原子从低能态跃迁到激发态。

这样激励时,振荡频率与补助辐射有 关。为了摆脱这种相依性,我们企图用辉光 或借助于量子放大器预先放大的激光光束来 激励分子,这种装置应该具有很高的频率稳 定度。

图 17 示出了这种振荡器的结构。用甲 醛分子作为工作物质。精确度为四位数的甲 醛跃迁频率同作为放大器的 He-Xe 激光器 (λ~3.5 微米)的跃迁频率正好吻合。



图 17 分子束光频标准示意图。

另一种引人注目的光频标准是自调激光 器。它的反馈假设由反射镜来完成,这一反 射镜在激光辐射作用下自动出现(见图 18)。 如果用"适当的"物质放入垂直的光波中,则



图 18 自调激光器图示。

在场为极大值的那些地方(由于非线性现象) 物质的折射率将产生变化。其结果,就会在 物质中形成很多折射率的跃变,这种跃变乃 是能够反射光束的特殊立体晶格。这种激光 器就具有自动调制谱线频率的特性。

初步计算表明,最近就能制成稳定度为 $\frac{\Delta \nu}{\nu} \sim 10^{-13}$ 或更高的光波段频率标准。

这里所举的例子,只是激光器的某些应 用,并不包罗万象。但仅此也足以证明,量 子电子学将要进入人类活动的各个领域。

译自 H. Г. Басов; *Природа*, 1967 (Окт.), №10, 17~27

激光在精密测量中的应用

1. 前 言

激光的出色特点,已为人们所熟知^[1], 关于它的应用也有许多叙述^[2]。激光在计量 方面的应用是极有前途的一种应用,由于接 二连三的研究正在进行,所以这里尽可能避 免与迄今为止的那些讲述相重复,只限于介 绍激光在精密测量中的应用及其必要的基础 知识。同时,文中略去了有关一些建议和设 想的介绍,而对基础实验完成了的或产品化 了的东西则作尽可能详尽的叙述。至于激光 器的构造和特性,请参阅文献1等综述性文 章。

2. 激光应用于

精密测量的条件

能够用于精密测定的是气体激光,但须 更进一步满足下面三个条件:

(a)单波型振荡;

(b)激光波长稳定;

- 23 -

(c)激光输出稳定。 这些将依次进行简单的叙述。

2-1 单波型振荡

激光一般是在以其自发辐射为扩展中心 的几个波长处同时进行振荡(多波型振荡), 但对以波长为单位的精密测定必须是单一波 长的振荡。如果发展出高增益的激光管、且 其谐振腔反射镜间的间隔在 30 厘米以下仍 能振荡,那么这一点便很容易办到。但是, 在某些情况下反而希望获得双波型振荡,利 用波长极其相近的两束激光进行测量,这是 激光的特色,被认为在今后是有 应 用 价 值 的。

2-2 激光波长的稳定

以 ν_m 表示光谱线的中心频率(在可见 区为4~7×10¹⁴ 赫),以 $\Lambda\nu_m$ 表示半宽度 (~10⁹ 赫),以 ν_e 表示谐振腔的谐振频率, 以 $\Lambda\nu_e$ 表示它的半宽度(~几兆赫),这时 (参考图 1)激光的振荡频率 ν_0 可近似地表 示为:





$$\nu_0 = \frac{\nu_m \nu_c \left(\Delta \nu_m + \Delta \nu_c \right)}{\nu_m \Delta \nu_m + \nu_c \Delta \nu_c} \tag{1}$$

$$\simeq \nu_{e} + (\nu_{m} - \nu_{e}) \frac{A\nu_{e}}{A\nu_{m}} \qquad (2)$$

其中 ve 为

$$\nu_e = N \cdot \frac{c}{2nd} \tag{3}$$

这里, N 为大的整数, c 为光速, d 为谐振 腔的镜间间隔, n 为谐振腔间 介 质 的 折 射 率。

由(2)、(3)式,振荡频率 ν₀ 因 d、n、 ν_m、 Δν_o、 Δν_m 各项而变,以此顺次 对 各项 作一简单考察。

i) *d*: 如果支持谐振腔反射镜的台受 到 Δ*T* 的温度变化,则由于

$$\alpha \Delta T = -\frac{\delta d}{d} = -\frac{\delta \nu_{e}}{\nu_{e}} \qquad (4)$$

ν_e 将受到 δν_e 的变化。这里, α 是支持台材 料的热膨胀系数。就是说为使激光波长保持 例如 10⁻⁷ 的稳定性,则 d 的稳定性必须保 持到 10⁻⁷,为此用 α 小的材料 (如殷钢、融 石英等)来作谐振腔的撑挡,并将装置放入 恒温槽中。不过由于激光器是发 热 的 放 电 管,故环境温度控制在 1/100 度是极其困难 的。用殷钢或融石英时,预计只用温度控制 要使激光波长稳定到 10⁻⁸ 是困难的。

再者,由于同样的理由,若谐振腔的反 射镜受到振动,与此相应地振荡波长亦将变 动,并表现为输出噪音。为此,要求反射镜 保持机械结构的严固性,例如采用把反射镜 固定在石英管两端面那样的结构。

ii) n: 在外反射镜激光装置中,若激光 管和反射镜间空气的折射率 n 发生变化,则 这部分光程差 nd 亦变化,由(3)式 ve 亦 将变化。在空气中,1℃ 的温度 变化,3毫 米汞柱的气压变化,均给出 1×10⁻⁶ 的折射 率 n 的变化,因此,对高稳定度的情形就成 问题。空气的抖动和反射镜的振动是同等重 要的问题。为了获得高稳定度,就应作成内 反射镜形,或在反射镜与激光管间抽真空^[4]。 同时,也可以利用这个 n 的变化来控制激光 振荡波长。

iii) ν_m、Δν_o、Δν_m: 自发辐射的中心频
率 ν_m因激光管内气体压力引起的压力效应,
外电场或内电场引起的斯塔克效应,磁场引

— 24 —

起的塞曼效应,原子与电子流碰撞引起的多 普勒效应等而发生改变。这些,在光谱学中 都是从理论上和实验上已了解到的^[6],其偏 移的程度一般在 $10^{-7} \sim 10^{-8}$ 数量级。(2)式 中 ν_m 只表现在比第一项小的修正项中,由 此可见 ν_m 变动的影响不成问题。然而,如后 文所述,激光振荡波长的稳定通常是以 ν_m 作标准的。即调节共振器内的光程差 nd,使 ν_e 与 ν_m 一致,由自动控制而获得 $\nu_0 = \nu_e =$ ν_m 的稳定振荡。结果,在这种情况下 ν_m 的 变化直接和被控激光波长的再现性相联系。

 $\Delta \nu_e$ 、 $\Delta \nu_m$ 的变化一般很小,且如上所述,当 $\nu_e = \nu_m$ 时,这项的影响变为零。

2.3 激光输出的稳定

气体放电管比之热辐射体,一般说,其 光强度的变动是较大的,加之这个气体放电 管是作为放大振荡源使用的,故这一切变动 都被大大地放大。为此,对要求激光输出稳 定的精密测定(例如,光电测量)而言,激光 输出的稳定就成为必要。对一般目的,采用 恒流回路等方法使激励电源稳定往往就够 了。当更进一步需要高稳定度时,用光电管 接收一部分激光,将其输出电压与预先设定 的规定电压相比,将差加以放大,而驱动控 制系统,这就是所谓的光控制方法^[7]。为获 得 10⁻⁸ 以上的高稳定输出的激光,应该同时 对波长加以稳定。

3. 单波型、稳定化的激光器

3.1 单波型激光器

在气体激光器中,已报导了从约2800 埃的紫外区到500 微米的远红外区1000条 以上的谱线的激光振荡,其中约200条激光 线的装置已有商品出售。日本正在生产的有 He-Ne激光器(1.15 微米、6328 埃), 氩激 光器(5145 埃、4880 埃及另外10根线)。特 别是作为 He-Ne 激光器单波型振荡用的 全 长约 15 厘米的激光管,正在出售。如果配以 由平面镜和置于 20 厘米的间隔 处 的 3 米以 上曲率半径的反射镜的谐振腔则易得完全的 单波型。

3.2 通过温度控制实现的波长稳定

如2.2 所述,用融石英或殷钢作共振器 的撑挡,把整个激光器浸入恒温槽的办法, 是最简单的波长稳定化措施。限于恒温槽的 精度,仅可以得到 10⁻⁷~10⁻⁸的稳定性。已 有外透镜形的(美帝贝尔电话实验室^[8])、内 透镜形的(加拿大国家研究委员会^[9],澳大利 亚国家标准实验室^[10])(图 2)。



图 2 内米勒形全石英气体激光器[10]。

再者,为了很好地进行温度控制,在低 膨胀系数的谐振腔内侧插入短的、膨胀系数 高的物质,其上安置反射镜,用类似于双金 属的方法来实现温度补偿^{[4] [12]}。

3.3 通过内调制实现稳定

使谐振腔的 nd 值上下摆动,由控制系统 使 v。的振动中心和 vm 重合,这是进行波长 稳定的一种方式。

 i)通过单纯的反射镜振动进行稳定的 装置:如果用电磁方法将一块反射镜以频 率f进行振动。若其振动中心频率 ν_e 和 ν_m 不重合,则如图 3 所示,激光输出 亦 以频 率f进行调制。但是,如果和 ν_m重合,则f 的 成分变得极小, 2f 的成分变得极大,这样就 可以对电磁振动子的直流成分进行自动控制 而达到稳定波长之目的。在英帝国家物理实 验室^[11],这种方式大约稳定到 2×10⁻⁸。



图 3 反射镜的振动与激光输出的关系。

光谱物理公司的产品(图 4)是由压电晶体调制,用自动或手动的方式进行同样的控制的。(该装置用殷钢构成撑挡架,因此,为 避免外磁场的磁致伸缩效应起见,用μ 合金 (铍镆合金)将全体包起来,且用 Ne²⁰ 代替 Ne)。



坂井等正在对这种方式进行研究^[13]。 ii) 磁调谐高稳定装置:这是由 霜 田-杰万在美帝麻省理工学院创制的^[14]。它 是 内反射镜形装置,其构造示于图 5,其外观 示于图 6 。用四根殷钢棒将装有反射镜的法 兰盘固定,若在这根棒上绕上线圈并通以直 流电,则因磁致伸缩效应,殷钢棒将伸缩数 微米,因此能够调节镜的间隔、倾角等。如 果封入作为 Ne 的同位素 Ne²⁰ 或 Ne²² 使之 作单波型振荡,并使镜的间隔作半波长变化, 那么 1.15 微米的激光输出就成为图 7 那样。



图 5 磁调谐稳定激光器结构图[14]。



图 6 磁调谐稳定激光器外观(日本电子公司)。





就是说,当放电强度比振荡阈值 稍 高 一 点 时,仅仅出现小峰。然而,若再稍加强激发, 则在小峰中部出现凹陷。这叫做拉姆(Lamb) 凹陷,因为最先是由拉姆从理论 上 预 言 的

- 26 -

^[15]。这个凹陷的中心对应于自发辐射时的中心频率 pm。(这时,若用天然氛,则峰形的对称性将遭破坏。)为了将振荡经常自动地控制在凹陷的中心,在线圈上同时通以交流电(~70 赫),使平面镜作微小振动,这时的激光输出用光电倍增管接收,调整平面镜间的间隔,激发电平和镜的平行度以获得第一第二第三等三个零微分点。在霜田的实验中,已经实现了 5×10⁻¹⁰ 程度的波长稳定度。在东大霜田研究所以及计量研究所正在更进一步研究这一问题,日本电子公司已有产品。

3.4 由外调制控制的稳定

3.3 所述的是使反射镜作实际的振动来 进行调节的方法,然而,还有一种用外部装 置来检知波长偏移,对反射镜作准静态调节 的方法。在前者,激光的振荡波长是振动的, 只不过其中心和 ν_m 重合而已,而在后者,其 特长则是可以控制频率常与 ν_m 重合。兹叙述 一个例子。

i)利用塞曼吸收的方法^[16]:将 He-Ne 激光引入在轴线方向上加有磁场的 吸收 池(He-Ne 混合气体)(参考图 8(a))。这时, 由于塞曼效应,分成图 8(b)的右旋和 左 旋 圆偏振光的两条吸收光谱。若振荡频 率 ν₀ 与 ν_m 不重合,则两偏振光成分的吸收 就 不 同。因此,如果通过 λ/4 电光开关使激光成 为右旋或左旋圆偏振光交替进入吸收池,那 么在光电倍增管上,由于吸收的差别将出现 交流成分。将此输出放大,经相位甄别,再 引入附于一面激光反射镜的压电晶体,通过 这一自动控制系统,使交流成分为零。这样 ν₀ 即与 ν_m 重合。

ii) 其他:用多孔筛的方法^[17],用2支
激光管的方法^[18],用法布里--珀罗标准具的
方法等都作为建议被提出。



图 8 利用塞曼效应的波长稳定[6]。

3.5 激光波长的稳定性与真空波长的测 定

在美帝国家标准局,以 Hg¹⁹⁸ 灯的绿线 作为标准通过法布里-珀罗标准具,从光学上 测定了 He-Ne 激光(6328 埃)的波长稳定性 ^[17]。用熔石英撑挡,不作任何控制时的稳定 性为 5×10⁻⁷,以手动方法不断地调整使单 波型输出最大时,是 5×10⁻⁸。

此外, 英帝国家物理实验室对用 He³— Ne²⁰同位素的二种(已经伺服控制的)激光 器, 以 Kr⁸⁶ 作标准, 测定了真空波长^[28], 结果得到 λ_{填空}=6329.9138 埃 及 6329.9145 埃。二者之差被认为是由于气体压力以及放 电条件的差异产生的, 然而, 这些值与用天 然 Ne 时 的 真 空 波 长 6329.9141 埃以 1× 10⁻⁷的精度相一致。

4. 利用激光的精密测定

4.1 激光在精密测定上的应用

众所周知,利用光的干涉作长度精密测 定有二种干涉仪^[25]。一种是干涉条 纹 计 数 器,是在移动干涉仪一臂的反射镜时对干涉 条纹的移动数进行计数的测定方法。另一种 是干涉规,它是测量三波长以上的干涉条纹

- 27 -

的尾数,再用重迭法进行测定的方法。干涉 仪以往所用的光源(Cd灯、Hg¹⁹⁸、Kr⁸⁶灯 等),干涉距离较短,能测定的最大长度为 20~50厘米,超过这个长度时必须采用中继 法。对气体激光,其干涉距离可以说没有实 用上的限制,因此,用它代替过去的光源, 尤其是对数十厘米以上的大尺寸精密测定, 是能发挥其威力的。与此同时,它使干涉仪 的设计也变得容易了。迄今为止的干涉仪, 是由这样的光学系统构成的,这个系统的参 考面位于测定面移动范围的中央,但是在激 光的场合中,这样的考虑由于干涉距离十分 长而变得不必要。

利用谐振腔反射率的关系,可以制成单 根谱线的激光器。但至少到目前为止,制成 稳定激光器的只是 He-Ne 激光器 (6,328 埃 或 1.15 微米),因此,在这种情况下,适宜 用干涉条纹计数法来测定。实际上后面三个 应用例子都是这种方式。在这情况下,考虑 到可动镜移动的机械精度、光路中空气的抖 动及其他条件,实现精密测定的适用范围在 数米左右。

另一方面,由重迭法(干涉规法)实现的 精密测定,或许因为多于三根谱线振荡的稳 度激光器迄今尚未制成,所以它作为激光的 应用尚未见到。在这点上,使氢激光器在可 见区数根谱线处同时振荡是可能的,所以制 成适合这个目的的氢激光器只是时间长短的 问题。在这种情况下,如果按照桜井的解释 ^[2],以 5λ/100 作为能测的干涉条纹尾数的 精度,到数米是最有效的。

这样,只要以激光作光源,用迄今的干涉 测定法,能够作有效精密测定的长度,估计为 30 厘米到 5 米。对这个以上的长度,必须探 索能有效利用激光特点的独特方法。作为一 个例子,有关光拍的利用将在 4.5 节叙述。

4.2 标准尺的自动测定

英帝国家物理实验室研制了用激光在15 分钟内以1毫米的间隔自动测定1米的标准 尺的装置^[20]。激光器如3.3i)所述,现在的 测定精度是0.25 微米。

装置的略图示于图9。标尺A装载在一 个通过油压机构以恒定速度(约2毫米/秒) 在床子上移动的可动台上,其刻度线成象在 光电显微镜 B 内的狭缝上。激光通过两个半 透镜被分割成为直通成分和往返于可动台一 端 D 的来往成分, 然后汇合造成干涉花样。 由可动台移动引起的干涉条纹的移动通过光 电二极管-干涉条纹计数装置进行测定。刻度 线的象通过光电显微镜的狭缝时所产生的信 号使一个计数装置的开关打开,计数开始; 如果下一个刻度线来到,则将这个计数装置 关闭,而开启另一个计数器。这样交替地使 用两个计数器。由于可动台的移动速度是一 定的,故干涉条纹中一条以下的尾数,可用 干涉条纹间隔与刻度线在时间轴上的相对位 置来决定,其精度是0.02微米。计算值与 室温、大气压、水蒸气含有率的测定值一起 在纸带上打孔,将这些送入数字计算机,则 就能获得标尺线的误差。



图 9 用激光的标准尺自动测定装置[20]。

4.3 激光干涉测长仪

激光干涉测长仪^[21]已由卡特勒・哈默 (Cutler-Hammer)公司^[22]、以及光机构(OP TO-Mechanism)公司^[23]投产。设置在机械

- 28 -

的可动台上的屋脊棱形反射镜的移动量用干 涉条纹计数法测定,其用法示于图 10。而卡 特勒・哈默公司的产品结构示于图11。



图 10 用激光干涉仪进行的测定。





在图11中,采用波长为 He-Ne 6,328 埃、 反射镜间距为 10 厘米的小型激光装置,其波 长通过温度控制稳定至 1×10⁻⁷。所用的是 迈克尔逊型干涉仪,用两个光电接收器来测 定干涉条纹中相位相差 90°的两点的强度, 干涉条纹的前进和后退相抵消,并被计数。 同时,空气的温度以及气压的变动引起的波 长变化在计算过程中直接补偿。其结果用 7-8 行数字显示(以时为单位),并可打印在 纸带上。

由产品广告得到的这两种产品的主要规 格示于表1。

表 1 激光干涉仪的主要规格

	上站站,心聪	₩ 1 1 ₩ #
din san	下将動・哈默	元 171 143"
测定范围	100 时	200 时
精度	0.000030 时或 0.000010 时/1 呎的被测长度	0.000004时+0.5 ×10 ⁻⁶ ×测定长
往返精度	±0.000010 时	土 0.000003时
最大移动速度	60 时/分	120 吋/分

* 仪器较佳精度的参数。

4.4 用激光控制刻线机

美帝麻省理工学院及其他公司已把用激 光进行反射光栅刻线机的控制问题纳入计 划,然而因需长时间连续使用,激光的寿命 就成问题。在低强度的高次光谱仍能观察到 的那些点,激光被用来检查反射光栅。

4.5 利用光差拍的长度测定

在以双波型振荡的激光器中,以λ₁、λ₂ 表示其波长,以*f*表示两波长间的差拍的频 率。当构成图 12 那样的迈克尔逊干涉仪时, 光电检测器倍增管的输出由下式给出

 $I = A_1(1 + \cos 2\pi ft) + A_2$

 $\{1 + \cos 2\pi f(t - 2x/c)\},\$

这里 $2x \in M_2$ 反射的光和 M_3 反射的 光的 光程差。对输出作频率 f 的调谐放大时,有

均方根
$$I_f = \frac{1}{\sqrt{2}} [A_1^2 + A_2^2 + 2A_1A_2]$$

cos $(4\pi f_x/c)$]^{1/2}



图 12 利用光的差拍进行长度测定。

(下转第35页)

以快速运动的枪炮弹泵浦激光器

据报导,苏修正在研究被枪炮加速的快 速运动体泵浦中等功率激光器的可能性。

据苏修物理研究所的拉宾诺维奇(M. S. Rabinovich)说,现代武器的发射能量范围,从普通步枪的几千焦耳到炮弹的几百千 焦耳。其重复率为每秒10发到30发;效率 为1%时,1千焦耳能量可产生10焦耳激 光。

将子弹能量转化为泵浦能量的机理可能 是子弹前沿的压缩波所产生的闪光或者是由 子弹产生的磁流体发电能。

在闪光的场合下, 1 呎的程长保持约 3 公里/秒的速度, 就会产生足够强的泵 浦 闪

(上接第29页)

因此,当反射镜 M₃移动一距离 d, 而输出 由极大值变到下一个极大值 (任一正弦波的 周期都行)时,则得

 $d=c/2f_{\circ}$

假如 d, f 从实验中求出,则可以求出光速 c; 反之从 c 和 f 可以求 d。在这种情况下, d 的测定精度依赖于 c 值的精度以及 I_f 的 相 位的测定精度。

4.6 激光测距仪

从精密测定的观点来看,有前途的是使 用激光作为距离测定器的激光测距仪。采用 红宝石激光器的巨脉冲,通过从目标散射回 来的光脉冲的时间间隔来测定距离的装置, 已由雷瑟恩、休斯、马丁等公司投产。野外 便携型(重量约20公斤)的测定精度,对10 公里的被测距离为几米。它在原理上和光电 测距仪相似,但以气体激光器代替迄今的水 银灯之后,则方向性好,强度大,因此可以 光,特别是当它通过一股高发射率的喷气流 时,更是如此。

在磁流体的场合下,当子弹横过一个强 磁场,电能由感应产生。被运动体电离的气 体提供必要的传导电路。

拉宾诺维奇已观察到速度为3公里/秒、 程长约30厘米时,可产生几十兆瓦的脉冲 功率。

他认为可用爆炸泵浦法为实验室激光器 建立碰撞泵浦系统,而不求助于电容器组。

译自 Electronic Design, 1967 (Sept. 27), 15, No 20, 32

期待提高精度。这样的装置已由光谱物理公司用 He-Ne 激光器, 电光系统公司用氩激 光器试制成功。人造卫星(使用 360 个屋脊 棱形反射镜)的距离测定实验^[26]也已进行。

5. 结束语

以上叙述了单波型稳定激光器的现状和 对精密测定的应用例子。解说前者的比重之 所以大是因为目前在实用上大都只是用激光 器代替迄今的光源。在这种场合,同时利用 激光的相干性、方向性、高强度等特性,至 于激光的特别应用,则须进一步研究、探索。 这样就要求激光的寿命至少能确实保证1000 小时以上。这将成为激光小型化的困难,是 无论如何都必须解决的问题。

参考文献(略)

译自 田幸敏治, 《精密機械》, 1966, 32, №9 (9月), 660~666

- 35 ---