技術資料

次世代時間標準のための新しい高安定発振器

西山明子*

(2022年1月28日受理)

New highly stable oscillators for the next-generation time standard

NISHIYAMA Akiko

Abstract

Coordinated Universal Time (UTC), a time system widely used as a standard for time and frequency, is supported by international cooperation of national metrology institutes and advances of science and technology. In recent years, several optical clocks have shown much lower uncertainties than the current primary frequency standards operating in the microwave range, making the redefinition of the second a reality. In this paper, I first describe microwave oscillators, which are the basis of UTC generation and is the clock source of UTC(k) in operation in each country. Then, I investigate highly stable lasers operating in the optical frequency range, which can replace microwave source oscillators of UTC(k) and reduce the uncertainty of the optical clock systems.

1. はじめに

時間の単位である秒は国際単位系 (Système International d'unités, SI) における七つの基本単位の 一つであり,最も小さい不確かさで実現,あるいは計測 できる.日常生活で待ち合わせや会議に遅れないため であれば,それほど正確な時計は必要ないかもしれな い.しかし,測位,通信といった基盤インフラは既に高 精度な時間標準に依存しており,それなしで現代社会は 成り立たない状況にある.そして,時間標準は常時動き 続けなければならない標準という点で特殊であり,国際 度量衡局 (Bureau International des Poids et Mesures, BIPM)と世界各国の標準研究機関 (National Metrology Institutes, NMIs)が協力して時間周波数標準として統 一された時系である協定世界時 (Coordinated Universal Time, UTC)を維持し,不確かさが 10⁻¹⁶ 台の時系を実 現している.

UTC を維持していくためには、各研究機関が常時実現する実体的な時系である UTC(k)、および定義に基づ

く正確な周波数を断続的にでも発生する一次周波数標準 器の維持が必要である.これまでに、より良い、または 次世代の一次周波数標準器を目指し、小さい不確かさを 追求して様々な時計が開発されてきた.最近は原子やイ オンの光遷移を基準とした光時計の進展が著しい.光時 計は従来のセシウム原子のマイクロ波遷移を基準とした 時計よりさらに小さい不確かさを既に示しており、近い 将来に秒の定義が改訂されることが予想されている.ま た、この正確な時計を用いて、重力測定による測地学へ の時計の応用¹⁾⁻³⁾、基礎物理定数の検証^{4),5)}、およびダー クマターの探査⁶⁾⁻⁸⁾など、新しい研究分野が拓かれつつ ある.

時計は、①連続稼働する発振器、②発振器の周期を校 正するための基準、③発振器の周波数を読み取るための カウンター、の三要素から構成される。例えば身近に ある電波時計では、時計に内蔵されたクオーツ振動子 などの発振器が連続的に時間を刻み続け(①)、定期的 にUTCを基にした外部からの信号に同期する(②)、そ して、発振器の振動は歯車などによって積算され(③)、 文字盤が時間を表示する。この基本的な構成は、現代で

^{*} 物理計測標準研究部門 時間標準研究グループ

最も正確な光時計であっても変わっていない.

本稿では、近年の光時計の発展、およびその不確かさ の低減を念頭に、秒の再定義後にあるべきUTC(k)を考 え、時計の構成要素のうち①時計の発振器部分、に焦点 を当てて研究開発状況を調査し、我々の展望を述べる.

2. 協定世界時(UTC)の生成

メートル条約発足後,秒は地球の自転周期を基に,一 日(平均太陽日)の86 400分の1の時間として運用さ れてきた.地球の自転周期は潮汐摩擦などによって変化 して10⁻⁷程度の不確かさがあり,かつ50年で10⁻⁸程度 長くなっていく.そこで,長期的変動の少ない地球の公 転周期を基に,秒を1年(太陽年)の31 556 925.9747 分の1とすることが提案され,1960年に国際度量衡委員 会(CIPM)により承認され,秒は六つ目のSI基本単位 となった.その不確かさは約2×10⁻⁹と二桁程度改善さ れたが,公転周期が長いため,小さい不確かさを得るた めには長い積算時間が必要であった.そのため,早い段 階から,原子時計による秒の定義や運用の必要性が指摘 されていた.

そして 1967年, 第13回国際度量衡総会において「秒 は133 セシウム原子(¹³³Cs)の基底状態の2つの超微細 構造準位間の遷移に対応する放射の周期の9192631770 倍の持続時間である」と定義され、現在でもこの定義が 用いられている. 定義に利用される 133 セシウム原子の 遷移周波数はおよそ 9.2 GHz であり、地球の公転運動よ りもはるかに短い振動周期であるために、短い時間で小 さい不確かさを実現できる.この秒の定義を実現する時 計は、セシウムー次周波数標準器と呼ばれる. 原子泉型 のセシウム原子時計が主に用いられており、セシウム原 子の遷移周波数が外乱などから受ける摂動による周波数 シフトを厳密に評価したものである.図1には、この60 年間のセシウムー次周波数標準器の不確かさ低減の歴史 を示した⁹⁾. 秒の定義改定後もセシウム一次周波数標準 器の不確かさは年々小さくなっており、近年では10⁻¹⁶ 台となっている¹⁰⁾. また,より小さい不確かさを得るた めに,可視光領域の原子の遷移周波数を基準とした光時 計の研究が進んでいる. 最近ではセシウムー次周波数標 準器の不確かさを2桁以上下回る10⁻¹⁹台の光時計も報 告されている¹¹⁾.

現代の秒の定義に基づいた時系である UTC は、フ ランスにある国際機関である BIPM がとりまとめてい る¹²⁾.図2に UTC 生成の過程を示す.現在、世界各国 にある NMI を中心とする研究機関が、安定な発振器で ある原子時計,主に商用セシウム原子時計や水素メー ザーを連続発振器として用いて,UTC(k)と呼ばれる時 系を生成・維持している.UTC(k)のkには各研究機関 名の略称が入り,例えば産総研の計量標準総合センター (NMIJ)が生成するUTC(k)はUTC(NMIJ)と呼ばれ る.およそ90の研究機関の400以上の原子時計のデー タがGPS衛星などの全球測位衛星システムを介して BIPMに送られ,加重平均がとられて,自由原子時(Free atomic time scale, échelle atomique libre, EAL)と呼ば れる時系を作る.これは,多数の原子時計を平均化した 安定な時系であり,UTC生成における,仮想的だが高 安定な発振器としての役割を持つ.EALは、世界に数 十台ある一次・二次周波数標準器により校正され、秒 の定義に基づいた時系である国際原子時(International Atomic Time, TAI)が生成される.最近では10数台の



図1 セシウムー次周波数標準器(黒)と光時計(青)の相 対不確かさの変遷.参考文献⁹⁾に最近のデータを加えた.



図2 UTC 生成の過程.

セシウムー次周波数標準器が定期的に TAI の校正に参加している.また近年,光時計が二次周波数標準器とし て採用され¹³⁾ TAI の校正に参加するようになっており, 秒の定義改定後には,光時計の一部が一次周波数標準器 に置き換わると予想される.これまでに世界で7つの光 時計が TAI の校正に参加した実績を持つ.

ところで、TAI は地球の自転とは関係なく、原子の遷 移周波数に基づく定義を基準とした時系なので、長い期 間には地球の自転に基づく時刻である世界時(Universal time 1, UT1)との差が次第に大きくなってしまう。例 えば数万年後には、正午なのに東京は真っ暗で、午前0 時に太陽が南中することが予想される。そこで、実際の 国際的な時間標準としては、TAI にうるう秒を挿入し たUTC が広く使われている。うるう秒は、TAI と UT1 との差を 0.9 秒以下にするように TAI に加えられ、2022 年 1 月時点で TAI - UTC は 37 秒となっている。UT1 やうるう秒は、国際地球回転・基準系事業(International Earth Rotation and Reference Systems Service, IERS) が決定している。

BIPM は 1988 年以降毎月,5日間ごとの UTC – UTC(k)のデータを Circular T として公表している¹⁴. UTC(k)を管理する各研究機関は Circular T の結果を基 に,UTC(k)と UTC との差が大きくなりすぎないように UTC(k)に微調整を加えている.これを広い意味で「同期」 と呼んでいる.2013年以降には,より高い頻度で UTC(k) を UTC へ同期させることができるように,約60の研究 機関の過去 4 週間の原子時計のデータを基に rapid UTC (UTCr)が生成され,日ごとの [UTCr-UTC(k)]が毎週 公表されるようになっている¹⁵.

3. UTC(k)の発振器として用いられるマイクロ波発振器

世界中の各研究機関が生成する UTC(k)が UTC の構 成要素となることを先の章で述べた.最も基本的な時間 周波数標準といえる UTC は,前章で述べたように仮想 的なもので,かつ事後でないとわからない.そのため, 実際に不確かさの小さい周波数および時刻を供給するた めには,各研究機関が維持・運用する UTC(k)が用いら れる.各研究機関において UTC(k)は,一台もしくは複 数台の原子時計を発振器として生成され,前述したよう に UTC の時刻や周波数と乖離しないように断続的に調 整されている.そのため UTC(k)は,Circular T もしく は UTCr が公表され,UTC との差が明らかになるまで の期間は,独立に周波数を維持し,時刻を刻み続けなけ ればならない.また,時刻の連続性を途切れさせること はできないので、休むことなく動き続けなければならない. このような UTC(k)の大本となる連続稼働発振器はフライホイールとも呼ばれる. UTC(k)のフライホイールとしては、商用セシウム原子時計や水素メーザーなどが主に用いられている. 図3に、市販されているマイクロ波発振器の一般的な周波数安定度(以下、安定度)として、アラン偏差を示す^{16),17)}. UTC(k)の生成においては、フライホイールが発生した周波数を、UTC を参照しつつシフトさせることができるので、周波数の絶対値の不確かさは重要でなく、Circular T の比較期間である5日間(およそ4.3 × 10⁵ 秒)以下の平均時間における安定度が重要である.

アラン偏差は、原子時計などの安定度を特徴づけるの によく使われる尺度である¹⁸⁾.アラン偏差の平均時間依 存性から、安定度を制限する雑音源の種類を一部知るこ ともできる.時間・周波数の計測においては、発振器の 周波数ドリフトがしばしば制限要因になるため、標準偏 差で評価しようとすると、同じ平均時間であっても、数 値がデータ個数に依存してしまう.主にこの問題に対応 するため、標準偏差では各測定値と平均値の差を用いる ところを、アラン偏差では連続する測定間の周波数差を 用いる.平均時間 τ のアラン偏差 $\sigma_y(\tau)$ は、時間 τ の 区間で平均化された測定値を \overline{y}_m ,測定点数を N として、 次の式から計算される.

$$\sigma_{y}(\tau) = \left[\frac{1}{2(N-1)} \sum_{m=1}^{N-1} (\overline{y}_{m+1} - \overline{y}_{m})^{2}\right]^{1/2}.$$
 (1)

アラン偏差は位相および周波数雑音のパワースペクトル 密度から換算することもでき,位相/周波数雑音のパワー スペクトルは短時間領域(例えば平均時間1秒以下), アラン偏差は長時間領域での評価に適している.



図3 市販されているマイクロ波発振器の標準的な アラン偏差. Rb:ルビジウム原子時計, Cs: 商用セシウム原子時計, H:水素メーザー.

UTC(k)のフライホイールとして最も多く用いられて いる商用セシウム原子時計は、秒の定義となっているセ シウム 133 原子の基底状態の超微細準位間の遷移周波数 を基準としている.ただし、一次周波数標準器と異なり、 セシウム原子が受ける擾乱を抑えたり見積もったりする ことは目指しておらず、秒の定義を実現する装置という 位置づけではない. 基本的な構成としては、加熱された セシウム原子ビームに磁場や光による状態選択を行い. ラムゼー共振器でマイクロ波と相互作用させて、状態間 遷移を起こす周波数ピークを検出するものである¹⁹⁾. 短 期安定度はマイクロ波と相互作用するセシウム原子の数 で決まるショット雑音に制限されており平均時間1秒で 10⁻¹² 台であるが,長期の安定度には優れていて,10⁵ 秒 以上の平均時間では10⁻¹⁴台の安定度が得られる.現在 Microchip 社 (アメリカ) や Oscilloquartz 社 (スイス), Chengdu Spaceon 社(中国)などから販売されている.

水素メーザーは、損失の小さい共振器内に反転分布を 作った水素ビームを充填し、基底状態間約1.42 GHzの 遷移を利用してメーザー発振させるものである²⁰⁾.市販 されるマイクロ波発振器の中で短期安定度が最も高く. 平均時間1秒で10⁻¹³程度の安定度を持つ.長期の安定 度は、共振器の温度変化による変形や、遷移周波数の2 次ゼーマンシフト、スピン交換シフト、2次ドップラー シフトなど様々な要因に制限される²¹⁾.水素メーザーの 技術は成熟しており、共振器の温度や磁場、水素原子ビー ムの流量を安定に保つことで、10⁵秒の平均時間で10⁻¹⁵ 程度の安定度が得られている. このような高い安定度の ため、世界のトップレベルの標準研究機関の多くは一台 または複数台の水素メーザーをフライホイールとして用 いて UTC(k)を生成している.また,高い安定度の周波 数標準を必要とする電波天文学においても水素メーザー は必須となっており、最近話題になったブラックホール の発見²²⁾にも貢献している.ただし水素メーザーは容積 が約300 Lの大型の装置で,高価である.また,導入後 安定に動作するまでに数年を必要とし、寿命が15年ほ どとされている. そのため, 安定な UTC(k)の運用のた めには、複数台の水素メーザーを同時に運転させる必要 があり,運用に必要な場所や費用の負担は大きい.水素 メーザーは, Microchip 社 (アメリカ), T4Science 社 (ス イス), Vremya-CH社 (ロシア), 北京航天科瑞电子有 限公司(中国)などから販売されている.

ルビジウム原子時計は、ガラスセルに封入されたルビ ジウム原子のマイクロ波-光の二重共鳴遷移を励起し、 2重共鳴による光の吸収が最大となるマイクロ波周波数 (6.834 GHz)を基準とするものである.短期安定度は平 均時間1秒で10⁻¹¹台であり,UTC(k)の発振器としては 用いられていない.ただし,セシウム原子時計や水素メー ザーのような真空チャンバーや原子ビームを必要としな いため小型かつ安価・長寿命で,企業や大学などで広く 用いられている.

4. 新しいフライホイールとなる波長安定化レーザー

ここまでに、マイクロ波周波数領域の原子遷移を用いた原子時計が、常時発振し続ける安定度の高いフライホ イールとして用いられていることを述べてきた。一方で、 最も高い安定度を持つ水素メーザーは、大型・高価で寿 命が短く、長期の運用には費用の負担が大きいことをも 述べた。そこでこの章では、比較的小型・安価・長寿命で、 自分たちで開発可能な発振器であり、かつ水素メーザー と同等の安定度を持つような、すなわち UTC(k)の新し いフライホイールとなり得る光領域の発振器について調 査する。

セシウムー次周波数標準器よりも小さい不確かさを実 現している光時計は、単一イオン時計および光格子時計 である.そして、光時計に用いられる紫外から可視波 長域の計8つの放射波長が「秒の二次表現、Secondary representation of the definition of the second」として 勧告されている.光時計は水素メーザーに比べて短期安 定度が良い.しかし、原子の冷却・捕獲のため真空チャ ンバーや多数の冷却用のレーザーなどの装置が必要であ る.従って、水素メーザーのような連続運転は難しく、 UTC(k)のフライホイールとして用いることは現実的で はない.

一方,長さの単位メートルにおいてもレーザーなどの 放射波長がその実現のために用いられている. 1983 年 の国際度量衡総会において、「メートルは 299 792 458 分 の1秒間に光が真空中を伝わる行程の長さ」として定 義された.そして「メートルの実用的な実現方法,The practical realization of the metre」が勧告されており, これを実現するための長さの基準として、安定化レー ザーの放射波長の勧告値リストが BIPM のホームページ で公開されている. リストには, 秒の二次表現として勧 告されている放射波長も含まれている他、原子・分子の 吸収線に波長安定化したレーザー, クリプトンランプ, および未安定化ヘリウムネオンレーザーの波長が勧告さ れている $^{23),24)}$. 図 4 に The practical realization of the metre として勧告されている光領域の原子・分子の放射 波長を, 勧告値の不確かさを縦軸として示した²⁵⁾. 原子 の冷却・捕獲を必要とする単一イオン時計や光格子時計



図4 The practical realization of the metre として勧告されている光領域の原子・分子の放射周波数と 波長²⁵⁾. 縦軸は勧告値の不確かさを表す.

に用いられている原子の放射波長を,図中黒線で示した. その他は,原子・分子ビームや,ガラスセルに原子や分 子を封入した状態で,観測される遷移波長にレーザーの 波長を安定化するもので,原子・分子種ごとに色を変え て示している.ここではこれらを,波長安定化レーザー と呼ぶことにする.

波長安定化レーザーは、気体原子や分子の高分解能分 光を行い、観測されるスペクトル線にレーザーの波長を 安定化するものである.より狭いスペクトル線にレー ザーを安定化するほど高い安定度が得られるが、気体原 子・分子はボルツマン分布に従う速度分布で空間を飛び 回っているため、遷移周波数は原子・分子の速度に応じ たドップラーシフトを受けて. 可視波長域のスペクトル 線幅は数100 MHz 以上に拡がってしまう. このドップ ラー拡がりの影響を除くための高分解能分光法として、 ドップラーフリー分光法の一つである飽和吸収分光法²⁶⁾ がよく用いられる. 飽和吸収分光法では、十分に線幅が 狭い励起用レーザーで原子・分子を速度選択的に励起し, 飽和効果を生じさせる. この時プローブ光によって観測 するスペクトルには、ホールバーニング効果によるくぼ みができ、これをラムディップと呼ぶ. ラムディップの 線幅は、原子・分子の遷移に関するエネルギー準位の寿 命で決まる自然幅や, 圧力幅, 通過時間拡がり, 飽和幅, 光源レーザーの線幅などによって決まり、ドップラー拡 がりの影響をほとんど受けないため、数 MHz 以下と狭 い.

図5には、長波長側の5つの波長安定化レーザーのア ラン偏差を、主要な論文に示されているものについて示 した.また、表1には各レーザーの構成の要点をまとめ た.波長10.3 µmのOsO₄ (四酸化オスミウム)²⁷⁾と波長 3.39 µmのCH₄²⁸⁾は、低圧下で v_3 振動遷移の狭いスペ クトル線幅を観測することができる。位相雑音が小さい ガスレーザーを光源として飽和吸収分光を用いており、 100 秒平均の安定度は 10^{-14} 以下を達成している. 波長 1.54 µm の ${}^{13}C_2H_2$ (13 アセチレン)²⁹⁾ や波長 780 nm の ${}^{87}Rb^{30)}$ は, 観測されるスペクトル線幅が比較的大きく, 100 秒平均の安定度は 10^{-13} 台である. 波長 778 nm の ${}^{85}Rb^{31)}$ はドップラーフリー2光子吸収分光法を用いてお り, 100 秒平均の安定度は 10^{-14} 台となっている.

図6には、6つの波長でのヨウ素安定化レーザーの アラン偏差を示した。640 nm から515 nm の波長域に は、8つのヨウ素分子(I₂)のB-X 遷移の超微細構造 遷移周波数が勧告値として与えられている。ヨウ素分子 のB-X 遷移は可視から近赤外領域にわたって密に電子 振動回転スペクトルが観測され、飽和吸収分光法を用い ると15本または21本の超微細構造が分離して見られ る。そのため、古くから高分解能分子分光の周波数アト ラスとして用いられてきた歴史がある^{32),33)}.振動と回転 の量子数をそれぞれ $v \ge J$ 、電子励起状態と基底状態を それぞれ添字 e と g で表すと、振動回転遷移は R または $P(J_g)v_e - v_g \ge 表記される.$ 回転量子数の選択側から $J_e - J_g = \pm 1$ であり、R は $J_e - J_g = 1$, P は $J_e - J_g = -1$ であ



図5 波長安定化レーザーのアラン偏差. OsO₄, 10.3 µm²⁷⁾, CH₄, 3.34 µm²⁸⁾, C₂H₂, 1.54 µm²⁹⁾, Rb, 780 nm³⁰⁾, Rb, 778 nm³¹⁾.

原子・ 分子種	遷移	波長 (μm)	光 源 レーザー	分光法	スペクトル幅 (MHz)	安定度 (τ=100s)
OsO ₄	v3振動遷移	10.3	CO ₂	共振器 飽和吸収分光法	0.2	\sim 7 $ imes$ 10 ⁻¹⁵ ²⁷⁾
CH_4	v ₃ 振動遷移, F ⁽²⁾ 2 component, P(7)	3.39	HeNe	レーザー共振器内 飽和吸収分光法	0.2	$\sim 8 \times 10^{-15}$ ²⁸⁾
${}^{13}C_2H_2$	v ₁ + v ₃ 振動遷移, P(16)	1.54	ECDL	共振器 飽和吸収分光法	1	\sim 1.6 \times 10 ⁻¹³ ²⁹⁾
⁸⁷ Rb	D2, d and f hyperfine components	0.780	Ti:S	飽和吸収分光法	6	\sim 5 \times 10 ^{-13 30)}
⁸⁵ Rb	$5S_{1/2} (F_g = 3) - 5D_{5/2} (F_e = 5)$	0.778	ECDL	ドップラーフリー 2 光子吸収分光法	0.66	~6×10 ⁻¹⁴ ³¹⁾
	B – X遷移, R(127) 11-5	0.633	HeNe	レーザー共振器内 飽和吸収分光法	4.5	~9×10 ^{-13 34)}
I_2	B-X遷移, R(56) 32-0	0.532	Nd:YAG	飽和吸収分光法	0.2	$\sim 2 \times 10^{-15}$ ⁴⁶⁾
	B-X遷移, R(36) 32-0	0.515	Ar ⁺	飽和吸収分光法	0.05	$\sim 6 \times 10^{-14}$ 50)

表1 図5および図6に安定度を示した波長安定化レーザー

ることを示す. 波長 633 nm の R(127)11-5³⁴⁾は, HeNe レーザーのレーザー共振器内にヨウ素分子セルを設置 し, 飽和吸収線にレーザー発振波長を安定化したもの で, 2009 年まで日本の国家標準(特定標準器)として メートルの実現に用いられた. 現在でも, 633 nm のヨ ウ素安定化 HeNe レーザーは市販されており,校正事業 者が持つ標準器として用いられるほか,長さの特定標準 器として採用している国もある. 633 nm の R(127)11-5 遷移の超微細構造スペクトルの線幅は約 4.5 MHz であ り³⁵⁾,安定度としては 100 秒平均で 10⁻¹² 程度となってい る. 波長 576 nm³⁶⁾では HeNe レーザーの第二高調波や 色素レーザーが,543 nm³⁷⁾でも HeNe レーザーが用いら れて,平均時間 100 秒で 10⁻¹² および 10⁻¹³ 台の安定度が



図6 波長 633 nm³⁴, 576 nm³⁶, 543 nm³⁷, 532 nm⁴⁶, 531 nm⁴⁸, 515 nm⁵⁰ のヨウ素安定化レーザーのアラン偏差.

報告されている.

ヨウ素安定化レーザーとして、最も高い安定度が報告 されているのは 532 nm の R(56) 32-0 遷移に Nd:YAG レーザーの第二高調波を安定化したものである. Nd:YAG レーザーは位相雑音が小さく、フリーランの状 態での線幅は1 kHz 程度である. ヨウ素分子の電子励 起状態(B状態)は多数の電子励起状態と複雑に相互作 用していて、前期解離の影響からB-X遷移のスペク トル線幅は拡がりを生じている.しかし、遷移波長がB 状態の解離限界(499.5 nm)に近づくにつれて前期解離 の影響が小さくなることでスペクトル線幅は小さくなる ため, 532 nm においてはスペクトルの自然幅はおよそ 200 kHz から 300 kHz である³⁸⁾. また, 523 nm 付近の 遷移は長波長側の遷移に比べて信号強度も大きい. ヨウ 素安定化 Nd:YAG レーザーの研究は 2000 年ごろに盛ん に行われ、アメリカ国立標準技術研究所 (NIST)^{39),40)}, ドイツ物理工学研究所 (PTB) とロシアレーザー物理 研究所 (ILP)⁴¹⁾, 中国計量科学研究院 (NIM)⁴²⁾, そし て産業技術総合研究所⁴³⁾などが、10⁻¹⁴から10⁻¹⁵台の安 定度を持つヨウ素安定化レーザーの開発を報告した.分 光法としては変調移行分光法を用いてドップラーバック グラウンドの影響を受けない飽和吸収スペクトルを取得 し、レーザーの波長を安定化している。また、ヨウ素分 子セルは、真空ガラスセル中にヨウ素固体を封入し、温 度を変化させてセル内の蒸気圧を変化させて使用する ものであるが. セルの温度を -5 ℃から -20 ℃程度に保 ち、内部の蒸気圧を小さくすることで圧力幅の影響を

小さくしている. これらの研究において,数10秒から 100 秒以上の中長期平均時間での安定度を悪くしていた 要因は、変調移行分光法のために用いる電気光学変調器 (EOM)によって生じる残留強度雑音 (RAM) であった. RAM は、EOM の変調に伴って生じる2つのサイドバン ドの強度の不一致や位相差の変化から生じる. EOM 変 調信号の DC バイアスと結晶の温度コントロールによっ てRAM が低減できることが知られており44)。中長期安 定度も改善されている⁴²⁾. 532 nm のヨウ素安定化レー ザーの研究は, 探査ロケット搭載や宇宙重力波望遠鏡の 基準レーザーとしての必要性から引き続き行われており ⁴⁵⁾⁻⁴⁷⁾,近年,ドイツ航空宇宙センター (DLR)のグルー プが探査ロケット搭載用のヨウ素安定化レーザーを開発 し、2×10⁻¹⁵の安定度を実現している⁴⁶⁾.この研究では、 RAM キャンセルの手法が用いられたことに加えて、レー ザー光の強度安定化がなされ、ヨウ素安定化レーザーと してはこれまでで最高の安定度を達成している.

532 nmより短い波長域では、DFB レーザーの第二高 調波を用いた531 nmのR(36)32-0 遷移への安定化レー ザーによって、100 秒の平均時間で10⁻¹²後半の安定度 が得られている⁴⁸⁾.用いられたレーザーは、第二高調波 発生部分を合わせても2 cm ほどのコインサイズで、非 常に小型なものである.また他にも、小型な半導体レー ザーを用いた波長安定化レーザーの研究として、光通信 波長 1.542 µm の DFB レーザーと導波路型非線形結晶に よる第3高調波のR(73)46-0 遷移(514 nm)への安定 化も報告された.この研究では、100 秒間の平均時間で 10^{-13} 台の安定度が得られている⁴⁹⁾.波長515 nm の勧告 値であるP(13)43-0 遷移は、先に述べた通りB 状態の 解離限界の波長により近づくことから、自然幅はおよそ 50 kHz となる^{50,51)}.Ar⁺ レーザーが用いられ、100 秒の 平均時間で 10^{-13} を超える安定度が得られている.

波長安定化レーザーの短期安定度を制限する要因は、 レーザー光源の位相ノイズ、基準とする原子・分子スペ クトルの線幅と信号強度である.短期安定度については、 水素メーザーを上回る波長安定化レーザーを開発するこ とは難しくない.一方で、波長安定化レーザーの中長期 の安定度については、変調器のRAMやレーザー光源の 強度変化、ビームアラインメント、ガスセルの温度変化 やセル内の圧力変化等の様々な要因に制限されていると 考えられる.これらの要因を改善することで、水素メー ザーと同等もしくはそれ以上の中長期安定度を持つ波長 安定化レーザーを開発することも可能になるだろう.水 素メーザー以上の安定度を持つ波長安定化レーザーを開 発することができれば、UTC(k)の光フライホイールと



図7 光周波数コムのスペクトル.波長安定化レーザーを光周 波数コムのモードの一つに安定化することで、波長安定 化レーザーと同じ安定度を持つマイクロ波が得られる。

して次世代の時系を構成することができる.

ここまで、マイクロ波発振器とレーザーを同列に扱い、 その安定度を比較してきた.UTC(k)は時系であり、時 を刻み、かつ GPS 衛星で比較するためにはマイクロ波 で運用する必要がある.ここでレーザーの光周波数とマ イクロ波周波数とを比較する「光周波数コム」について 述べる.光周波数コムは時間軸上では超短光パルス列で あり、周波数軸上では図7のように櫛状のスペクトルを 持つ.櫛の歯それぞれは連続発振レーザーであり、コム モードなどと呼ばれ、その間隔周波数は全光周波数域で 等しい.従って、ゼロ周波数から n 本目のコムモード周 波数は

$$v_n = n f_{\rm rep} + f_{\rm ceo} \tag{2}$$

と表される⁵²⁾. ここで n はモード次数, f_{rep} はモード間 隔周波数で, 繰り返し周波数とも呼ばれる. また, f_{ceo} はキャリア・エンベロープ・オフセット周波数と呼ばれ, $0 < f_{ceo} < f_{rep}$ である. f_{rep} はマイクロ波周波数で,数 10 MHz から数 GHz 程度, マイクロ波周波数である. (2) 式から, f_{rep} が整数 n 倍されて光周波数 v_n に変換されて いることがわかる.

光周波数コムによる光-マイクロ波周波数変換に伴う周波数の不確かさは、多くの場合 f_{rep}の周波数合成に 伴い付加される位相雑音による.1秒平均で10⁻¹²以下、 1000 秒平均で10⁻¹⁵以下の周波数安定度を得ることは容 易である.より良い安定度も多く報告されており⁵³⁾、波 長安定化レーザーの安定度よりも十分小さい.従って、 安定度の高い波長安定化レーザーの安定度をそのままマ イクロ波に変換することが可能である.

5. 光時計の発振器,狭線幅レーザー

新しい秒の定義を実現する光時計も,他の時計と同様 に,発振器・基準・カウンターの3つの要素で構成される. 基準となる原子の放射波長を観測するためには,原子の 冷却と捕獲, さらには環境による放射波長のシフトを見 積もる必要があり, この詳細は参考文献⁵⁴⁾⁻⁵⁶⁾に述べられ ている.また,時計のカウンター部である, 光周波数コ ムによる光周波数計測については, 文献^{57),58)}などに詳細 が述べられている.ここでは, 光時計の発振器として用 いられる非常に狭いスペクトル線幅を持つレーザー(以 下,狭線幅レーザー)について調査する.

光時計は、非常に短い積算時間で小さい周波数不確か さを実現する.時計の不確かさは、統計的な不確かさと 系統的な不確かさから導出されるが、ここで統計的な不 確かさとは原子の基準放射波長に安定化したレーザーの 安定度と言い換えてよい.図8には産総研のイッテルビ ウム光格子時計(NMIJ-Yb1)の安定度をアラン偏差で 示した59). 平均時間 τ が数 10 秒以下ではアラン偏差が 平らになっており、これは、原子のスペクトルの検出と レーザー波長へのフィードバックに10秒弱の時間を要 するためである.この時間領域の安定度は発振器として 用いられる狭線幅レーザーの安定度(NMIJ-Yb1 におい ては 2.0 × 10⁻¹⁵) がそのまま光格子時計の安定度となる. また、光格子時計においては白色 FM 雑音が支配的であ るため,数10秒以降のアラン偏差は1/√τ に比例する. つまり、発振器である狭線幅レーザーの安定度は光格子 時計の短期安定度を決定し、また、ある平均時間で到達 できる安定度も狭線幅レーザーの安定度によって制限さ れることになる.

光時計の発振器として用いられる狭線幅レーザーとし ては、光共振器に安定化したレーザーが用いられる.狭 線幅レーザーのための光共振器は、2枚の鏡をスペー サーの両端に張りつける形で向かい合わせて設置したも ので、高い反射率を持つミラーが用いられる.ミラーの 反射率によって決まる光共振器のフィネス(共鳴の鋭さ、



Yb1)のアラン偏差 ⁵⁹⁾.

F) はミラーの反射率を R として, $F = \pi \sqrt{R}/(1-R)$ と 表され,狭線幅レーザー用の光共振器としてはフィネス 100 000 以上のものが用いられている.レーザーの半波 長の整数倍が光共振器長に一致するときに光が共振器に 共鳴するので,共鳴のピークにレーザー波長を安定化す る.光共振器の共鳴ピークの周波数の揺らぎ Δv は,共 鳴ピークの絶対周波数を v として, $\Delta v/v = \Delta L/L$ と表 される.ここで,Lは光共振器長, ΔL は光共振器長の 揺らぎである.そのため,狭線幅レーザーに高い安定度 を実現するためには,共振器長の揺らぎの小さい,構造 的に安定な光共振器を開発する必要がある.光共振器長 参変化させる原因としては,振動や音響雑音などの環境 外乱,温度変化による光共振器スペーサーの熱膨張や結 晶構造の変化によって生じるクリープ現象,光共振器材 質の熱雑音,光の輻射圧等がある.

振動は地震や車・人の往来などの様々な原因で生じ, 床や空気を介して光共振器に伝わる. これを低減するた めには、適切な防振台を使用するとともに、共振器長が 振動の影響を受けにくい光共振器形状や支持位置を設計 することが必要である^{60),61)}. 音響雑音の対策としては、 多くの研究機関で音響遮蔽箱が用いられている.また, 温度変化の影響を小さくするために、光共振器は真空中 に外部からの熱伝導が小さい形で設置され、温度は一定 に保たれる.スペーサー材質としては、低熱膨張(ultralow-expansion, ULE) ガラスがよく用いられており、熱 膨張率は約10⁻⁸ K⁻¹, クリープは約0.2×10⁻¹⁵ s⁻¹と,い ずれの値も他の材質に比べて小さい. さらに熱膨張率に 関しては ULE ガラスの熱膨張係数が反転する温度付近 に温度を設定することで、実質 10⁻¹⁰ K⁻¹ 程度に低減する ことができる.環境外乱による雑音や熱膨張やクリープ 現象の影響の低減方法については、参考文献⁶²⁾に詳細が 述べられている.

図9に狭線幅レーザーの安定度を制限する雑音源をア ラン偏差で示した. 雑音源はそれぞれ周波数特性があり パワースペクトル密度で表されることが多いが,これを アラン偏差の形に表したものである. 図9は文献⁶³⁾に報 告された一例であるが,アラン偏差の特徴は多くの狭線 幅レーザーに共通している. 振動や音響ノイズの影響を 十分に低減した場合,短い平均時間の領域ではレーザー の位相雑音が支配的となっている. また,数10秒以上 の平均時間では,温度揺らぎやクリープ現象による光共 振器長変化が支配となる. 光時計の短期安定度として重 要な数秒から数10秒の領域では,光共振器の熱雑音が 狭線幅レーザーの安定度を制限していることがわかる. 熱雑音は,光共振器を構成するスペーサー,ミラー基板, ミラーコーティングのブラウン運動によって生じる. そ こで、熱雑音の大きさを見積もるには、材質の機械的散 逸 φ の大きさが指標となる. ϕ は材質の振動への共鳴の 鋭さを表すQ値の逆数であり、 ϕ が小さくQ値が大き いほど熱雑音が小さくなる. 光共振器全体の熱雑音 S_x の パワースペクトル密度はスペーサー S_x^{spacer} 、ミラー基板 S_x^{sub} 、ミラーコーティング S_x^{coat} が生じる熱雑音のパワー スペクトル密度の和として、次の式で表される⁶⁴.

$$S_{x} = S_{x}^{\text{spacer}} + 2S_{x}^{\text{sub}} + S_{x}^{\text{coat}}.$$
(3)

それぞれのパワースペクトル密度は,

$$S_x^{\rm sub}(f) = \frac{4kT}{\pi f} \frac{1 - \sigma_{\rm sub}^2}{2\sqrt{\pi} \varepsilon_{\rm sub} \omega} \phi_{\rm sub},\tag{4}$$

$$S_{\chi}^{\text{coat}}(f) = S_{\chi}^{\text{sub}}(f) \frac{2}{\sqrt{\pi}} \frac{1 - 2\sigma_{\text{sub}} \phi_{\text{coat}}}{1 - \sigma_{\text{sub}} \phi_{\text{sub}}} \frac{d_{\text{coat}}}{\omega},$$
(5)

$$S_x^{\text{spacer}} = \frac{4kT}{\pi f} \frac{L}{2\pi E_{\text{spacer}}(R^2 - r^2)} \phi_{\text{spacer}},\tag{6}$$

と表される. *k*, *T*, *f*はそれぞれボルツマン定数,温 度,周波数, σ_{XXX} , E_{XXX} , ϕ_{XXX} は下字が表すそれぞれの Poisson 係数, ヤング率, 機械的散逸である. また, ω と d_{coat} はそれぞれミラー上でのビームウエスト径とコー ティング厚さ, *L*, *R*, *r*はスペーサーの長さ,外径お よび中央の穴の内径を表す.図10は,異なる材質で構 成された光共振器の,1 Hzにおける熱雑音のパワース ペクトル密度で,式(3)から式(6)を使って導出した. 4パラーメータは文献⁶⁵⁾⁻⁶⁷⁾から適当なものを使用した. ULE のスペーサーを用い,溶融石英のミラー基板に一 般的な誘電体ミラーコーティングを施した光共振器は, スペーサーやミラー基板に比べてミラーコーティングの

 10^{-13} 10^{-14} 10^{-14} 10^{-16} 10^{-16} 10^{-16} 10^{-17}

図9 狭線幅レーザーの安定度を制限する雑音源⁶³.

熱雑音が高いことがわかる.近赤外から可視波長の高反 射ミラーに広く用いられている SiO₉/Ta₉O₅のイオンビー ムスパッタリングによるコーティングは、潜在的に大き い機械的散逸を持つ. そこで,熱雑音の低い高反射ミ ラーコーティングとして、結晶コーティングミラーが開 発された^{65),68)}. ミラー基板上に単結晶 GaAs/Al_Gal_As の多層膜を生成したもので、小さい機械的散逸(ϕ_{coat} = 2.5 × 10⁻⁵)⁶⁵⁾を持つ.これは、誘電体ミラーコーティン グ $(\phi_{\text{coat}} = 4 \times 10^{-4})^{67}$ よりも1桁以上小さい値である. また、結晶コーティングミラーを用いた光共振器は、近 赤外波長では高い反射率が得られていて、フィネス100 000以上の光共振器を構成することができる.図10に、 結晶コーティングミラーを用いた光共振器の熱雑音パ ワースペクトル密度も示している。スペーサーは ULE. ミラー基板は溶融石英の値を用いた.結晶コーティング の1 Hz の熱雑音パワースペクトル密度は溶融石英のミ ラー基板より小さいことがわかる.

近年、さらなる熱雑音の低減のために、単一結晶シリ コンを用いた低温光共振器が開発された。単一結晶シリ コンの熱膨張係数が反転してゼロとなる 124 K⁷⁰⁾⁻⁷³また はゼロに近づく4 K^{74),75)}に光共振器を冷却した場合の周 波数1 Hz の熱雑音パワースペクトル密度を図 10 に示し た. ULE ($\phi = 1.7 \times 10^{-5}$) や溶融石英 ($\phi = 1 \times 10^{-6}$) に比べても、単一結晶シリコン機械的散逸は $\phi < 10^{-7}$ と小さく⁶⁹⁾、ヤング率も高い.また、分子の熱運動は温 度 (K) に比例するので、室温の光共振器と比べ、熱雑 音が圧倒的に小さい.低温単一結晶シリコン光共振器の ミラーコーティングとしては SiO₂/Ta₂O₅ が用いられて おり、コーティングの熱雑音が支配的となっている.

熱雑音パワースペクトルを狭線幅レーザーのアラン偏

11.0 1 Hzにおける熱雑音パワースペクトル密度 ■コーティング ■ミラー基板 □ スペーサ-(x 10⁻³³) m²/Hz (x 10⁻³³) 0.2 0.1 0 <mark>誘電体ミラ</mark> 溶融石英 <mark>誘電体ミラ-</mark> 単結晶Si ・誘雷体ミラ・ 結晶コーティ 単結晶Si 溶融石英 124 K 4 K 室温 室温



差におけるフリッカー雑音として表すには、次の式を用いる⁶⁴⁾.

$$\sigma_{\gamma}^{\text{floor}} = \sqrt{2\ln\left(2\right)f\frac{s_{x}(f)}{L^{2}}} \tag{7}$$

フリッカー雑音はアラン偏差において水平なフロアとし て現れるので、熱雑音フロアと呼ばれている.式(7) からわかるように、光共振器長Lに比例して熱雑音フロ アが小さくなるため、長い光共振器長を持つ狭線幅レー ザーも多数開発されている.光共振器長を長くすると、 温度の精密コントロールや振動の影響を除くことが難し くなるが、誘電体コーティング ULE 光共振器 40 cm (熱 雑音フロア:1×10⁻¹⁶ Hz/Hz)⁷⁶⁾,48 cm(熱雑音フロア:5.4 × 10⁻¹⁷ Hz/Hz)⁷⁷⁾などの光共振器が開発され、高い安定 度を達成している.

光時計の研究において、基準となる原子の遷移の自然 幅は、例えば中性イッテルビウム原子の6s² ¹S₀-6s6p ³P₀については約44 mHz,中性87ストロンチウム5s² ¹S₀-5s5p³P₀については 7.6 mHz であり, 原子の自然幅 以下のスペクトル線幅を持つ狭線幅レーザーの開発が一つ の目標とされてきた. 最近では、4 K シリコン光共振器 (線幅:16 mHz, 熱雑音フロア:6.5 × 10⁻¹⁷ Hz/Hz)⁷⁵⁾, 124 Kシリコン光共振器(線幅:5 mHz, 熱雑音フ ロア:4×10⁻¹⁷ Hz/Hz)⁷³⁾など,原子の自然幅以下 の線幅を持つ狭線幅レーザーが登場している. さ らなる狭線幅化, 高安定化の開発のためには, 低 温光共振器のミラーコーティングの改良が進めら れるだろう⁶⁶⁾.また、光時計の応用の拡大に向け て移動式の光時計^{78),79)}が開発されており、このた めの小型狭線幅レーザーの研究も進められてい る⁸⁰⁾.

6. まとめと今後の展望

多数の研究機関の光時計開発の努力によって,秒の定 義改定が現実的なものとなってきた.マイクロ波から光 へ,秒の定義となる原子の放射波長が変われば,より小 さい不確かさの時系の実現に向けて UTC の構成も変化 する.同時に,時間標準は止まることのない標準として, 供給され続けなければならない.今後も不確かさの小さ い時系を維持していくために,世界各国の標準研究機関 には,不確かさの小さい UTC(k)を供給し続けることが 求められる.さらに,光時計を保有する標準研究機関に は,高稼働率の光時計による TAI の校正を行うことに よって,次世代の時間標準に貢献することが求められる だろう.

本稿では, UCT(k)のフライホイール, 新しいフライ ホイールとなり得る波長安定化レーザー、および光時計 の発振器である狭線幅レーザーについて調査した.いず れも次世代の時間標準に重要な構成要素である. これま でに産総研では UTC(NMIJ) のフライホイールとして水 素メーザーを用いているが、現在これに代わるヨウ素安 定化レーザーを開発している.水素メーザーと同等以上 の安定度を持つヨウ素安定化レーザーが開発できれば, 安価かつ長寿命な光フライホイールとして, UTC(k)を 持つ研究機関のみならず、不確かさの小さい時間標準を 必要とする様々な分野に導入されるだろう. 狭線幅レー ザーについては、これまで産総研の光時計(NMIJ-Yb1) には、2.0×10⁻¹⁵ Hz/Hz の熱雑音フロアを持つ狭線幅 レーザーが用いられてきた.現在,結晶コーティング ミラー ULE 光共振器を用いることで 1.5 × 10⁻¹⁶ Hz/Hz の熱雑音フロアを持つ狭線幅レーザーを開発している. これにより, 産総研の光格子時計の不確かさが低減され, より小さい不確かさで TAIの校正に寄与することがで きる. また, 光格子時計の安定度を向上させることで, 測地学や基礎物理学実験への展開が可能になるだろう.

謝辞

本調査研究を行うにあたり,ご指導・ご助言をいただ きました安田正美 時間標準研究グループ長,稲場肇 光 周波数計測研究グループ長,保坂一元 物理計測標準研 究部門研究部門長,福田大治 首席研究員,ならびに時 間標準研究グループ,光周波数計測研究グループの皆様 に感謝いたします.

参考文献

- Y. Tanaka, H. Katori, "Exploring potential applications of optical lattice clocks in a plate subduction zone," Journal of Geodesy 95, 93 (2021)
- 2) W. F. McGrew, X. Zhang, R. J. Fasano, S. A. Schäffer, K. Beloy, D. Nicolodi, R. C. Brown, N. Hinkley, G. Milani, M. Schioppo, T. H. Yoon, and A. D. Ludlow "Atomic clock performance enabling geodesy below the centimetre level," Nature 564, 87 (2018)
- T. E. Mehlstäubler, G. Grosche, C. Lisdat, P. O. Schmidt, and H. Denke, "Atomic clocks for geodesy," Rep. Prog. Phys. 81, 064401 (2018)
- 4) C. W. Chou, D. B. Hume, T. Rosenband, and D. J.

Wineland "Optical clocks and relativity," Science 329, 1630 (2010)

- E. Peik, B. Lipphardt, H. Schnatz, T. Schneider, Chr. Tamm, and S. G. Karshenboim "Limit on the present temporal variation of the fine structure constant," Phys. Rev. Lett. 93, 170801 (2004)
- A. Derevianko, and M. Pospelov, "Hunting for topological dark matter with atomic clocks," Nature. Phys. 10, 933–936 (2014)
- P. Wcisło, P. Morzyński, M. Bober, A. Cygan, D. Lisak, R. Ciuryło, and M. Zawada "Experimental constraint on dark matter detection with optical atomic clocks" Nature Astronomy 1, 0009 (2017)
- B M Roberts, et al, "Search for transient variations of the fine structure constant and dark matter using fiber-linked optical atomic clocks," New J. Phys. 22, 093010 (2020)
- 9) M.S. Safronova, D. Budker, D. DeMille, Derek F. Jackson Kimball, A. Derevianko, and Charles W. Clark "Search for new physics with atoms and molecules," Rev. Mod. Phys. 90, 025008 (2018)
- 10) S. Weyers, V Gerginov, M Kazda, J Rahm, B Lipphardt, G Dobrev, and K Gibble, "Advances in the accuracy, stability, and reliability of the PTB primary fountain clocks," Metrologia, 55(6), 789 (2018)
- 11) S. M. Brewer, J.-S. Chen, A. M. Hankin, E. R. Clements, C. W. Chou, D. J. Wineland, D. B. Hume, and D. R. Leibrandt, "²⁷Al + Quantum-Logic Clock with a Systematic Uncertainty below 10⁻¹⁸," Phys. Rev. Lett. 123, 033201 (2019)
- G. Panfilo and F Arias, "The Coordinated Universal Time (UTC)," Metrologia 56, 042001 (2019)
- 13) P. Gill, "When should we change the definition of the second?," Phil. Trans. R. Soc. A 369, 4109 (2011)
- 14) https://www.bipm.org/en/time-ftp/Circular T
- 15) https://www.bipm.org/en/time-ftp/utcr
- 16) B. L. S. Marlow, and D. R. Scherer, "A Review of Commercial and Emerging Atomic Frequency Standards," IEEE Trans Ultrason Ferroelectr Freq Control 68, 2007 (2021)
- E. Batori, N. Almat, C. Affolderbach, and G. Mileti, "GNSS-grade space atomic frequency standards: Current status and ongoing developments," Advances in Space Research 68, 4723 (2021)
- 18) D. W. Allan, "Statistics of Atomic Frequency

Standards," Proc. IEEE, 54-2, 221-230 (1966)

- L. S. Cutler, "Fifty years of commercial cesium clocks," Metrologia 42(3), S90–S99 (2005)
- 20) H. M. Goldenberg, D. Kleppner, and N. F. Ramsey, "Atomic Hydrogen Maser," Phys. Rev. Lett. 5, 361 (1960)
- 21)伊東宏之,細川瑞彦,梅津純,森川容雄,津田正宏, 高幣謙一郎,原正朗,森謙二郎"水素メーザ原子周波 数標準器,"通信総合研究所季報,49 Nos.1/2 (2003)
- K. Akiyama et al., "First M87 event horizon telescope results. II. Array and instrumentation," Astrophys. J. Lett., 875(1), L2 (2019)
- 23) T. J. Quinn "Practical realization of the definition of the metre (1997)," Metrologia 36, 211–244 (1999)
- 24) T. J. Quinn, "Practical realization of the definition of the metre, including recommended radiations of other optical frequency standards (2001)," Metrologia 40, 103-133 (2003)
- 25) F. Riehle, P. Gill, F. Arias, and L. Robertsson, "The CIPM list of recommended frequency standard values: guidelines and procedures," Metrologia 55, 188–200 (2018)
- 26) W. Demtröder, "Laser Spectroscopy," 4th ed. (Springer, New York, 2008)
- 27) C. Daussy, F. Ducos, G. D. Rovera, O. Acef, "Performances of OsO_4 Stabilized CO_2 Lasers as Optical Frequency Standards Near 29 THz," IEEE Trans. Ultrason. Ferroel. Freq. Contr. 47, 518-521 (2000)
- 28) S. N. Bagayev, A. K. Dmitriyev, and P. V. Pokasov, "Transportable He-Ne/CH₄ Frequency Standard for Precision Measurements," Laser Physics 7(4) 989-992 (1997)
- 29) C. S. Edwards, G. P. Barwood, H. S. Margolis, P. Gill, W. R. C. Rowley, "High-precision frequency measurements of the v_1+v_3 combination band of ${}^{12}C_2H_2$ in the 1.5 μ m region," J. Mol. Spectr. 234, 143 (2005)
- 30) J. Ye, S. Swartz, P. Jungner, and J. L. Hall, "Hyperfine structure and absolute frequency of the 87 Rb 5P_{3/2} state", Opt. Lett. 21, 1280 (1996)
- 31) R. Felder, D. Touhari, O. Acef, L.Hilico, J.-J. Zondy, A. Clairon, B. de Beauvoir, F. Biraben, L. Julien, F. Nez, Y. Millerioux, "Performance of a GaA/As laser diode stabilized on a hyperfine component of two-photon

transitions in rubidium at 778 nm," Proceedings of SPIE, 2378, 52-57 (1995)

- 32) H. Kato, et al., "Doppler free High Resolution Spectral Atlas of Iodine Molecule 15,000 to 19,000 cm⁻¹ (JSPS, Tokyo, 2000)
- 33) S. Gerstenkorn and P. Luc, "Atlas du spectre d' absorption de la molécule d' iode 14 800 20 000 cm⁻¹," (Laborat oire Aimé Cotton CNRS II, 1978)
- 34) T. H. Yoon, J. Ye, J. L. Hall, and J.-M. Chartier, "Absolute frequency measurement of the iodinestabilized He-Ne laser at 633 nm," Appl. Phys. B 72, 221–226 (2001)
- 35) C. R. Hanes and C. E. Dahlstrom" Iodine Hyperfine Structure Observed in Saturated Absorption at 633nm," Appl. Phys. Lett. 14(11)362 (1969)
- 36)G. P. Barwood, and W. R. C. Rowley, "Characteristics of a 127I2-Stabilized Dye Laser at 576 nm," Metrologia, 20, 19-23 (1984)
- 37) T. Lin, Y.-W. Liu, W.-Y. Cheng, and J.-T. Shy, "Iodine-stabilized 543 nm He-Ne Lasers," Opt. Commun. 107, 389-394 (1994)
- 38) W.-Y. Cheng, L. Chen, T. H. Yoon, J. L. Hall, and J. Ye," Sub-Doppler molecular-iodine transitions near the dissociation limit (523–498 nm)," Opt. Lett. 27(8), 571 (2002)
- 39) J. Ye, L. Robertsson, S. Picard, L.-S. Ma, and J. L. Hall, "Absolute Frequency Atlas of Molecular Lines at 532 nm," IEEE Trans Instrum Meas. 48, 544 (1999)
- 40) J. L. Hall, L.-S. Ma, M. Taubman, B. Tiemann, F.-L. Hong, O. Pfister, and J. Ye, "Stabilization and Frequency Measurement of the I -Stabilized Nd:YAG Laser," IEEE Trans. Instrum. Meas. 48, 544 (1999)
- 41) M. V. Okhapkin, M. N. Skvortsov, A. M. Belkin, N. L. Kvashnin, S. N. Bagayev, "Tunable single-frequency diode-pumped Nd:YAG ring laser at 1064/532 nm for optical frequency standard applications," Opt. Commun. 203, 359 (2002)
- 42) E. J. Zang, J. P. Cao, Y. Li, C. Y. Li, Y. K. Deng, and C. Q. Gao, "Realization of Four-Pass I2 Absorption Cell in 532-nm Optical Frequency Standard" IEEE Trans. Instrum. Meas. 56, 673 (2007)
- 43) F. -L. Hong, J. Ishikawa, Y. Zhang, R. Guo, A. Onae, H. Matsumoto, "Frequency reproducibility of an iodine-stabilized Nd:YAG laser at 532 nm," Opt. Commun. 235, 377 (2004)

- 44) W. Zhang, M. J. Martin, C. Benko, J. L. Hall, J. Ye, C. Hagemann, T. Legero, U. Sterr, F. Riehle, G. D. Cole, and M. Aspelmeyer," Reduction of residual amplitude modulation to 1 × 10⁻⁶ for frequency modulation and laser stabilization," Opt. Lett. 39(7), 1980 (2014)
- 45) K. Döringshoff, et al., "Iodine Frequency Reference on a Sounding Rocket," Phys. Rev. Appl. 11, 054068 (2019)
- 46) T. Schuldt, K. Döringshoff, E. V. KovalchukK, A. Keetman, J. Pahl, A. Peters, and C. Braxmaier, "Development of a compact optical absolute frequency reference for space with 10⁻¹⁵ instability" Appl. Opt. 56, 1101 (2017)
- 47) W. Kokuyama, K. Numata, and J. Camp, "Simple iodine reference at 1064 nm for absolute laser frequency determination in space applications," Appl. Opt. 49(32), 6264 (2010)
- 48) T. Kobayashi, D. Akamatsu, K. Hosaka, H. Inaba, S. Okubo, T. Tanabe, M. Yasuda, A. Onae, F.-L. Hong, "Compact iodine-stabilized laser operating at 531 nm with stability at the 10⁻¹² level and using a coin-sized laser module," Opt. Express 23, 20749 (2015)
- 49) K. Ikeda, S. Okubo, M. Wada, K. Kashiwagi, K. Yoshii, H. Inaba, and F.-L. Hong, "Iodine-stabilized laser at telecom wavelength using dual-pitch periodically poled lithium niobate waveguide," Opt. Express 28(2), 2166 (2020)
- 50) A. Goncharov, A. Amy-Klein, O. Lopez, F. Du Burck, C. Chardonnet, "Absolute frequency measurement of the iodine-stabilized Ar⁺laser at 514.6 nm using a femtosecond optical frequency comb," Appl. Phys, B 78, 725 (2004)
- 51) R. J. Jones, W.-Y. Cheng, K. W. Holman, L. Chen, and J. L. Hall, j. ye "Absolute-frequency measurement of the iodine-based length standard at 514.67 nm." Appl. Phys. B 74, 597–601 (2002)
- 52) D. J. Jones, S. A. Diddams, J. K. Ranka, A. Stentz, R. S. Windeler, J. L. Hall, S. T. Cundiff "Carrier-Envelope Phase Control of Femtosecond Mode-Locked Lasers and Direct Optical Frequency Synthesis," Science 288, 635 (2000)
- 53) S. A. Diddams, L. Hollberg, L.-S. Ma, and L. Robertsson. "Femtosecond-laser-based optical clockwork with instability $\leq 6.3 \times 10^{-16}$ in 1 s," Opt. Lett. 27(1), 58-60 (2002)

- 54) 安田正美, "光格子時計を用いた光周波数標準" 産 総研計量標準報告 Vol. 4, No. 3, 137 (2006)
- 55) 赤松大輔, "光格子時計の応用に関する調査研究" 産総研計量標準報告 Vol. 8, No. 2, 201 (2011)
- 56) 小林拓実, "光格子時計の研究開発状況と応用に関す る調査研究" 産総研計量標準報告 Vol. 9, No. 4, 471 (2018)
- 57) T. Udem, J. Reichert, T. W. Hänsch, and M. Kourogi, "Absolute optical frequency measurement of the cesium D₂ line," Phys. Rev. A 62, 031801 (2000)
- 58) L. A. M. Johnson, P. Gill, and H. S. Margolis, "Evaluating the performance of the NPL femtosecond frequency combs: agreement at the 10-21 level," Metrologia 52(1), 62-71 (2015)
- 59) T. Kobayashi, D. Akamatsu, K. Hosaka, Y. Hisai, M. Wada, H. Inaba, T. Suzuyama, F.-L. Hong and M. Yasuda, "Demonstration of the nearly continuous operation of an ¹⁷¹Yb optical lattice clock for half a year," Metrologia 57, 065021 (2020)
- 60) S. A. Webster, M. Oxborrow, S. Pugla, J. Millo, and P. Gill," Thermal-noise-limited optical cavity," Phys. Rev. A 77, 033847 (2008)
- 61) M. Notcutt, L-S. Ma, J. Ye, and J. L. Hall, "Simple and compact 1-Hz laser system via an improved mounting configuration of a reference cavity," Opt. Lett. 30(14), 1815 (2005)
- 62) 保坂一元, "光格子時計のための線幅 1 Hz 級レー ザーの開発" 産総研計量標準報告 Vol. 7, No. 1, 11 (2008)
- 63) J. Keller, S. Ignatovich, S. A. Webster, T. E. Mehlstaübler, "Simple vibration-insensitive cavity for laser stabilization at the 10⁻¹⁶ level," Appl. Phys. B 116, 203–210 (2014)
- 64) M. Abdel-Hafiz, et al., "Guidelines for developing optical clocks with 10⁻¹⁸ fractional frequency uncertainty" OC18.
- 65) G. D. Cole, W. Zhang, M. J. Martin, J. Ye and M. Aspelmeyer, "Tenfold reduction of Brownian noise in high-reflectivity optical coatings" Nature Photon. 7, 644 (2013)
- 66) J. M. Robinson, E. Oelker, W. R. Milner, D. Kedar, W. Zhang, T. Legero, D. G. Matei, S. Hafner, F. Riehle, U. Sterr, and J. Ye, "Thermal noise and mechanical loss of SiO₂/Ta₂O₅ optical coatings at cryogenic temperatures," Opt. Lett. 46(3), 592 (2021)

- 67) K. Numata, A. Kemery, and J. Camp "Thermal-Noise Limit in the Frequency Stabilization of Lasers with Rigid Cavities," Phys. Rev. Lett. 93, 250602 (2004)
- 68) G. D. Cole, W. Zheng, B. J. Bjork, D. Follman, P. Heu, C. Deutsch, L. Sonderhouse, J. Robinson, C. Franz, A. Alexandrovski, M. Notcutt, O. H. Heckl, J. Ye, and M. Aspelmeyer "High-performance near- and mid-infrared crystalline coatings," Optica 3(6), 647 (2016)
- R. Nawrodt, A. Zimmer, S. Nietzsche, M. Thürk,
 W. Vodel, P. Seidel, "A new apparatus for mechanical Q-factor measurements between 5 and 300 K," Cryogenics 46, 718–723 (2006)
- 70) T. Kessler, C. Hagemann, C. Grebing, T. Legero, U. Sterr, F. Riehlel, M. J. Martin, L. Chen, and J. Ye, "A sub-40-mHz-linewidth laser based on a silicon singlecrystal optical cavity," Nature Photon. 6, 687 (2012)
- 71) C. Hagemann, C. Grebing, C. Lisdat, S. Falke, T. Legero, U. Sterr, F. Riehle, M. J. Martin, and J. Ye, "Ultrastable laser with average fractional frequency drift rate below 5×10^{-19} /s," Opt. Lett. 39(17), 5102 (2014)
- 72) D. G. Matei, T. Legero, Ch. Grebing, S. Häfner, Ch. Lisdat, R. Weyrich, W. Zhang, L. Sonderhouse, J. M. Robinson, F. Riehle, J. Ye and U. Sterr, "A second generation of low thermal noise cryogenic silicon resonators" 8th Symposium on Frequency Standards and Metrology 2015, Journal of Physics: Conference Series 723, 012031 (2016)
- 73) D. G. Matei, T. Legero, S. Häfner, C. Grebing, R. Weyrich, W. Zhang, L. Sonderhouse, J. M. Robinson, J. Ye, F. Riehle, and U. Sterr, "1.5 μ m Lasers with Sub-10 mHz Linewidth," Phys. Rev. Lett. 118, 263202 (2017)
- 74) W. Zhang, J. M. Robinson, L. Sonderhouse, E. Oelker, C. Benko, J. L. Hall, T. Legero, D. G. Matei, F. Riehle, U. Sterr, and J. Ye, "Ultrastable Silicon Cavity in a Continuously Operating Closed-Cycle Cryostat at 4 K," Phys. Rev. Lett. 119, 243601 (2017)
- 75) J. M. Robinson, E. Oelker, W. R. Milner, W. Zhang, T. Legero, D. G. Matei, F. Riehle, U. Sterr, and J. Ye, "Crystalline optical cavity at 4 K with thermalnoiselimited instability and ultralow drift" Optica 6 (2), 240 (2019)
- 76) T. L. Nicholson, M. J. Martin, J. R. Williams, B. J.

Bloom, M. Bishof, M. D. Swallows, S. L. Campbell, and J. Ye, "Comparison of Two Independent Sr Optical Clocks with 1×10^{-17} Stability at 10^3 s," Phys. Rev. Lett. 109, 230801 (2012)

- 77) S. Häfner, S. Falke, C. Grebing, S. Vogt, T. Legero, M. Merimaa, C. Lisdat, and U. Sterr, " 8×10^{-17} fractional laser frequency instability with a long room-temperature cavity," Opt. Lett. 40(9), 2112 (2015)
- 78) M. Takamoto, I. Ushijima, N. Ohmae, T. Yahagi, K. Kokado, H. Shinkai, and H. Katori, "Test of general

relativity by a pair of transportable optical lattice clocks," Nature Photon. 14, 411 $\,$ (2020)

- 79) S. B. Koller, J. Grotti, St. Vogt, A. Al-Masoudi, S. Dörscher, S. Häfner, U. Sterr, and Ch. Lisdat, "Transportable Optical Lattice Clock with 7×10^{-17} Uncertainty," Phys. Rev. Lett. 118, 073601 (2017)
- 80) S. Häfner, S. Herbers, S. Vogt, C. Lisdat, and U. Sterr "Transportable interrogation laser system with an instability of mod $\sigma_y = 3 \times 10^{-16}$," Opt. Express 28(22), 16407 (2020)