高フィネスULE共振器を用いた波長 729nm の半導体レーザーの 狭窄化

中川研究室 中井 良輔

平成30年3月2日

1 序論

1.1 背景

1953 年に W. Paul らによって考案された RF ト ラップのようなイオントラップのなかに閉じ込め られたイオンに対して、このドップラー冷却を行 うことで、トラップされたイオンの運動をさらに 抑制することができるようになった。しかし、ドッ プラー冷却で冷却することが出来る温度には限界 があり、イオンの振動基底準位まで冷却すること ができない。トラップされたイオンを振動基底準 位まで冷却するには、ドップラー冷却されたイオ ンに、さらにサイドバンド冷却というレーザー冷 却を使う必要がある。ドップラー冷却とサイドバ ンド冷却を併用して極低温まで冷却されたイオン の吸収スペクトルは、ドップラー効果による線幅 の広がり等が無視できる安定な遷移として知られ、 原子時計や精密周波数計測に用いられる他、これ らの冷却手順で極低温まで冷却されたイオンを、 同じく極低温まで冷却した原子集団と混合するこ とでより多様な物理の研究に応用できる。

サイドバンド冷却を行うためにはレーザーの波 長より狭い領域に束縛されたイオンと、イオンを トラップする周波数より十分狭い線幅を持つレー ザーが必要になる。この条件を満たすレーザーを 実現するためには、安定且つ挟線幅な周波数基準 を参照するように LD に電気的なフィードバック を行うことでレーザー線幅を制御しなくてはなら ない。この制御を行うための電気的な信号の取り 出し方として、1983年に提案された PDH 法が多 く用いられる。

1.2 目的

我々の研究室では、極低温に冷却された⁶Li原 子と⁴⁰Ca⁺イオンを用いた研究を行っており、こ の2つを極低温下で混合し、電荷移動や分子の生 成過程といった化学反応の素過程を観測している。 ⁴⁰Ca⁺イオンをドップラー冷却限界温度まで冷却 するための手法として、サイドバンド冷却や極低 温原子を用いた共同冷却の導入に成功しており、 量子領域でのイオン-原子混合物理の解析に向け て進んでいる。

本実験の目的は、⁴⁰Ca⁺ イオンのサイドバンド 冷却を行うための実験系の問題点の検出及び改善 である。その目的のため、⁴⁰Ca⁺ イオンのサイド バンド冷却を行う際に必要になる波長 729nmの 挟線幅レーザーを新たにもう一台作製し、既存の 同波長挟線幅レーザーとのビートを取ることで双 方の性能評価を行った。既存の729nm 挟線幅レー ザーは既にサイドバンド冷却に成功しているため、 要求される最低限の性能を満たしていることは保 証されているが、具体的な線幅については不明瞭 であったため、同じ構造の挟線幅レーザーを追加 することで、ビートによる性能評価を行い、改善 点の有無を調べた。また、新規に作成する挟線幅 レーザーは周波数標準にフィネス 100.000 以上の 超高フィネス共振器を用いることで、さらなる性 能向上を目指した。

2 原理

2.1 サイドバンド冷却

図1にサイドバンド冷却の概略図を示した。調 和ポテンシャル中に束縛されたイオンのエネル ギー準位は、イオンの内部状態とトラップ周波数 ω_r で量子化された振動状態の2つで表される。こ の状態のイオンの吸収スペクトルは本来の共鳴周 波数 ω の他に、調和ポテンシャルのトラップ周波 数の整数倍離れた周波数 $\omega \pm n\omega_r$ に共鳴を持つ。 本来の共鳴周波数の遷移をキャリア遷移と呼ぶの に対して、後者をn次のサイドバンド遷移と呼ぶ。

イオンに負のサイドバンド遷移 (レッドサイド バンド)を起こす周波数 $\omega - \omega_r$ の光を吸収させ ると、イオンの振動状態を変化させつつ励起させ ることができる。この後自然放出により $\hbar\omega$ のエ ネルギーを失うとすると、イオンは初期状態から 振動準位間分のエネルギー $\hbar\omega_r$ を失い、振動準位 が一つ下がる。これを繰り返すことで調和ポテン シャルの振動基底状態まで冷却することがサイド バンド冷却の原理である。

サイドバンド冷却を行うためには、レッドサイ ドバンド遷移のみを選択的に起こすことができる ような、中心周波数が安定した挟線幅のレーザー が必要となる。



図 1: サイドバンド冷却の概略図

2.2 Ca⁺ イオンの四重極遷移分光

先行研究として、Ca⁺ イオンのサイドバンド冷 却に用いる $S_{1/2} \rightarrow D_{5/2}$ 遷移の分光を行った [4]。 図 2 にその実験系の概略を記す。



図 2: イオンの分光実験概略図

図2中の4つの電極はRFトラップのためのも のであり、これにより単一イオンを捕獲している。 外部から磁場を印加することでゼーマン分裂を促 している。イオンに照射する波長729nmのレー ザーの周波数を掃引しながら遷移確率を測定する ことで、図3のようなスペクトルを得た。



図 3: Ca イオンの分光スペクトル

図 3 は、 $S_{1/2}, m_F = -\frac{1}{2} \rightarrow D_{5/2}, m_F = -\frac{5}{2} の$ キャリア遷移を抜粋したものである。このスペク トルの半値幅は 8kHz となっており、本来の $S_{1/2}$ $\rightarrow D_{5/2}$ 遷移の自然幅である 1Hz と比べると大き く拡がっている。この原因として、用いたレーザー の線幅と磁場の揺らぎの2つが挙げられる。

2.3 PDH 法による誤差信号作成

PDH 法は周波数の基準となる試料 (本研究では 高フィネス ULE 共振器) の信号からレーザーロッ ク等に用いられる誤差信号を生成する際に用いら れる方法の一つである。PDH 法を行う実験系を 図4に記載した。



図 4: PDH 法の実験系

図 4 のミラー 1,2 の透過率を T_1, T_2 、反射率を R_1, R_2 とすると、長さ lの共振器への入射光 E_{in} と反射光 E_{ref} の関係は次式のようになる。

$$E_{\rm ref} = \left[\sqrt{R_1} - \frac{T_1\sqrt{(1-L)R_2}e^{-2i\delta_l}}{1-\sqrt{(1-L)R_1R_2}e^{-2i\delta_l}}\right]E_{\rm in}$$
(1)

ここで、*L* は光が共振器内を一往復した時のロ ス、 $\delta_l = \omega l/c$ は長さ *l* の距離を光が進んだ時の位 相シフトである。また、振幅反射係数 $F(\omega)$ を次 のように定義する。

$$F(\omega) \equiv \sqrt{R_1} - \frac{T_1 \sqrt{(1-L)R_2} e^{-2i\delta_l}}{1 - \sqrt{(1-L)R_1R_2} e^{-2i\delta_l}}$$

共振器へと入射するレーザーの角周波数を ω_0 とすると、入射光 $E_{\rm in}$ は、

$$E_{\rm in} = E_0 e^{i\omega_0 t} \tag{2}$$

この光電場に対して電気光学変調器 (EOM) を用 いて角周波数 Ωの位相変調を加え、フォトディテ クタで信号を観測すると得られる信号は Ω 成分 と 2Ω 成分、DC 成分の 3 種に分けられる。PD 信号に更に FG から生成した角周波数 Ω の信号 $V_0 \cos(\Omega t + \theta_0)$ をミキサーを用いて合成し、ロー パスフィルタで DC 成分のみを抽出することで次 のようなエラー信号が得られる。

$$V_{\rm error} \propto \Omega \cos\theta_0 \left. \frac{\mathrm{d}|F(\omega)|^2}{\mathrm{d}\omega} \right|_{\omega=\omega_0}$$
(3)

式(3)より、エラー信号として振幅反射係数の 微分が得られることがわかる。PDH 法ではこの エラー信号をロック回路を通し、LD の発振電流 ヘフィードバックを掛けることでレーザの狭窄化 を行う。

2.4 エラー信号のフィードバック回路

本研究では、PDH 法で得られたエラー信号を LDの電流ドライバ、LD、PZT 素子、の三要素に 対して送ることでレーザーの狭窄化を図った。電 流ドライバのフィードバック機能だけでは、応答 できるノイズの周波数に限界があるため、高い周 波数のノイズに関しては LD へ直接フィードバッ クを返すことで対応した。また、PZT 素子への フィードバックは、ECLD の共振器長の揺らぎを 補正し、中心周波数の安定性を高めるために行っ ている。エラー信号は図5のような微積分回路を 通すことで、各素子にとって最適な周波数帯域の 信号を増幅してフィードバックを行った。ただし、 高周波数成分への補正を目的とする LD への直接 フィードバックについては、図5の回路では目的の 周波数帯域に十分な利得を得られず、かつ位相遅 れが増大してしまうため、エラー信号に対してハ イパスフィルタのみを通した信号をフィードバッ クさせた。



図 5: フィードバックのための微積分回路 赤枠、緑枠はそれぞれ微分、積分応答

2.5 ビートによる線幅測定

挟線幅レーザーの線幅を測定する方法には、周 波数が僅かに異なる光を重ねることで生じるビー トから線幅を求める光へテロダイン法がある [?]。 レーザーの周波数は、例えば今回波長 729nm の レーザーの場合だと 411THz と非常に高い周波数 領域にあるため、一般的なスペクトラムアナライ ザで直接線幅を測定するといった事はできない。 2つのレーザー ω_1, ω_2 を重ね合わせるとそれらの 和成分 $\omega_+ = \omega_1 + \omega_2$ と差成分 $\omega_- = |\omega_1 - \omega_2|$ が 生じる。 $\omega_1 \approx \omega_2$ の場合は ω_- が十分小さい周波 数領域になるため、スペクトラムアナライザで計 測することが可能になる。

2本のレーザーの周波数空間上の分布をそれぞ れの半値幅 γ_1, γ_2 を用いて

$$E_{1}(\omega') = \frac{2\gamma_{1}}{(\omega' - \omega_{1})^{2} + \gamma_{1}^{2}}$$

$$E_2(\omega - \omega') = \frac{2\gamma_2}{\{(\omega - \omega') - \omega_2\}^2 + \gamma_2^2}$$

とおくと、スペクトラムアナライザで計測される 信号は次の関数で書き表すことができる。

$$B(\omega) = \frac{2(\gamma_1 + \gamma_2)}{(\omega - \omega_-)^2 + (\gamma_1 + \gamma_2)^2}$$
(4)

このことから、スペクトラムアナライザで得ら れるビートの半値全幅は 2(γ₁ + γ₂) となり、2 本 のレーザーの線幅の和が得られることがわかる。

光ヘテロダイン法には遅延ファイバー (長さ数 km)を用いた自己相関型と同じ波長のレーザー を2台用いた他己相関型の2つがある。他己相関 型では双方のレーザーの線幅が異なる値をとるた め、2本のレーザーのビート線幅だけでは各々の 線幅まで読み取ることはできない。一方で、遅延 ファイバーを用いた自己相関型では、一つのレー ザーだけでビート測定を行うことができるので、 ビートの線幅は2γとなり、レーザーの線幅が一 意に決まる。ただし、この方法は分解能 Δν が遅 延ファイバーによって制限され、ファイバー長 L、 コア屈折率 n とすると次式で表される。

$$\Delta \nu = \frac{c}{nL} \tag{5}$$

例えば、本研究で必要になるであろう 1kHz の分 解能を得ようとすると、コアの屈折率を 1.46 とす ると (5) 式によると 205km もの長さのファイバー が必要となる。よって、今回は自己相関型での厳 密な特定ではなく、既に研究室にある波長 729nm のレーザーとの他己相関を行い双方の線幅の概算 を行うこととした。

2.6 ULE 共振器の温度安定化構造

真空度 10⁻⁷[torr] の真空中に図 6 のような構造 で ULE 共振器を配置した。熱シールドの役割を担 う 2 重の銅箱の内、外側の銅箱に対してペルチェ 素子による温度制御を行い、その輻射熱を ULE 共振器の温度制御に利用した。この構造の結果、 ULE 共振器の温度揺らぎを数時間で 1mK 程度ま で抑制することができた。

3 実験結果

3.1 ULE 共振器のゼロ点温度測定

波長 795nm のレーザーを用いて Rb の飽和吸 収分光を行い、その信号と ULE 共振器の透過信





図 6: ULE 共振器の配置図

号の周波数差を ULE 共振器の温度を変化させて 測定した (図 7)。



図 7: 平滑化処理を行った Rb と ULE スペクトル

この結果から図8を作製し、ゼロ点温度を求めたところ33.03 ℃となった。ULE 共振器の温度揺らぎが1mK 程度であることから、中心周波数のドリフトは数時間に数100Hz 程度と見積もることができた。この値は、サイドバンド冷却を行う上で問題のない値である。

3.2 ULE 共振器のフィネス測定

リングダウン法により、今回用いた ULE 共振 器のフィネスを測定した。 図??に実測した ULE 共振器の減衰信号を記載する。赤のデータはレー ザーのスイッチングに用いた AOM の TTL 信号の 電圧値であり、 $V_{switch} = 0$ で ULE 共振器への入 射光が消えたことを示している。青のデータの減 衰部分に指数関数のフィッティングをかけて時定 数を求めたところ、 $\tau_c = 26.3[\mu s]$ となった。(??) 式からフィネスを求めた結果、

$$F_{\rm c} = \frac{\pi c \tau_{\rm c}}{L}$$
$$= 2.45 \times 10^5$$

という値が得られた。本ULE 共振器の共振器長は 10cm であるため、ここから共振器の線幅が 6kHz とわかった。以上より、今回狭窄化を行ったレー ザーの線幅は太くても 6kHz までは狭窄化がされ ているとわかった。

3.3 ビートによるレーザー線幅評価

図9に今回作製した波長729nm ロックレーザー と以前から研究室で用いていた Moglabs 製の波長 729nm ロックレーザーのビート信号を添付する。 図中青で描画したローレンツ関数フィッティング によると、このスペクトルの半値全幅は1.5kHz となった。



図 9: 双方のレーザーのビート測定

3.4 イオン分光による線幅測定との比較

先述の結果から、以前から用いていた波長 729nmのレーザー線幅は太くても 1kHz 程度であ るということがわかった。すなわち、図 3 のスペ クトル半値幅はレーザー以外の影響により 7kHz 程太っていることがわかった。レーザー線幅以外 の外因のうち、最も大きな影響を及ぼしうる要 素は外部磁場のゆらぎである。 $S_{1/2}, m_F = -\frac{1}{2}$ $\rightarrow D_{5/2}, m_F = -\frac{5}{2}$ の準位間の共鳴周波数のゼー マンシフト量は磁場の大きさを B[G] とすると次 のようになる。

$$\Delta \omega = 3.5 \times B[\text{MHz}] \tag{6}$$

6 式より、7kHzの周波数揺らぎを起こす磁場のゆ らぎは、2mG と計算できた。磁場は定電流源か らコイルに電流を流すことで発生させており、そ の電流と磁場の間では B = 3.1 × I[G]の関係が 成り立っているため、このときの電流のゆらぎは 0.6mA と予想される。この値は特別な安定化処置 等を行っていない定電流源の揺らぎとしては十分 起こりうる値である。このことから、定電流源の 不安定さの影響が図3のスペクトルの拡がりに大 きく影響していたことが確認できた。また、定電 流源のゆらぎの他にも地磁気等の浮遊磁場の影響 も少なからず受けている事が考えられるため、外 部磁場の遮蔽についても行う

4 まとめと今後の展望

4.1 本研究のまとめ

高い温度安定性を持つ ULE 共振器をベースと した周波数基準の作製し、作製したレーザーの線 幅を狭窄化した。2 台の挟線幅レーザーを用いる ことで、双方のレーザー線幅の凡その値を見積も り、過去の研究結果と照合することで磁場の不安 定さという実験系の問題点を明確に示すことがで きた。

4.2 今後の展望

定電流源の安定化及び磁場の遮蔽を行い、実際 にS-D 遷移のスペクトル線幅が狭くなってること を確認し、サイドバンド冷却の効率向上を行いた い。また、今回狭窄化を行ったレーザーについて も、フィードバック制御を最適化することでより 狭線幅なレーザーを実現したい。

参考文献

- W. Neuhauser et al., "Optical-Sideband Cooling of Visible Atom Cloud Con ned in Parabolic Well" Phys. Rev. Lett. 41, 233(1978)
- [2] Eric D. Black, "An introduction to Pound-DreverHall laser frequency stabilization", American Journal of Physics 69, 79 (2001)
- [3] G. C. Bjorklund et al., "Frequency Modulation (FM) Spectroscopy" Appl. Phys. B 32 145-152(1983)
- [4] 中井良輔 "カルシウムイオンの S_{1/2} D_{5/2}
 遷移スペクトル測定及びキャリアとサイドバンドの特定"卒業論文 電気通信大学