堅牢な光周波数コムのための全偏波保持 figure-8 モード同期レーザーの開発 武者研究室 栗原 大周

1. 研究背景・目的

現在準天頂衛星による次世代測位システム の打ち上げ計画が進められている。測位シス テムの高精度化の一つとして、高精度マイク 口波基準が重要な要素となる。この高精度マ イクロ波基準として用いられる装置の一つと して、光周波数コムがある。光周波数コムと は、周波数軸上に等間隔に縦モードが並んだ コヒーレントな光であり、その特徴から「光 のものさし」とよばれる。光周波数コムは周 波数コンバーターとして利用することがで き、光領域のもつ高い周波数安定度を光周波 数コムの縦モード間をビートとして検出する ことによりマイクロ波に移譲させることで、 より安定なマイクロ波基準をつくることがで きる。光周波数コムを人工衛星に搭載するに は、堅牢性、長期安定動作、耐宇宙環境性が 要求される。本研究では、特に堅牢性に注目 し人工衛星に搭載可能な光周波数コムの開発 を行った。光周波数コムはモードロックレー ザーという超短パルスを出力するレーザーを 制御することで得られ、その光源として広く 用いられるモードロックレーザーの方式とし て非線形偏波回転(NPR)がある。非線形偏波 回転は高出力化、短パルス化、低雑音性に優 れているが、偏光を利用した機構のため温度 変化や振動等の環境変動に敏感であり、人工 衛星に搭載しての利用に適していない。対し て、非線形ファイバーループミラー(NALM) と呼ばれる方式は偏光を利用しないため、共 振器を全て外乱に強い偏波保持ファイバーで 構成することが可能である。そこで本研究で は、光周波数コムの光源として NALM を採 用し開発を行った。

2. 光周波数コム

光周波数コムは、周波数軸上に櫛のように 等間隔に縦モードが並んだコヒーレントなレーザーである。光周波数コムのn番目の縦モード周波数 f_n は、繰り返し周波数 f_{rep} と周波数軸上で原点に最も近い仮想的な0番目のモードの周波数であるキャリアエンベロープオフセット周波数 f_{ceo} とを用いて次式のように表される。

$$f_n = f_{ceo} + n \cdot f_{rep} \tag{1}$$

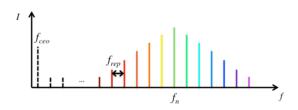


図1 光周波数コムの概念図

3. figure-8 の開発

図 2 のような構成の figure-8 を作成した。 EDF(PM-ESF-7/125) は吸収量が 1530 nm 帯で 55 dB/m であり、1.46 m 使用した。共振器長は約 4.53 m であり、全て PMF を使用した。また、EDF を含めてファイバーは全て異常分散であり、全分散量は約 -0.123 ps² である。励起用 LD は中心波長が 976 nm で、 励起電流 900 mA で 500m mW の出力パワー を確認したものを使用した。

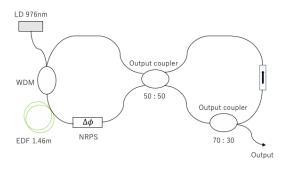
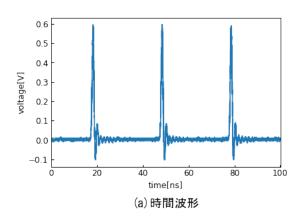


図3 figure-8の概略図

励起パワーを最適化したときに得られたモード同期のスペクトルと時間波形は図4のようになった。



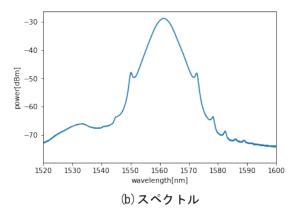


図4 figure-8 の時間波形およびスペクトル

繰り返し周波数は34 MHz、スペクトルの半値全幅は5.53 nm だった。作成した figure-8 は全分散量が異常分散の大きい構成となっており、ソリトンモードロックレーザーとして働く。そのために繰り返し周波数は小さい値となったと考えられる。ソリトンモードロックとして働いていることは、図4(b)にソリトンモードロックの特徴であるケリーサイドバンドが立っていることからも確認できる。

作成した figure-8 は、励起パワーを徐々に大きくしていったとき、励起パワーが 224 mW となった時点で外部から摂動を与えることなくモードロックが働いたことが確認できた。figure-8 は一般にセルフスタートが困難とされ、シードパルスとなる何らかの摂動が必要とされる。そのため、電気光学変調子による強度変調を与えるなどの外部から摂動を与える手法が一般にとられるが、今回作成したfigure-8 はその必要がない。セルフスタートの実現の要因のひとつとして、今回使用したEDF の吸収量が 55 dB/m と大きいために過飽和吸収機構のような働きをした可能性が考えられる。

4. EDFA の作成

f-2f 干渉計により fceo を検出するためには、 1 オクターブ以上の広がりを持つスーパーコンティニューム(SC)光を得る必要がある。そのために高非線形ファイバー (HNLF)によりスペクトルの拡大を行うが、HNLF での非線形光学効果を強く得られるようにエルビウム添加光ファイバー増幅器(EDFA)によって 光パワーの増幅を行った。作成した EDFA の構成を図5に示す。

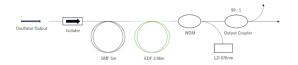


図5 EDFAの概略図

用いた EDF(ER30-4/125)は吸収量が 1550 nm 帯で 30dB/m、分散量が 14.5 ps²/km、使用した長さは 3.96 m である。EDF の前に融着された SMF はプリチャープ、及び分散補償用として融着した。共振器から出力されたパルスがカプラーを通してピークパワーが下がった状態で SMF を伝搬することで、自己位相変調の効果が小さくなり、パルス幅は広くなる。パルスがピークパワーの小さい状態で EDF に入射されることで EDFA での利得の飽和を防ぐ目的がある。EDFA の増幅特性を図 6 に示す。

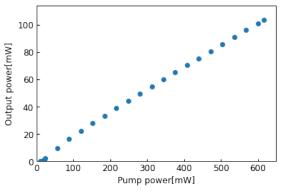


図6 EDFA の出力特性

増幅後の出力パワーが70mWのときの自己 相関波形及びスペクトルを図7、8に示す

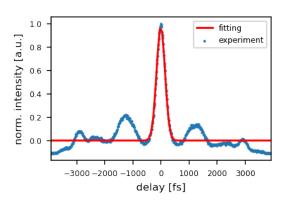
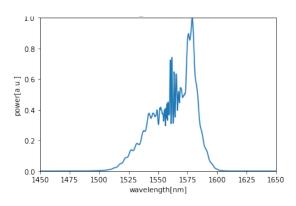
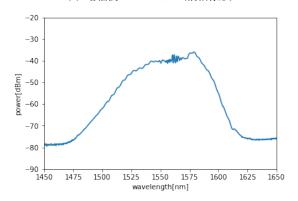


図7 増幅後の自己相関波形



(a) 増幅後のスペクトル(縦軸線形)



(b) 増幅後のスペクトル(縦軸 Log)

図8 増幅後の自己相関波形及びスペクトル

パルス波形を sech²型としてフィッティングを行なったところ、パルス幅は 97.5 fs だった。図から自己相関波形及びスペクトルに構

造が生じてしまっていることが確認できるが、 作成した EDFA は SMF が長く、全体として 異常分散に偏っているためにパルスの分裂が 生じている可能性が考えられる。そのため EDFA の分散補償をすることで改善が期待される。図 8 (a)からよく分かるように、スペクトルの構造のために半値全幅を求めてフーリエ変換限界パルス幅を算出しての評価ができなかったが、出力パワーが最大で 100 mW あること、及びパルス幅 97.5 fs であることから20 kW 以上のピークパワーがあると計算され、HNLFでのスペクトル拡大を十分に期待できると考えた。実際に HNLF によるスペクトルの拡大を行なった際のスペクトルを図9に示す。

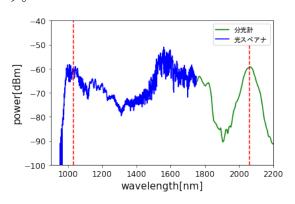


図9 HNLF 入射後のスペクトル

光スペアナの測定限界のため、1750 nm 以降のスペクトルは分光形によって測定した。 上図の赤点線はそれぞれ1030 nm、2060 nm を示しており、目標としていた1オクターブ 以上のスペクトル広がりを実現したことが確認できた。

5. まとめと展望

堅牢な光周波数コムの開発のために、全て PMF で構成された異常分散 figure-8 モード ロックレーザーを開発した。ソリトンモード ロックが正常に働くことを確認し、励起パワ ーを最適化したときの繰り返し周波数は 34 MHz、スペクトルの半値全幅は 5.53 nm だっ た。また、この figure-8 はセルフスタートを することを確認した。このセルフスタートの 条件解明が今後の課題となる。さらに、1オ クターブ以上の広帯域な SC 光取得のために EDFA の作成を行なった。増幅後の出力パワ ーは最大で 100 mW、励起パワーが 70 mW の ときのパルス幅は 97.5 fs だった。 増幅後の自 己相関波形及びスペクトルには構造が確認さ れ、EDFA の分散補償を行うことにより改善 が期待される。HNLFによりスペクトルの拡 大を行なったところ、1030 nm から 2060 nm までの1オクターブ以上の広がりを確認でき た。今後は f-2f 干渉計を用いて f_{ceo} の検出を 行う。また、長期動作安定性及び雑音特性の 検証が今後の展望である。