doi:10. 19306/j. cnki. 2095-8110. 2019. 02. 003

旋转加速度计式重力梯度仪动态测量 适应性能试验与效果分析

杨 晔,李 达,李城锁,高 巍

(天津航海仪器研究所,天津 300131)

摘 要:基于旋转加速度计测量原理的重力梯度动态测量技术,仪器自身动态适应性能是该研究 工作的重要内容。首先,从重力梯度动态测量误差机理出发,梳理出实现动态测量的关键技术;其 次,以国内航空遥感作业常用的 Y-12 固定翼飞机为例,分析了典型测量作业工况;最后,开展了基 于载体动态参数的地面模拟试验,初步达到了论证的技术要求,为开展真实动态条件下的重力梯 度测量奠定基础。

关键词:重力梯度仪;旋转调制;动态适应性试验 中图分类号:U666.1 **文献标志码**:A

文章编号:2095-8110(2019)02-0019-07

Adaptability Test and Effect Analysis of Dynamic Measurement for Rotating Accelerometer Gravity Gradiometer

YANG Ye, LI Da, LI Cheng-suo, GAO Wei

(Tianjin Navigation Instrument Research Institute, Tianjin 300131, China)

Abstract: The dynamic measurement technology of gravity gradient based on the measuring principle of rotating accelerometer, and the dynamic adaptability of the instrument are mainly studied. Firstly, based on the dynamic measurement error mechanism of gravity gradient, the key technology for dynamic measurement is combed. Secondly, the typical Y-12 fixed-wing aircraft used in domestic aerial remote sensing operation is taken as an example to analyze the typical gravity gradient measuring dynamic conditions. Finally, the ground simulation test based on the dynamic parameters of the carrier is carried out. The technical requirements of the demonstration are achieved, laying the foundation for the gravity gradient measurement in real dynamic conditions. Key words: Gravity gradiometer; Rotation modulation; Dynamic adaptability test

0 引言

重力梯度仪是用于测量重力场梯度分布的精密设备,基于 Bell Aerospace 公司提出的旋转加速度计测量原理的重力梯度仪(后文中简称梯度仪)

是迄今唯一实用的近地表动态测量重力梯度仪^[1-3]。 在飞机等运动平台上实现重力梯度测量,需采取减 振和稳定平台等一系列工程化方法,降低载体的动 力学干扰^[4-6]。本文结合科研试验和实测数据来验 证工程化方法的有效性,为实现动态条件下重力梯

作者简介:杨晔(1968-),男,研究员,硕士生导师,主要从事导航、制导与控制方面的研究。 E-mail: LiuyuYangye@eyou.com

收稿日期:2018-07-02;修订日期:2018-08-21

基金项目:国家重点研发计划课题(2017YFC0601601)

度的有效测量奠定基础。

1 动态测量误差机理

如图 1 所示,旋转加速度计式重力梯度仪基于 加速度计位置差分测量原理,通过机械旋转的方式 将重力梯度张量分量调制到系统旋转频率的二倍 频处,加速度计输出与重力梯度张量分量之间的关 系可表示为^[7-8]:

 $(a_1 + a_3) - (a_2 + a_4) = 2R(\Gamma_{xx} - \Gamma_{yy})\sin 2\omega t + 4R\Gamma_{xy}\cos 2\omega t$ (1)

式中, a_1 、 a_2 、 a_3 、 a_4 是4个加速度计的输出, R是 加速度计检测质心到旋转中心的距离, Γ_{xx} 、 Γ_{yy} 、 Γ_{xy} 是 重力梯度张量分量, ω 是旋转装置的旋转角速度。



图 1 旋转加速度计式重力梯度仪测量原理 Fig. 1 Measuring principle of gravity gradiometer with rotating accelerometer

1.1 载体线运动误差机理

在动态条件下,载体水平线运动对加速度计组 合输出信号引起的牵连平动力干扰机理如下: $A_{out}(a_{0x},a_{0y}) = [(K_4 - K_2)a_{0y} + (K_1 - K_3)a_{0x}]sin\omega t + [(K_4 - K_2)a_{0x} - (K_1 - K_3)a_{0y}]cos\omega t$ (2)

式中, K_i (*i* = 1, 2, 3, 4) 是第*i* 个加速度计的标 度因数, a_{0x} 、 a_{0y} 是载体东向、北向的线加速度。

 $A_{\text{out}}(a_{0z}) = a_{0z} \left[(\Delta \beta_1 + \Delta \beta_3) - (\Delta \beta_2 + \Delta \beta_4) \right] \quad (3)$

式中, β_i (i = 1, 2, 3, 4) 是第i个加速度计敏感 轴的垂向角度安装误差, a_{0z} 是载体的垂向加速度。

从式(2)、式(3)可以看出,线运动低频处分量 与梯度仪对称安装的加速度计标度因数不一致误 差或敏感轴俯仰角误差相耦合,汇入重力梯度信号 形成测量误差。

1.2 载体角运动误差机理

在动态条件下,载体角运动对加速度计组合输

出信 号 带 来 的 牵 连 切 向 力 与 向 心 力 干 扰 机 理 如下^[12]:

$$A_{out}(\Omega_x, \Omega_y) = (\Omega_y^2 - \Omega_x^2)R\sin 2\omega t + 2\Omega_x\Omega_yR\cos 2\omega t$$
(4)
式中 0 0 导敏感哭的东向 北向角速度

式中, Ω_x 、 Ω_y 是敏感器的东向、北向角速度。

 $A_{\rm out}(\Omega_z) = -(K_1 - K_2 + K_3 - K_4)R\dot{\Omega}_z \quad (5)$

式中, $\dot{\Omega}_z$ 是敏感器的方位角加速度。

从式(4)、式(5)可以看出,与载体线运动误差 传递机理不同,载体水平角速度在全频带下全部进 入重力梯度的测量通道,与重力梯度信号耦合在一 起,不能分离。且对两路重力梯度信号的误差项 $\frac{1}{2}(\Omega_y^2 - \Omega_x^2) \pi \frac{1}{2}\Omega_x\Omega_y$ 是乘性误差,会将载体水平 角速度高频分量能量的二分之一搬移到误差项的 零频分量上,该频率分量无法通过数字滤波的手段 予以抑制,只能通过提高稳定平台刚度,以物理方 式衰减载体角运动。

2 动态测量工况分析与抑制方法

2.1 振动谱分析

以国内航空遥感作业常用的 Y-12 固定翼飞机 的实际飞行参数为例,其典型工况下载体的三方向 线加速度如图 2 所示,对其进行功率谱分析,得到机 载条件振动谱,如图 3 所示。



图 2 机载条件载体的东向线加速度(上)、北向线 加速度(中)和天向线加速度(下)

Fig. 2 East acceleration (top), north acceleration (middle) and vertical acceleration (bottom) of the airborne conditional carriers







从图 2 可知,机载条件下垂向振动幅度比水平 振动幅度大1 倍左右,且在垂向振动传递过程中直 接与加速度计敏感轴垂向安装误差相耦合,需重点 抑制。

2.2 摇摆谱分析

在固定翼飞机平稳飞行过程中,不仅存在3个 方向的线运动,还存在三自由度的角运动,其角速 度如图4所示,对其进行功率谱分析,得到机载条件 摇摆谱,如图5所示。







Fig. 5 Power spectral density of east angular velocity (top), north angular velocity (middle) and vertical angular velocity (bottom) of the airborne conditional carriers.

从摇摆谱可知,机载条件下在 16.8Hz 和 29Hz 附近存在 2个谐波频率,这对稳定平台的设计提出 了严苛的要求。

2.3 动态测量技术关键

利用减震装置和稳定平台等一系列物理措施 降低载体运动对重力梯度测量的影响,是实现重力 梯度动态测量的关键措施之一^[10-11]。

虽然在系统设计中采取加速度计标度一致性 调整环节来抑制载体水平运动扰动的影响。但是 还需要通过对机载运动环节以及测量原理中旋转 调制特性和敏感元件性能进行分析,设计专门的气 弹簧辅助海绵减震材料的宽频可变刚度复合减震 装置,以适应不同工况条件对重力梯度测量的影 响。在保证敏感元件在载波频率附近幅频响应高 精度的同时,大幅抑制载体机动过程中加速度计非 线性环节带来的不确定影响^[14-17]。

采用稳定平台是抵御角运动干扰的主要措施。 由式(4)、式(5)可知,经稳定平台隔离的残余角运 动高阶项进入重力梯度信号,因此,动态重力梯度 测量需对惯性稳定平台的角速度隔离刚度和带宽 性能提出严格要求,保证对载体角运动的衰减 程度^[13,18]。

具体设计工作不在此赘述,本文仅提供对试验 过程和效果的描述。

3 动态适应性试验

针对重力梯度飞行测量,开展梯度仪地面模拟 动态适应性试验,考核模拟机载条件下梯度仪输出 信号特性,为系统航空试验和后续改进提供试验 依据。

3.1 振动试验实施与效果分析

3.1.1 垂向振动试验

梯度仪垂向振动试验如图 6 所示,输入的垂向 线振动激励功率谱密度为图 3 所示天向线振动谱高 频部分(5Hz 以上),解调后重力梯度信号如图 7 所示。



图 6 重力梯度仪垂向振动试验现场图 Fig. 6 Field diagram of vertical vibration test for gravity gradiometer





如图 7 所示,在高性能减震装置的作用下,梯度 仪可以在机载垂向振动条件下获得稳定的重力梯 度信号,系统输出在静态/垂向振动状态间没有明 显的变化,与静态下信号噪声大致相当,且信号均 值变化小于 20E。

3.1.2 水平振动试验

梯度仪水平振动试验如图 8 所示,输入的水平 线振动激励功率谱密度为图 3 所示水平线振动谱高 频部分(5Hz 以上),系统输出重力梯度信号 $\Gamma_{xx} - \Gamma_{yy}$ 如图 9 所示,重力梯度信号 Γ_{xy} 如图 10 所示。



图 8 重力梯度仪水平振动试验现场图 Fig. 8 Field diagram of horizontal vibration test for gravity gradiometer



图 9 重力梯度信号水平振动/静止状态对比图($\Gamma_{xx} - \Gamma_{yy}$) Fig. 9 Comparison of horizontal vibration and static state of gravity gradient signals($\Gamma_{xx} - \Gamma_{yy}$)



图 10 重力梯度信号水平振动/静止状态对比图(Γ_{xy}) Fig. 10 Comparison of horizontal vibration and static state of gravity gradient signals (Γ_{xy})

如图 9、图 10 所示,在高性能减震装置的作用 下,梯度仪可以在机载水平振动条件下正常工作。 但由于动态条件下对表标度因数一致性调整环节 也形成干扰,载体水平运动低频分量与其不一致误 差相耦合,汇入重力梯度信号(尤其是 Γ_{xy} 信号)造 成重力梯度信号低频噪声较静态增加了 35%(0.01 ~0.1Hz)。

3.2 摇摆试验实施与效果分析

3.2.1 水平摇摆试验

如图 11~图 13 所示,水平摇摆试验中典型解 调输出的梯度信号如图 12、图 13 所示(摇摆角度为 2°,摇摆周期为 20s),从中可以看出,在 654s 系统由 静态开始摇摆时,梯度信号 $\Gamma_{xx} - \Gamma_{yy}$ 出现 64.5E的 阶跃现象,梯度信号 Γ_{xy} 出现-40.8E的阶跃现象。 与水平线振动输出信号噪声增大原因相同,水平摇 摆产生的低频线运动与加速度计标度因数不一致 误差相耦合,造成重力梯度信号产生阶跃。



图 11 梯度仪水平摇摆试验现场图 Fig. 11 Field diagram of horizontal swing test for gravity gradiometer



图 12 重力梯度信号水平摇摆/静止状态对比图(Γ_{xx}-Γ_{yy})
 Fig. 12 Comparison of horizontal swing and static state of gravity gradient signals (Γ_{xx}-Γ_{yy})





3.2.2 方位摇摆试验

梯度仪方位摇摆试验重力梯度信号如图 14、图 15 所示(摇摆角度为 5°,摇摆周期为 10s)。结果表 明,梯度仪可通过稳定平台有效隔离载体方位角运 动,摇摆状态下输出的两路重力梯度信号噪声水平 与静态下信号噪声相当。



图 14 重力梯度信号方位摇摆/静止状态对比图($\Gamma_{xx} - \Gamma_{yy}$)

Fig. 14 Comparison of azimuth swing and static state of gravity gradient signals $(\Gamma_{xx} - \Gamma_{yy})$



图 15 重力梯度信号方位摇摆/静止状态对比图(Γ_{xy}) Fig. 15 Comparison of azimuth swing and static state of gravity gradient signals(Γ_{xy})

4 试验总结与展望

上述实验初步验证了重力梯度仪在模拟机载 条件下可正常反映敏感器噪声水平,但在水平线运 动激励下,重力梯度信号输出较静态下输出信号噪 声增大了35%。因此,需提高对表标度因数一致性 动态调整控制性能以抑制水平运动对重力梯度测 量的影响。此外,以上试验的数据均在地面模拟条 件下获得,与航空试验的高动态环境仍存在差距。 后续计划开展车载与航空试验,进一步验证梯度仪 缓冲、减震装置的有效性,提高系统的动态测量能 力,这将面临更加复杂和困难的技术挑战。

参考文献

- [1] Roberts D, Chowdhury P R, Lowe S J, et al. Airborne gravity gradiometer surveying of petroleum systems under Lake Tanganyika, Tanzania[J]. Exploration Geophysics, 2016, 47(3): 228-236.
- [2] Barnes G, Lumley J. Noise analysis and reduction in full tensor gravity gradiometry data[C]// Airborne Gravity 2010-Abstracts from the ASEG-PESA Airborne Gravity 2010 Workshop: Published jointly by Geoscience Australia and the Geological Survey of New South Wales, Geoscience Australia Record. 2010: 21-27.
- [3] Dransfield M H, Le Roux T, Burrows D. Airborne gravimetry and gravity gradiometry at Fugro Airborne Surveys[C]// Airborne Gravity 2010-Abstracts from the ASEG-PESA Airborne Gravity 2010 Workshop. 2010: 49-57.
- [4] 杨晔,李达.基于旋转加速度计原理的重力梯度测量技术研究与试验[J]导航定位与授时,2017,4
 (4):20-28.

Yang Ye, Li Da. Research and experiment of gravity gradient measurement technology based on rotary accelerometer principle[J]. Navigation Positioning and Timing, 2017, 4(4): 20-28(in Chinese).

 [5] 李海兵,郭刚,周坚鑫,等.旋转式重力梯度测量系
 统试验及数据处理[J].中国惯性技术学报,2016, 24(6):736-740.

> Li Haibing, Guo Gang, Zhou Jianxin, et al. Experiment and data processing for rotating gravity gradient measurement system[J]. Journal of Chinese Inertial Technology, 2016, 24(6): 736-740(in Chinese).

[6] Lee J B. FALCON gravity gradiometer technology[J]. Exploration Geophysics, 2001, 32(4): 247-250. [7] 蔡体菁,钱学武,丁昊.旋转加速度计重力梯度仪重 力梯度信号仿真[J].物探与化探,2015,39(S1): 76-79.

Cai Tijing, Qian Xuewu, Ding Hao. Signal simulation of gravity gradient for gravity gradiometer of rotating accelerometer[J]. Geophysical and Geochemical Exploration, 2015, 39(S1):76-79(in Chinese).

- [8] O'keefe G J, Lee J B, Turner R J, et al. Gravity gradiometer. US Patent No. 5922951[P]. 1999-10-05.
- [9] 钱学武,蔡体菁.旋转加速度计重力梯度仪加速度计标度因数实时反馈调整方法[J].中国惯性技术学报,2016,24(2):148-153.
 Qian Xuewu, Cai Tijing. Real-time feedback adjusting methods for accelerometer scale factor in gravity gradiometer of rotating accelerometer[J]. Journal of Chinese Inertial Technology, 2016, 24 (2): 148-153 (in Chinese).
- [10] Roberts D, Chowdhury P R, Lowe S J, et al. Airborne gravity gradiometer surveying of petroleum systems under Lake Tanganyika, Tanzania[J]. Exploration Geophysics, 2016, 47(3): 228-236.
- [11] Dransfield M H, Christensen A N. Performance of airbornegravity gadiometers[J]. The Leading Edge, 2013, 32(8): 908-922.
- [12] 李海兵,蔡体菁.旋转加速度计重力梯度仪误差分析
 [J].中国惯性技术学报,2009,17(5):525-528.
 Li Haibing, Cai Tijing. Error analysis on gravity gradiometer of rotating accelerometer [J]. Journal of Chinese Inertial Technology, 2009, 17(5): 525-528 (in Chinese).
- [13] 舒晴,周坚鑫,尹航.航空重力梯度仪研究现状及发展趋势[J].物探与化探,2007,31(6):11-14.
 Shu Qing, Zhou Jianxin, Yin Hang. Present research situtation and development trend of airborne gravity gradiometer[J]. Geophysical and Geochemical Exploration, 2007, 31(6):11-14(in Chinese).
- [14] 王树甫,孙枫,郝燕玲,等.旋转加速度计重力梯度 仪标度因子调整方法及误差补偿研究[J].中国惯性 技术学报,2000,8(4):31-34.
 Wang Shufu, Sun Feng, Hao Yanling, et al. Study on scale factor adjusting and error compensation for rotating accelerometer gravity gradiometer[J]. Journal of Chinese Inertial Technology, 2000, 8(4): 31-34(in Chinese).
- [15] 聂鲁燕,刘晓东,宋超,等.重力梯度仪旋转加速度 计标度因数匹配方法[J].中国惯性技术学报,2010, 18(5):533-537.

Nie Luyan, Liu Xiaodong, Song Chao, et al. Scale factor matching method for rotating accelerometers of gravity gradiometer[J]. Journal of Chinese Inertial Technology, 2010, 18(5): 533-537(in Chinese).

- [16] 涂良成,刘金全,王志伟,等.旋转重力梯度仪的加速度计动态调节方法与需求分析[J].中国惯性技术 学报,2011,19(2):131-135.
 Tu Liangcheng, Liu Jinquan, Wang Zhiwei, et al. Methods and requirements of dynamic compensation between accelerometers in rotating gravity gradiometer[J]. Journal of Chinese Inertial Technology,
- 2011, 19(2): 131-135(in Chinese). [17] 杨功流,刘洋希,李晓平.重力梯度仪加速度计控制 回路分析与设计[J].中国惯性技术学报,2009,17 (2): 145-152.

Yang Gongliu, Liu Yangxi, Li Xiaoping. Analysis and design on control loops of gravity gradiometer accelerometer[J]. Journal of Chinese Inertial Technology, 2009, 17(2): 145-152(in Chinese).

[18] 涂良成, 李祝, 伍文杰, 等. 航空重力与重力梯度测量对惯性稳定平台的需求分析[J]. 中国惯性技术学报, 2012, 20(2): 18-23.

Tu Liangcheng, Li Zhu, Wu Wenjie, et al. Requirement analysis of moving-base platform in airbrone gravimetry and gravity gradiometry [J]. Journal of Chinese Inertial Technology, 2012, 20(2): 18-23(in Chinese).

[19] 胡平华,赵明,黄鹤,等.航空/海洋重力测量仪器 发展综述[J].导航定位与授时,2017,4(4):10-19. Hu Pinghua, Zhao Ming, Huang He, et al. Requirement analysis of moving-base platform in airbrone gravimetry and gravity gradiometry[J]. Navigation Positioning and Timing, 2017,4(4): 10-19(in Chinese).