**文章编号:**1671-4598(2017)05-0165-04 DOI:10.16526/j.cnki.11-4762/tp.2017.05.046 中图分类号: VP474 文献标识码:A

• 165 •

# 低轨四星时差定位技术研究

# 张义超,乔夏君、陆浩然、张镇琦

(北京宇航系统工程研究所,北京 100076)

摘要:文章重点分析影响低轨四星时差定位系统精度的主要因素:首先,从四星时差定位的基本原理出发,对四星时差定位的模型 和几何精度因子进行了详细的推导,并通过仿真分析了四星构型、时差测量精度、卫星位置误差、基线长度、星座投影面积等对四星时 差定位系统精度的影响;通过比较可知,在相同参数条件下,采用 Y 形构形,减小时差测量误差、提高卫星定位精度、增加基线长度, 增大星座投影面积均等均能够提高该系统的定位精度;在低轨四星定位系统应用场景中,四星构型、卫星绝对位置测量精度、基线长度 以及星座投影面积对四星时差定位系统精度影响较大,时差测量精度和卫星相对位置测量精度对四星时差定位系统精度影响较小;而在 实际任务中应权衡各因素的效费比,来保证定位精度。

关键词:低轨;四星;时差定位;几何精度因子

## **Research of Location Technology on TODA with Four LEO Satellites**

Zhang Yichao, Qiao Xiajun, Lu Haoran, Zhang Zhengi

(Beijing Institute of Astronautical Systems Engineering, Beijing 100076, China)

Abstract: This paper mainly discusses the factors which decides the localization accuracy of TDOA with LEO four satellites. Firstly, we derive the TDOA localization model and GDOP of LEO four satellite based on the principle of TDOA. Secondly, some simulation results about factors including locations of four satellites, the accuracy of TDOA measurements, geometry of four satellites, the length of baseline, the projection area of four satellites, are demonstrated. By comparison, it is seen that one can improve the accuracy of localization by decreasing TDOA measuring errors and base station errors, increasing the length of baseline and area of projection area when using the Y geometry of four satellites. For LEO satellite application, geometry, the precision of absolute locations of four satellites, the length of baseline affect the accuracy of localization importantly, while TDOA measurement error, the precision of relative locations of four satellites effects the localization accuracy of our system minor. Therefore, we should choose these factors based on the trade-off of their accuracies and obtaining costs

Keywords: LEO; four-satellite TDOA; GDOP

#### 0 引言

在电子侦查领域中,精确的定位技术具有非常重要的意 义<sup>[1]</sup>:在军事领域中,定位技术应用于精确打击武器,为最终 摧毁敌方提供有力的信息保障。有源定位技术具有全天候、高 精度等一些优点,但也容易暴露己方位置,从而遭受到敌方的 软干扰或硬性武器的攻击。无源定位技术自身不发射信号,而 是利用目标自身辐射信号或外辐射信号对目标进行定位,能够 适应军事活动中对于隐蔽性的要求。

星载无源定位系统以卫星为平台,不受领土、领空、领海 和天气条件的限制,可以对相对较大范围内的目标进行定位。 一般来说,星载无源定位技术有单星测频 / 测向定位、双星 时差联合定位、三星时差定位、四星时差定位和四星时差联合 定位等[2-5]。其中,单星测频 / 测向、双星时频差、三星时差 都需要通过地球方程约束对地面目标进行定位,或在已知高程 信息的情况下对空中目标进行定位,而四星时差定位可以得到 三个独立的时差值,无需额外信息即能对目标进行高精度的三 维定位。本文主要给出基于四星时差定位的基本原理,通过仿 真结果对影响四星时差定位的各个因素进行了对比分析。

收稿日期:2016-10-26; 修回日期:2017-01-05。

#### 四星时差定位基本原理 1

时差定位(TDOA, time difference of arrival) 又称为双曲 线定位,其原理是利用辐射源的信号到多个测量站的时间数 据,从而对辐射源进行定位。四星时差定位的原理是通过测量 地面辐射源的信号到达主星和副星的时间差,从而计算辐射源 的位置<sup>[6]</sup>。设 $S_0$ 为主星, $S_1$ 、 $S_2$ 、 $S_3$ 为副星,若在每颗卫星 上安装上侦察接收机,地面上的辐射源发出的电磁波信号被 4 部接收机接收,测量信号到达每颗卫星的时间,可得到3个独 立时差方程:

$$\begin{cases} d_1 - d_0 = c(t_{d_1} - t_{d_0}) \\ d_2 - d_0 = c(t_{d_2} - t_{d_0}) \\ d_3 - d_0 = c(t_{d_3} - t_{d_0}) \end{cases}$$
(1)

式中, t<sub>d0</sub>, t<sub>d1</sub>, t<sub>d2</sub>, t<sub>d3</sub> 分别为同步测量的信号到达卫星接收机的 时间;  $d_0$ ,  $d_1$ ,  $d_2$ ,  $d_3$  分别为辐射源到卫星的直线距离; c 为光 速。每一个时差方程确定一个以主星和副星为焦点的单叶双曲 面,3个单叶双曲面相交于一点,该点的位置就是辐射源的 位置。

#### 2 四星时差定位精度模型

为描述定位误差与几何位置的关系,定义了定位精度的几 何稀度 GDOP (geometric dilution of precision)<sup>[7]</sup>,它用于描述 定位误差的三维几何分布,通常用下式表示,即:

$$GDOP = \sqrt{\sigma_x^2 + \sigma_y^2 + \sigma_z^2} \tag{2}$$

作者简介:张义超(1986-),男,河北省唐山市人,硕士研究生,主要 从事空间电子信息系统方向的研究。



式中, $\sigma_x$ , $\sigma_y$ , $\sigma_z$ 分别表示 x,y,z方向上的定位标准差。

假定三维时差定位系统的示意图如图 2 所示,该系统由一个主星和 3 个副星构成,其中假定  $S_0$  为主星, $S_1$ 、 $S_2$ 、 $S_3$ 为副星,待求解的目标辐射源的三维位置为  $p_T$ 。



图 2 时差定位几何示意图

由各个卫星的位置信息、目标辐射源的位置信息及辐射源 与各星之间的距离,可得:

$$\begin{cases} \Delta r_{i} = r_{i} - r_{0} \\ r_{0} = \sqrt{(x_{T} - x_{0})^{2} + (y_{T} - y_{0})^{2} + (z_{T} - z_{0})^{2}} \\ r_{i} = \sqrt{(x_{T} - x_{i})^{2} + (y_{T} - y_{i})^{2} + (z_{T} - z_{i})^{2}} \end{cases}$$
(3)

其中: *c*表示光速; *r<sub>i</sub>*表示各星同目标辐射源之间的径向 距离; Δ*r<sub>i</sub>*表示目标辐射源与第*i* 颗副星之间的径向距离和其与 主星之间径向距离的差值。对距离差 Δ*r<sub>i</sub>* 求微分,可得:

$$C \cdot d\mathbf{X} = d\mathbf{Y} - \mathbf{U}_0 d\mathbf{s}_0 + \mathbf{U}_1 d\mathbf{s}_1 + \mathbf{U}_2 d\mathbf{s}_2 + \mathbf{U}_3 d\mathbf{s}_3 \qquad (4)$$
  

$$\ddagger \mathbf{\psi}:$$

$$c_{ix} = \frac{x_T - x_i}{r_i}, c_{iy} = \frac{y_T - y_i}{r_i}, c_{iz} = \frac{z_T - z_i}{r_i},$$

$$C = \begin{bmatrix} c_{1x} - c_{0x} & c_{1y} - c_{0y} & c_{1z} - c_{0z} \\ c_{2x} - c_{0x} & c_{2y} - c_{0y} & c_{2z} - c_{0z} \\ c_{3x} - c_{0x} & c_{3y} - c_{0y} & c_{3z} - c_{0z} \end{bmatrix}, d\mathbf{X} = \begin{bmatrix} dx_T \\ dy_T \\ dz_T \end{bmatrix},$$

$$\mathbf{W} = \begin{bmatrix} d(\Delta r_1) \\ d(\Delta r_2) \\ d(\Delta r_3) \end{bmatrix}, d\mathbf{s}_i = \begin{bmatrix} dx_i \\ dy_i \\ dz_i \end{bmatrix}, U_0 = \begin{bmatrix} c_{0x} & c_{0y} & c_{0z} \\ c_{0x} & c_{0y} & c_{0z} \\ c_{0x} & c_{0y} & c_{0z} \\ c_{0x} & c_{0y} & c_{0z} \end{bmatrix},$$

$$U_1 = \begin{bmatrix} c_{1x} & c_{1y} & c_{1z} \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}, U_2 = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ c_{2x} & c_{2y} & c_{2z} \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix},$$

$$U_3 = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ c_{3x} & c_{3y} & c_{3z} \end{bmatrix}, i = 1, 2, 3$$

令  $B = (C^{T}C)^{-1} \cdot C^{T}$ 。由于主星在测量辐射源信号到达时间时存在误差,且该误差存在于每个时差量中,所以每个  $\Delta r_{i}$ 

的测量误差都是相关的。假设通过系统修正之后,测量误差的 均值为零,而且卫星位置误差每个元素之间以及各卫星位置误 差之间不相关,则目标辐射源定位误差的协方差矩阵为:

$$P_{d\hat{x}} = E_{\{} dX \cdot dX_{\}} =$$

$$B\{E[dY \cdot dY^{T}] + U_{0} \cdot E[ds_{0} \cdot ds_{0}^{T}] \cdot U_{0}^{T} +$$

$$U_{1} \cdot E[ds_{1} \cdot ds_{1}^{T}] \cdot U_{1}^{T} + U_{2} \cdot E[ds_{2} \cdot ds_{2}^{T}] \cdot U_{2}^{T} +$$

$$U_{3} \cdot E[ds_{3} \cdot ds_{3}^{T}] \cdot U_{3}^{T}\}B^{T}$$
(5)

式中,

$$\boldsymbol{E} \begin{bmatrix} \mathrm{d} \boldsymbol{Y} \boldsymbol{\cdot} \mathrm{d} \boldsymbol{Y}^{\boldsymbol{T}} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \sigma_{\Delta r_1}^2 & \eta_{12} \sigma_{\Delta r_1} \sigma_{\Delta r_2} & \eta_{13} \sigma_{\Delta r_1} \sigma_{\Delta r_3} \\ \eta_{12} \sigma_{\Delta r_1} \sigma_{\Delta r_2} & \sigma_{\Delta r_2}^2 & \eta_{23} \sigma_{\Delta r_2} \sigma_{\Delta r_3} \\ \eta_{13} \sigma_{\Delta r_1} \sigma_{\Delta r_3} & \eta_{23} \sigma_{\Delta r_2} \sigma_{\Delta r_3} & \sigma_{\Delta r_3}^2 \end{bmatrix}$$

其中:  $\sigma_{\Delta r_i}^2$  为第 *i* 颗卫星与主星之间距离差测量误差的方 差;  $\eta_1^2$  为  $\Delta r_i$  与  $\Delta r_j$  的相关系数。假设卫星位置误差在各分量 上的方差是相同的, 即  $\sigma_{xi}^2 = \sigma_{yi}^2 = \sigma_{xi}^2$ 。则卫星位置误差协方 差矩阵为:

$$E\left[ds_{i} \cdot ds_{i}^{T}\right] = E\left[\begin{pmatrix}dx_{i}\\dy_{i}\\dz_{i}\end{pmatrix}\left(dx_{i} \quad dy_{i} \quad dz_{i}\right)\right] = \begin{bmatrix}\sigma_{xi}^{2} & 0 & 0\\0 & \sigma_{yi}^{2} & 0\\0 & 0 & \sigma_{zi}^{2}\end{bmatrix}, i = 0, 1, 2, 3$$

目标辐射源的位置误差协方差矩阵为:

$$\boldsymbol{E}\left[d\boldsymbol{X} \cdot d\boldsymbol{X}^{T}\right] = \boldsymbol{E}\left[\begin{pmatrix}d\boldsymbol{x}_{T} \\ d\boldsymbol{y}_{T} \\ d\boldsymbol{z}_{T} \end{pmatrix}\left(d\boldsymbol{x}_{T} \quad d\boldsymbol{y}_{T} \quad d\boldsymbol{z}_{T}\right)\right] = \begin{bmatrix}\boldsymbol{\sigma}_{x}^{2} & 0 & 0\\ 0 & \boldsymbol{\sigma}_{y}^{2} & 0\\ 0 & 0 & \boldsymbol{\sigma}_{z}^{2}\end{bmatrix}$$
(6)

依据 GDOP 的定义就能够获得三维空间时差系统定位的 几何精度。

$$GDOP = \sqrt{trace(\mathbf{E}(\mathbf{dX} \cdot \mathbf{dX}^T))}$$
(7)

## 3 四星时差定位精度分析

## 3.1 影响定位精度的因素

采用四星时差定位技术开展无源电子侦察应用,影响定位 精度的因素有四星构型、时差测量精度、卫星定位精度、基线 长度、星座投影面积几个因素决定<sup>[8]</sup>,下面主要以低轨四星定 位为应用场景分析各因素对定位精度的影响。

#### 3.2 四星构型

卫星轨道高度 200 km,基线长度为 60 km,时差测量精度 50 ns,卫星绝对位置测量精度 150 m,卫星相对位置测量精度 50 m,四星采用不同的构形 (Y形,T形,菱形),进行仿真,以主星星下点为圆心建立直角坐标系,得到 GDOP 分布如图 3 所示。

由上图可知,在相同参数条件下,Y构形分布在星下点半径 58 km 范围内能达到 4.5 km 定位精度,且分布均匀;T构 形定位精度高,但分布略有不均,菱形构形定位精度和分布情 况均最差。

#### 3.3 时差测量精度

卫星轨道高度 200 km,基线长度为 60 km,采用 Y 形构 形,频差测量精度 10 Hz,速度测量精度 1 m/s,卫星绝对位



置测量精度 150 m,卫星相对位置测量精度 50 m,现取星下点 100 km 圆周上的一个点,使时差测量精度取值 0~200 ns,仿 真得到 GDOP 与时差测量精度的关系曲线如图 4 所示。



由上图可知,时差测量精度越高,四星定位精度越高。但 时差测量精度对定位精度的影响较小。

## 3.4 卫星定位精度

#### 3.4.1 绝对位置测量精度

卫星轨道高度 200 km,基线长度为 60 km,采用 Y 形构 形,时差测量精度 50 ns,频差测量精度 10 Hz,速度测量精 度 1 m/s,卫星相对位置测量精度 50 m,现取星下点 100 km 圆周上的一个点,使绝对位置测量精度取值 50~300 m,仿真 得到 GDOP 与绝对位置测量精度的关系曲线如图 5 所示。



3.4.2 相对位置测量精度

卫星轨道高度 200 km,基线长度为 60 km,采用 Y 形构 形,时差测量精度 50 ns,频差测量精度 10 Hz,速度测量精 度 1 m/s,卫星绝对位置测量精度 150 m,现取星下点 100 km 圆周上的一个点,使相对位置测量精度取值 20~60 m,仿真 得到 GDOP 与相对位置测量精度的关系曲线如图 6 所示。



3.4.3 小结

由图分析得出,定位精度随绝对位置测量精度和相对位置测量精度的提高而提高,其中与绝对位置测量精度近乎呈线性关系,但是当相对位置测量精度从 20 m 变为 160 m 时,定位精度仅下降 600 m,故相对位置测量精度对 GDOP 的影响较小。

#### 3.5 基线长度

卫星轨道高度 200 km,采用 Y 形构形,时差测量精度 50 ns,频差测量精度 10 Hz,速度测量精度 1 m/s,卫星绝对位置测量精度 150 m,卫星相对位置测量精度 50 m,现取星下点 100 km 圆周上的一个点,使基线长度取值 20 km~120 km, 仿真得到 GDOP 与基线长度的关系曲线如图 7 所示。



图 7 GDOP 随相对基线长度变化曲线

通过对基线长度因素的仿真分析,可得到结论:随着基线 长度的增加,定位精度呈指数形式提高。

#### 3.6 星座投影面积

卫星轨道高度 200 km,基线长度为 60 km,采用 Y 形构 形,时差测量精度 50 ns,频差测量精度 10 Hz,速度测量精 度 1 m/s,卫星绝对位置测量精度 150 m,卫星相对位置测量 精度 50 m,现取星下点 100 km 圆周上的一个点,分析其 GDOP 与星座投影面积的关系如图 8 所示。

星座投影面积与定位精度有近乎指数增加的关系,随着星 座投影面积的增大,定位精度将得到大幅提高。当卫星面与地 球表面平行时,能达到最大定位精度。



## 4 结论

本文主要介绍了四星时差定位的基本原理,并从理论角度 推导了基于四星时差定位的 GDOP 精度模型。针对低轨四星 定位应用场景,通过仿真、对比分析了6个影响四星时差定位 系统精度的因素。仿真结果表明四星构型、卫星绝对位置测量 精度、基线长度和星座投影面积对四星时差定位精度影响较

(上接第164页)

| - 表 1 - フ | 不同力 | るい | 图像 | 的相位 | 化 度 | 74 | 比表 |
|-----------|-----|----|----|-----|-----|----|----|

|   | а     | b     | с     | d     |  |  |  |  |
|---|-------|-------|-------|-------|--|--|--|--|
| а | 1.00  | 0.98  | 0.96  | 0.977 |  |  |  |  |
| b | 0.956 | 0.987 | 0.988 | 0.985 |  |  |  |  |
| с | 0.99  | 0.956 | 0.978 | 0.961 |  |  |  |  |
| d | 0.988 | 0.974 | 0.951 | 0.983 |  |  |  |  |

通过此表格可以看出这个人脸识别系统进行以上算法优化 之后,对于人脸识别的辨识程度均达到了 0.95 以上,辨识度 极高,对于人脸辨识程度可以做到最优。

#### 2.4 实验结论

通过以上3种不同形式的人像表情识别实验,可以看出, 尽管图像处于色彩较多,干扰因素较多的情况下,都可以现进 行特征分析,将不属于人脸的特征通过云计算数据库中信息比 较而排除出去,并且对剩下的像素点进行精确地分析和解析, 通过人脸特征数据和数据库中对比挖掘出人脸部分,对图像中 人脸进行优化识别,以及完成度极高。

#### 3 结束语

人脸识别是目前现代化技术当中一个较为新型的技术,而 且随着科技的发展其应用也越来越广泛,而且现今也不仅仅应 用于人脸识别,对于汽车识别,牌照识别等都有着不俗的表 现。而本文研究的算法,利用细菌觅食算法对人脸识别技术进 行优化升级,综合计算机云计算算法,通过对于数据库中进行 特征比对,实验表明,其系统有很高的完成度和准确度,较以 往的人脸识别系统更加优化和升级。

#### 参考文献:

「1] 许少榕. 基于互联网云计算的人脸识别算法研究「J]. 长春工程 学院学报,2016,17 (3):111-115.

大,时差测量精度和卫星相对位置测量精度对定位精度影响精 度较小。而在实际任务中应权衡各因素的效费比,来保证定位 精度。

## 参考文献:

- [1] Wilson J. Precision Location and Identification: a Revolution in Threat Waring and Situational Awareness [J]. Journal of Electronic Defense, 1999, 22 (11): 43-48.
- [2] 黄 振,陆建华.天基无源定位与现代小卫星技术 [1]. 装备指挥 技术学院学报,2003,14 (3):24-29.
- [3] 朱冯喆. 多星时差频差定位技术研究 [D]. 南京: 南京理工大 学,2009.
- [4] 陆安南. 对电子侦察卫星无源定位技术发展问题的思考 [J]. 通 信对抗, 2008 (1): 15-20.
- [5] 杜亚平. 星载定位体制及误差分析研究 [D]. 成都: 电子科技大 学,2009.
- [6] 李建军. 四星时差定位算法研究 [J]. 电子对抗技术, 2004, 19 (4): 3-6.
- [7] 张 勇,盛卫东,郭福成,等.低轨双星无源定位算法及定位精 度分析 [J]. 中国惯性技术学报, 2007, 15 (2): 188-192.
- [2] 王俊奇,李 闯,董 晔. Bishop 法的半解析解及其广义教学模 型「J]. 水利与建筑工程学报, 2015, (6): 123-128.
  - [3] 李立赛. 基于改进 LTP 算子和稀疏表示的人脸表情识别 [J]. 五 邑大学学报, 2015, 29 (2): 49-54.
  - [4] 张 娟, 詹永照, 毛启容, 等. 基于 Gabor 小波和稀疏表示的人 脸表情识别 [J]. 计算机工程, 2012, 38 (6): 207-209.
  - [5] 宋克臣, 颜云辉, 陈文辉, 等. 局部二值模仿方法研究与展望 [J]. 自动化学报, 2013, 39 (6): 730-744.
  - [6] 彭 帆, 徐志京, 叶 丽. 基于 WSSRC 单样本人脸识别及样本扩 充方法研究 [J]. 计算机测量与控制, 2016, 24 (10): 25-26.
  - 「7] 陈向震. 基于深度学习的人脸表情识别算法研究 [D]. 沈阳. 沈阳 工业大学,2016.
  - [8] 金 灿. 面向人工智能的人脸表情识别系统研究 [J]. 电子技术与 软件工程,2016,10(14):260-260.
  - 「9] 丁泽超. 多特征融合人脸表情识别方法研究 [D]. 镇江: 江苏大 学,2016.
  - [10] 孔玮婷,皋 军,丁泽超,等. 基于稀疏表示的人脸表情识别算法 研究 [J]. 软件导刊, 2016, 15 (6): 31-33.
  - [11] 产文涛. 基于卷积神经网络的人脸表情和性别识别 [D]. 合肥: 安徽大学,2016.
  - [12] 赵栋杰. 改进的 LBP 算子和稀疏表达分类在人脸表情识别上的应 用[J]. 电子设计工程, 2016, 24 (20): 174-177.
  - [13] 任 磊. 基于静态图像的人脸表情识别算法的研究 [D]. 沈阳: 沈阳工业大学,2016.
  - [14] 岳 雷, 沈庭芝. 基于自动提取特征点的三维人脸表情识别 [J]. 北京理工大学学报,2016,23 (5):508-513.
  - [15] 吴 晴. 基于局部二值模式和非负矩阵分解的人脸表情识别 [D]. 南京: 南京邮电大学, 2016.
  - 「16〕何 俊, 蔡建峰, 房灵芝, 等. 基于 LBP/VAR 与 DBN 模型的人 脸表情识别 [J]. 计算机应用研究, 2016, 33 (8): 2509-2513.
  - [17] 许少榕. 基于互联网云计算的人脸识别算法研究 [J]. 长春工程 学院学报 (自然科学版), 2016, 17 (3): 256-263.