電気光学変調コムを用いた低ノイズマイクロ波発生

1. まえがき

現代の高度情報化社会においてマイクロ波・ミリ波 発生装置が担う役割は極めて大きく、無線通信からレ ーダー計測まであらゆる電子計測機器の内部に広く 活用されている。近年、レーダー計測、無線通信、精 密分光の分野でより低雑音なマイクロ波やミリ波が 必要とされている。しかしながら、市販のマイクロ波・ ミリ波の発生装置は、水晶発振器(基本周波数 10 MHz) として知られる発振器の周波数を N 逓倍して、必要 とする周波数を発生させる方法を取っているため、雑 音は 20×log(N) (dB)で増加する。例えば、1 GHz のマ イクロ波を発生させる場合は、10 MHz の水晶発振器 で発生する雑音が 10,000 倍に拡大されてしまう。そ こで、電気光学変調光コム(EO コム)を光電変換する ことによって、低雑音なマイクロ波やミリ波信号発生 を目指している。

2. EO コム発生の原理

EO コムは種光源となる一般的なモードロックレー ザの代わりに、CW レーザを強度変調位相変調する ことによってサイドバンドを生成する光周波数コム である(Fig.1参照)。電気信号による外部信号だけで 数十 GHz の繰り返し周波数、かつ、広範囲に繰り返 し周波が可変な光周波数コムを発生できる。

正弦波の位相変調された光波は

 $E(t) = a_0 e^{j2\pi v_0 t} e^{-j\Delta\theta_m \sin(2\pi f_m t)}$

$$=a_0\sum_{n=-\infty}^{n=+\infty}J_{-n}(\Delta\theta_m)e^{+j2\pi(v_0+nf_m)t}$$
(2.1)

と表され、ベッセル関数の周期的な線スペクトルから 成るサイドバンドが生成、つまり光周波数コムが発生 する。また、瞬時周波数は

 $\nu(t) = \nu_0 - \Delta \theta_m f_m \cos(2\pi f_m t)$ (2.2)
と表せ、式(2.1)若しくは(2.2)から、光コムの周波数

日大生産工(院) 〇杉山大泰 日大生産工 黒岩 芽生 佐野 直哉 和田 知也 日大生産工 石澤 淳 帯域幅は

 $\Delta \nu \sim 2 \cdot \Delta \theta_m (変調指数) \times f_m (変調周波数)$ (2.3) と表せる^{1),2)}。



Fig.1 EO コムの概要図

3. 研究方法

CW 半導体レーザ光を光増幅器で+20 dBm まで光 増幅し、半値幅・波長可変フィルタ(ロールオフ: 1500 dB/nm)で40 dB 以上の高い信号対雑音比

(SNR)をもつ線スペクトルを EO コムの種光源と する。続いて、位相変調器に 25 GHz の正弦波信号を 強度変調器(IM)と 3 台の位相変調器(PM)へ印加する ことで半値全幅 39 nm の帯域幅を持つ EO コムを発 生する。この段階での EO コムには ASE 雑音が多く 含まれているため、その後段に FP フィルタを用いて EO コムの ASE 雑音を低減し、Pound-Drever-Hall (PDH)ロックを行う³⁾。レーザ光を EO 変調器によ り、位相 変調し側波帯を生成する。高フィネスの共 振器を通した光をフォトダイオードで強度信号に変 換し、変調信号の位相を変えることにより直交成分 と同相成分のヘテロダイン検波を行い、エラー信号 を生成する.このエラー信号をフィードバックする ことによりレーザ周波数を安定化する。実験配置図 を Fig. 2 に示す。

Low-noise Microwave Generation Using Electro-optic Modulation Combs

Hiroyasu SUGISAMA, Mei KUROIWA, Naoya SANO, Tomoya WADA and Atsushi ISHIZAWA

2-35



Fig. 3 25 GHz 繰返し EO コムの光スペクトル

Fig. 3 (a)-(c) はそれぞれ 1~3 台の位相変調器を直列 接続したときの 25 GHz 間隔の EO コムスペクトルを 示す。広い周波数モード間隔を持っているため、光ス ペクトルアナライザーで各光コムがスペクトル分解 可能である。また、SNR は 40 dB 程度である。位相変 調量は変調器台数に比例して大きくなるため、光スペ クトル帯域幅が拡大している。



Fig.4 FP フィルタによる雑音低減

Fig.4の(A)と(B)はそれぞれ FP フィルタ挿入前後の EO コムスペクトルである。FP フィルタ内の温度を 21.5 ℃に設定したとき、PDH ロックを掛けることに 成功し、FP フィルタ挿入により、約3桁程度 ASE 雑 音の低減に成功した。

5. まとめと今後の展望

本研究は3台の位相変調器を用いて25 GHz モード 間隔のEOコム発生を行い、そのEOコムに含まれる ASE 雑音を低減した。位相変調器を1台から3台へ 増やすことにより、Fig.4 で得られた結果よりスペク トル帯域幅を1台当たり4nm広げ、18.8nmまで広げ ることに成功した。また、EOコムに含まれるASE 雑 音を低減する為、FPフィルタを用いた結果、Fig.4で 得られた結果より、3桁程度のASE 雑音を低減する ことに成功した。今後は、EOコムを用いた低ノイズ なマイクロ発生応用において、EOコム光学系の光路 長を短尺化し、極短パルスを実現する。その為にはEO コムの光パルスの尖頭光強度を更に高くする必要が ある。そのために、高フィネスのFPを用いてASE 雑 音を低減し、HNLF に適切な分散値を付与することに よる短パルス化、広帯域化を行っていく。

参考文献

1) A. Ishizawa *et al*, Octave-spanning frequency comb generated by 250 fs pulse train emitted from 25 GHz externally phase-modulated laser diode for carrier-envelope-offset-locking., Electron. Lett, vol. 46, no. 19, (2010) pp. 1343-1344.

 X. Zhang, *et al*, Sub-100 fs all-fiber broadband electro-optic optical frequency comb at 1.5 μm., Opt. Express vol. 28, no. 23, (2020) pp. 34761-34771.

3) E. D. Black, An introduction to Pound–Drever–Hall laser frequency stabilization., Am. J. Phys. Vol. 69 (1), (2001) pp. 79-87.