Yb 添加セラミックレーザー発振器の開発

Development of an Yb-doped sesquioxide ceramic oscillator

石川 智啓 (M1)

Tomohiro Ishikawa

Abstract

Yb-doped sesquioxide ceramics are expected as gain materials for high power ultrafast lasers. We developed an Yb-doped sesquioxide ceramic laser oscillator to evaluate the ceramic quality. The ceramic gain medium will be used in a high power mode-loked thin-disk oscillator for intracavity high order harmonic generation.

1. はじめに

高次高調波を得る手法としては、Ti:sapphire レー ザー発振器からのフェムト秒レーザーパルス(種光) を増幅し,希ガス媒質に集光するのが一般的である が,熱の影響により増幅器においてパルスの繰返し が kHz 程度に制限され、それに伴い高次高調波の 繰返しも kHz 程度に制限されてしまう. 高次高調 波を時間分解光電子分光に用いるためには MHz 程 度の繰返しが必要とされており[1],本手法ではそ のような応用は難しい.

高次高調波を MHz 程度で発生する有力な手法と して2つの手法が提案されている.1つはエンハン スメント共振器によって発振器からのレーザーパ ルスを重ね合わせ,エンハンスメント共振器内で高 次高調波発生を行うもの[2]であり,もう1つは高 出力モード同期レーザー発振器内で高次高調波発 生を行うもの[1]である.前者の手法ではエンハン スメント共振器に入射するパルスが共振器内に存 在するパルスと重なり合うように共振器長を高精 度に制御する必要があるが,後者の手法ではそのよ うな制御の必要はなく,より簡単に高次高調波発生 を行うことが可能と考えられる.

我々の研究グループでは MHz 級共振器内高次高 調波発生を目標として Yb:YAG 薄ディスクを利得 媒質として用いたリング型高出力モード同期レー ザー発振器の開発に取り組んでいる.現在,本発振 器によって共振器内ピークパワー130 MW,パルス 幅 436 fs を達成しているが,高次高調波の発生効率 を高めるためにはより高出力で短いパルス幅が必 要である.そこで,近年高出力レーザーの利得媒質 として注目されている Yb 添加セラミックに着目し た.

Yb 添加セラミックの利点としては,結晶材料に 比べて熱伝導率が優れていることやスペクトルが 広帯域な点,大型化が可能といった点が指摘されて いる[3]. このような材料は市販されておらず,そ の特性を調べる必要がある.そこで,本研究では実 際にYb添加バルクセラミックを用いてレーザー発 振器を作製することで,Yb添加セラミックレーザ 一発振器の特性評価を行った.

2. 発振器の設計

発振器作製のため, Fig. 1 のような Z 型の共振器 を想定し,設計を行った. 共振器の構成としては, Yb 添加セラミック(*t=2* mm)を 2 枚の凹面鏡(*r=100* mm)の間に配置し,終端鏡はそれぞれ平面鏡とした. また,アームの長さはともに 300 mm であり, 共振器長は 700 mm となる. 共振器内損失を低下さ せるため,ビームをセラミックに対しブリュースタ



Fig. 1. Z-fold cavity.

ー角で入射させるが、その際に非点収差が生じる. そのため、凹面鏡への入射角はセラミックでの非点 収差が補償される角度(*θ*=5.3°)とした.

本共振器の構成をもとに共振器の安定条件と共振器内モードの計算を ABCD 行列を用いて行った. その結果を Fig. 2 に示す. Fig. 2(a)に示されるよう に,2つの安定条件が隣接しているため,実験にお いて発振の条件を探すのが容易となる.これは共振 器の2つのアームの長さを同一としたためである. また,Fig. 2(b)に示される共振器内モード半径の計 算結果から,共振器内におけるビームの変化を確認 できる.集光点におけるモード半径は 33.5 µm と計 算された.以上の結果を考慮して,Fig.3 に示すよ うな発振器の設計を行った.本発振器では励起レー ザーとしてファイバー結合(コア径 100 µm)のLD を用いた.ファイバーからの出射は,f=60 mmのダ



Fig. 2. Solid curves show sagittal and dashed curves show tangential. (a)Stabilities. (b)Mode radii inside the cavity.

ブレットレンズでコリメートされ, f=100 mmの単 レンズでセラミックに集光される.また,共振器を 構成する凹面鏡 2 枚はともに ϕ 0.5"のもので,曲率 は r=100 mm である.出力鏡は透過率 T=5%のもの を用いた.



Fig. 3. Schematic of the Yb-doped ceramic oscillator.

3. 発振器の特性評価

本実験は室温 20℃の実験室において行った.ま ず,励起レーザーとして用いたファイバー結合 LD (LIMO32-F200-DL976(VHG)-LM)の特性について Fig.4に示す. Fig.4(a)に示されるように,発振器の 励起として本LDは十分な出力を持つことがわかる. 本研究で用いる Yb 添加セラミックは波長 976 nm に急峻な吸収ピークを持つ[3]. そのため、効率的 に励起を行うには励起レーザーのスペクトルは狭 帯域でなければならない.本LDではスペクトルの 安定化, 狭帯域化のために Volume holographic grating が用いられており, Fig. 4(b)に示されるよう にスペクトル幅 1.2 nm で、出力の増加に伴う波長 変化がないことが確認できる.なお、実験において 本 LD はペルチェ素子によって 25℃ で一定となる ようにした.また,励起光学系を通り集光される位 置での励起光のビームプロファイルをFig.5に示す. LD に結合しているファイバーはマルチモードファ イバーであるため, 集光点ではトップハット状のプ



Fig. 4. Characteristics of fiber coupled LD.(a)Output power. (b)Spectral stability.



Fig. 5. Pump beam profile at focusing point. Red curves show the horizontal and vertical beam profiles. The diameter of the beam spot is \sim 220 µm.

ロファイルとなっている. プロファイルの周囲にリ ング上の分布が見えるのは,本 LD は本来コア径 200 μm のファイバーを用いる必要があるが,より 小さいビーム径を得るためにコア径 100 μm のファ イバーを用いたためである.

次に本実験で使用したセラミックについて述べる.使用したYb添加セラミックはYb:Lu₂O₃と Yb:Y₂O₃であり、ともにドープ濃度は3at.%,厚み は*t=*2mmである.吸収特性を計測した結果をFig.6 に示す.本計測は発振器の励起光学系及び励起用フ ァイバー結合LDを用いて、セラミックへの入射パ ワーと透過パワー、反射パワーを計測して行った. 本計測においてセラミックはブリュースター角と なるように配置したが、励起光の偏光がランダムで あり、セラミック表面での*s*偏光成分の反射を防ぐ ことができない.そのため、Fig.6におけるIncident power は入射パワーから反射パワーを差し引いた 値とした.Fig.6に示されるように、Yb:Lu₂O₃の方 が吸収効率が高く、6W励起で96%吸収した.また、 Yb:Y₂O₃では93%吸収した.

発振器を作製し, CW 発振を行った結果を以下に 述べる.なお,本実験ではセラミックを銅製のヒー トシンクに固定し,チラーによって冷却を行った. 水温は 18℃,流量は 1.5 l/min とした.Yb:Lu₂O₃を



Fig. 6. Absorption characteristics. Red closed circles show transmitted power and blue closed squares show absorption efficiency. (a) Yb:Lu₂O₃ ceramic (b) Yb:Y₂O₃ ceramic

用いた発振器を CW 発振させ,出力をパワーメー ターと分光器で計測した結果を Fig. 7 に示す. Fig. 7(a)に示されるように,本発振器では 1.5 W の最大 出力が確認された.スロープ効率は 21.6%,発振閾 値は 4.5 W であった.本計測において Pump power は吸収特性を計測した時と同じように,入射パワー から反射パワーを差し引いたものである.また,Fig. 7(b)に示されるようにスペクトルは中心波長 1036.7 nm,スペクトル幅は 0.4 nm であった.次に Yb:Y₂O₃ を用いた発振器を CW 発振させて得られた結果を Fig. 8 に示す. Fig. 8(a)に示されるように最大で 0.74 W の出力が確認された.スロープ効率は 17.8%, 発振閾値は 4.3 W であった. スペクトルは Fig. 8(b) に示されるように中心波長 1034.4 nm, スペクトル 幅は 0.7 nm であった.



Fig. 7. Characteristics of Yb:Lu₂O₃ oscillator. (a)Output power measurement. Red closed circles show output power and blue closed squares show optical-to-optical efficiency. (b)Spectrum of CW operation.

本実験により、以上の結果が得られた.

4. まとめ

Yb 添加レーザーセラミックを用いて発振器を作 製し, CW 発振の特性評価を行った.結果からは, 励起光の吸収特性及び出力特性において Yb:Y₂O₃ に比べ, Yb:Lu₂O₃の方がよい結果が得られた.薄 ディスク高出力モード同期レーザーへの応用に向 けては,本発振器におけるモード同期発振での特性 を評価する必要があり,今後取り組む考えである.

謝辞

本研究は理化学研究所緑川レーザー物理工学研 究室主任研究員緑川克美博士に実験環境を提供し て頂き,研究員鍋川康夫博士とアマニ・イランル博 士の指導を受けて行われました.厚く御礼申し上げ ます.



Fig. 8. Characteristics of Yb:Y₂O₃ oscillator.
(a)Output power measurement. Red closed circles show output power and blue closed squares show optical-to-optical efficiency. (b)Spectrum of CW operation.

References

[1] E. Seres, J. Seres, and C. Spielmann "Extreme ultraviolet light source based on intracavity high harmonic generation in a mode locked Ti:sapphire oscillator with 9.4 MHz repetition rate." *Opt. Express* **20**, 6185–90 (2012).

[2] R. J. Jones, K. D. Moll, M. J. Thorpe, & J. Ye, "Phase-Coherent Frequency Combs in the Vacuum Ultraviolet via High-Harmonic Generation inside a Femtosecond Enhancement Cavity." *Phys. Rev. Lett.* **94**, 193201 (2005).

[3] M. Tokurakawa, A. Shirakawa, K. Ueda, H. Yagi, S.Hosokawa, T. Yanagitani, and A. A. Kaminskii"Diode-pumped 65 fs Kerr-lens mode-locked"

 $Yb^{3+}:Lu_2O_3$ and nondoped Y_2O_3 combined ceramic laser." *Opt. Lett.* **33,** 1380–1382 (2008).