面収差のために分解能は15 μ mに低下した。

3-3-2 球ターゲットによる実験

プアズ生成用としてモード同期 YAG レーザーと9段のガラス増幅器から成るレーザーシステム「激光II号」を使用した。このレーザーシステムは§2-2で使用したものと同一である。ターゲットには2気圧の重水素ガスを封入した直径140~150 μ mのガラスマイクロバルーンを使用した。このように大きなマイクロバルーンでは均一な肉厚のものが非常に少なく選択が困難であったため肉厚はサンプリングによって求め平均として1.5 μ mであった。11ピルス幅70psのレーザー光は非球面レンズ($f=120$ mm, $F/1.2$)によりターゲット上に集光した。観測光を得るために主レーザー光の一部をビームスプリッターで取り出し、11ピルス幅を20psに圧縮した後にKDP結晶で第2高調波を発生させた。主レーザー光と観測光との同期精度は、光学遅延距離の測定精度で決まるため極めて正確である。ターゲットの像は顕微鏡対物レンズによりフィルム上に50倍に拡大された。空間分解能は明暗格子を撮影することにより測定した結果2 μ mであった。シャドウグラフの明暗は屈折率の空間に関する2次微分に比例する成分を含むので、屈折率が急激に変化するカットオフ密度以下の衝撃波フロントの観測が可能である。

§ 3-4 実験結果 及び 考察

3-4-1 ターゲット内部の衝撃波²⁾

[1] 平面ターゲット

固体ターゲット内部へ発生する衝撃波の観測例を図3-4に示す。レーザー光はターゲット表面に集光した。図3-4(a)は観測時間を変化させた場合のシャドウグラフで観測時間はそれぞれ 14.7ns, 28.5ns (分解能 15 μ m), 47.0ns (分解能 5 μ m) である。図3-4(b)は観測時間 47.0ns におけるジャ

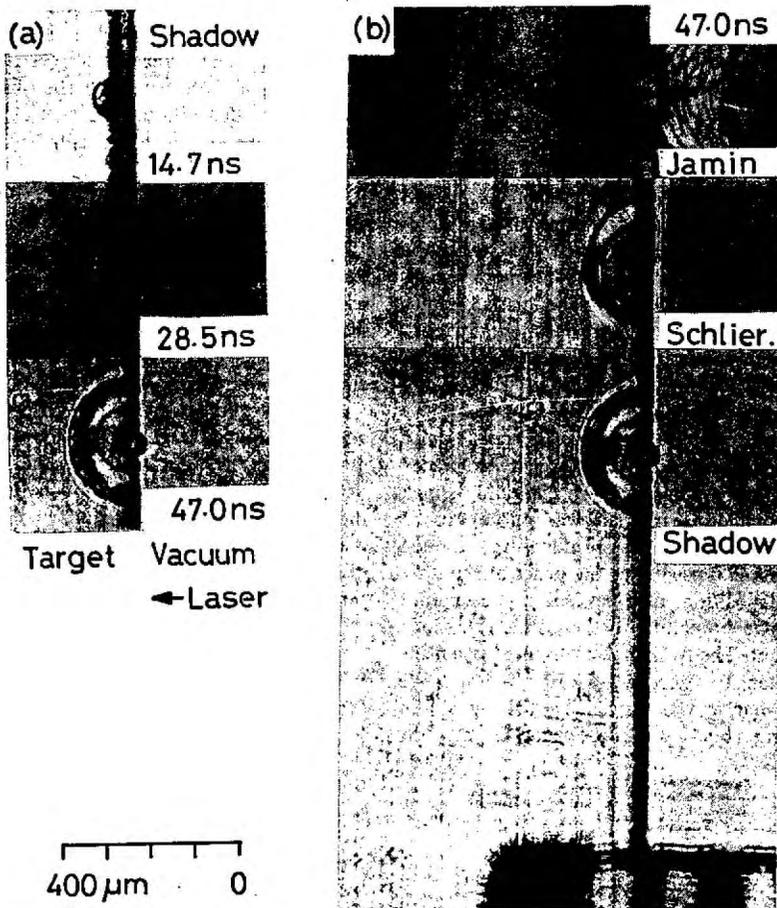


図3-4 固体ターゲット内部衝撃波の観測例

マンテラ法、シュリーレン法、シャドウグラフ法の同時計測の結果である。マイクロターはレーザー集光点から測定光学計測に1mmの位置にあり、その最小目盛は180 μm である。集光点に光学系の焦点を合わせるとマイクロターはやや不鮮明になるが、これは被写界深度が0.5mm以下のためである。いずれもターゲット内部に伝播する半球状の衝撃波の存在が明らかである。固体内部の衝撃波は屈折率変化が大きい為あるいはメタセーション³⁾の為に、シャドウグラフによってもはっきりとその形状が確認出来た。

次に膨張プラズマのエネルギーを測定する為に、ターゲットを1気圧の空气中に置き、空気衝撃波の観測を行った。図3-5にその結果を示す。気体中の衝撃波は屈折率変化が小さいためにシュリーレン法が適当であった。図から明らかのように空気中には、半球状の衝撃波と突起状の衝撃波とが観測されている。前者はレーザーの異常吸収によって生成された高速イオンによって駆動されたものである⁴⁾。5.5nsにおいてターゲット内部に衝撃波が観測されていないのは、ターゲットエッジの影になっている為であると思われる。

図3-6はターゲット内部、及び空気中における半球状衝撃波のr-t曲線である。ターゲット内部の衝撃波についてはターゲット垂直方向の伝播距離をプロットしてある。実線は計算値、破線はアクリル中の音波の伝播を示す。 $(C_s = 3 \times 10^5 \text{ cm/s})$ 。観測時間の間は音速に近い速度で伝播していることが判る。気体中衝撃波について



図3-5 気体衝撃波のシュリーレン写真

示す図の右側のプロット点はターゲット面に対して垂直方向と平行方向で平均した値を示す。室温での音波の伝播を破線以示す。

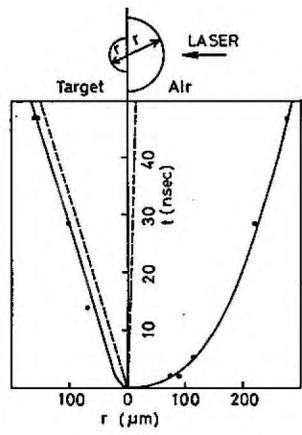


図3-6 衝撃波フロントのr-tダイアグラム

初期密度 ρ の気体中で時間空間的に無限小の領域にエネルギー E が解放された場合、形成される衝撃波はブラスト波として知られており、衝撃波フロントの半径 r は

$$r = \left(\frac{f E t^2}{\rho} \right)^{1/5} \quad (3-3)$$

$$f(\gamma) = \frac{75}{16\pi} \frac{(\gamma-1)(\gamma+1)^2}{3\gamma-1}$$

で与えられる。⁵⁾ ただし γ は気体の比熱比である。実験的に得られた衝撃波フロントの半径 (≒100 μm) 及び観測時間 (>5.5 ns) は せいせい レーザ集光半径 (10 μm) 及びレーザパルス幅 (30 ps) に比して十分大きいのでブラスト波の理論が成り立つと考えられる。空气中衝撃波について $\rho = 1.293 \times 10^3 \text{ g/cm}^3$, $\gamma = 5/3$, $E = 0.57 \text{ mJ}$ として計算した r-t 曲線を図3-6の実線以示す。実験結果はブラスト波理論曲線とよく一致し、膨張プラズマのエネルギーはレーザエネルギーの約11%であると結論できる。ここは簡単のため比熱比を5/3としたが正確には相変化による γ の変化を考慮する必要がある。固体中に伝播する衝撃波からエネルギーを求めるには、経験的な打能方程式を用いることが一般に行われているが、経験則が成立する圧力はアクリルの場合 1Mbar までであり、レーザプラズマの

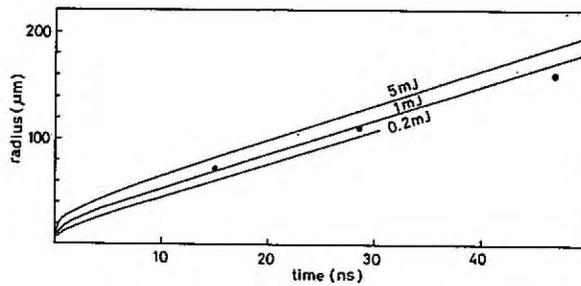


図3-7 衝撃波前方の気体の圧力を考慮したプラスト波曲線と実験値

圧力はこれに比べて非常に高く (例えば $T=100\text{ eV}$, $Z=1$ とすると $P=n_i(1+Z)T=32\text{ Mbar}$ となる。ここで n_i をしてアクリルの固体密度をとった)、経験則が成り立つ保障はない。従って、ここでは気体中の状態方程式が成り立っていると仮定する。実験プロットでは、衝撃波はほぼ音速に減速しているために、衝撃波前方の圧力を考慮する必要がある。このような場合には相対解(3-3)式は成立せず、流体方程式を数値的に解く必要がある。これは Brode によって計算された⁶⁾。図3-7にエネルギーをパラメータにしたプラスト波曲線を示す。実験結果は 0.2-1 mJ (入射レーザーエネルギーの 4-20%) の曲線と一致する。

これまで述べてきたことにより、レーザーエネルギーの11%が膨張するイオンに与えられ、また固体内で気体中の状態方程式が成り立つとして4~20%が圧縮波に与えられることが判った。そこで次にピストンであるプラストのパラメータを評価することにする。ターゲットは光に対して透明なアクリル ($C_5H_8O_2$) であるが、レーザー光の遮断密度 $n_c = 10^{21}\text{ cm}^{-3}$ に比して、固体密度 $n_s = 10^{23}\text{ cm}^{-3}$ は100倍大きいためにターゲットが電離すればレーザー光に対して不透明となる。電離時間 t_i は近似的に

$$\tau_i = \left[0.8\pi a_0^2 n_n \sqrt{\frac{8kT_e}{m}} e^{-I_i/kT_e} \right]^{-1} \quad (3-4)$$

で表わされる。ここで a_0 は原子半径, n_n は中性原子の密度 I_i はイオン化ポテンシャルである。 a_0 を Bohr 半径, $I_i = 13.6 \text{ eV}$ を考えれば $kT_e = 10 \text{ eV}$ としても $\tau_i = 1.5 \times 10^{-15} \text{ s}$ となる。レーザー光の周期は $\lambda/c \sim 3.5 \times 10^{-15} \text{ s}$ であるから電離に要する時間はレーザー光の周期と同程度である。したがってレーザー・ホールスに対してターゲットは不透明であり、固体表面の薄い層で吸収されると考えてよい。吸収されたエネルギーは固体内部へもつぱら電子の熱伝導によって運ばれる。ピコ秒レーザーであるからレーザー・ホールスの間、プラズマの集体運動が無視できると考えられるとする。吸収されたエネルギー密度を I とすると、エネルギー・バランスと電子熱伝導の式より、電子温度 T_e と熱伝導の伝播距離 l に対して

$$\left. \begin{aligned} I t &= \frac{3}{2} n k T_e l \\ \frac{3}{2} n k \frac{\partial T_e}{\partial t} &= \frac{\partial}{\partial x} \kappa \frac{\partial T_e}{\partial x} \rightarrow \frac{1}{t} \approx \frac{2}{3} \frac{\kappa}{n l^2} \end{aligned} \right\} (3-5)$$

が成立する。ここで k はボルツマン定数、 n は電子密度、 κ は電子の熱伝導度であり、

$$\kappa = b T_e^{5/2}, \quad b \approx 2 \times 10^6 / Z_0 \quad (\text{cgs units})$$

であらわされる。熱伝導前方では温度が低いので電離数 Z_0 は近似的に 1 と置く。(3-5)式より未知数 l 及び T_e は I と t の関数とし

$$\left. \begin{aligned} l &= b^{2/9} \left(\frac{3}{2} n k\right)^{-7/9} I^{5/9} t^{7/9} \\ T_e &= b^{-2/9} \left(\frac{3}{2} n k\right)^{-2/9} I^{4/9} t^{2/9} \end{aligned} \right\} (3-6)$$

であらめされる。この関係は最初に Caruso によって求められた⁷⁾。(3-6)式は $0 \leq t \leq \tau$ (τ はパルス幅) で定義される。気体中衝撃波とターゲット内部衝撃波のエネルギー和は吸収されたエネルギーと考える。これはレーザーエネルギーの15%から31%であった。ここでは簡単のために吸収率20%とする。レーザーパルスが終った時刻 $t = 30 \text{ ps}$ において

$$l = 0.41 \mu\text{m}$$

$$T_e = 1.23 \times 10^6 \text{ K} = 106 \text{ eV}$$

となる。ただし電子密度として $n = \bar{\alpha} n_s$ (n_s は固体密度 $1 \times 10^{23} \text{ cm}^{-3}$) $\bar{\alpha}$ はコサモデルに基づいて $T_e = 100 \text{ eV}$ に対し2.9とした。このようにして直径 $20 \mu\text{m}$ (レーザーの集光直径) 長さ l の円筒状のプラズマが出来ていると考えられる。イオンは電子-イオンの緩和によって加熱される。等化配時間 τ_{eg} は

$$\tau_{eg} = \frac{3mM}{8\sqrt{2}\pi n_i e^4 \bar{\alpha} \ln A} \left(\frac{kT_e}{m} \right)^{3/2} \quad (3-7)$$

で与えられる⁸⁾。 $\bar{\alpha} = 2.9$, $n_i = n_s$, $\ln A = 10$, アクリルの平均質量数 $\bar{A} = 6.67$ とすると、 $\tau_{eg} = 1.4 \text{ ps}$ となり、パルス幅より十分短い。したがって T_e とイオン温度 T_i とはほぼ等しいと考えられる。

[2] 球面ターゲット⁹⁾

平面ターゲットにレーザー光を照射することにより固体内部へ進行する衝撃波が形成されることが明らかとなった。そこでさらに爆縮核融合の実験において使用されている球状のガラスマイクロバルーン内部の衝撃波を観測した。

図3-8にレーザーパルスの立ち上がりから測り、(a) 130 ps 及び (b) 200 ps でのシャドウグラフを示す。レーザーエネルギーは3エージ、パルス幅は70 ps (半値幅) である。

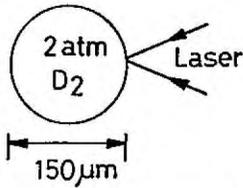
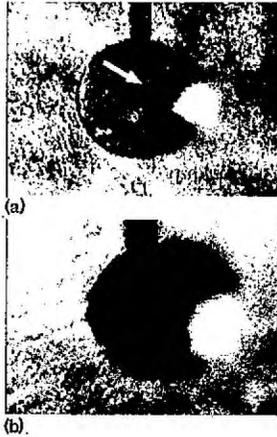


図3-8 ガラスマイクロバルーン内部の衝撃波のシャドウグラフ
(a) 130ps (b) 200ps



図(a)ではレーザー光をターゲット表面に集めた。ターゲット表面上でのレーザー強度は約 $2 \times 10^{15} \text{ W/cm}^2$ である。測定した電子温度は 500 eV である。レーザー光照射領域で明るく光っている部分は遮断密度領域から放出されるレーザー光の第2高調波であり、観測光と波長が等しいためにフィルターでこの光を減衰させることは出来ない。図3-8(a)においてマイクロバルーン内部の重水素中に衝撃波が観測されていることが明らかである。衝撃波の速度は時間平均として伝播距離を観測時間で割ったものと考えられ、 $5 \times 10^7 \text{ cm/s}$ であった。シャドウグラフ上の光強度は、屈折率の空間に関する二階微分に比例する効果があるため、衝撃波フロントの幅は明部と暗部の間隔であると考えられる(図3-9)。図3-8(a)においては暗部があまり明らかではないが、この間隔が明部の幅の2倍程度程度と考えれば $10 \mu\text{m}$ となる。有限の時間間隔で測定しているため、実際の衝撃波フロントの幅はこれよりも小さい。図3-8(b)(200ps)

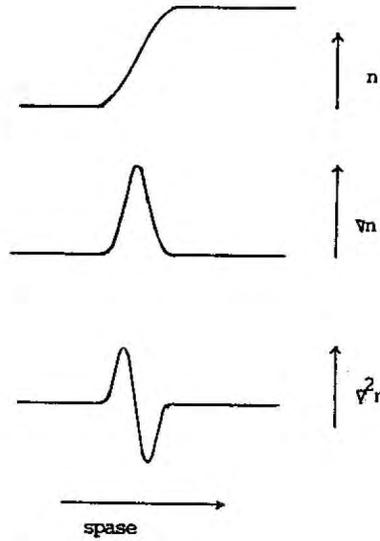


図3-9 衝撃波フロントと変数 n , v_n , v_n^2 の関係

においては、熱伝導のためにターゲット全体が電離し、観測光に対し不透明になっている。

次にどのような機構でこの衝撃波が形成されているかについて簡単のため一次元問題として取り扱う。まず電子の熱伝導波がガラスの膜を破る時間 t_i を評価すると(3-6)式において熱波の伝播距離 l を膜の厚さ l_0 と等しく置くことにより $t_i = 10 \text{ ps}$ となる。ここで $I = 10^{15} \text{ W/cm}^2$, $n_e = \bar{z} N_5$ ($N_5 = 6.6 \times 10^{22} \text{ cm}^{-3}$), $\bar{z} = 10$ として計算した。 t_i は観測時間より十分短いので重水素と熱いガラス・ガラス²とは初期において溶解していると考えることが出来る。初期における圧力不連続をもった流体の運動は衝撃波管の理論でよく知られているように高圧ガス中(ドライバー・ガス)へは希薄波が行き、希薄波の裾の部分でポストとして低圧ガス中(テスト・ガス)に衝撃波を形成する。⁵⁾ 図3-10にその様子を示す。ここで添え字 0, 3 はそれぞれ低圧

及び 高圧力気体中での初期物理量を示す。高圧力気体中での断熱希薄波の式、低圧力気体中での強い衝撃波におけるランキン・エゴ=スの関係式及びロストン(接觸面)の条件 $P_1=P_2, u_1=u_2$ を用いることにより、密度比 ρ_3/ρ_0 が大きい極限で 衝撃波の速度 D 及び後面での温度 T_1 が次のように求められる⁵⁾。

$$\left. \begin{aligned} D &= \frac{\gamma+1}{\gamma'-1} C_3 \\ T_1 &= \frac{2\gamma'(\gamma-1)}{(\gamma'-1)^2} \frac{A}{A'} T_3 \end{aligned} \right\} \quad (3-8)$$

ここで、 γ, γ' はテストガス(低圧気体)及びドライバー・ガス(高圧気体)中での比熱比、 A, A' はそれぞれの質量数を示す。 C_3 はドライバー・ガス中の音速である。一般にガラス中の衝撃波では電子の熱伝導が高いため 衝撃波フロントの前方に前駆加熱層が張り出し⁵⁾。このために、重水素ガスはこの層中であらかじめ電離されていると考えられる。したがって $\gamma=\gamma'=5/3$ と置くことができる。ドライバー・ガスであるガラス・ガラス中の音速は $C_3 = \sqrt{(ZTe+3Ti)/M}$ である。電子-イオンの等分配時間は固体密度において 1.4 ps となり (3-7)式において $Z=10, A=20, n_i=6.6 \times 10^{22} \text{ cm}^{-3}, \ln A = 8$ とし計算した)、考えうる

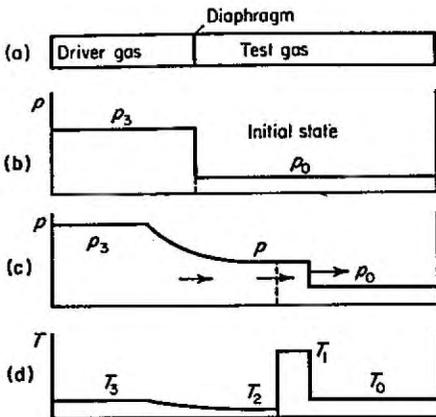


図3-10 衝撃波管

時間 ($\approx 100\text{ps}$) に比し十分短いので $T_i \approx T_e = 0.5\text{keV}$ とみなすことが出来る。このようにして $C_3 \approx 1.8 \times 10^7\text{cm/s}$ より 衝撃波速度は $D \approx 7 \times 10^7\text{cm/s}$ となり、実験結果とよく一致を示す。理論と実験の相違は、主として一次元を仮定したことによると思われる。

次に衝撃波フロントの厚さを評価する。プラズマ衝撃波の構造は前方から (1) 前駆加熱層, 厚さ Δx_0 , (2) 粘性フロント, 厚さ δ , (3) 電子-イオン緩和層, 厚さ Δx とからなり、厚さの程度は $\Delta x_0 \sim \Delta x \sim (M/m)l_i$, $\delta \sim l_i$ である (図3-11)。ここで l_i はイオン-イオンの平均自由行程である。シャドウグラフでは密度変化の領域が観測されるので、プラズマ密度が急激に変化する粘性フロントを考えればよく、

$$\delta \sim l_i = 2.42 \times 10^{19} T_i [\text{keV}]^2 / Z^2 n_i \ln \Lambda \quad \text{cm}$$

で与えられる。ガスは重水素であるので $Z=1$, 4倍に圧縮されたイオン密度は $n_i = 4.3 \times 10^{20}\text{cm}^{-3}$ であるから $\delta \approx 5\mu\text{m}$

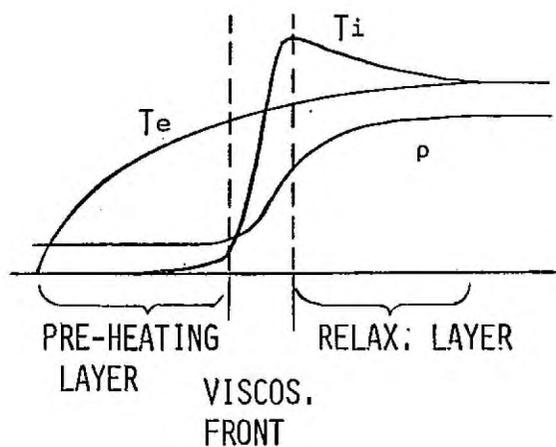


図3-11 プラズマ中の衝撃波フロントの構造

を得る。この値はマイクロ・バルーンの大きさに比し十分小さく、観測された衝撃波の厚さと同程度である。

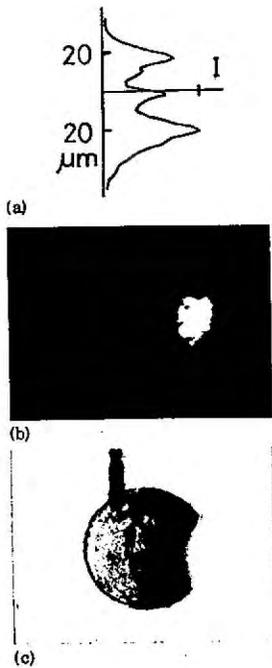
このようにしてガラス・マイクロ・バルーン内部の衝撃波の発生機構について、初期に高圧高密度 (0.5 keV, 固体密度) のプラズマが生成され、それが膨張し、膨張波 (希薄波) の裾の部分がポストンとなって重水素中に衝撃波を駆動するという理解が得られた。この機構は、膨張の反作用により圧縮するいわゆるアブレーション・モードとは異なり、強い衝撃波モードの機構と考えることが出来る。

3-4-3 ターゲット表面に沿った熱伝導⁹⁾

レーザー爆縮核融合においては球状ターゲットの球対称を保ちながら圧縮を行うことが必要であるが、実際にはレーザー・ビームの数が有限であり、又、1本のビームの空間的な強度分布も一様でないことから、レーザー光を均一に照射することは非常に困難である。このため、ターゲット表面に沿った熱伝導によりレーザー照射の非一様性を緩和することが考えられている。本節においては空間的に非一様なレーザー照射が圧縮の対称性に与える影響を調べるモデル実験を行い、表面に沿った熱伝導の効果について議論する。

レーザー照射の空間的な非一様性の効果を調べるために、レーザー光の集光位置をターゲット内部に変えた。CW-YAG レーザーにより測定したターゲット表面におけるレーザー光強度分布は図3-12(a)に示すように、焦点中心のピークと、それを取り囲むリング状の分布とから成っていた。実際のレーザーでは、ビームのブレイクアップ、レーザーロッドの熱歪等のためにCW-YAG レーザーの場合と全く同一の分布であるとは言えないが、図3-12(b)に示す

図3-12 非均一レーザー照射の影響



- (a) ターゲット表面でのレーザー強度分布
- (b) 第2高調波発生領域
- (c) 衝撃波のシャドウグラフ

ように、レーザー・プラズマからの第2高調波発生領域は、(a)と相似の分布をしており、定性的には同一の分布と考える。このような照射条件のもとで観測した衝撃波を図3-12(c)に示す。レーザー・エネルギーは5J、観測時間は160psである。レーザー強度分布に対応して衝撃波が3つに別かっていることが明らかである。(b)、(c)は同一のレーザーショットで撮影したものである。この実験結果は、横方向の(ターゲット表面に沿った)熱伝導が良くないことを示している。

熱伝導の方程式

$$\frac{3}{2}nk \frac{\partial T_e}{\partial t} = \frac{\partial}{\partial x} \kappa \frac{\partial T_e}{\partial x}$$

より、温度が均一化される距離 x_H は近似的に

$$x_H \approx \sqrt{\frac{\kappa(T_e)t}{\frac{3}{2}nk}} \quad (3-9)$$

$$= 1.27 \times 10^4 (2.9313 + Z)^{-1/2} T_e(\text{keV})^{5/4} \left(\frac{n_e}{n_c}\right)^{-1/2} t^{1/2} \sqrt{\ln I}$$

で与えられる。ここで熱伝導率 κ は

$$\kappa = \epsilon \delta_T 20 \left(\frac{2}{\pi}\right)^{3/2} \frac{(kT_e)^{5/2} k}{m^{1/2} e^4 Z \ln \Lambda}$$

である。補正係数 $\epsilon \delta_T$ を

$$\epsilon \delta_T \approx \frac{0.3706 Z}{2.9313 + Z}$$

と近似すると、 $Z=1$ から $Z=16$ までの範囲で Spitzer の計算値と 4% 以内の誤差で一致する。

もし横方向の熱伝導が遮断密度 n_c 以下の領域を通して流れるものとする、 $t=10$ ps (110 ps 幅の 1/4) とし、 $\lambda_H \approx 130 \mu\text{m}$ とする。ここで Z をしてコロラモデルより求めた $T_e=500$ eV における値 $Z \approx 8.6$ 、 $n=n_c$ での $\ln \Lambda \approx 7.3$ を使って計算した。レーザー強度分布の空間変化の長さは、図 3-12(a) において中心部の山と外側の山との間隔の 1/2 とし $10 \mu\text{m}$ であるから λ_H はこれよりはるかに大きい。したがって、熱が遮断密度以下の領域を通して流れるとすると、レーザー光の不均一は十分平均化されるはずであり、実験結果と矛盾する。このようにして横方向の熱の流れは n_c 以上の領域を通じて行われると考えられる。このような機構として、例えば図 3-13 に示すように、(a) n_c 以下の領域の熱伝導が磁場の発圧等によって制限され n_c 以上の高密度領域の熱伝導だけによって横方向に熱が流れることによる効果、もしくは (b) レーザーの光圧力によるセルフ・フォーカシングによってレーザー照射のない領域の密度が高くなっている効果が考えられる。

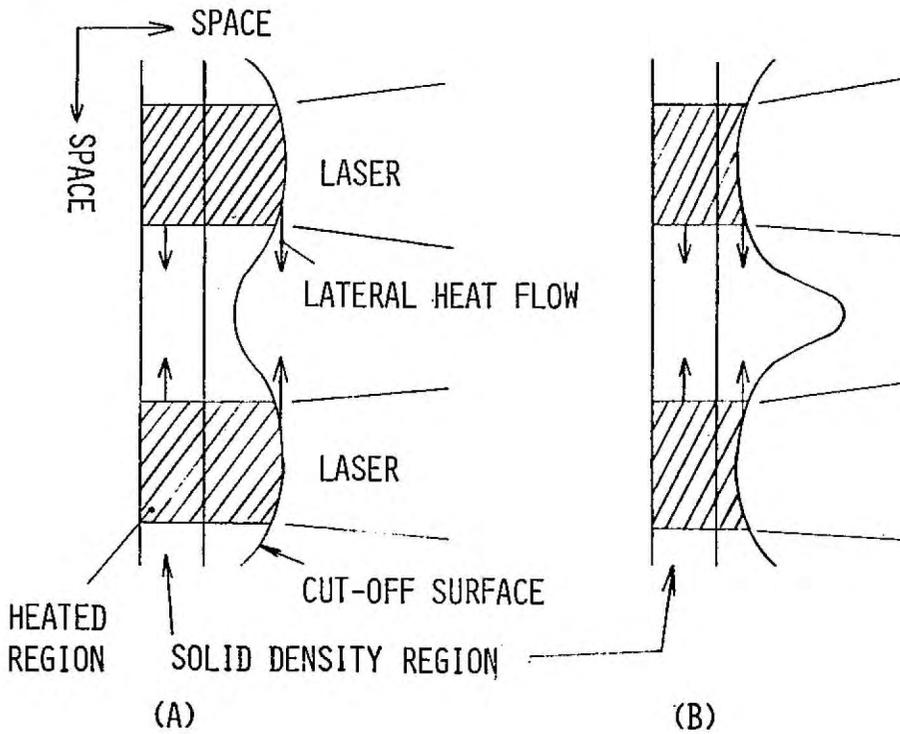


図3-13 種方向の熱伝導

§3-5 むすび

爆縮過程を模擬した衝撃波形成の実験を行った結果、固体ターゲット内の圧縮波の存在を確認した。また、ガラス・マイクロ・バルーン内部の衝撃波の観測に初めて成功した。得られた結果をまとめると

- (1) 固体平面ターゲットを用いた実験により、レーザー・プラズマによってターゲット中に衝撃波が駆動されるこゝが明らかとなった。
- (2) 膨張プラズマによって駆動される気体中の衝撃波はブラスト波となりエネルギー割増に適しているこゝが判った。この

結果求めた 膨張フロントのエネルギーはレーザーエネルギーの10%であった。

- (3) 固体ターゲット中に輸送されるエネルギーは気体中での拡散方程式が成立するとして、レーザーエネルギーの4-20%であった。
- (4) 塵水素を封入したガラスマイクロバルーンを用いた実験においては燃料中に衝撃波が駆動されるこが明らかとなった。
- (5) ガラス・フロントマが内側に膨張し、その膨張波の裾の部分がピストンとしての役割を果たしているとするモデルにより衝撃波の速度及び衝撃波フロントの厚さが説明できた。この結果、単一の短いパルスによる爆縮の機構が明らかとなった。
- (6) レーザー照射の不均一性が衝撃波の形成に強い影響をおよぼすこが明らかとなった。遮断密度以下の領域を通して熱が流れるとするこレーザーの不均一は十分緩和されるはずであり、ターゲット表面に沿った熱伝導が低下しているこが判った。

第3章の文献

- 1) U. A. Bartori and E. Chen, *plasma physics* (IAEA, Vienna, 1965), p. 287.
- 2) H. Azechi, Y. Sakagami, T. Yamataka and C. Yamataka, *J. Phys. Soc. Japan* **42**, 1362 (1977).
- 3) A. A. Birs, M. S. Tarasov and V. A. Tsakerman, *Sov. Phys. JETP* **11**, 15 (1960).
- 4) H. Azechi, Y. Sakagami, T. Yamataka and C. Yamataka, *Appl. Phys. Lett.* **30**, 187 (1977).

- 5) Ya.B. Zeldovich and Yu.P. Raizer, *Physics of Shock Waves and High Temperature Hydrodynamic Phenomena*, edited by W.D. Hayes and R.F. Probstein (Academic, New York, 1966)
- 6) H.L. Brode, *J. appl. Phys.* 26, 766 (1955).
- 7) A. Caruso, in *Laser Interaction and Related Plasma Phenomena*, edited by H.J. Schwarz and H. Hora (Plenum, New York, 1971), p.289.
- 8) L. Spitzer, *Physics of Fully Ionized Gases*, (Interscience, New York, 1962).
- 9) H. Azechi, S. Oda, K. Tanaka, T. Norimatsu, T. Sasaki, T. Yamanaka and C. Yamanaka, *Appl. Phys. Lett.* 32 216. (1978).

第4章 エネルギー輸送過程

§4-1 はじめに

レーザー光は逆制動輻射過程(古典吸収)と共鳴吸収過程によりプラズマに有効に吸収され、散乱損失は長パルスにおいても抑えられることが第2章で明らかとなった。また第3章ではこのようにして吸収されたエネルギーによってターゲット内部に衝撃波が形成されることを明らかにした。一段の衝撃波では平面の場合、圧縮率は4倍が最大であり、球対称においても30倍程度であるから、 10^3 - 10^4 倍の圧縮率を得るには、多段の衝撃波を燃料ペレット中心で同時に集中せなければならぬ。この為には遮断密度領域で吸収されたエネルギーの輸送過程を解明する必要がある。エネルギー輸送の機構としては古典的な熱伝導、高速粒子による輸送、X線の再吸収の3種が考えられる。これらの微視的な機構について詳細を調べることはもちろん重要であるが、工学的な見地からは上記の機構による輸送過程の結果、衝撃波に与えられるエネルギーを判定する必要がある。

第3章においてエネルギー判定の方法としてプラスト波法が有効であることが判った。しかし輸送エネルギーを評価する場合は、固相ターゲットではその状態方程式が十分解明されているとは言えず、またガラスマイクロバルーンではターゲット表面が早い時期に電離され観測光に対して不透明になるため、いずれも適切な方法であると言いはし難い。本研究では薄膜ターゲットをヘリウムガス中に設置しターゲットの前面(レーザー照射側)と後面に形成される衝撃波を観測する方法を採用した。ターゲットとしては低Z数のマイラフィルム及びホーウバーを用いて輸送エネルギーの

レーザー強度依存性を調べた。また特に熱伝導以外の機構による輸送現象を調べるために高圧数の金を裏打ちして同様な測定を行った。

§4-2 実験装置及び結果

使用したレーザー・システムは激光Ⅱ号で、第2章§2-4で述べたものと同じである。実験装置の概略を図4-1に示す。10 Torr. のヘリウム・ガス中に設置した平面状の薄膜ターゲットに F数1.2, 焦点距離 120 mm のレンズを用いてレーザー光を垂直に入射させた。ターゲットが存在しない場合はヘリウム・ガスがプラズマ化しないことをあらかじめ確認した。ターゲット面エでの時間積分したレーザー光の強度分布を図4-2に示す。(a) は焦点エでの分布、(b) は焦点からターゲット表面から約 100 μm 内部の場合の分布である。実験は主として (b) のレーザー光強度分布で行った。レーザーのパルス幅は 230-250 ps (半値幅) である。焦点位置を一定に保ち、ターゲット面エでのレーザー強度を $5 \times 10^{13} \text{ W/cm}^2$ から $1 \times 10^{16} \text{ W/cm}^2$ まで変化させた。

レーザー照射側(前面)にはアブレーション・イオンによって駆動された衝撃波が形成される。プラズマ中を輸送されたエネルギーはターゲット裏面に向うイオンの運動エネルギーとなり、後面にも衝撃波が形成される。これらの衝撃波は 10 ns 長い時間の後、プラスト波となり初期エネルギーの情報を持っていることが期待できる。初期密度 ρ のガス中で時間・空間的に無限小の領域にエネルギー E が解放された場合、球状の衝撃波が形成され、その半径は第3章で与えたように、

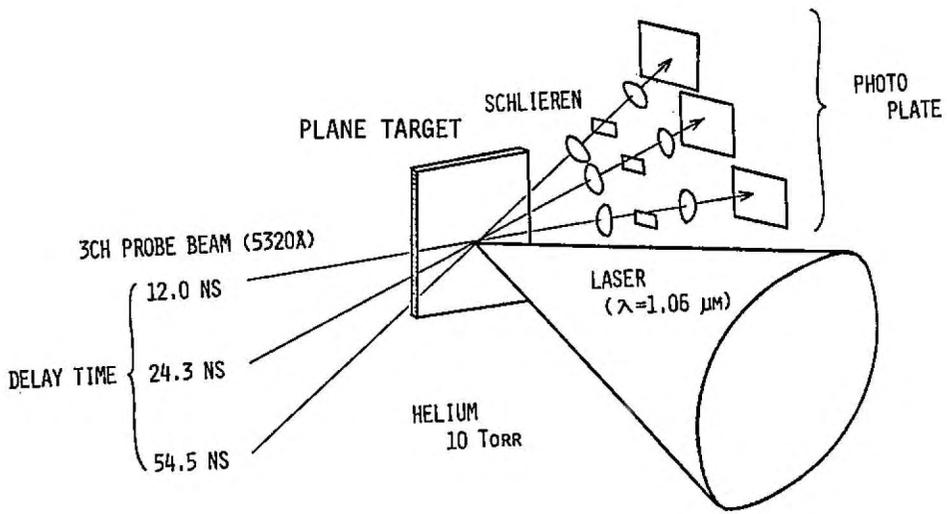


図 4-1 実験配置

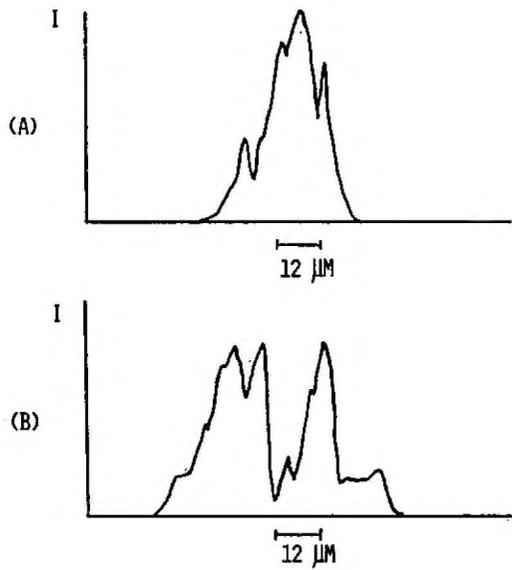


図 4-2 焦点近傍でのレーザー光の強度分布

$$R = (f(r) E t^2 / \rho)^{1/5} \quad (4-1)$$

$$f(r) = \frac{75}{16\pi} \frac{(r-1)(r+1)^2}{(3r-1)}$$

となる。¹⁾ ただし r は比熱比である。したがってガラス中の $R-t$ 関係も測定すればエネルギー E を求めることができる。ここでは衝撃波の観測りを3チャンネルのシュレーレン光により行った。シュレーレン系は以下の通りである。焦点距離 300 mm, F数 7.14 のアプロキソレンズによりガラス中の傷を1対1でリレーし、その実像を焦点距離 50 mm, F数 2.0 のカメラレンズにより $\times 2.0$ または $\times 3.6$ の倍率で撮影した。シュレーレンタイプはターゲット表面に対し垂直な軸と平行にした。観測光はKDP結晶によって発振させた第2高調波 (5320 Å) であり観測時間はレーザー光に対し 12.0 ns, 24.3 ns 及び 54.5 ns である。

[1] 低Z数ターゲット

ターゲットには 3 μm 厚のエチレンフィルム ($\text{C}_{10}\text{H}_8\text{O}_4$) を使用した。

図4-3に典型的な3つのレーザー光強度領域での衝撃波を示す。レーザー光は左側から照射されている。前面(レーザー照射側)の衝撃波は測定したすべてのレーザー強度において半球状であったのに対し、後面ではレーザー強度が低い場合 ($I < 5 \times 10^{14} \text{ W/cm}^2$) は半球状の衝撃波となるが、中間の強度の場合 ($5 \times 10^{14} < I < 5 \times 10^{15} \text{ W/cm}^2$) ターゲット垂直に強い方向性をもつジェット状の衝撃波が形成された。レーザー光強度を更に大きくすると ($I > 5 \times 10^{15} \text{ W/cm}^2$) 再び半球状に近い形状となった。

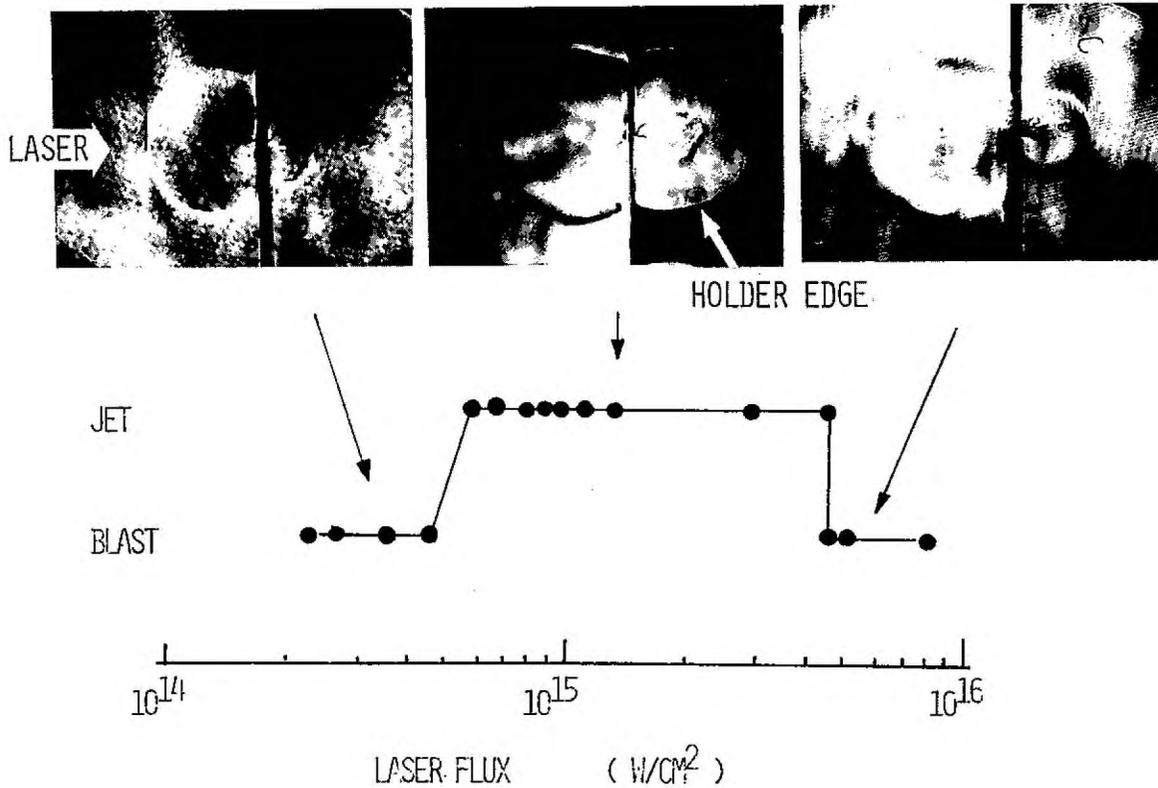


図4-3 衝撃波のレーザー強度依存性

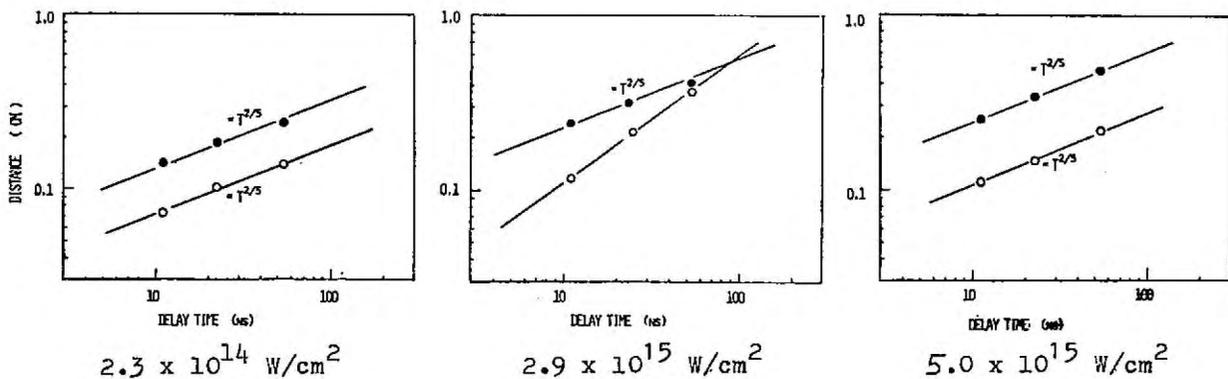


図4-4 衝撃波フロントの伝播特性

●印; 前面 ○; 後面

2×10^{14} W/cm² 以下では後面に衝撃波が観測されなかつた。これは最も短い観測時間 12.0 ns より以前に衝撃波が減衰したためと考えられる。衝撃波フロントの半径の時間変化を図4-4に示す。前面の衝撃波においても、完全な半球状となっていないため、どの点を半径としてプラスト波理論と比較するかに問題が残るが、ここではターゲット面に平行な方向の最大半径を比較した。ジェット状の衝撃波については半径を定義できなかったために、ターゲットからの距離をプロットした。半球状に近い衝撃波はほぼ $t^{2/5}$ 則に乗っているのに対し、ジェット状の衝撃波は等速運動に近

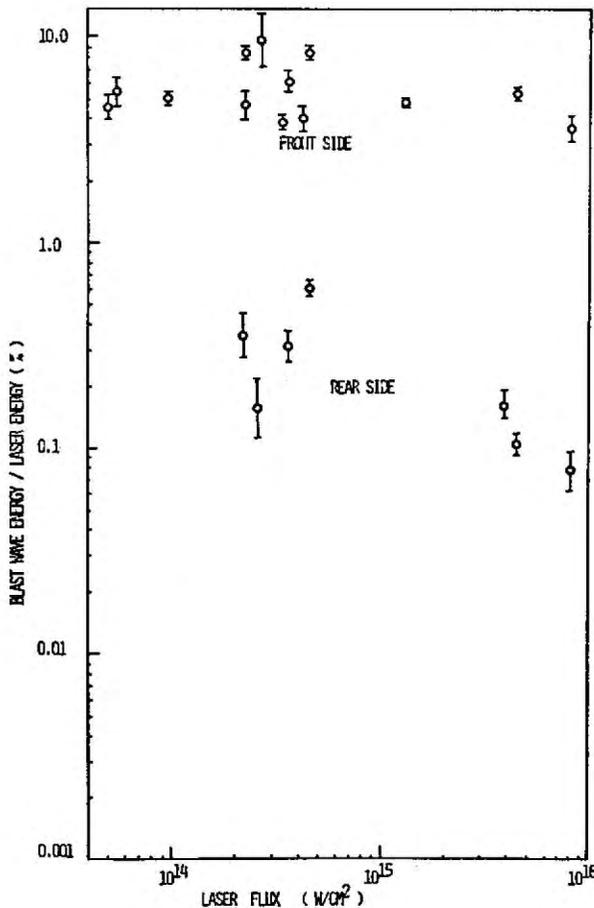


図4-5 入射エネルギーで規格化したプラスト波エネルギーのレーザー強度依存性

いことが判る。観測時間はレーザーのハルズ幅に比べて十分長く、レーザーの集光径も衝撃波の大きさに比べて十分小さいので球形衝撃波はプラスト波とみなして差しかえたいと考えられる。図4-5にはこのようにして求めた前面及び後面プラスト波エネルギー E_f, E_r の入射エネルギー E_0 に対する比を示した。 E_f/E_0 はレーザー強度が 5×10^{13} から $1 \times 10^{16} \text{ W/cm}^2$ までの範囲でほぼ一定値を示し 5~10% であった。これに対し後面プラスト波エネルギー E_r/E_0 はレーザー強度とともに減少する傾向を示した。

ターゲットの厚さを $6 \mu\text{m}$, $12 \mu\text{m}$ としたときにおいても後面ジェット衝撃波が観測された。また $0.1 \mu\text{m}$ のポリマー (ポリビニルホルマール $\text{C}_4\text{H}_6\text{O}_2$) を使用した場合にはジェット衝撃波は形成されるがターゲット前面と後面で異なるプラスト波となった。(図4-6)

[2] 高Z数物質を裏打ちした二重構造ターゲット

高Z数物質により高速粒子、X線による燃料の前期加熱を防ぐターゲット構造が考えられている。これをモデル化するために $3 \mu\text{m}$ 厚のマイラフィルムに金を蒸着したものをターゲットとし、マイラ側からレーザー光を照射して同様の測定を行った。金の厚さは $0.17 \mu\text{m}$ から $0.6 \mu\text{m}$ まで変化させた。図4-7(a)に測定結果の一例を示す。測定した全てのレーザー強度において前面・後面ともにプラスト波が形成された。図4-7(b)に前面及び後面プラスト波エネルギーのレーザーエネルギーに対する比をレーザー強度の関数として示す。前面プラスト波エネルギー比 E_f/E_0 は、マイラだけの場合と同様にほぼ一定の値を示した。後面プラスト波エネルギー E_r は 10^{15} から 10^{16} W/cm^2 の範囲で前面プラスト波エネルギー E_f の 1/100 程度となった。

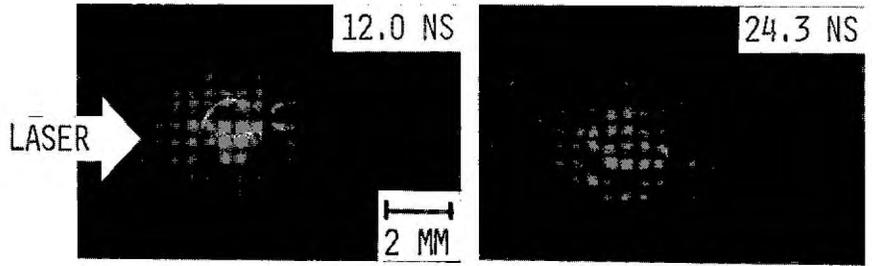
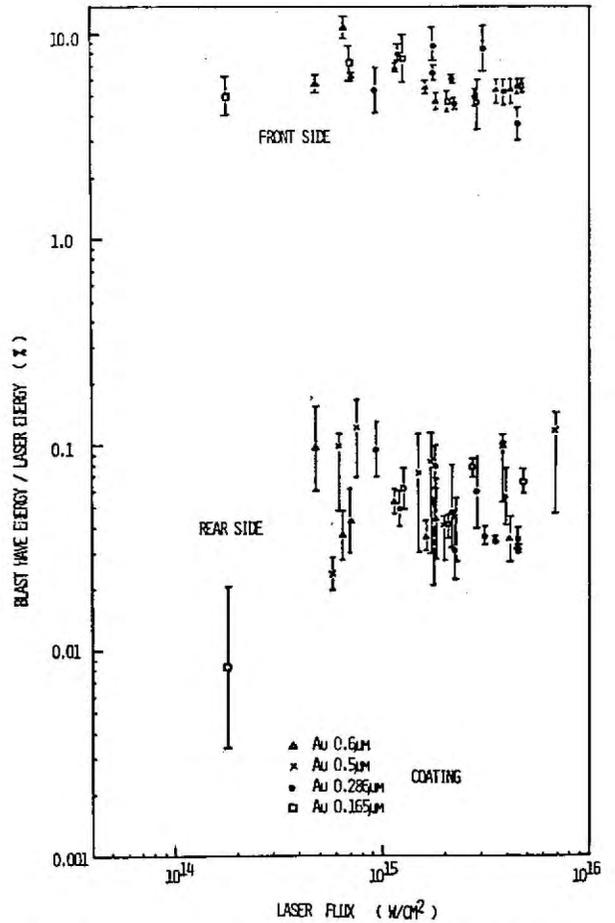
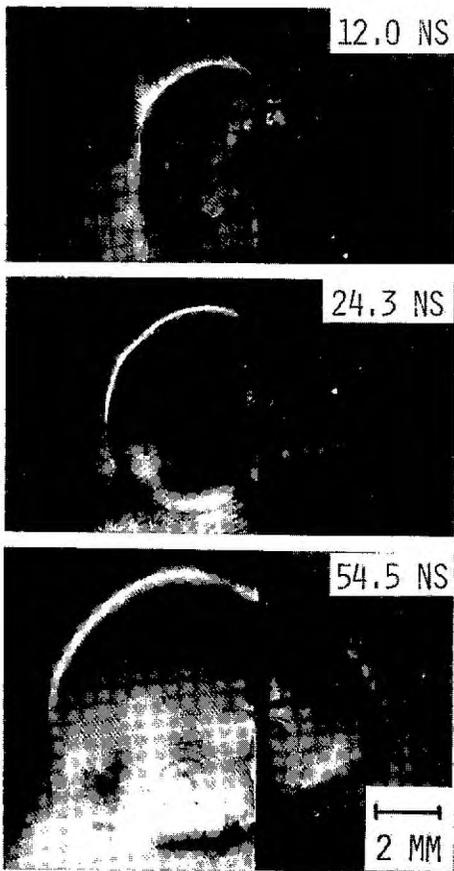


図4-6 フリビコルホルマール 0.1 μm ターゲットでの衝撃波
($2 \times 10^{14} \text{ W/cm}^2$)



(a) Au 0.3 μ 裏打ちターゲット
 $I = 4.8 \times 10^{15} \text{ W/cm}^2$

(b) 入射エネルギーで規格化したプラズマ波
エネルギーのレーザー強度依存性

図4-7 金を裏打ちしたターゲットでの衝撃波

二重構造ターゲットでは ジェット衝撃波は形成されず 後面は常にプラスト波となった。低Z数ターゲットの場合、膜厚を6 μm , 12 μm にしたときもジェット衝撃波が形成されたことから、単にターゲット質量が増加した効果であるとは考えられる²⁾、高Z数物質固有の現象である。

§4-3 検訂

3 μm 低Z数ターゲットでの実験結果をまとめると以下のようになる。

- (1) 前面の衝撃波は測定した全てのレーザー強度において半球状のプラスト波となり、そのエネルギーはレーザーエネルギーの5~10%の範囲で一定であった。
- (2) 後面の衝撃波は $5 \times 10^{14} \text{ W/cm}^2$ 以下でプラスト波となるが、それ以上のレーザー強度ではジェット状の等速衝撃波となった。さらにレーザー強度を増し、 $5 \times 10^{15} \text{ W/cm}^2$ 以上になると再びプラスト波に近い半球状の衝撃波となった。
- (3) エネルギー輸送の効率もレーザー強度の増加に伴い減少する傾向を示した。

ジェット状の衝撃波が形成されるためには、ターゲット垂直方向に強い方向性を持ったエネルギーの流れが存在しなければならない。このように強い方向性をもつ過程として(1)高速度電子によるエネルギー輸送 (2)磁場の発生によるプラズマ流のコリメーション²⁾ (3)熱伝導が何らかの原因により低下し、圧力勾配がいつまでも存在するためにターゲットを後方に押し続ける ことが考えられる。

エネルギー輸送過程として 最近、X線の再吸収の

重要性が指摘されている³⁾が、X線が強い方向性を持つとは考えられず、また低Z物質中での吸収長は長いため、ジェット衝撃波の原因では考えられない。一方エネルギー E の高速電子の平均自由行程 l_{ei} は、電荷数 Z、イオン密度 n_i 中で

$$l_{ei} = 7.7 \times 10^{18} \frac{E^2(\text{keV})}{Z^2 n_i \ln \Lambda} \quad (4-2)$$

で与えられる。E=15 keV の場合、Z=4.55 (Zイラの平均電荷数)、 $n_i = 9.6 \times 10^{22} \text{ cm}^{-3}$ とすれば $l_{ei} = 0.8 \mu\text{m}$ となりこれはターゲットの厚さより短い。従って内向きの高速電子はターゲット内部で散乱され方向性をもったイオンは後方へは出てこないと考えられる。ターゲットの厚さを $6 \mu\text{m}$ 、 $12 \mu\text{m}$ にした場合もジェット衝撃波が形成され、また $0.1 \mu\text{m}$ のターゲットの場合も形成されなかったことは、いづれも、高速粒子がこの衝撃波を駆動しているのではないことを示している。更に磁場の効果であるとするときターゲット前面ではプラスト波になることが説明できる。さらに $5 \times 10^{14} \text{ W/cm}^2$ 以上で磁場が発生したとしても $5 \times 10^{15} \text{ W/cm}^2$ 以上で再びプラスト波に近くなることが説明出来る。これ以下では熱伝導の効果だけを考えることにする。

プラスト波形成の過程では、初期においては膨張プラズマがピストンとしてガスを押し、通常の衝撃波を形成するが、プラズマの圧力が衝撃波後面の圧力より低下してしまうと、ピストンは減速することになり衝撃波はプラスト波に近づいて行く⁴⁾。従ってプラズマの平均圧力が衝撃波後面の圧力と等くなるまでの時間 τ_p が観測時間に比べて十分短ければ、衝撃波は常にプラスト波として観測されることになる。この時間の大きさを非常に単純化したモデルで評価する。初期半径 r_0 、温度 T_0 、密度 ρ_0 のプラズマが、密度 ρ_g のガス

中へ一様な温度、密度分布を保ちながら断熱膨張する
と考え、膨張フロントの速度は初期の音速 c_0 で一定と
する。時刻 t において半径、温度、密度がそれぞれ r 、
 T 、 ρ になったとすると、断熱条件より $(\rho/\rho_0) \sim (r_0/c_0 t)^3$ 、
 $(T/T_0) \sim (r_0/c_0 t)^2$ であるから、圧力を衝撃波後面
の圧力 $[(\gamma+1)/2] \rho_0 c_0^2$ に等しいと置いて

$$t_p \sim \frac{r_0}{c_0} \left(\frac{3}{4} \frac{\rho_0}{\rho_g} \right)^{1/5} = 360 \text{ ps} \quad (4-3)$$

を得る。ここで r_0 をレーザー光の焦点直径、ターゲット厚さの
円筒プラスと同一体積をもつ球の半径をとり、 $c_0 \approx$
 $3 \times 10^7 \text{ cm/s}$ とした。この時間は観測時間比べて
十分短い。実験では前面衝撃波は常にプラス波と
なっており、 t_p は十分短いと考えて良いと思われる。このよ
うに 衝撃波からプラス波への遷移時間を無視する
とセパが出来るので、後面の衝撃波が"プラス波になるか"
ジェット状の衝撃波になるかは、熱波が"ターゲット裏側
まで達する時間 t_b と観測時間 t_{observe} の大小関
係で決まる。すなわち

$$\begin{cases} t_b \ll t_{\text{observe}} & \text{の場合} & \text{"プラス波が"} \\ t_b \approx t_{\text{observe}} & \text{の場合} & \text{"ジェット衝撃波が"} \end{cases} \quad (4-4)$$

形成されると考えられる。

図4-8に熱波の伝播距離 L を時間 t の
関数として示す。初期
においては熱波は超音
速で進行する為にプラ
スの流体運動を無視
するセパが出来る。後期
においては、流体運動
を伴った熱波すなわち

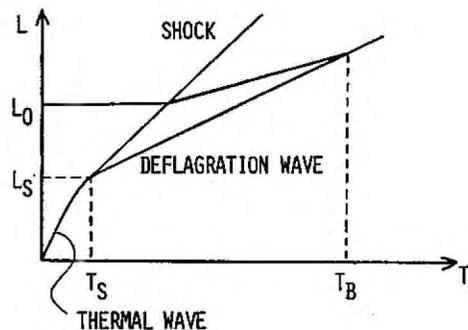


図4-8 熱波の伝播特性

燃焼波 (Deflagration Wave) として伝播する。このようにして熱波がターゲット中で音速に減速するまじ進む距離 l_s とターゲットの厚さ l_0 の大小で熱波が支配的か燃焼波が支配的かが決まる。すなわち

$$\left\{ \begin{array}{l} l_s > l_0 \text{ では熱波が支配的となり強い} \\ \text{衝撃波モードに近くなる} \\ l_s < l_0 \text{ では燃焼波が支配的となり} \\ \text{アブレーションモードとなる。} \end{array} \right. \quad (4-5)$$

流体運動が熱波の伝播に比べて無視出来る場合 ($t < t_s$) をまずはじめに考える。熱波の伝播距離 l と電子温度 T の吸収されたエネルギー流束密度 I と時間 t に対する関係は第3章の (3-6) 式で求めたように

$$\left. \begin{array}{l} l = b^{2/9} \left(\frac{3}{2}nk\right)^{-7/9} I^{5/9} t^{7/9} \\ T = b^{-2/9} \left(\frac{3}{2}nk\right)^{-2/9} I^{4/9} t^{2/9} \end{array} \right\} \quad (4-6)$$

で表わされる⁵⁾。ここで $b = 2 \times 10^{-6} / Z_0$ (cgs 単位系) で、熱波前方の電離数 $Z_0 = 1$ である。 l の時間微分を音速 $C_s = \sqrt{ZT/M}$ に等しいと置くことにより、

$$\left. \begin{array}{l} t_s = \left(\frac{7}{9}\right)^3 b \left(\frac{M}{RZ}\right)^{3/2} \left(\frac{3}{2}nk\right)^{-2} I \\ \approx 2.92 \times 10^{20} \left(\frac{A}{Z}\right)^{3/2} \frac{I [W/cm^2]}{n^2} \\ l_s = \left(\frac{7}{9}\right)^{7/3} b \left(\frac{3}{2}nk\right)^{-7/3} \left(\frac{M}{RZ}\right)^{7/6} I^{4/3} \\ \approx 5.48 \times 10^{30} \left(\frac{A}{Z}\right)^{7/6} n^{-7/3} I [W/cm^2]^{4/3} \end{array} \right\} \quad (4-7)$$

が得られる。ここで A は質量数である。流体運動が始まる前にターゲットが全部熱化される条件 $l_s > l_0$ は (4-7) 式より求めることが出来る。

$$\begin{aligned}
 I > I_B &= \left(\frac{7}{9}\right)^{-7/4} b^{-3/4} \left(\frac{3}{2}nk\right)^{7/4} \left(\frac{M}{kZ}\right)^{-7/8} l_0^{3/4} \\
 &\approx 8.83 \times 10^{-24} n^{7/4} \left(\frac{A}{Z}\right)^{-7/8} l_0^{3/4} \text{ [W/cm}^2\text{]} \\
 &= 2.67 \times 10^{15} \text{ W/cm}^2 \quad (4-8)
 \end{aligned}$$

となる。数値はフラタゲットでの値 $A \approx 8.73$ $Z \approx 4.55$ $n = Z \times (9.6 \times 10^{22}) \text{ cm}^{-3}$, $l_0 = 3 \mu\text{m}$ を用いて計算した。このようにして $I > I_B$ では燃焼波は形成されずターゲットを破る時間 t_b は超音速の熱波だけで決まり、(4-6)式において $l = l_0$ と置くことにより

$$\begin{aligned}
 t_b &= b^{-2/7} \left(\frac{3}{2}nk\right) l_0^{9/7} I^{-5/7} \\
 &= 8.80 \times 10^{-20} n l_0^{9/7} I^{-5/7} \text{ [W/cm}^2\text{]} \quad (4-9)
 \end{aligned}$$

を得る。熱波が支配的な領域 ($I > I_B$) では(4-9)式により t_b は 10 ps 以下となる。燃焼波はコストンとして働く⁶⁾ために、膜が破れる時間は長くなる。図4-9に燃焼波が形成されたときの $l-t$ ダイアグラム、及びある時刻での密度分布を示す。この $l-t$ 曲線は図4-8において $l = l_s$, $t = t_s$ を原点としたものである。ここで λ_b は燃焼波、 u は流体、 λ_s は衝撃波の静止系からみた速度である。チャップマン=ジュゲル (C-J) 点は燃焼波に乗った座標系からみて流速が音速になる点である⁷⁾。燃焼波はコストンの役割をするが、通常のコストンとは異なり、流体は少しづつ漏れて真空中へ流れ出る。このため λ_b と u には速度差が生じる。強い衝撃波に対するランキン=エゴ=オの関係式を用いると燃焼波が膜の後面に達するのに要する時間 $t = t - t_s$ は

$$t = \frac{\delta - 1}{\delta + 1} \frac{l_0}{\lambda_b - u} \quad (4-10)$$

で与えられる。燃焼波に乗った座標系で前面と後面の質量保存則は

$$\frac{u - \lambda_D}{C_{CJ}} = \frac{n_{CJ}}{4n_s} \quad (4-11)$$

である。ここで n_{CJ} , C_{CJ} は C-J 点での密度及び音速であり、 $4n_s$ は衝撃波後面の密度 (n_s は固体密度) である。 n_{CJ} , C_{CJ} は高部により解析された方法⁸⁾ を使って次のように求められる。燃焼波は定常であると考えているのでエネルギー注入は必要ではないが、衝撃波により圧縮される領域および真空中に膨張する領域は非定常であり、エネルギー注入が必要となる。圧縮領域でのエネルギーは膨張領域のエネルギーに比して小さいので前者を無視する⁸⁾。膨張領域では燃焼波に乗った座標系 x ($+x$ が真空側) で

$$\left. \begin{aligned} n_i &= n_{CJ} \exp\left(-\frac{x}{C_{CJ}t}\right) \\ v &= C_{CJ} + \frac{x}{t} \end{aligned} \right\} \quad (4-12)$$

が成立する。従ってこの領域のエネルギーは

$$\begin{aligned} E &= \int_0^\infty \left(\frac{1}{2} M n_i v^2 + \frac{3}{2} z n_i T_{CJ} \right) dx \\ &= 4 n_{CJ} M C_{CJ}^3 t \end{aligned} \quad (4-13)$$

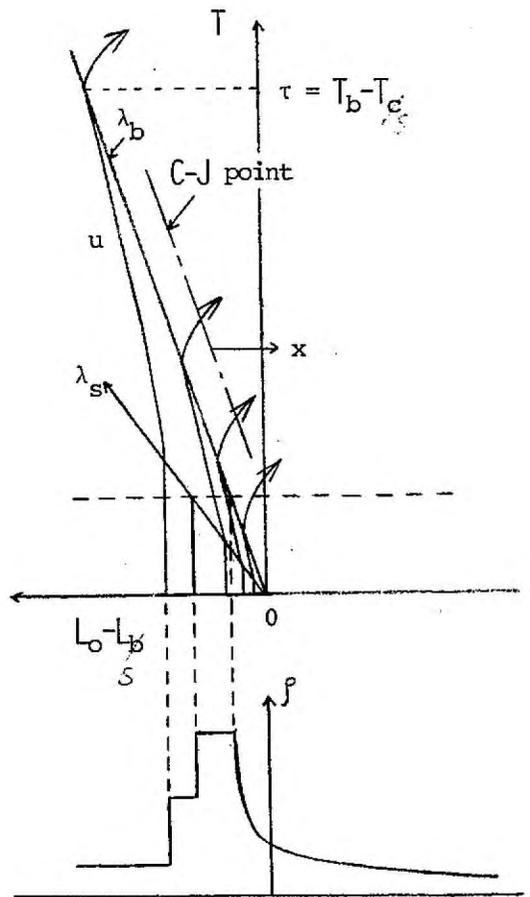


図4-9 燃焼波の伝播

で与えられる。一方遮断密度近傍で吸収されたエネルギー束 I は電子によって運ばれるので

$$I = f n_c m v_e^3 \quad (4-14)$$

が成立する。ここで f は熱流の減少係数であり、 $f \leq 0.4$ である。ここで (4-14) 式を等しいと置くことにより、

$$\left. \begin{aligned} n_{cJ} &= \frac{1}{4} f \sqrt{\frac{M}{m}} n_c z^{-\frac{3}{2}} \\ c_{cJ} &= \sqrt{\frac{z T_{cJ}}{M}} = \sqrt{z \left(\frac{m^{\frac{1}{2}}}{f n_c} I \right)^{\frac{2}{3}} / M} \end{aligned} \right\} (4-15)$$

を得る。ただし遮断密度面とチャップマン=ジュゲル点での電子温度は等しいとした。 (4-15) 式を (4-11) 式に代入することにより膜が破れるまでの時間 t_b は

$$\begin{aligned} t_b - t_s = \tau &= \frac{1}{4} m^{\frac{1}{3}} n_c^{-\frac{2}{3}} n_s z^{-1} f^{-\frac{2}{3}} I^{-\frac{1}{3}} (l_0 - l_s) \\ &\propto f^{-\frac{2}{3}} I^{-\frac{1}{3}} \end{aligned} \quad (4-16)$$

で与えられる。導出過程で明らかのように (4-16) 式はチャップマン=ジュゲル点から遮断密度面より内側にある場合にのみ成立する。したがって

$$f \leq 4 \left(\frac{m}{M} \right)^{\frac{1}{2}} z^{\frac{1}{2}} \approx 0.066 \quad (4-17)$$

の場合には (4-16) 式を用いることが出来ない。

このようにして

$$I > I_B \quad \text{に対しては} \quad (4-9) \text{式}$$

$$I < I_B \quad \text{に対しては} \quad (4-16) \text{と} (4-7) \text{式}$$

を用いて I の関数として t_b を計算したものが図 4-10 である。パラメータは f である。 $I > 2.7 \times 10^{15} \text{ W/cm}^2$ では強い衝撃波モードとなっており、ターゲットは 10ps 以下の間に

全て熱化される。
 $I < 2.7 \times 10^{15} \text{ W/cm}^2$
 ではアブレーション駆動
 モードとなる。もし熱
 流の減少がない
 ($f \approx 0.4$) とすれば、
 t_b は常に観測時
 間 $\approx 10 \text{ ns}$ よりも短く
 全てのレーザー強度に
 おいてプラスト波が
 形成されるはずである。
 $I > 5 \times 10^{14} \text{ W/cm}^2$ で
 シェット状の等速衝撃
 波が形成される実験
 事実は、この領域で
 熱流の減少が起こり
 t_b が大きくなって観測

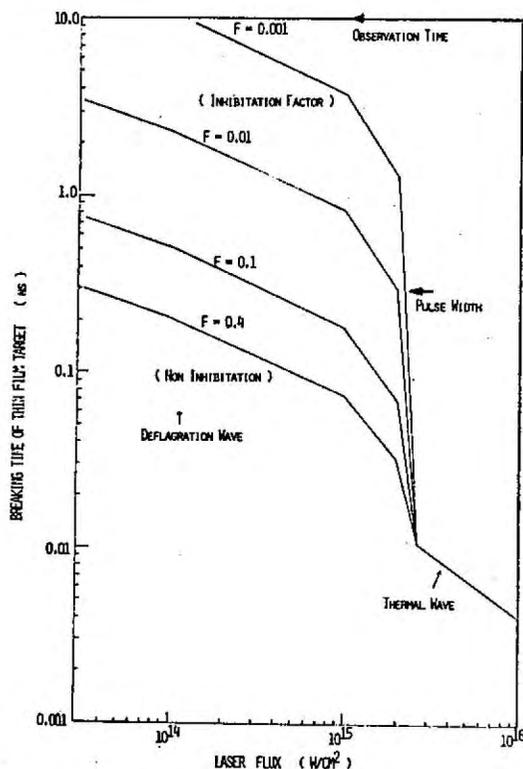


図4-10 t_b のレーザー強度依存性

時間に向づくのであると思われる。この理論曲線はレー
 ザー・パルスの存在時間内で成立するものであるから、燃
 焼波がターゲット裏面まで達する前にレーザー・パルスが
 終わった場合には、 t_b はさらに大きくなって観測時間と
 近づく。エネルギー輸送効率を示す実験結果(3)も同様
 に熱流の低下現象の存在を示している。このように
 してレーザー強度が $5 \times 10^{14} \text{ W/cm}^2 (=I_1)$ 以上でシェット
 衝撃波が形成され、 $5 \times 10^{15} \text{ W/cm}^2 (=I_2)$ 以上で再
 びプラスト波になることが説明出来た。ここで I_1 は熱
 流低下現象の閾値、 I_2 は強い衝撃波モードと燃
 焼波モードの境界条件 I_B に対応しているものと考えら
 れる。

高Z数物質を裏打ちしたターゲットでは、熱伝導とは

独立にエネルギーが輸送されていると思われる。このような過程としては高速電子による予備加熱、X線の再吸収が"あるが"前者は先述したようにマシ中で散乱された高Z数領域にまで運ぶことが出来なため、後者が重要であると考えられる。

§4-4 むすび

本章ではエネルギー輸送過程の結果としての輸送効率を測定することを目的として研究を行った。実験は低Z数薄膜ターゲット(3 μm 厚マシ・フィル)の場合と、これに高Z数物質(金)を裏打ちした二重構造ターゲットの場合に分かれる。

低Z数ターゲットでの結果をまとめると

- (1) ターゲット前面(レーザー光照射側)の衝撃波は測定したレーザー強度($5 \times 10^{13} \sim 1 \times 10^{16} \text{ W/cm}^2$)において常に半球状のプラスト波となり、そのエネルギーは入射レーザーエネルギーの5~10%の範囲で一定であった。
- (2) 後面の衝撃波は $5 \times 10^{14} \text{ W/cm}^2$ 以下でプラスト波となるが、それ以上のレーザー強度ではジェット状の高速衝撃波となり、さらにレーザー強度を増し $5 \times 10^{15} \text{ W/cm}^2$ 以上になると再びプラスト波に近い半球状の衝撃波となった。
- (3) エネルギー輸送効率はレーザー強度の増加に伴い減少する傾向を示した。
- (4) ターゲットの厚さを変えた場合、薄い膜厚(0.1 μm)では前後対称のプラスト波、厚い膜厚(3, 6, 12 μm)では、後面はジェット状衝撃波となった。
- (5) ジェット衝撃波の形成は熱流の低下を伴う燃焼

波の形成によって説明されることを示した。

二重構造ターゲットでの結果をまとめると。

- (6) ターゲット前面は(1)と同様に常にプラズマ波となり後面もまたプラズマ波となり、ジェット衝撃波は形成されなかった。
- (7) 高Z数物質の厚さを 0.16 から $0.6 \mu\text{m}$ まで変化させてもエネルギー輸送効率には実験誤差範囲で変化はなく 1% 程度であった。
金を裏打ちした場合は X線の再吸収が重要な輸送機構になり、いえると考えられる。

第4章の文献

- 1) Ya. B. Zel'dovich and Yu. P. Raizer, *Physics of Shock Waves and High-Temperature Hydrodynamic Phenomena* (Academic, New York, 1971), p. 97.
- 2) K. Itoh and S. Inoue, *Phys. Rev. Lett.* **37**, 508 (1976).
- 3) J. Mizui, N. Yamaguchi, T. Yamanaka and C. Yamanaka, *Phys. Rev. Lett.* **39**, 619 (1977).
- 4) 島本守, レザ-プラズマのピコ秒光学診断. 工研ロボティクス内部衝撃波, (山崎工学工学部修士論文, 昭和52年1月).
- 5) A. Caruso, in *Laser Interaction and Related Plasma phenomena*, edited by H. J. Schwarz and H. Hora (Plenum, New York, 1971), p. 289.
- 6) 例えは 西原功博, 第16回プラズマ融合ケル-70夏の学位テキスト (名古屋工学プラズマ研究所核融合総論会, 昭和52年8月).
- 7) ランダウ-リフシッツ, 流体力学 (東京図書, 1971).
- 8) H. Takabe, K. Nishihara and T. Taniuchi, *J. Phys. Soc. Japan* **45**, 2001 (1978).

第5章 結 論

レーザー-核融合の基礎過程となるレーザー光の吸収と散乱、吸収エネルギーの輸送、圧縮波形成の過程を解明することを目的として研究を行った。まずレーザー光の動量力によるプラズマの密度勾配の急峻化を検証した。この結果が共鳴吸収を増大させることを明らかにし、さらにイオン加熱の効果と共にレーザー光の散乱を低下させることを示した。これにより断熱圧縮における散乱光抑制の見通しを与えた。次に爆縮の基礎となるレーザー駆動衝撃波の振盪を調べた。その結果に基づいてエネルギー輸送過程の研究を行い、熱伝導低下が重要な機構となっていることを示した。本論文における結果を総括すると次のようになる。

第2章

- (1) 新しく開発した干渉顕微鏡によりプラズマ密度分布を測定した。この結果電子温度1keV、レーザー強度 $1 \times 10^{16} \text{ W/cm}^2$ において、遮断密度領域でのプラズマ密度勾配のスケール長が $1 \sim 2 \mu\text{m}$ であることが明らかとなった。実験結果はレーザー光の動量力による密度勾配の急峻化の理論によって説明出来た。
- (2) 散乱光の角度分布の測定の結果、共鳴吸収が支配的な吸収機構となっていることを明らかにした。この結果から求めたスケール長は $1.7 \mu\text{m}$ となり(1)の結果とよく一致した。
- (3) 断熱圧縮におけるレーザー光の散乱を模擬するため長いレーザーパルス ($\sim 1 \text{ ns}$) を用いて反射光の時間変化を調べた。パルス幅が 700 ps 以上、レーザー強度が $1.5 \times 10^{14} \text{ W/cm}^2$ 以上においてブリラン散乱が異常に低下することを明らかにし、

この現象がイオン加熱によるランタウ減衰の増大とプラズマ密度の急峻化によって説明されることを示した。

第3章

- (1) 時間分解光学計測により平面ターゲット及びガラス・マイクロ・バルーン・ターゲット内部の衝撃波の存在を検証した。マイクロ・バルーン内部衝撃波の速度及び衝撃波フロントの厚さは、衝撃波管の理論によって説明されることを示し、強い衝撃波モードでの圧縮機構を明らかにした。
- (2) 内部衝撃波の形状がレーザー照射の空間的均一性に強く依存していることを明らかにし、ターゲット表面に沿った熱伝導の重要性を示した。

第4章

- (1) レーザー・プラズマ中でのエネルギー輸送過程を調べるために、ターゲット前面及び後面での衝撃波を観測しエネルギー輸送効率のレーザー強度依存性を測定した。入射レーザー強度が $5 \times 10^{14} \text{ W/cm}^2$ を超えるとターゲット後面にジェット状の衝撃波が形成されることを明らかにし、この現象は熱流の低下によって説明されることを示した。

以上の結果から、レーザー核融合における動重力の有用性が明らかになり、又、輸送過程、圧縮過程における基本的現象を明らかにした。

謝 辞

本研究の遂行に際し、終始御懇篤なる御指導、御鞭撻を賜りました山中千代衛教授に深厚なる謝意を表します。あわせて工学院在学中 御指導、御教示を戴いた 山下仁志教授、西村正太郎教授、犬石嘉雄教授、藤井克彦教授、鈴木胖教授、横山昌弘教授、中井貞雄教授に謝意を表します。

修工課程在学中 御指導、御鞭撻を戴き、その後終始御教示、討論を戴いた 岐阜工学工学部 有馬泉教授、阪工孝男助教授に謝意を表します。

また終始 務めらぬ 御指導、討論、激励を戴いた 山中龍彦助教授、佐々木孝友助教授、加藤義尊助教授、西原功修助教授、三間園興助教授、井沢靖和助教授、望日孝昌助教授、吉田国雄助手、駒場幹史助手、北川米喜助手、今崎千助手、矢部孝助手、さらに終始 御討論を戴いた 名古屋工学 フォーズマ研究所 水井 順一助手に謝意を表します。

終わりに 研究生活の吾樂を共にし 熱心な討論 激励を戴いた 研究室の方々および 本研究の大部分において協力し戴いた 尾田重遠君をはじめ 諸氏に感謝いたします。

業績目録

主要論文

- 1) A Protuberant Shock Wave Driven by Laser-produced Fast Ions
Applied physics Letters 30, 187 (1977).
- 2) Optical Measurement of Laser Driven Imploding Shock Wave
Journal of the Physical Society of Japan 42, 1362 (1977).
- 3) Measurement of Density Modification of Laser-Fusion Plasmas
physical Review Letters 39, 1144 (1978).
- 4) Laser Driven Shock Wave inside a Glass Microballoon Target
Applied physics Letters 32, 216 (1978).

発表論文

- 1) レーザー・フラスコの時間分解密度計測;
電磁系体シンポジウム (東工宇宙研, 1976), p.89.
- 2) ガラスレーザーによる爆縮の研究
電磁系体シンポジウム (東工宇宙研, 1977), p.116.
- 3) Compression Experiment on Laser Fusion in Osaka
7th Annual Conference on Anomalous Absorption of Intense High Frequency Waves, The University of Michigan, May 18-20, 1977.
- 4) Laser Fusion Experiments in Osaka
Topical Meeting on Inertial Confinement Fusion, San diego, February 7-9, 1978.
- 5) Thermo-Nuclear Fusion Study by Glass Laser "Gekko II"
Technology Reports of the Osaka University
28, 1414 (1978)

- 6) Inertial Confinement Fusion Research in Osaka
7th International Conference on Plasma Physics and
Controlled Nuclear Fusion Research, IAEA-CN-
37-M-4, Innsbruck, Austria, August 23-30, 1978.
- 7) Picosecond Microphotography of Laser-Plasma
13th International Congress on High Speed Photography
and Photonics, paper No. TS-27-2, Tokyo,
August 20-25, 1978.
- 8) Laser Fusion Experiment on Pellet Implosion Observed
by X-Ray Streak Photography
13th International Congress on High Speed
Photography and Photonics, paper No. Ts10-4,
Tokyo, August 20-25, 1978.

学会発表

- | | | | |
|--|----------------------|-----|---------|
| 1) ターゲット内部のレーザー・プラズマ密度計測 | 物理学会 | 京大 | 昭50年4月 |
| 2) レーザー・プラズマ密度計測 | 物理学会 | 日大 | 昭50年10月 |
| 3) コーラスレーザーによる核融合の研究
I 密度計測 | 物理学会 | 名大 | 昭51年4月 |
| 4) レーザー核融合研究用ピコセカント
撮影法について | 応用物理学会
高速写真シンポジウム | 慶大 | 昭52年3月 |
| 5) 爆縮プラズマの光学計測 | 物理学会 | 山口大 | 昭52年4月 |
| 6) 爆縮プラズマの密度計測 | 電気学会 | 北大 | 昭52年7月 |
| 7) コーラスレーザー「激光」による核融合
の研究IV アブレーション領域における
密度プロフィール | 物理学会 | 東理大 | 昭52年10月 |
| 8) 超高速X線ストリークカメラ | 応用物理学会
高速写真シンポジウム | | 昭53年3月 |
| 9) コーラスレーザー「激光」による核融合
の研究V 密度計測 | 物理学会 | 東北大 | 昭53年4月 |

10) レーザー爆縮核融合における運動量と
エネルギー輸送

物理学 論文 昭53年10月