SRSを抑制した高効率10 kWシングルモードファイバレーザ

光応用技術R&Dセンター 益 子 泰 裕¹・清 山 航²·白 倉 勇 紀1・小 林 拓 矢¹ 田久保 勇 也¹・山本 達 也¹・藤 田 智 之³・中 山 通 雄⁴・寺 田 佳 弘⁵

10 kW Single Mode Fiber Laser with High Efficiency and SRS Suppression

Y. Mashiko, W. Kiyoyama, Y. Shirakura, T. Kobayashi,

Y. Takubo, T. Yamamoto, T. Fujita, M. Nakayama, and Y. Terada

ファイバレーザは加工分野において普及が進んでいる。近年では、加工対象の拡大やエネルギー伝送分野などの新規分 野への適用の可能性から、高出力かつ高ビーム品質を両立したシングルモードファイバレーザへの期待が高まっている. これまでに、当社は出力8 kW のシングルモードファイバレーザを報告してきた、本報告ではさらなる高出力化を目指し、 誘導ラマン散乱(SRS)を抑制しつつも高効率であり、かつ高ビーム品質を有する10 kWシングルモードファイバレーザ を実現した.

Fiber laser is becoming more popular in the processing field. In recent years, expectations for single mode fiber lasers with both high output and high beam quality have increased due to the possibility such as the expansion of processing targets and the energy transmission field. So far, we reported a single-mode fiber laser with an output of 8 kW. In this report, aiming for even higher output, we realized a 10 kW single-mode fiber laser with suppression of stimulated Raman scattering (SRS), high efficient and high beam quality.

1. まえがき

ファイバレーザは固体レーザや炭酸ガスレーザと比較し て集光性が良く、高効率なことから、金属の切断や溶接な どの分野において実用化が進んでいる. 例えば金属の加工 では高出力化が容易なマルチモードファイバレーザが主に 市場に導入されている. その一方で、シングルモードファ イバレーザはマルチモードファイバレーザと比較してさら にビーム品質が良いことから, CFRPなどの難加工材料の 加工や、ガルバノスキャナを用いた新規加工方法などが実 現できる魅力的なレーザとして期待されている. また加工 分野以外では長距離エネルギー伝送分野でも注目されてお り、例えば宇宙太陽光発電システム (Space Solar Power Systems; SSPS) が考案されている¹⁾. SSPSではレーザ光 で遠隔地にエネルギーを効率的に供給するレーザ無線給電 技術が必要となり、kWクラスのパワーを数kmの距離で伝 送するという検討がJAXAやESA、NASAにおいて進んで いる. したがって近年ではシングルモードファイバレーザ

レーザフォトニクス研究部

は様々な分野での利用が期待されており、高効率・高出力・ 高ビーム品質といったファイバレーザに対する要求や要望 も増えつつある.

ファイバレーザの高出力化における課題として、誘導ラ マン散乱 (Stimulated Raman Scattering; SRS) の抑制が あげられる. SRSはレーザ光が伝搬するファイバ(ガラス) との相互作用で発生する現象である.SRSによってレーザ 光のパワーの一部が不要な光(ストークス光)へと変換さ れ,出力不安定性による加工不良や,レーザ装置の故障を 引き起こす原因となる.

これまで当社では、SRS抑制のため様々な技術開発に取 り組んでおり、例えば製造現場への導入を考慮した長いデ リバリファイバ長を持つシングルモードファイバレーザや, 高反射材に対する加工性能を持つシングルモードファイバ レーザの開発を行ってきている²⁾³⁾. レーザ出力において は8 kW出力, ビーム品質の指標であるM²値⁴⁾が1.3である シングルモードファイバレーザを実現しており、様々な応 用用途に使用可能なレーザ開発技術を保有している⁵⁾.ま た実際に、開発したシングルモードファイバレーザと市販 のガルバノスキャナを組みあわせてCFRPの切断加工や穴 あけ加工の検証を行っており、高速かつ高品質なCFRPの 加工がシングルモードファイバレーザで可能であることを

レーザフォトニクス研究部

レーザフォトニクス研究部 主査 2

³ レーザフォトニクス研究部 グループ長

⁴ レーザフォトニクス研究部 上級スペシャリスト 部長

略語・専門用語リスト		
略語・専門用語	正式表記	説明
FBG	Fiber Bragg Grating	光ファイバのコアに回折格子を作製することで特定の波長 の光を反射するようにしたファイバ型光部品.ファイバレー ザにおいては共振器を構成するために用いられる.
M²(エム・スクエア)	M²	レーザ光がどれだけガウシアンビームに近いかを示す値であり、ビームの集光性を示す指標となる. 完全なガウシアン ビームの場合, M ² 値は「1」. 高次モードが混入するに従い 大きな値を示す.
誘導ラマン散乱(SRS)	Stimulated Raman Scattering	物質に光が入射すると物質の格子振動によりその光が変調 を受けることで格子振動の周波数成分だけ周波数がシフトし た光の成分であるストークス光が生じ(ラマン散乱), さら に非常に強い光を入射すると, ストークス光が光の強度に比 例して増幅される現象.
MOPA	Master Oscillator Power Amplifier	主発振器(または種光)で生成したレーザ光を, 光増幅部 で増幅してレーザを出力する方式.





実証している⁶⁾. そして今回はさらなる高出力化を目指し, SRSを抑制しながらも10 kW超の出力が可能なシングル モードファイバレーザの開発を行ったので報告する.

2. 10 kWシングルモードファイバレーザの構成

図1に作製した10 kWシングルモードファイバレーザの 構成図を示す.本ファイバレーザは、マスターオシレータ (MO) 部とパワーアンプ (PA) 部からなるMOPA構成と なる.MO部はイッテルビウム添加ファイバ (YbDF),高 反射FBG (HR-FBG) および低反射FBG (OC-FBG) から なる共振器から構成されている.MO部では複数の励起 レーザダイオードモジュール (LDM) から出射された励 起光を励起コンバイナで束ね、MO側の励起光入力部から 共振器に供給することで信号光を生成する. PA部には YbDFが配置されており, PA側の励起光入力部から励起 光を供給することでMO部から入力された信号光を増幅さ せる. PA部により増幅された信号光はクラッドモードス トリッパ (CMS) からなる余剰光処理部, そしてビーム デリバリ部を通じて出射端から出力する.

MOPA構造におけるSRS抑制方法として,OC-FBGを通 じてMOとPAへの励起光が行き来する構造(貫通型 MOPA構造)を採用している.そして,MO部のYbDFと PA部のYbDFのYb添加濃度とファイバ長を最適化するこ とにより,通常のMOPA構成と比較してファイバレーザ 全体のファイバ長を短尺化している.LDMは半導体直接 励起方式を採用しており,平均出力300 W,DC電力-光変 換効率が50%である.また,YbDFへの吸収効率の観点か ら励起波長は976 nmを採用しており,高い電気-光変換効率(Wall Plug Efficiency; WPE)が実現可能なレーザ構成となっている.

SRSの抑制のため、コア径を拡大したファイバの設計を 行った.一般に、ファイバレーザ中を伝搬するストークス 光のパワーは式(1)で表される.

 $dP_{s}(z) = \left[\frac{g_{R}P_{p}(z)P_{s}(z)}{A_{eff}} - a_{S}P_{s}(z) + g_{SR}P_{p}(z)\right]dz$ (1)

ここでP_sはストークス光のパワー, P_bは信号光のパワー, zはファイバの長手位置, g_Rはラマンゲイン係数, A_{eff}はファ イバの実効断面積, a_sはストークス光の損失, g_{SR}は自然ラ マン散乱係数である.式(1)から,コア径を拡大するこ とによりA_{eff}を拡大するとストークス光のパワー増加が抑 制されることがわかる.そして式(1)を用いてA_{eff}を変化 させた場合のストークス光のパワーの計算を行った結果, A_{eff}を1000 µm²とすることで貫通型MOPA構造における ファイバ短尺化の効果とあわせて10 kW以上の出力が可能 な見積もりを得た.

一方でコア径を大きくするとファイバ中を伝搬可能な モード数が増加するため、マルチモード化によるビーム品 質の悪化が生じる.ファイバのパラメータを適切に設計す るとともに、装置作製時にはファイバ同士の融着接続方法 の改良を行うことによりM²値の悪化を抑制している.

図2に今回作製したレーザ装置の外観を示す. 寸法はそ れぞれ幅(W)710 mm ×奥行(D)1100 mm ×高さ(H) 1200 mmとなっており,加工用マルチモードファイバレー ザと同程度の大きさとなっている.また,筐体外からのビー ムデリバリ長は3.4 mとしており,加工時に必要な長さを 確保している.



図2 作製したファイバレーザの外観 Fig. 2. Appearance of the 10 kW single-mode fiber laser.

3. 10 kWシングルモードファイバレーザの諸特性

図3に作製したレーザ装置の出力特性を示す. MO部およびPA部への合計投入励起光量12.2 kWのときに光出力は10.7 kWであり10 kW超の高出力を達成している. さらに, 励起光-信号光の変換効率の指標であるスロープ効率は87.4%, 出力10.7 kW時のWPEは44.5%と見積もられ高効率なレーザが実現できている.



図3 作製したレーザ装置の出力特性



図4に作製したレーザ装置のビーム品質特性を示す.最高出力時のM²値は2.25と低M²値を有していることが確認 でき,様々な応用に使用可能な高ビーム品質を実現してい る.一方で出力の増加に伴いM²値が上昇しており,ビー ム品質が悪化していることがわかる.ビーム品質の悪化は コア径拡大による伝搬モード数の増加が原因と考えられ, 今後はファイバ設計の最適化等を行いさらなるビーム品質 の向上を検討する.



図4 作製したレーザ装置のビーム品質

Fig. 4. Beam quality of the fabricated fiber laser device.







図5に作製したレーザ装置の光出力スペクトルを示す. 発振波長1070 nmの信号光に対して,ストークス光は波長 1125 nm付近で生じる.光出力スペクトルから信号光に対 するストークス光のパワーの比率を算出したところ40 dB 以上であり,10 kW超の光出力においてもSRSを十分に抑 制できていることを確認できた.

次に作製したレーザ装置において連続動作試験を行った. 図6に平均出力11.0 kW, 10分間の連続運転を行い,出力 安定性を評価した結果を示す.パワー測定系が安定する35 秒以降の出力変動率(ばらつき)は0.14%であり,高出力 でありながら極めて安定した連続動作が実現できているこ とが確認できた.今回作製したレーザ装置は安定した加工 応用が実現可能なレーザであるといえる.

4. むすび

本報告では光回路構成とファイバパラメータを設計する ことで,SRSを抑制しながら高出力10 kW超および高ビー ム品質を達成した.今後,当社の技術によりシングルモー ドファイバレーザの更なる高出力化,高ビーム品質を実現 することで,様々な産業分野への社会貢献が可能であると 考えている.





参考文献

- https://www.kenkai.jaxa.jp/research/ssps/ssps-lssps. html (2024.1.23 現在)
- 2) 生駒ほか:「3 kWシングルモードYbファイバレーザの 特性と加工実証」、フジクラ技報、第130号、pp.19-21、 2017
- 3)田久保ほか:「5 kWシングルモードファイバレーザ」、 フジクラ技報、第131号、pp.32-34、2018
- A. E. Siegman, "Defining, measuring, and optimizing laser beam quality," Proc. SPIE 1868, Laser Resonators and Coherent Optics: Modeling, Technology, and Applications, (13 August 1993)
- 5) Y. Wang, et. al., "8-kW single-stage all-fiber Yb-doped fiber laser with a BPP of 0.50 mm-mrad," Proc. SPIE 11260, Fiber Lasers XVII: Technology and Systems, 1126022 (21 February 2020)
- 6) Y. Takubo, et. al., "Drilling of CFRP with Reduced and Non-Directional Heat-Affected Zone by Using 3-kW CW Single-Mode Fiber Laser" J. Laser Micro/Nanoen. Vol. 15, No. 3, pp.191-194, 2020