・激光技术・

一种用于CPT磁力仪的激光调制信号设计

熊天林1,孔小健1,雷选华1,赵国华2

(1.海军工程大学,湖北 武汉 430033;2.海军北海舰队,山东 青岛 266000)

摘 要:CPT磁力仪是一种用于微弱磁场测量的新型高灵敏度原子光学磁力仪,针对CPT磁力仪垂直腔面发射激光器电流 调制需要产生低相位噪声调制信号,提出了一种基于锁相环频率合成器的方案。该方案从CPT磁力仪的基本原理出发,分析了 CPT磁力仪对调制信号的频率要求,根据锁相环频率合成基本原理,采用锁相环仿真软件ADIsimPLL完成了频率合成器中关键 模块参数的确定,产生了高精度、低相噪以及杂散性好的3.4 GHz频率信号,并对系统性能进行了仿真分析。经仿真测试表明,锁 相效果良好,性能可靠,可以满足CPT磁力仪的研制。

关键词:CPT磁力仪;垂直腔面发射激光器;激光调制;锁相环;相位噪声 中图分类号:TN74'3 文献标识码:A 文章编号:1673-1255(2013)-03-0023-05

Design of Laser Modulation Signal for CPT Magnetometer

XIONG Tian-lin¹, KONG Xiao-jian¹, LEI Xuan-hua¹, ZHAO Guo-hua²

(1. Naval Engineering University, Wuhan 430033, China; 2. North China Sea Fleet, Qingdao 266000, China)

Abstract: Coherent population trapping (CPT) magnetometer is a new high sensitive atomic optical magnetometer for weak magnetic field measurement. According to low phase noise modulated signal requirements in the process of current modulation of vertical cavity surface emitting lasers (VCSEL) of the magnetometer, a scheme based on phase locked loop (PLL) frequency synthesizer is presented. On the basis of basic principles of CPT magnetometer, frequency requirements of modulated signal for CPT magnetometers are analyzed. According to basic principles of frequency synthesis of PLL, key module parameters in frequency synthesizers are determined by ADIsimPLL software. A 3.4 GHz frequency signal with high precision, low phase noise and good spurs is generated and simulation analysis is performed to the system. Simulation results shows that the system has good phase–locking effect, reliable performance and can meet the research of CPT magnetometer.

Key words: coherent population trapping (CPT) magnetometer; vertical cavity surface emitting laser (VCSEL); laser modulation; phase–locked loop; phase noise

微弱磁场测量作为研究物质特性、探测未知世界的一种有效手段,在军事^[1]、医学^[2-3]、地球物理^[4]、 工业检测^[5]、科学研究等领域发挥着重要作用。目前,国内外常见的微弱磁场测量仪器有很多种,但是 它们各自受到精度、体积、功耗以及经济等诸多方面 因素的影响,使得其应用受到一定的限制^[6]。CPT (coherent population trapping)磁力仪是近年来发展起 来的根据相干粒子数捕获原理,利用光学方法实现 磁场精密测量的一种原子光学磁力仪,它具有体积 小、能耗低、灵敏度高、结构简单、性能稳定等优点, 并且在这些方面有极大的可开发和优化空间,在未 来会有巨大的研发潜力和广泛的实际应用价值。

CPT现象首先由 Alzetta 等在 1976 年观察到^[7], 同年 Arimondo 等对此进行了初步的理论分析^[8]。随后国际 上开展了大量有关 CPT 现象的理论和实验研究^[7-10]。 近十几年来, 随着半导体激光技术的发展, CPT 现象

收稿日期:2013-04-08

作者简介:熊天林(1985-),男,湖北襄阳人,硕士研究生,主要从事光电子技术与目标探测方面的研究.

在磁力仪中的应用研究引起了广泛的关注。从CPT 原理出发,分析CPT磁力仪工作原理,从理论上推导 出CPT磁力仪对调制信号的频率要求,提出一种实 现方案。

1 CPT磁力仪工作原理

CPT磁力仪的基本原理是基于激光与处于磁场中的原子的相互作用,由于磁场中的原子能级会发生塞曼分裂,相邻塞曼子能级的能量差与外磁场成正比,不同的塞曼能级通过对入射激光产生一定的吸收,从而产生了可以反映磁场信息的CPT共振信

号,通过对CPT共振信号探测就可以得到外磁场的 信息,从而实现外磁场的测量^[11]。

CPT 磁力仪基本结构由三部分构成,即光源部分、磁传感器部分和信号检测部分,如图1所示。光源部分包括产生所需光束的垂直腔面发射激光器(VCSEL)及其控制部分,将相干光束变为圆偏振光的光学元件;磁传感器部分包括装有碱金属原子的样品池及其加热系统;信号检测部分包括接收带有磁场信息的光信号并把它转化成为电信号的光电探测器和获得数据与图像的示波器。光信号同时也反馈给激光器,用于激光器的稳频和锁频。



图1 CPT磁力仪结构框图

激光光源部分中恒流驱动和保护电路为VCSEL 提供低噪声恒流源和保护,VCSEL控制系统主要包 括高精度温度控制器及稳频电路,两部分使VCSEL 能够稳定输出特定波长的单纵模线偏振激光;调制 信号部分产生所需要频率的调制信号,对铷原子来 说是3.4 GHz,通过对VCSEL注入电流的调制,使VC-SEL发出两束频率差等于调制信号频率的相干光,以 使入射光源照射碱金属样品池时发生CPT现象^[7]。

2 CPT磁力仪调制信号设计

2.1 CPT磁力仪对调制信号的频率要求

CPT 磁力仪需要用到两束相干的激光束以实现 光射入碱金属蒸汽腔后产生 CPT 现象^[7]。当前,碱金 属方面 CPT 磁力仪采用最多的原子为铯(³³Cs)和铷 (⁸⁷Rb)。以⁸⁷Rb为例,其能级结构如图 2 所示,D1 线 ($5^{2}S_{12} \rightarrow 5^{2}P_{12}$)跃迁波长为 795 nm,基态的两个超精细 能级相距约为 6.8 GHz,两个基态与激发态之间的跃 迁频率分别为 ω_{1} 和 ω_{2} 。



为了产生CPT现象,必须有两个频率相差稳定

(1)

且为ω₁ - ω₂ = 6.8 GHz的相干光束。最初用于CPT共振的方法是用相位或者频率锁定的方法来将两束互相独立的光源分别稳定,然后调整他们之间的频率差,但是为了获得稳定性很好的工作态,需要高速的电子设备(如光电二极管、放大器、混频器等),以及一个高带宽的电子伺服电路。随着激光技术的发展,可以采用的方法是通过调制在激光束两边加上边频,从而获得相干的两束激励光源。这种方法对于VCSEL激光器来说很容易实现,因为VCSEL的调制带宽很大,即使需要调制超过10 GHz也是可行的,同时在 CPT 磁力仪小型化方面也具有很好的应用前景。

由激光器的特性,激光器被调制后其发射光频 谱方程可表示为^[12]

$$E = E_0 \cos 2\pi v_{opt} t + E_{-1} \cos 2\pi (v_{opt} - f_m)t + E_{+1} \cos 2\pi (v_{opt} + f_m)t + E_{-2} \cos 2\pi (v_{opt} - 2f_m)t + E_{+2} \cos 2\pi (v_{opt} + 2f_m)t + \cdots$$

式中, v_{opt} 为激光器输出的未经调制的发射光频率, 即直流光频率, f_a 为射频调制频率。对采用^{s7}Rb原 子 D1线的 CPT 磁力仪来说, v_{opt} 对应 795 nm 光频, f_a 必须使其等于^{s7}Rb原子基态超精细能级跃迁频率 的 1//2,即 3.4 GHz。从式中可以看出,调制后激光器 产生一系列边频带,而第一边频带正是所需要的相 干光频。

同时由于原子基态超精细能级受外界磁场的影 响较大以及荧光暗线对信号源频率控制的需要,调 制信号的频率必须可调且有一定的调频范围。基于 外界磁场的变化以及磁力仪研究的需要,要求调制 信号的频率变化范围在500 KHz以上。由于目前在 信号的传输过程中功率的损耗无法确定,所以调制 信号的输出功率应有0~10 dBm的可调范围。另外, 信号源的性能也影响着磁力仪的稳定性,所以还要 求调制信号具有频谱纯度高、相位噪声低、杂散性好 等特点。

2.2 调制信号源设计方案

目前,用于CPT磁力仪调制信号的主要技术有 Injection locked oscillation、LO(本振)和锁相环技术 (PLL)。Injection locked oscillation 信号源有较小的 相位噪声;LO在体积和实现难易程度上具有优势; PLL方案在相位噪声和杂波抑制等方面可以满足 CPT磁力仪设计要求,是最成熟的设计方案。综合相 位噪声、体积、功耗以及技术成熟度等性能指标,选 择了锁相环作为设计方案。

锁相环原理框图如图3所示,锁相环电路通常由 参考信号源恒温晶振、鉴相器(PD)、环路滤波器 (LPF)、压控振荡器(VCO)等部件组成。锁相环路实 质是一个相位差自动调节系统,能够实现两个输入信 号相位同步的自动控制系统,更精确的说就是一个系 统中由振荡器产生的输出信号在频率和相位上与参 考信号或输入信号同步。如图3中,鉴相器把输入参 考信号与压控振荡器输出信号的分频信号的相位进 行比较,产生对应于两个信号相位差的误差电压,该 误差电压经环路滤波器处理后去调整压控振荡器的 频率(相位),使压控振荡器的频率向参考信号的频 率接近,也就是使差拍频率越来越低,直到消除频率 差而锁定^[13]。



2.3 电路设计与器件选取

本设计要求中心振荡频率为3.4 GHz,所以选择 的鉴相器芯片工作频率必须在3~4 GHz之间。可选 用的芯片有 ADI 公司的 ADF4113 和 ADF4106,NS 公 司的 LMX2433 和 LMX2486等,本设计采用 PLL 芯片 ADF4106来实现频率合成。ADF4106是 ADI 公司生 产的高集成度 PLL频率合成器,它集成有一个低噪音 的数字鉴相器、可编程的分频器、可编程 A/B 计数器、 双模前置分频(P/P+1)、频率检波器,精确电荷泵等模 块^[14]。该芯片外接环路滤波器和压控振荡器即可组 成一个锁相环路,用其设计的锁相环路具有很宽的 带宽,在高频系统中不必另外使用倍频器,消除了由 倍频器所带来的谐波、杂波及噪声信号。

压控振荡器是锁相环频率合成器的核心器件之一, 其本身的性能指标对频率合成器性能的影响极大。本 设计要求中心振荡频率为3.4 GHz,所以选择的压控振 荡器的振荡频率要在3~4 GHz之间,可选用的芯片有 Zcomm公司的V844ME01和V846ME01,UMC公司的 UMZ-116-A16 和 UMZ-117-A16, Sirenza 公 司 的 VCO690-3 300T等,在此选择UMZ-116-A16 进行设计。 环路滤波器也是锁相环的重要部件之一,它与环路带 宽、捕捉范围等环路的基本特性有密切关系,环路滤波器 的设计和参数选择尤为重要,通过选择合理的参数,可以 使信号源具有较低的相位噪声、较高的频谱纯度、较少的 杂散波以及稳定的环路。为获得较好的相噪指标,设计采 用无源环路滤波器,因为它不含有源器件,引入的噪声较 有源滤波器更少些。用ADI公司的锁相环仿真工具ADIsimPLL直接生成,采用三阶无源滤波器,输出频率设为3.4 GHz,鉴相频率设为2.5 MHz,环路带宽设为250 KHz,相位 裕量设为45°,最终生成理论环路滤波器如图4a所示,为方 便实际应用,优化后的环路滤波器如图4b所示。

最终,锁相环方案原理图如图5所示,设定参考晶体为 10 MHz,参考相位噪声选择 point/floor,鉴相器选择 ADF4106,压控振荡器选择UMZ-116-A16,环路滤波器选 用图4b所示的优化方案。



7 15 16 AVdd DVdd Vp 6 FinA CI C1R1<u>C</u>3 R2FinB $\frac{10}{22.0 \text{ pF}}$ $\frac{10}{5.60 \text{ k}\Omega_{11.0 \text{ k}\Omega_{1}}}$ $\frac{10}{10.0 \text{ pF}}$ CSupply ADF4106/ oF ADF4107 -*C*2 VCD 330 pF v+ 8 Ref ln F out UMZ-116-A16 10 Gnd CE 14 MUXOUT 13 LE 12 Data Reference 11 Clock 10.0 MHz R set Gnd GndGndGnd Rset 5.10 kΩ 3 4 9

图5 锁相环方案原理图

3 仿真结果及分析

采用仿真工具ADIsimPLL对锁相环频率合成器进行仿真设计,得到系统输出3.4 GHz时的相位噪声仿真图如图6所示,输出频率响应如图7所示,输出频率误差如图8所示,输出相差如图9所示,从图中可以看出,锁相环输出不仅没有频差,而且相差也为零。仿真结果显示相位噪声在1 kHz时为-79.16 dBc/Hz,10 kHz 时为-91.52 dBc/Hz,100 kHz 时为-90.16 dBc/Hz,1 MHz时为-108.4 dBc/Hz。以上仿真结果初步表明,所设计的调制信号可以满足^{sr}Rb 原子 CPT磁力仪的要求。





4 结束语

⁸⁷Rb原子CPT磁力仪是一种新型原子光学磁力 仪,需要3.4 GHz调制信号通过高频耦合器作用于 VCSEL激光器进行电流调制,产生两束频率相差稳 定的相干激光束以发生CPT现象。文中分析了CPT 原理对调制信号的频率要求,采用锁相环(PLL)频率 合成方案基于ADF4106产生所需的3.4 GHz调制信 号,频率可靠稳定,相位噪声低,杂散性好,可以满足 ⁸⁷Rb原子CPT磁力仪对调制信号的要求。

参考文献

- [1] 路红山,张京伟,李四娣,等. 新概念潜艇及其技术展望[J]. 中国舰船研究,2008,3(3):78-80.
- [2] Inouchi M, Kubota M, Ohta K, et al. Neuromagnetic mismatch field (MMF) dependence on the auditory temporal integration window and the existence of categorical bundaries: Comparisons between dissyllabic words and their equivalent tones [J]. Brain Research, 2008, 1232:155–162.
- [3] 韩颖琳,姚志剑. 脑磁图在精神疾病中的应用进展[J]. 中国神经精神疾病杂志,2008,34(9):572-574.
- [4] 白春华,徐文耀,康国发. 地球主磁场模型[J]. 地球物 理学进展,2008,23(4):1045-1057.
- [5] Carreon H. Fretting damage assessment in Ti-6A1-4V by magnetic sensing [J]. WEAR, 2008, 265: 255-260.
- [6] 董浩斌,张昌达. 量子磁力仪再评说[J]. 工程地球物理 学报,2010,7(4):460-469.
- [7] Alzetta G, Gozzini A, Moi L, et al. Nonabsorbing atomic coherences by coherent two-photon transitions in a three-level optical pumping[J]. Nuovo Cimento B, 1976, 36: 1–5.
- [8] Arimondo E. Coherent population trapping in laser spectroscopy[J]. Progress in Optics, 1996, 35(10):257–354.
- [9] Dalton B J, Knight P L. Coherent population trapping and the effect of laser phase fluctuations[J]. Laser Physics, 1983: 213–225.
- [10] Vanier J, Levine M, Janssen D. Coherent population trapping passive frequency standard[J]. IEEE Transactions on Instrumentation and Measurement, 2003, 52(2):258–262.
- [11] 李琦.相干粒子数俘获磁力仪的研究[D]. 长春:吉林大 学,2011:17-29.
- [12] Phillips D F, Novikova I, C Y-T Wang, et al .Modulation-induced frequency shifts in a coherent-population-trapping-based atomic clock[J]. Opt. Soc. Am. B, 2005,22(2):305.
- [13] 雷振亚. 射频/调制电路导论[M]. 西安: 西安电子科技大 学出版社, 2006: 169-173.
- [14] 万琰.基于单片机控制的 ADF4106 锁相环频率合成器设 计[J]. 电子元器件应用, 2009, 11(6): 30-32.