武者研究室 山口弥生

1 序論

レーザーは単色性・指向性に優れ,他の光 源に比べて無制御時でも周波数安定度が高 い.その特性から,分光や周波数測定,測距な どの分野で応用されている.これらの分野に おいては,安定な周波数基準に対しレーザー の発振周波数を一致させ,レーザーの周波数 揺らぎを抑えることで測定精度の向上が実現 できる.このように,単色性を向上させる制 御を施したレーザーである周波数安定化レー ザーは,発振周波数の揺らぎが少なく,周波 数軸上で非常に細い線幅を有する光源である ことから,狭線幅光源とも呼ばれる.しかし, それぞれの応用分野において最適な周波数を 持つ狭線幅光源を各々用意することは大変困 難である.

周波数安定化レーザーの周波数基準には光共 振器を用いる場合と原子または分子の電子遷 移や振動遷移による吸収・蛍光の中心周波数 が用いられる場合があり,原子や分子の電子 遷移などによる吸収・蛍光の中心周波数を周 波数基準として用いる場合の利点としては, 原子分子の共鳴周波数を利用する場合,一般 に原子や分子の気体を封入したセルが用いら れるが,このセルが振動等を受けても原子や 分子の周波数がゆらぐことはないため,外乱 による影響を受けにくく,周波数が固定され ているため長期安定度が良い点である.

また,光共振器の共振周波数を周波数基準と して用いる場合,線幅が細いため信号の SNR が良く短期安定度がよいという利点がある. そこで本研究では,周波数基準としてファブ リペロー (F.P.)光共振器を用いた発振線幅 1*Hz* 以下 (周波数安定度 10⁻¹⁵@1*sec*)の超 狭線幅光源を開発する.そして,その超狭線 幅光源の周波数安定度を,本研究室において 開発が進められてきた光周波数コムの全縦 モード周波数に移乗することで,広い波長域 において高い周波数安定度を有する光源の 開発を行う.また,長距離伝送用位相補償光 ファイバを用いた周波数基準分配システム構 築による,遠方への広帯域光周波数基準の配 信を目標とする.

1.1 超狭線幅光源

レーザーの周波数安定化は、レーザーの発 振周波数を安定な周波数基準に対して一致さ せる電気的な負帰還制御によって行う.本 研究にて用いた基準はファブリペロー (F.P.) 光共振器の共振周波数であり、共振器長 L =100mm, 共振線幅 4.0Hz (実測値) である. F.P. 光共振器の共振周波数を f_R , 共振周波 数の揺らぎを Δf_R とした時, 共振器長の変 動 ΔL との関係は以下の式で表される.

$$\frac{\Delta f_R}{f_R} = \frac{\Delta L}{L} \tag{1}$$

従って, 共振周波数の揺らぎ Δf_R を抑える ためには, 共振器長の変動 ΔL を抑制する必 要がある.そこで, 共振器のスペーサー素材 として Ultra Low Expansion(ULE) ガラス を用い, Airy Point で共振器を支持すること で縦振動による共振器長の変動を相殺してい る.また, 二重の熱シールドで覆って温度制 御を行い, 真空槽に入れることで共振器長の 変動を抑えている.

狭線幅光源の実験系を図1に示す.

光源には外部共振器型半導体レーザー (ECLD)を使用した. ECLD の発振周波数 と F.P. 光共振器の共振周波数の差である誤 差信号の取得は, Pound Drever Hall 法によ る周波数弁別で行い, 制御回路を介して誤差 信号を電流源へフィードバックすることで電 流制御による ECLD の発振周波数安定化を 行っている.



図1 超狭線幅光源の実験系概略

レーザー光に対して電気光学変調子 (EOM)により位相変調を加えてサイドバン ドを発生させる. その後,安定で高フィネ スの光共振器に入射し,その反射光をフォト ディテクタにより自乗検波を行うことで,共 振時は周波数安定化されたキャリアとレー ザーの周波数揺らぎを保持したサイドバンド とのビート信号を取得する. そのビート信 号を復調し誤差信号としてサーボフィルタに よってレーザーにフィードバックすることで 発振周波数を光共振器の共振周波数に一致さ せて周波数安定化を行う方法が PDH 法であ る.



図 2 Pound Drever Hall 法による周波数弁別 概略図

今回,音響雑音や地面振動などの外乱対策 として,ECLDの防音対策を行い,また,サー ボの高利得化や,電流源帰還及びゲインチッ プ直接帰還による並列電流制御による制御帯 域の広帯域化を行った.加えて,ECLD中の 圧電素子への印加電圧を制御し,複数のアク チュエータを用いた発振周波数制御を行い, 数時間の間安定した周波数制御を実現した. ECLDの発振周波数と光共振器の共振周波 数の差が,時間とともにドリフトすることで 系全体の周波数特性が変化し,周波数制御が 外れてしまう現象が確認されていた.そこで、 電流源による ECLD の発振周波数制御に加 え、ECLD 中の PZT に対しても負帰還制御 を行うことで、周波数ドリフトを相殺し、電 流値変化による系の周波数特性の変化を抑え ることで長時間安定制御を試みた.

図 3 に電流源及び PZT ドライバへの制御信 号を示す.



図3 電流源及び PZT ドライバの制御信号

時間軸上 100 sec 付近で PZT の制御をか け始めている.電流源による ECLD の発振 周波数制御に加え, ECLD 中の PZT に対し ても負帰還制御を行うことで,周波数ドリフ トを相殺することが確認された.

サーボの利得周波数特性を図4に示す.

灰色点線が改善前,赤実線が電流源帰還の低 速回路,青実線がゲインチップ直接帰還の高 速回路の利得周波数特性を表している.電 流源は高周波数域でローパス特性を有するた め,電流源を介さず,ゲインチップに直接帰 還させる経路を設けることで,制御帯域の拡 大を図った.



図4 サーボの利得周波数特性

低速回路の改善, また, ゲインチップ直接帰 還回路の併設により, 1 Hz での利得が 45 dB 程度から 95 dB 程度に向上し, また, 制御帯 域は 1 kHz 程度から 200 kHz 程度に向上し た.

また,この時の狭線幅光源の周波数雑音スペ クトルを図5に示す.



図5 狭線幅光源の周波数雑音スペクトル

この系の制御帯域は 200 kHz 程度であることがわかる.

この時, 1 Hz での周波数安定度が 10⁻² 程度 であり, 目標値である 1 Hz/rtHz@1 sec を下 回っていることが確認できた. しかし, この 結果はあくまで ECLD の発振周波数の, 光共 振器の共振周波数に対する追従度を表してい るため, ECLD の発振周波数の絶対評価とは 言えない. したがって今後同程度の周波数安 定度を持つ周波数安定化レーザーを用いた周 波数安定度評価などを行う必要がある.

1.2 広帯域光周波数基準

1.2.1 光周波数コム

モード同期レーザーから発生する光は周 波数軸上において,繰り返し周波数 f_{rep} に より決定される間隔で立つ縦モード列とな る.これらの縦モード列が櫛 (comb)の形状 に見えることから,光周波数コムと呼ばれて いる.この縦モードの間隔 f_{rep} はすべて等 しく, f_{rep} に狭線幅光源を位相同期を行うこ とで,広帯域な光周波数基準を実現すること ができる.実際にはキャリアと包絡線の位相 差によって生じる仮想的な周波数オフセット (Carrier Envelope Offset) f_{ceo} が存在し,光 周波数コムの n 番目の縦モードの周波数を f_n とすると, n 番目の縦モードは以下の式で 表される.

従って、光周波数コムは fceo 及び frep を Rb 原子時計などのマイクロ波領域周波数基準や 光周波数基準と位相同期を行うことで, すべ ての縦モードが狭窄化された広帯域な光周波 数基準となる.

$$f_n = f_{ceo} + n \cdot f_{rep} \tag{2}$$

fceo はルビジウム原子時計などのマイクロ波 領域周波数基準に対して,また,frep は狭線 幅光源を基準として,電気的な負帰還制御に よる周波数安定化を行い,すべての縦モード が狭窄化された広帯域な光周波数基準とな る.fceo 及び frep は負帰還制御により周波数 安定化を行う.また,図6に広帯域周波数基 準の実験系を示す.



図 6 モード同期レーザーによる光周波数コム の実験図

1.2.2 *fceo* の周波数安定化

高非線形ファイバによりスペクトルが1オ クターブ拡がった光であるスーパーコンティ ニウム (SC) 光の1 μ m 及び2 μ m の第二 高調波1 μ m を用いた f - 2f 干渉計を構築 し,それらのビート信号を,自己参照法を用 いて f_{ceo} を検出している.

fceo は、ルビジウム原子時計に安定化された シンセサイザからの信号を基準信号とし、位 相差を位相周波数弁別器 (PFD) により電圧 差として出力される.その後、制御回路を介 してモード同期レーザーの励起 LD に接続さ れた電流源のモジュレーション端子と LD の ゲインチップに直接フィードバックすること で周波数安定化制御を行っている.

この時得られていた f_{ceo} の周波数安定度は 10^{-14} 程度であり、これは検出される f_{ceo} のSNR が低いことが原因の一つであると考え、 f_{ceo} 検出系最適化により信号強度向上を図った.

図7にSNR 改善後の fceo を示す.



図7 SNR 改善後の f_{ceo}

改善前は 20 dB 程度であった SNR が 30 dB まで向上した. また, 図 8 は *f_{ceo}* 制御時 のアラン分散である.

図 8 において, 左側の縦軸はマイクロ波領域 での周波数安定度, 右側の縦軸は光領域に換 算した場合の周波数安定度である.緑色がフ リーランでの *fceo*, 青色が以前得られていた *fceo*, 赤色で示しているのが現在の *fceo*, 灰色 で示しているのが同期に用いているシンセサ イザのアラン分散である.光領域の周波数に 換算した場合の安定度は 1 sec で 10⁻¹⁵ 台に 達している.



1.2.3 *f_{rep}*の周波数安定化

*f_{rep}*の周波数安定化には前述の狭線幅光源 を用いて行う.狭線幅光源とその発振周波数 近傍の光周波数コムの縦モードとのビート信 号によるオフセット位相同期を行うため,ま ずビート信号の取得を行った.

図9に狭線幅光源と光周波数コムによるビー ト信号を示す.



図9 ECLD と光周波数コムのビート信号

図9のに置いて,赤色が無制御時の ECLD

とのビート信号, 青色が狭線幅光源とのビー ト信号である.狭線幅光源の方が周波数線 幅は狭いはずであるため, ビート信号はより 狭窄化されると考えられたが, 得られた信号 は非常に太っていた. 共振器長の安定度や誤 差信号には問題がないと考えられるため, 周 波数雑音スペクトルでは評価することのでき ない狭線幅光源の絶対周波数が, 電気的なモ ジュレーションなどの何らかの影響により揺 らいでいると推測される.

2 まとめと展望

F.P. 光共振器を用いた発振線幅 1 Hz 以下 (周波数安定度 10⁻¹⁵@1 sec)の超狭線幅光源 を開発し,光周波数コムにその周波数安定度 を移乗することで広帯域周波数基準の開発を 目的とし実験を行った.

また,光源の変更に伴い,周波数安定化の制 御が短時間しか持たず不安定であったため, 低周波数帯域での利得がより高く得られる よう,周波数帯域1 Hz で 40 dB であった利 得を,最大で 95 dB 程度まで引き上るよう な設計を行った.また,ECLD のゲインチッ プに直接帰還する経路を通るような回路に よる並列制御により制御帯域の向上を図っ た.ECLD の発振周波数制御のアクチュエー タを増やし,長時間の安定制御を実現した. サーボの最大利得 95 dB 程度,制御帯域 200 kHz 程度であった.

広帯域周波数基準に関して,光周波数コムと 狭線幅光源を位相同期させることで,光周波 数コムの等間隔に並んだすべての縦モードに 狭線幅光源の周波数安定度を移乗し, 広帯域 な光周波数基準の開発を行うことを目的とし た. f_{ceo} のマイクロ波周波数基準を用いた位 相同期は, 光領域に換算した場合の周波数安 定度が, 10^{-14} @1 sec 程度であった. そこで, f_{ceo} の SNR を 20 dB から 30 dB に向上させ ることで, 現状で 1.5×10^{-15} @1 sec 程度の 周波数安定度を得られた.

しかし, 光周波数コムと狭線幅光源とのビー ト信号取得を試みたところ, ビート信号が無 制御時 ECLD と光周波数コムとのビート信 号に対して周波数線幅が拡大してしまった. これは狭線幅光源への電気的なモジュレー ションが原因であると考えているが, 現在調 査中である.

今後は, 狭線幅光源に混入していると考えら れるモジュレーションを抑え, 光周波数コム と狭線幅光源とのビート信号狭窄化を行う. その後, f_{rep} の周波数安定化を行うことで, f_{rep} の周波数安定度 10^{-15} @1 sec を達成す ることで広帯域光周波数基準を完成する。ま た、この周波数基準の評価として, 本研究室で 用いられている 1um ヨウ素安定化レーザー の周波数安定度評価を行う.

また,長距離伝送用位相補償光ファイバーに よる遠方の機関への周波数基準分配システム の構築により,他機関との光源の周波数安定 度の評価を行うことも可能となる.現段階で は広帯域光周波数基準を本校レーザー棟内の 各研究室へ高精度光伝送により分配するシス テムを構築中である.