マルチコアフォトニック結晶ファイバーレーザーの 選択的モード励振およびモード解析

1. はじめに

ファイバーレーザーは高効率な出力特性、伝播 モードの高い制御特性、高ビーム品質特性、高冷 却特性、メンテナンスフリー等、複数の優れた特 徴を持っているが、高いピークパワーを持つこと による非線形効果の誘起、母材であるシリカガラ スの破壊閾値の存在により、動作限界が存在する。 本研究室ではYb³⁺添加マルチコアフォトニック結 晶ファイバー(MCPCF)を用いて、単一コアのファ イバーレーザーの限界を超える高出力・高エネル ギー化の研究を行ってきた。

Yb³⁺添加MCPCFはYb³⁺を添加した複数のコア と周期的空孔構造によって、コア内の全反射伝播 を実現している。MCPCF レーザーは、コヒーレ ントビーム結合および、コアの数を増やすことに よって高出力・高エネルギー化が可能となる。 MCPCF 中の各コアを伝播する光はエバネッセン ト結合によって、コアの数と同数の固有モード(ス ーパーモード)を形成する。我々の研究室では動作 時の MCPCF レーザーについてストレール比や中 心ローブ比を用いて in-phase モードの占有率の 評価を行ってきたが、その他のスーパーモードに 関しての評価は行うことができていなかった。本 研究では、動作時の MCPCF レーザーにおいて、 各スーパーモードがどれだけの割合で励振してい るのかを、本研究室で考案された干渉計を用いた 新規のモード解析法によって詳細な解析をするこ とを目標とした。

2. 6 コア MCPCF

本研究で用いた 6 コアマルチコアフォトニック結 晶ファイバー (6 コア MCPCF)の構造パラメータ と、断面図を以下の図 1 に示す。 白川晃研究室 B4 梯 太郎

空孔間隔 Λ[μm]	13.5	
空孔サイズ <i>d</i> [µm]	6.6	
コア径 [µm]	20.7	
クラッド径 [µm]	180	**********
Yb 添加濃度 [ppm]	1300	
d/A	0.49	

図 1 MCPCF のパラメータ(左)と断面図(右) 6コア MCPCF の 6 つのコアには Yb³⁺イオンが 添加されている。コアの周りに周期的に空孔が配 置されている構造によって実行屈折率の制御がさ れている。この 6 コア MCPCF はシングルモード 条件を満たすように設計されている。通常のファ イバーは次式のシングルモード条件を満たしてい る時、コア内で伝搬する光はシングルモードで伝 搬する。

 $V = \pi \frac{d}{\lambda} \sqrt{n_{core}^2 - n_{clad}^2}$ (V < 2.405) (1)

これを PCF に拡張すると次のような条件となる。

 $V_{pcf} = \frac{2\pi\Lambda}{\lambda} \sqrt{n_{silica}^2 - n_{eff}^2} \left(V_{pcf} < 4.1 \right) \quad (2)$

通常のファイバーでは波長が短くなるとシング ルモード条件を満たせなくなるが、PCFではクラ ッド部に空孔が存在するので、クラッドの実効屈 折率に波長依存性が存在し、波長が小さくなるに つれて式 (2)のλと√の値がともに小さくなり一 定値に収束する。これにより波長によらずシング ルモード条件を満たすことが可能である。

この6コア MCPCF はダブルクラッド構造であ りなおかつ、第一クラッド層の六角形構造によっ て、励起光がコアに効率よく入射するようになっ ているので、高効率な励起が行える[1]。

6 コア MCPCF 中では図 2 のような6 種類のス ーパーモードが励振する。市販の導波路モードソ ルバーである FIMMWAVE によって計算された。



図 2 MCPCFのスーパーモード(近視野電界分布(上)・遠視野強度分布(下))

3. 干渉計を用いたモード解析法

マッハ・ツェンダー干渉計によって、周期的に 明暗が現れる干渉縞を観測することができるので、 フーリエ変換を用いることによって、干渉縞の持 つ空間周波数スペクトルを取り出すことができる。 取り出した空間周波数スペクトルは電界強度分 布・位相情報を持っているので、この情報を取り 出すことによって電界分布と位相を算出すること ができる。この手法をフーリエ変換法と呼び[2]、 本研究ではこの手法を用いてモード解析を行った。

干渉縞はフーリエ変換を行うことによって、3 つの分離した空間周波数スペクトルが得られる (図 3)。空間周波数スペクトルの中央部分には雑 音や背景光の情報、その両側の2つの部分には干 渉縞の情報が含まれる。干渉縞の空間周波数スペ クトルのみを取り出し、空間周波数スペクトル上 の原点にシフトさせることによって、干渉縞の明 暗の間隔の情報である空間キャリア周波数を取り 除くことができる。



図 3 干渉縞(左)とフーリエ変換によって得られ る空間周波数スペクトル(右)

そして逆フーリエ変換を行うことによって、縞の ない電界分布の情報を取り出すことができ、電界 分布を算出することができる。

得られた電界分布Eから、それぞれのスーパーモードの割合を解析する。MCPCF レーザーの電界分布は全てのスーパーモードの線形結合で表され電界分布Eは次のように表される。

$$E(x, y) = \sum_{n=1}^{6} c_n \xi_n(x, y)$$
 (3)

 c_n はn番目のスーパーモードの振幅、 ξ_n はn番目の スーパーモードの電界分布を表している。全ての スーパーモードが規格化されているとすると、求 めたいスーパーモードの ξ_n との内積を取ることに よって

 $\iint E(x,y) \cdot \xi_n^*(x,y) \, dx \, dy = c_n \qquad (4)$ となり、次のようにスーパーモードの割合を算出 することができる。

$$C_n = \frac{|c_n|^2}{|c_1|^2 + |c_2|^2 + \dots + |c_n|^2} \tag{5}$$

4. エンドシール法

モード解析を行うにあたって、解析結果の指標 を作るために位相同期法であるエンドシール法に よって、特定のスーパーモードの選択励振を行っ た。これにより解析結果に関する評価をおこなう ことができる。エンドシール法とは Talbot 効果を 利用した位相同期法である [3]。周期的に配置さ れたピンホールに、ある程度波面の揃った光が入 射されたとすると、ピンホールから出射後の光は フレネル回折・干渉を繰り返し、出射直後の周期 配置に対応した強度分布が、出射面から一定の距 離を周期として再形成される自己イメージング現 象が起きる。これを Talbot 効果と呼ぶ。Talbot 効果が繰り返される一定の距離のことをTalbot距 離と呼び、Talbot 距離 Z_T は次のように表される。

$$Z_T = m \frac{2nd^2}{\lambda} \qquad (6)$$

m は整数, *n* は媒質の屈折率, *d* はアレイ周期距 離である。伝播するモードごとに異なる Talbot 距 離をも持ち、この各モードの Talbot 距離の違いを 利用したモード選択法のことを Talbot 法と呼ぶ。 エンドシール法は Talbot 法におけるミラーによる 反射をシリカガラス端面におけるフレネル反射に 置き換えたものとなっている(図 4)。



図 4 Talbot 共振器(上)とエンドシール共振器 (下)

MCPCF の空孔をセラミックヒーターで溶融融着 させることによってエンドキャップ部を作製する ことにより、融着点におけるフレネル反射をなく すことができる。このエンドキャップ部のことを エンドシール部として取り扱う。Talbot 法と同様 に、MCPCF レーザーにおける各スーパーモード の Talbot 距離 Z_T の違いを利用して。特定のスー パーモードのみを選択的に励振させる。エンドシ ール法における、6 コア MCPCF レーザーが励振 する各スーパーモードの再結合係数 η_{ii} は以下の 図 5 のようになる。再結合係数 η_{ii} は、 FIMMWAVEに搭載されている FIMMPROPによ って固有モード展開(EME)で計算された



図 5 6 コア MCPCF の再結合係数 モード間で損失差を与えることで選択的モード励 振が可能となる。本研究ではエンドシール長を 5.4 mm とすることで、out-pf-phase モードの選択励 振を行っている。

5. 干渉縞の観測およびモード解析

次のような実験系で干渉縞の観測を行った。



図 6 モード解析に用いた干渉計実験系 MCPCFの励起光源として 976 nm で波長ロック された LD を用いた。MCPCF は波長 1035 nm~1045 nm の範囲で発振しており、図のように ダイクロイックミラー1(DM1)が MCPCF の端面 にブットカップルされているので、MCPCF レー ザーは前方出力のみとなる。またダイクロイック ミラー2 によって干渉計エリア(図の黒点線内部) に励起光が伝搬しないようにしている。経路 1 で はシングルモードファイバーを通した光を、レン ズを用いて平面波として CCD に転送している。 経路 2 では MCPCF 端面における近視野像の像転 送を行っており、コーナーキューブミラーを図の 赤点線内の2つのミラーとして用いることにより、 2 つのミラーの位置を同時に水平移動させること ができる。これによって、経路1と経路2との間 の光路長差を調整できる。経路1を伝搬した光と 経路2伝搬した光では強度が大きく異なっていた ので ND フィルター(NDF)によっておおよそ同じ 強度に揃え、可変型 ND フィルター(VNDF)によ って、干渉縞が観測できるようにするための細か い強度調整ができる。ミラーの角度を調整するこ とによって得られる干渉縞の間隔Λを変えること ができる。経路1と経路2の分岐には変更ビーム スプリッター(PBS)を用いており、結合にはビーム スプリッタ—(BS)を用いている。また経路1と経 路2で偏光に差が生じており、波長板を用いて偏 光を揃えることによってより鮮明度の高い干渉縞 の観測を行えるようにしている。

6. 実験結果

次のような干渉縞と解析結果が得られた。



各スーパーモードの割合は、

 $\begin{cases} C_1 = 2.693 \times 10^{-2} \\ C_2 = 0.1365 \\ C_3 = 3.168 \times 10^{-4} \\ C_4 = 8.656 \times 10^{-2} \\ C_5 = 2.516 \times 10^{-3} \\ C_6 = 0.7471 \end{cases}$

となり、out-of-phase モードが約75%と支配的と なっていることが分かった。

7. 結果と今後の展望

動作時の MCPCF レーザーで励振している全ス ーパーモードの解析が可能なモード解析法として 本研究室で考案されたモード解析法によって MCPCF レーザーのモード解析を行った。位相同 期法であるエンドシール法によって、 out-of-phase モードの選択的モード励振が見込ま れる状態の MCPCF についてのモード解析を行っ た。MCPCFのエンドシール長が5.4 mmの時の モード解析の結果、out-of-phase モードが約75% と支配的になっており、エンドシール長の制御に よる out-of-phase モードの選択励振ができている と判断できる。しかしこの結果については、誤差 が多分に含まれていると見込まれ、モード解析法 の雑音除去の行程において、干渉縞の情報も一部 除去してしまっていることによる誤差の影響の評 価および、干渉計の構成による雑音除去の新たな 手段を考える必要がある。

参考文献

- [1] 松本道生, "Yb 添加位相同期マルチコアフォ トニック結晶ファイバーレーザー," 電気通信 大学修士論文, 2010.
- [2] 武田光夫, "フーリエ変換法によるしま画像解 析とその応用," 応用物理 第62巻 第6号, 1993.
- [3] 佐藤慶吾, "マルチコアファイバーレーザーの 位相同期法の研究," 電気通信大学修士論文, 2014.