# 1.6 µm 帯ラマン増幅器の開発

# 量子・物質工学科 植田研究室 福島 正道

# 1. 序論

原子スペクトルの精密計測技術によって実現さ れる高精度な原子時計は、全地球測位システム (GPS)制度の向上や超高速大容量通信ネットワーク など、現代社会を支える先端技術において必要不可 欠な技術となっている。近年では従来の時間の国際 標準であるセシウム原子時計に変わり、光格子時計 による周波数基準を基にして秒を再定義しようと する動きが高まっている。

光格子時計とは、2001年に東京大学工学系研究 科の香取秀俊准教授(当時)によって提案され、2005 年に実現された新しい方式である。「レーザー冷却 された中世アルカリ土類原子集団を対象としたラ ゼー分光」及び、「単一イオンのラム・ディッケ領 域でのドップラーフリー分光」の2つの測定方法の メリットを両立したアイディアであり、1次のドッ プラーシフトの排除、複数の原子を同時に探査する ことによって S/N 比の向上に成功し、極限的な安定 度と正確さを併せ持つ原子時計を構成している。原 子は複数本のレーザー光による空間的な干渉パタ ーンによる三次元的なラム・ディッケ領域に閉じ込 められるが、この三次元の光格子トラップポテンシ ャル自身が原子の遷移周波数に影響を与えてしま う。このとき、マジック波長と呼ばれる波長にトラ ップ波長を同期することでトラップポテンシャル が遷移周波数に与える影響を消失させることがで きる。

本研究では Sr 原子を用いた光格子時計のトラッ プ用光源(813 nm)の 2 倍波長である 1627 nm レー ザーの出力を fiber-MOPA(Master Oscillator Power Amplifier)によって増幅することを目的とし、

自己遅延ヘテロダイン法によるマスターレーザー の線幅測定、ナイフエッジ法による励起光源のビーム プロファイル測定を行い、計算機による増幅シミュレ ーションを行った。

#### 2. 原理·装置

#### 2.1 誘導ラマン散乱

光ファイバー内で起こるラマン散乱とは、伝搬す る信号光が別の伝搬光に移される現象である。この 別の伝搬光はストークス光と呼ばれ、元の信号光と は分子振動の振動モードの運動エネルギーに相当 する周波数の差を持つ。Fig. 1 にラマン散乱のエネ ルギー図を示した。また、ラマン閾値の式を以下に 表す。

$$P_{\rm th}^{SRS} \approx \frac{16A_{eff}}{g_R l_{eff}}$$

ただし、*g*<sub>R</sub>はラマン利得、*A*<sub>eff</sub>は有効コア面積、*l*<sub>eff</sub> は有効相互作用長である。誘導ラマン散乱とは非線 形媒質にラマン閾値を超えるような強いポンプ光 を入射すると自発的にラマン散乱が生じ、ポンプパ ワーの大半がストークス光パワーに変換される現 象である。



Fig. 1. ラマン散乱のエネルギー図

## 2.2 fiber-MOPA

fiber-MOPA とは、マスターレーザーと増幅器の 両者で構成され、マスターレーザーの性質をそのま まに、ファイバー中で出力増幅を行うことができる 手法である。特徴としてはビーム品質が良く、機械 的安定性が良い、高冷却効果が見込める。また。光 学系がオールファイバーで構成できるため、系を軽 量かつ小型で構成することができる。

本実験のマスターレーザーには発信波長 1627 nm の DFB(Distributed Feedback)レーザー、増幅 器には発信波長 1550nm の EDFL(Erbium Doped Fiber Laser)を用いて光学系(Fig. 2)を構築した。



## Fig. 2. 実験光学系

### 3. 実験

3.1 自己遅延ヘテロダイン法

DFB レーザーの線幅測定に自己遅延ヘテロダイ 法を用いた。出力光はファイバカプラによって光を 2つに分け、片方は1 km ファイバーで遅延させ、 せた。その後ビームスプリッターで再度重ね合わせ、CCD カメラでは捉えることができない。また、ビ 3.)。この時の分解能は

$$\Delta f = \frac{c}{nL} = 200 \text{ kHz}$$

アイバー長である。

得られたビート信号をローレンツフィッティングによって 規格化した(Fig. 4.)。この結果、線幅は約1.5 MHz であった。



Fig.3 自己遅延ヘテロダイン測定実験系



#### 3.2 ナイフエッジ法

励起光源として用いた IPG PHOTONICS 社の発 もう片方は音響光学素子(AOM)で周波数シフトさ 信波長 1550 nm の EDFL は赤外光かつ、通常の ビートを RF-spectrum analyzer で測定した(Fig. ームモードが不明だったためナイフエッジ法によ るビームモードの測定を行った。自由空間を伝播す るレーザー光の進行方向に z軸、進行方向に垂直な 2 方向に x 軸、 y 軸を取った。本実験で用いたレー であった。ただし、c は光速、n はコアの屈折率、L は遅延フ ザーは、 位置 z における z 軸に垂直な断面の強度 分布が、x方向、y方向それぞれ Gaussian で記述 されるため Gaussian 光と呼ばれ、特にその中でも TEM00 モードという光である。実験系を Fig. 5 の ように取った。

実際にはナイフの刃によってビームの一部を遮り、通過した部分のビーム強度を Photo Detector によって測定した。移動ステージを用いて y 軸方向に徐々に刃を移動させてビームを遮りながらビーム強度を測定すると、ある位置 z でのビーム径が分かる。さらに、このビーム半径測定を様々な z について行い、それぞれ以下の誤差関数を用いてフィッティングをおこなった(Fig. 6.)。

$$\operatorname{erf}(x) = \frac{2}{\sqrt{\pi}} \int_{x}^{\infty} e^{-t^{2}} dt$$
$$\operatorname{erfc}(x) = 1 - \operatorname{erf}(x) = \frac{2}{\sqrt{\pi}} \int_{x}^{\infty} e^{-t^{2}} dt$$

それらを整理すると xy平面内でのビームウエスト $\omega_{0x}$ が求められた(Fig. 7.)。このとき、以下の式によってフィッティングを行った。

$$\omega_x^2(z) = \omega_{0x}^2 \left[ 1 + \left( \frac{M^2 \lambda (z - z_x)}{\pi \omega_{0x}^2 n} \right)^2 \right]$$

 $\lambda$ は波長、 $M^2$ はエムスクエア、n は屈折率、 $z_x$ は ビームウエストを取るときのz軸の位置である。



Fig. 5. 実験図



以上の測定から Gaussian ビームのビームプロファイ ルを決定し、エムスクエアは 1.15、ABCD 則によって 元のビームウエストは 4.2 mm となった。

3.3 計算機シミュレーション

計算機を用いて、ラマン増幅の計算シミュレーションを行った。ラマン増幅ではポンプパワーが大きければ大きいほど、ファイバー長が長ければ長いほど Output Power はポンプパワー近くまで増幅される。しかし、単一周波数ファイバー増幅では、ファ

イバー中に励起された音響フォノンによって光が 後方へ散乱される SBS が問題となり、増幅は制限 される。その閾値は以下の式で表せる。

$$P_{\text{th,SBS}} \approx 21 \frac{A_{eff}}{g_B L_{eff}}$$
$$L_{eff} = \frac{1}{\alpha} \left( 1 - \exp(-\alpha L) \right) \quad \left( \alpha = \frac{g_R P_p}{A_{eff}} \right)$$

ただし、 $A_{eff}$ は有効コア面積、 $g_B$ はブリルアン利得 係数、 $L_{eff}$ は有効相互作用長、Lはファイバー長、 $g_R$ はラマン利得係数、 $P_p$ はポンプパワーである。式か ら見て分かるように、ファイバー長が長くすると SBS 閾値が下がってくることが分かる。つまり、あ る程度の増幅ができ、かつ SBS 閾値が効いてこな いようにファイバーの長さを決定しなくてはなら ない。その結果をシミュレーションしたのが Fig. 8 である。



Fig. 8. 計算機シミュレーション

このシミュレーションからファイバー長をおよ そ 200 m にすると約 4 W の増幅が得られることが 分かった。

## 4. まとめと今後の展望

光学系を組み、計算機シミュレーションを行うこと で最大出力 18 mW のマスターレーザーを 4 W まで増 幅できることが分かった。

今後の展望としては励起光をシングルモードファイ バーに入れる時のカップリング効率の向上、また、実 際にラマン増幅実験を行ってシミュレーションとの比 較をし、最終的には PPLN 等の波長変換素子を用いて トラップ波長である 813 nm を出し、その時の変換効 率を考慮する必要があるだろう。