激光测距通信一体化技术研究及深空应用探索

刘向南,李英飞,向程勇,谌明,李晓亮

(北京遥测技术研究所,北京100076)

摘 要: 概述了空间激光测距通信一体化技术的研究现状,提出了一种激光精密测距与高速通信一体化技术,基于双 向单程测距原理,在BPSK外差相干激光通信的基础上,采用码元相位测量实现了激光测距与通信一体化设计,并完成了地 面实验验证。实验结果表明:在通信码速率1 Gbit/s的情况下,其测距精度优于0.9 mm,并分析了参考时钟频差对测距精度 的影响。最后对激光测距通信一体化技术在未来深空探测中的应用进行了探索研究。

关键词: 激光通信; 激光测距; 一体化; 深空

中图分类号: TN929.12 文献标识码: A 文章编号: 2095-7777(2018)02-0147-07 **DOI:**10.15982/j.issn.2095-7777.2018.02.006

引用格式:刘向南,李英飞,向程勇,等.激光测距通信一体化技术研究及深空应用探索[J].深空探测学报,2018,5(2):147-153.

Reference format: LIU X N, LI Y F, XIANG C Y, et al. Study on integrated technique of laser ranging and communication and its applications in deep space[J]. Journal of Deep Space Exploration, 2018, 5 (2) : 147-153.

0 引 言

深空探测是对月球及以远的天体或空间开展的探测活动,是人类了解地球、太阳系以及宇宙,揭示其起源、演变,拓展生存空间的必然选择。我国的深空 探测随着探月工程的立项实施而掀开序幕,并着手启 动了首次火星探测任务^[1-3]。

深空探测活动与方式的多样化和复杂化,对深空 测控通信提出了新的挑战。为了解决深空测控通信已经 超远距离与高速数传之间的矛盾,深空测控通信已经 从S、X扩展到Ka频段,但仍难以满足未来深空探测的 任务需求^[2]。激光测距通信一体化技术以激光光束为载 体,将测距和通信信息共用同一束激光和硬件平台, 实现同一套设备完成测距和通信双重功能,可适应未 来深空探测活动对高速率通信、高精度测距的任务需 求,是深空测控通信的重要发展方向。目前,美国已 经成功实施月地高速激光通信与高精度测距的在轨演 示验证^[4],为我国未来深空测控通信系统的建设提供了 参考和借鉴。

研究现状

国外自20世纪60年代中期开始实施空间激光通信 技术研究计划以来,经过50多年的发展,在星间、星 地激光链路领域取得了显著的成就^[5-10]。随着激光通信 和测距一体化需求的不断提高,目前,国外空间激光 链路中已经呈现出激光测距与通信一体化的发展趋势。其中,较为典型的系统是美国的X2000系统、俄 罗斯GLONASS(Global Navigation Satellite System) 导航系统和美国的月球激光通信验证(Lunar Laser Communication Demonstration, LLCD)系统。

1) 美国X2000系统

X2000系统于1997年10月开始研制,原计划于 2001年4月完成。X2000终端具备激光通信和激光测距 功能。在飞行终端结构设计中,测距和通信共用信号 光,采用应答测距体制,实现激光通信与激光测距的 复用,数据传输速率为100~400 kbit/s。由于X2000项 目最终预算不足,只完成了飞行终端的结构设计,其 飞行终端框图如图1所示^[1]-12]。

2) 俄罗斯GLONASS导航系统

2005年,俄罗斯计划在GLONASS-K卫星装载星 间激光导航通信系统并开展在轨试验,该卫星搭载2套 星间激光导航通信系统,以保证其具备与GLONASS导 航星座中任意2颗卫星进行独立协同的能力。GLONASS-K 卫星建立了国际首个星间激光链路,采用脉冲激光体 制实现星间高精度测距(测距精度10 cm)和中等速率 数据交换(通信速率50 kbit/s),通信误码率优于 10⁻⁴,链路建立最快时间小于10 s。GLONASS系统卫

收稿日期: 2017-12-30 修回日期: 2018-03-10 基金项目: 民用航天资助项目

和峰值功率限制, 使得脉冲激光测距通信体制很难进 率要求较高的激光链路。 PC总线 高速1394 电源母线 工程 总线 TBA 后向反射镜 PCU 传感器 ₩ 系统 时钟 健康 监视 分束镜2 分束镜1 ¥ í 望远镜 FPA 数据格式 信号 处理器 转换器 PPM PPM BMA UDA ADC 解调器 调制器 测距脉冲 LTA BMA 散热 稳压电源; ADC--模数转换器; BMA—两轴反射组件: PPM-脉冲位置调制: FPA—焦平面阵列: TBA—望远镜和光学组件: LTA—激光发射组件: UDA—上行链路探测器组件

> 图 1 X2000飞行终端结构设计示意图 Fig. 1 Illustration of the X2000 flight terminal



图 2 GLONASS激光链路构型 Fig. 2 Configuration of GLONASS laser link

3) 美国LLCD系统

2013年9月,月球激光通信星载终端(Lunar LasercomSpace Terminal, LLST) 搭载于月球大气和尘 埃环境探测航天器(Lunar Atmosphere and Dust Environment Explorer, LADEE) 发射升空。2013年 10月—11月之间完成了为期1个月的月地激光通信在轨 试验,下行速率622 Mbit/s和上行速率20 Mbit/s,上行 信号采用4PPM调制、下行信号采用16PPM调制,工作 波长为1.55 µm波段。LLCD系统组成如图 3所示[14]。其

中,地面站采用5 GHz高精度时钟对下行链路激光脉冲 边沿进行采样,单次采样的测距精度为6 cm (200 ps), 通过多次测量取平均可实现优于1 cm的测距精度^[4, 14], 充分验证了激光链路在深空高速数传和高精度测距方 面的巨大潜力,为深空激光测距通信一体化设计提供 了参考。





4) 国内现状

国内在激光测量通信一体化技术方面也开展了相 关研究,主要集中在星地和星间激光链路应用,未涉 及深空应用场景。其中,北京跟踪与通信技术研究所 在国内率先提出了激光统一测控系统的概念[15]; 电子 科技大学、长春理工大学先后对星地和星间激光测距

星激光链路构型如图 2所示[13]。受脉冲激光的重复频率

一步提升通信速率,因此该种体制不适用于对通信速

通信一体化技术进行了理论研究^[16-17];北京遥测技术研究所于2014年率先完成了基于相干激光通信的测距与 高速通信一体化实验验证。

2 激光测距通信一体化设计

2.1 激光通信体制选取

为充分发挥激光链路在高速通信和精密测距方面 的优势,激光测距通信一体化设计原则是以高速通信 为主适度兼顾精密测距。俄罗斯GLONASS导航系统采 用的脉冲激光测距通信体制受脉冲激光重复频率的限 制,很难进一步提升通信速率。美国LLCD系统采用的 基于PPM (Pulse Position Modulation)通信体制的测距 技术,因其在地面站使用了需要在3 K超低温条件下工 作的超导纳米线单光子探测阵列进行接收^[18],使得该 测距通信一体化技术适用于月地及月地以远的对地激光 链路,难以应用到星际之间及深空星间的激光链路。

目前,空间激光通信的主用体制主要包括OOK (On-Off Keying)调制/直接探测、PPM调制/直接探 测两种非相干探测体制,DPSK(Differential Phase Shift Keying)调制/自差相干接收体制、BPSK(Binary Phase Shift Keying)调制/相干接收体制两种相干探测 体制。其中,OOK调制/直接探测体制接收解调技术简 单,但探测灵敏度较低;PPM调制/直接探测体制带宽 利用率低,不利于星间高速率、高灵敏度通信; BPSK调制/相干探测体制具有较高的接收灵敏度和抗 背景干扰能力,是星间高码率激光通信链路的首选; DPSK调制/自差相干探测体制的探测灵敏度介于 OOK调制/直接探测体制和PSK(Phase-Shift-Keying) 调制/相干探测体制之间,可自动补偿大气湍流的影 响,适于星地高速激光通信。

综合比较上述通信体制在码率扩展、探测灵敏度、 抗背景光干扰能力等方面的特点,本文选取BPSK调 制/外差相干接收的通信体制通过在传输信息中插入测 距帧实现测距通信一体化,并利用双向单程测距方法 实现双端的精密测距。

BPSK调相激光信号表达式为

$$E(t) = A_c a(n) \cos(2\pi f_c t + \phi_c) \tag{1}$$

其中: A_c 表示激光载波的振幅;a(n)表示调制信号; f_c 表示激光载波频率;c表示光速; ϕ_c 表示激光载波初相。

$$a(n) = \begin{cases} +1 \ \text{\sharp} \ \text{\sharp} \ \text{\sharp} \ \text{\circ} \ \text{\circ} \ \text{\circ} \\ -1 \ \text{\sharp} \ \text{\sharp} \ \text{\circ} \ \text{\circ} \ \text{\circ} \end{cases}$$
(2)

2.2 双向单程测距原理

以星间激光链路为例,卫星A和卫星B之间双向单

程测距(Dual One-Way Ranging, DOWR)原理描述 如图 4所示^[19]。A、B卫星在各自星钟秒脉冲下产生采 样标志M时开始计时,并通过距离为R的激光链路发送 给对方卫星。当卫星收到对方采样标志后,计时结 束。综合2个计时 T_A 和 T_B 可推算出A、B两星之间的距 离。需注意的是,在实际测距中,两星星钟存在时差 Δt 、发送时延 τ_r 、接收时延 τ_r 。



图 4 双向单程测距原理图 Fig. 4 Schematic diagram of DOWR

假设时差 $\Delta t < \min(\tau_{tB} + R_{BA} + \tau_{rA}, \tau_{tA} + R_{AB} + \tau_{rB}),$ 则实际计时可表示为

$$\begin{cases} T_{\rm A} = \tau_{t\rm B} + R_{\rm BA} + \tau_{r\rm A} - \Delta t \\ T_{\rm B} = \Delta t + \tau_{t\rm A} + R_{\rm AB} + \tau_{r\rm B} \end{cases}$$
(3)

可得DOWR体制测距值为

$$R = \frac{T_{\rm A} + T_{\rm B}}{2} - \frac{(\tau_{t\rm A} + \tau_{r\rm A}) + (\tau_{t\rm B} + \tau_{r\rm B})}{2}$$
(4)

测得两星星钟时差为

$$\Delta t = \frac{T_{\rm B} - T_{\rm A}}{2} + \frac{(\tau_{tA} - \tau_{rA}) - (\tau_{tB} - \tau_{rB})}{2}$$
(5)

其中: $(\tau_{tA}+\tau_{rA})+(\tau_{tB}+\tau_{rB})$ 和 $(\tau_{tA}-\tau_{rA})-(\tau_{tB}-\tau_{rB})$ 可 通过系统零值标定的方法消除。因此,可以认为距离 R、时差 Δt 的测量精度由 T_A 和 T_B 的测量精度所决定。

本文激光测距方案采用码元相位同步测距,其工 作原理如图 5所示,具体可描述为:激光终端发射端 采用MZM (Mach-Zehnder Modulator)调制器和自动 偏置控制实现BPSK激光调制,基于卫星平台的星钟倍 频产生工作时钟,调制端在同步脉冲(整秒时刻) 下,由测距编码模块产生基带数据;调制的基带数据 帧帧头后沿与同步脉冲对齐,作为测距标识;数据帧 中插入解调到的"计时"信息,作为合作卫星的距离解 算输入;基带数据经电光调制后准直成空间光进行传 输。接收端对空间光进行探测完成光电转换,并对同 步后的电信号进行采样、码同步、帧同步等一系列处 理,由码同步产生的码元相位提供解调数据的帧头后 沿(测距标识),并在NCO (Numerically Controlled Oscillator)时标模块中进行比对,完成高精度"计时"。帧同步模块解调出合作卫星的"计时"信息输出到距离解算模块,距离解算模块再结合本地"计时"信息根据DOWR公式计算出测距值。





码元相位测距的核心是码同步环,由码同步环对输入基带信号跟踪,确定精确的测距脉冲时刻。码元相 位测距利用数据帧头作为采样标志,该标志的产生和星 钟整秒时刻(1PPS)对齐。由此,测量计时T的计算公式为

 $T = (FrCnt \times FrLength + BitCnt + \frac{ChipNCO}{2^{NCOword}})/v_{\text{Rate}}$ (6)

其中: FrCnt是数据帧帧计数,用于长距离解模糊; FrLength是帧长; BitCnt是位计数; ChipNCO是码片相 位; NCOword是码环NCO的相位寄存器位数; V_{Rate} 为码片速率。

3 激光测距通信系统实验及结果分析

3.1 激光测距通信系统实验方案

根据前文设计的激光测距通信一体化方案,在实验室内构建了星间激光测距通信验证系统,其组成框图如图 6所示,实验现场如图 7所示。该实验系统由 2套激光测距通信设备组成,主要包括激光通信发射模块、激光通信接收模块、数字解调模块、光学天线、 GPS驯服时钟、电控一维运动平台、误码测试仪。



图 6 星间激光测距通信一体化实验验证系统组成框图 Fig. 6 Block diagram of integrated inter-satellite laser ranging and communication experimental verification system



图 7 激光测距通信一体化实验验证系统实验现场图片 Fig. 7 Integrated laser ranging and communication experimental verification system

实验系统采用BPSK调制/外差相干接收体制,通 信波长选用1550 nm。实验过程中,在GPS驯服时钟的 驱动下,由电信号调制单元产生带LDPC(Low-Density Parity-Check)编码的测距帧数据,经MZM电光调制器 对1550 nm发射激光进行BPSK相位调制。由光学天线 把调制光信号发射到自由空间。1550 nm信号光经过 一段距离的自由空间传输后,入射至光学接收天线, 与本振光在180°光纤光混频器中相干混频,并由180° 平衡探测器探测,产生中频电信号。该中频电信号经 过放大、滤波处理后,由高速ADC(Analog to Digital Converter)采样后在FPGA(Field Programmable Gate Array)内完成载波同步、码元同步、帧同步和译码, 并进行误码率测试。与此同时,通过解调获取对方激 光终端的测量标识时刻,并对本地发射编码器的相位 进行采样,从而提取测距值。该相位采样信息和其他 测量信息组成测距信息,将其插入传输数据帧中。待测 距帧编码完成后通过DAC(Digital to Analog Converter) 转换成基带信号对发射激光载波进行调制。

3.2 实验结果及分析

利用图 7所示的实验系统对BPSK调制/外差相干体 制1 Gbit/s通信速率的接收灵敏度进行了测试。实验结 果表明,未采用编译码时该激光通信系统在10^{*}误码率 条件下,接收灵敏度为44 光子/bit,而外差接收散弹噪声 量子限为16 光子/bit,外差相干接收实测灵敏度与量子 限相差近4.4 dB。采用编译码技术后,接收灵敏度获得 提高,实测结果如图 8所示。测试结果表明在传输码率 为1 Gbit/s的条件下,采用7/8LDPC编码后,10^{*}误码率 对应的接收灵敏度为11 光子/bit,获得编码增益6.02 dB。





本实验系统的参考时钟采用的是GPS驯服的恒温 晶振,开机10 min后,驯服准确精度可以达到10⁻¹⁰量 级。在相对距离不变的条件下,采用双向单程测距体 制时,测量两端的单向测距值变化情况如图 9 (a)所 示。图 9 (a)中两条测试曲线的距离值随测量时间发 生改变。其中,终端A的测距值逐渐减小,而终端B的 测距值却逐渐增大。经分析,上述距离值的变化是由 于测量两端的参考时钟存在频差引起的。

根据双向单程测距原理,经数据处理后得到双向 单程测距值和测距均值的变化曲线,如图 9(b)所 示,测量值的均方根值为0.85 mm,与恒温晶振的秒稳 指标一致。





在距离不变的情况下, 双端的频差可以表示为

$$\frac{f_{\rm A} - f_{\rm B}}{f_{\rm B}} = \frac{R_{\rm I}^{\rm A} - R_{\rm 0}^{\rm A}}{L} \tag{7}$$

其中: f_A 为终端A的参考频率; f_B 为终端B的参考频率; R_1^A 为A端当前时刻测得的单向测量值; R_0^A 为A端前一时刻测得的单向测量值; L为空间光在本时间段内

传输的距离。

图 9 (c)为双向单程测量得到的频差变化曲线。 图中在680 s附近出现了频率跳变。经分析这是由于 GPS驯服时钟控制环路进行频率调整而引起的。

本实验完成了BPSK调制/外差相干激光通信与测 距一体化的测试验证,基于双向单程测距,在传输码 速率为1 Gbit/s的同等条件下,采用7/8LDPC编码后, 对应10^s误码率的通信接收灵敏度达到11 光子/bit,测 距精度达到0.85 mm。

4 深空应用探索

在实际深空应用中,因链路两端的相对运动引起

的光载波多普勒频移量高达0.1 nm,这就要求基于 BPSK调制/外差相干探测的激光测距通信一体化技术 对光载波多普勒频移进行有效补偿。此外,尽管BPSK 调制/外差相干探测的灵敏度较高,但仍低于单光子探 测灵敏度。因此,在月地及以远深空激光链路中应慎 用相干探测体制。对于地球中继或月球中继激光通信 链路,BPSK调制/外差相干激光通信技术将更能发挥 高灵敏度接收和抗背景光干扰等优势。

根据月地一体化空间信息传输系统的组成(如 图 10所示)及约束条件,结合基于BPSK调制/外差相 干通信的激光测距通信一体化特点,该技术可应用于 如下任务场景。





Fig. 10 Composition of integrated of the Earth and the Moon space information system

1)月球中继卫星系统:为月球基地或月面着陆器等提供数据传输中继服务。应用场景包括月地系统的第1拉格朗日点(L1点)与月面着陆器或月球基地的高速中继通信、第2拉格朗日点(L2点)与月背着陆器或月球基地的高速中继通信^[20-21]。

2)月球导航卫星系统:为月球基地、月面着陆器 或环月飞行器等提供空间导航服务^[22]。应用场景包括 月球导航卫星与第1拉格朗日点(L1点)中继卫星、第 2拉格朗日点(L2点)中继卫星之间的测距通信,以及月 球导航卫星与月面陆器或月球基地之间的测距通信。

5 结束语

激光测距通信一体化技术是未来深空测控通信的 重要发展方向,国外已经完成在轨演示验证,而我国 还没有对月球及深空探测器实施激光测距通信一体化 的成功先例。

本文提出的基于BPSK外差相干通信的测距通信一 体化技术通过了地面实验系统的测试,验证了激光测 距通信一体化技术的可行性,并对该技术在月球中继 卫星系统和月球导航卫星系统中的应用进行了初步探 讨,相关研究工作仍需进一步深入推进。

基于BPSK外差相干通信的测距通信一体化技术的 实施和应用有望大幅提升我国深空探测传输系统的通 信能力和测距能力。结合我国探月及深空探测任务, 建议我国科技工作者应当把握国家探月工程快速发展 的契机,尽快将相关技术推广到月地一体化空间信息 传输系统的建设中,早日发挥激光测距通信一体化技 术的重要作用。

参考文献

 [1] 吴伟仁,于登云. 深空探测发展与未来关键技术[J]. 深空探测学报, 2014,1(1):5-17.

WU W R, YU D Y. Development of deep space exploration and its future key technologies[J]. Journal of Deep Space of Exploration, 2014, 1(1): 5-17.

[2] 吴伟仁, 董光亮, 李海涛, 等. 深空测控通信系统工程与技术[M]. 北京: 科学出版社, 2013: 1-12.

WU W R, DONG G L, LI H T, et al. Engineering and technology of

deep space TT&C system[M]. Beijing: Science Press, 2013: 1-12.

 [3] 于登云,吴学英,吴伟仁. 我国探月工程技术发展综述[J]. 深空探测 学报,2016,3(4):307-314.

YU D Y, WU X Y, WU W R. Review of technology development for Chinese lunar exploration program[J]. Journal of Deep Space Exploration, 2016, 3(4): 307-314.

- [4] BOROSON D M, ROBINSON B S, MURPHY D V, et al. Overview and results of the lunar laser communication demonstration[J]. Proceeding of SPIE, 2014(8971): 89710S.
- [5] CORNWELL M D. NASA's optical communications program for 2015 and beyond[J]. Proceeding of SPIE, 2015(9354): 93540E.
- [6] LUZHANSKY E, EDWARDS B, ISRAEL D, et al. Overview and status of the laser communication relay demonstration[J]. Proceeding of SPIE, 2016(9739): 97390C.
- [7] TOYOSHIMA M, FUSE T, DIMITAR R K, et al. Current status of research and development on space laser communications technologies and future plans in NICT[C]//IEEE International Conference on Space Optical Systems and Applications (ICSOS). New Orleans, LA, USA: IEEE, 2015: 1-5.
- [8] HEINE F, MÜHLNIKEL G, ZECH H, et al. LCT for the European data relay system: in orbit commissioning of the ALPHASAT and sentinel 1A LCTS[J]. Proceeding of SPIE, 2014(9354): 93540G.
- [9] CHISHIKI Y, YAMAKAWA S, TAKANO Y, et al. Overview of optical data relay system in JAXA[J]. Proceeding of SPIE, 2016(9739):97390D.
- [10] GRIGORYEV V, KOVALEV V, SHARGORODSKIY V, et al. Highbit-rate laser space communication technology and results of on-board experiment[C]//Proceeding of International Conference on Space Optical Systems and Applications (ICSOS). Kobe, Japan: IEEE, 2014: 1-3.
- [11] HEMMATI H. Status of free-space optical communications program at JPL[J]. Aerospace Conference Proceedings of IEEE, 2000(3):101-105.
- [12] HEMMATI H. Deep space optical communications[M]. Hoboken: A John Wiley & Sons, INC., Publication, 2006: 22.
- [13] PASYNKOV V V, SADOVNIKOV M A, SUMERIN V V, et al. The concept and preliminary results of use of satellite laser ranging for GLONASS accuracy improvement[C]//The 18th International Workshop on Laser Ranging, Fujiyoshida, Japan: ILRS, 2013.
- [14] BOROSON D M, ROBINSON B S. The lunar laser communication demonstration: NASA's first step toward very high data rate support of science and exploration missions[J]. Space Science Reviews, 2014(185):115-128.

- [15] 邢强林,李舰艇,唐嘉,等. 激光载波统一系统方案构想[J]. 飞行器测 控学报,2009,28(2):36-44.
 XING Q L,LI J T, TANG J, et al. Conception of a unified laser TT&C system[J]. Journal of Spacecraft TT & C Technology, 2009,28(2):36-44.
- [16] 胡玮,蒋大钢,邓科,等. 无线激光通信与测距一体机的测距精度分析[J]. 红外与激光工程,2008,37(S3):245-248.
 HU W, JIANG D G, DENG K, et al. Accuracy analysis on a prototype which combined with optical wireless communication and laser range finding[J]. Infrared and Laser Engineering, 2008, 37(S3):245-248.
- [17] 赵馨,牛俊坡,刘云清,等. 导航卫星中激光通信测距一体化技术及 链路特性分析[J]. 激光与光电子学进展,2015,52(6):87-93.
 ZHAO X, NIU J P, LIU Y Q, et al. Laser communication/ranging integrated technology and link characteristics in navigation satellite system[J]. Laser & Optoelectronics Progress, 2015, 52(6):87-93.
- [18] GREIN E M, KERMAN A J, DAULER E A, et al. An optical receiver for the lunar laser communication demonstration based on photoncounting superconducting nanowires[J]. Proceeding of SPIE, 2015(9492):949208.
- [19] 黄波,胡修林. 北斗2导航卫星星间测距与时间同步技术[J]. 宇航学报,2011,32(6):1271-1275.
 HUANG B,HU X L. Inter-satellite ranging and time synchronization technique for BD2[J]. Journal of Astronautics, 2011, 32(6):1271-1275.
- [20] 吴伟仁,王琼,唐玉华,等."嫦娥4号"月球背面软着陆任务设计[J]. 深空探测学报,2017,4(2):111-117.
 WU W R, WANG Q, TANG Y H, et al. Design of Chang'E-4 lunar farside soft-landing mission[J]. Journal of Deep Space Exploration, 2017,4(2):111-117.
- [21] 高珊,周文艳,梁伟光,等. 地月拉格朗日L2点中继星轨道分析与设计[J]. 深空探测学报,2017,4(2):122-129.
 GAO S,ZHOU W Y,LIANG W G, et al. Trajectory analysis and design for relay satellite using Lagrange L2 point of Earth-Moon system[J]. Journal of Deep Space Exploration, 2017,4(2):122-129.
- [22] 熊凯,魏春岭,刘良栋. 基于星间距离测量的高精度自主导航[J]. 空间控制技术与应用,2014,40(6):16-20. XIONG K, WEI C L, LIU L D. High-accuracy autonomous navigation

based on inter-satellite range measurement[J]. Aerospace Control and Application, 2014, 40(6): 16-20.

作者简介:

刘向南(1985-),男,工程师,主要研究方向:空间激光通信技术。 通信地址:北京市海淀区丰滢东路一号(100094) 电话:(010)88105605 E-mail:18310224565@163.com

(下转第167页)

A Deep Space Exploration Carrier Capture Algorithm with Low SNR

DU Jianlai, FANG Kun, LIU Gang, LI Qi

(Shanghai Aerospace Electronic Co., Ltd., Shanghai 201821, China)

Abstract: Aimed at the extremely low Signal-Noise-Ratio (SNR) of the carrier signal received by receiving end in the deep space monitoring and control communication system, a two-dimensional time division multiplexing fast Fourier transform (FFT) carrier acquisition method is proposed. The carrier capture can be achieved effectively at low SNR while reducing resource consumption. Simulation results show that this method can be used to achieve fast acquisition of a carrier signal with carrier frequency offset up to 100 kHz and carrier frequency change rate up to 100 Hz/s under the carrier-noise-ratio (CNR) of 17 dBHz. It is a capture method that takes both performance and engineering into account.

Key words: carrier capture; 2D-FFT; time-division multiplexing; resource consumption

High lights:

- The minimum CNR is 17 dBHz.
- The carrier signal can be captured with carrier frequency offset up to 100 kHz, carrier frequency rate of change up to 100 Hz/s.
- It can effectively reduce the resources, which will benefit the realization of the project.

[责任编辑: 高莎, 英文审校: 朱恬]

(上接第153页)

Study on Integrated Technique of Laser Ranging and Communication and Its Applications in Deep Space

LIU Xiangnan, LI Yingfei, XIANG Chengyong, CHEN Ming, LI Xiaoliang

(Beijing Research Institute of Telemetry, Beijing 100076, China)

Abstract: The current development of integrated technique of laser ranging and communication is introduced. A new integrated technique of high precision laser ranging and high speed communication is presented based on dual one-way ranging (DOWR) and BPSK modulation heterodyne coherent detection. A symbol phase ranging method is applied to achieve the integrated system design, and the ground experiments are developed. The results show that the data rate of laser link reaches 1 Gbit/s and the ranging precision is better than 0.9 mm. The influence of reference clock frequency difference on ranging precision is analyzed. Finally, future applications of the integrated laser ranging and communication system in deep space exploration are expected.

Key words: laser communication; laser ranging; intergradations; deep space

High lights:

- The current development of integrated technique of laser ranging and communication is reviewed.
- A new integrated technique of high precision laser ranging and high speed communication is presented based on symbol phase ranging and BPSK modulation heterodyne coherent detection.
- The ground experiments of the integrated laser technique are developed. The results show that the data rate of laser link reaches 1 Gbit/s and the ranging precision is 0.85 mm.
- Future application of the integrated laser ranging and communication system in deep space exploration are expected.

[责任编辑:杨晓燕,英文审校:朱恬]