存在站址误差下的时频差稳健定位算法

高向颖 赵拥军* 刘智鑫* 刘成城

(战略支援部队信息工程大学数据与目标工程学院 郑州 450001)

摘 要:针对现有算法定位精度低,稳健性差的问题,该文基于误差校正的思想,改进了经典两步加权最小二乘 (TSWLS)算法的步骤2,提出一种站址误差条件下基于到达时间差(TDOA)和到达频率差(FDOA)的高精度、稳健 动目标无源定位算法。所提算法的步骤2对步骤1中引入的辅助变量进行泰勒展开以构建误差校正方程,避免了经 典两步加权最小二乘算法中的矩阵缺秩问题和非线性运算,提高了算法的稳健性和定位精度。理论分析表明,在 小噪声条件下该算法定位精度可达克拉美罗下界(CRLB)。仿真结果表明,在常见量级的站值误差及测量误差 下,相比于现有算法,该文算法具有更强的稳健性和更优的抗噪性。

关键词:动目标定位;到达时间差(TDOA);到达频率差(FDOA);站址误差;误差校正;稳健性
 中图分类号:TN91
 文献标识码:A
 文章编号:2095-283X(2020)05-0916-09
 DOI: 10.12000/JR20039

引用格式:高向颖,赵拥军,刘智鑫,等.存在站址误差下的时频差稳健定位算法[J].雷达学报,2020,9(5): 916-924. doi: 10.12000/JR20039.

Reference format: GAO Xiangying, ZHAO Yongjun, LIU Zhixin, *et al.* Robust source localization using TDOA and FDOA with receiver location errors[J]. *Journal of Radars*, 2020, 9(5): 916–924. doi: 10.12000/JR20039.

Robust Source Localization Using TDOA and FDOA with Receiver Location Errors

GAO Xiangying ZHAO Yongjun^{*} LIU Zhixin^{*} LIU Chengcheng

(School of Data and Target Engineering, PLA Strategic Support Force Information Engineering University, Zhengzhou 450001, China)

Abstract: To address the low location accuracy and poor robustness of existing methods, error correction to improve the Stage 2 of the original Two-Stage Weighted Least Squares (TSWLS)-based methods is proposed, which involves a robust moving source localization method with high accuracy based on Time Difference Of Arrival (TDOA) and Frequency Difference Of Arrival (FDOA) in the presence of receiver location errors. This newly proposed Stage 2 performs Taylor expansion on the nuisance variables introduced in Stage 1 to construct the error correction equation, thereby avoiding the rank deficiency problem and nonlinear mathematical operations in the original TSWLS-based methods; and improving the robustness and location accuracy of the method. Theoretical analysis indicates that the proposed method can attain the Cramer-Rao Lower Bound (CRLB) under small noise condition. Simulation results show the proposed method has stronger localization robustness and better anti-noise performance over the existing methods under the common level of receiver location and measurement error.

Key words: Moving source localization; Time Difference Of Arrival (TDOA); Frequency Difference Of Arrival (FDOA); Receiver location errors; Error correction; Robustness analysis

收稿日期: 2020-04-10; 改回日期: 2020-07-08; 网络出版: 2020-08-11

^{*}通信作者: 赵拥军 zhaoyongjuntg@126.com; 刘智鑫 liuzhixin54@sina.com

^{*}Corresponding Author: ZHAO Yongjun, zhaoyongjuntg@126.com; LIU Zhixin, liuzhixin54@sina.com 基金项目: 国家自然科学基金(61703433)

Foundation Item: The National Natural Science Foundation of China (61703433)

责任主编:郭福成 Corresponding Editor: GUO Fucheng

1 引言

随着现代战争环境的日益复杂,无源定位系统 由于其自身不辐射电磁信号[1],战场生存能力强而 备受关注。无源定位技术的主要原理是通过获取不 同类型的观测量来估计目标状态,常用的观测量有 到达角度(Angle Of Arrival, AOA)、到达时间(Time Of Arrival, TOA)、到达时间差(Time Difference Of Arrival, TDOA)、到达频率差(Frequency Difference Of Arrival, FDOA)、以及上述观测量 的相互结合^[2]。其中,基于AOA的定位算法较简 单,但由于目前能实现的角度测量误差较大,故该 类算法对远距离目标定位时,定位精度低¹³,不能 满足战场需求。基于TOA定位需要满足目标与观 测站时间同步,对系统硬件要求高图,战场环境往 往无法满足其要求。而使用TDOA进行目标定位, 可消除TOA测量中引起定位误差的时钟偏差,从 而解决了时间同步问题,系统构成简单。但只利用 TDOA进行定位的算法仅能获取到目标的位置信 息,而无法获取运动目标的速度信息。为实现对动 目标的无源定位,需要进一步引入包含接收站与目 标之间相对速度信息的FDOA^[5,6]。联合TDOA和 FDOA定位可在大幅度提高目标定位精度的同时, 获取到目标的速度信息,这对于后续的军事战略部 署、敌情监控具有重大意义[7]。

在实战应用中,接收站自定位精度往往不够 高, 文献[3]中已证明, 对于未考虑接收站位置和速 度误差的算法,即使在存在很小站址误差的情况 下,算法的定位精度也会大幅度下降,故对动目标 定位时需考虑站址误差。现有的考虑站址误差的动 目标定位算法主要有两大类:迭代类和解析类。文 献[8]中提出了一种迭代类算法——约束最小二乘法 (Constrained Total Least Squares, CTLS), 解决 了定位方程的非线性问题,但所有迭代类算法都需 要拟定适当的初值,不当的初值拟定会导致算法定 位性能的下降。为克服这个问题,Ho在文献[9]中 提出了一种解析类算法——两步加权最小二乘 (Two-Stage Weighted Least Squares, TSWLS)算 法,该算法无需拟定初值,更适用于对非合作目标 定位的场景。但在该算法中,当目标接近参考站的 任一坐标轴时,会产生缺秩问题,从而导致算法在 特定点处定位误差显著增大。为了避免这个问题, 文献[10]提出了一种改进的TSWLS算法(Improved Two-Stage Weighted Least Squares, ITSWLS), 显著改善了算法的稳健性。尽管上述基于TSWLS 的算法具有无需拟定初值以及计算量较小的优点,

但由于其第2步存在平方、开方等非线性运算,可 能会导致算法产生很大的估计误差,在中等噪声条 件下,算法的定位精度仍不尽人意。为了同时避免 TSWLS算法中的非线性运算和矩阵缺秩问题,文 献[11]提出一种修正定位误差(Localization Error Refinement, LER)的算法,改进了TSWLS算法的 步骤2,提高了算法的定位精度和稳健性,但是该 算法只可用来定位静目标。之后,刘洋等人^[12]将其 扩展应用到动目标定位上来,但其中的LER算法没 有考虑站址误差,仍存在严重的精度损失,不适用 于真实无源定位场景。综上所述,现有动目标无源 定位算法仍存在3个缺陷:(1)在计算过程中出现非 线性运算;(2)未考虑站址误差;(3)定位稳健性弱。

针对以上3个缺陷,本文在考虑站址误差的条件下,提出了一种动目标稳健无源定位的改进算法。算法在与TSWLS算法步骤1相同的基础上,提出了全新的步骤2。新的步骤2基于误差校正的思想,首先对步骤1的定位误差进行估计,然后用步骤1中的初估值减去定位误差估计值,从而得到更精确的目标定位结果。本文算法可有效避免TSWLS 算法中的非线性运算,具有更高的定位精度,且不存在矩阵缺秩问题,因此具有更强的稳健性。数字仿真结果表明,相比于现有算法^[8–12],本文所提算法具有更优的抗噪性和稳健性。

2 定位模型

本文考虑三维定位场景,场景中存在*M*个移动 接收站,利用测量值TDOA和FDOA对一个位置 $u^{o} = [x^{o} y^{o} z^{o}]^{T}$,速度 $\dot{u}^{o} = [\dot{x}^{o} \dot{y}^{o} \dot{z}^{o}]^{T}$ 的动目标 进行侦察与定位。本文用(·)^o表示真实值,(·)表示 含噪声的测量值。接收站的真实位置和速度分别用 $s_{i}^{o} = [x_{i}^{o} y_{i}^{o} z_{i}^{o}]^{T}$ 和 $\dot{s}_{i}^{o} = [\dot{x}_{i}^{o} \dot{y}_{i}^{o} \dot{z}_{i}^{o}]^{T}$ 表示,其中i = 1, 2,…,*M*。不失一般性地假设第1个接收站为参考 站^[8-12],则目标到第i个接收站与到参考站之间的距 离差及距离差变化率可表示为

$$\begin{aligned} r_{i1}^{\rm o} &= r_i^{\rm o} - r_1^{\rm o} \\ \dot{r}_{i1}^{\rm o} &= \dot{r}_i^{\rm o} - \dot{r}_1^{\rm o} \end{aligned}$$
 (1)

其中, r_i^{o} , \dot{r}_i^{o} 分别为目标到第i个接收站的距离及距 离变化率, $i = 2, 3, \dots, M$,可通过TDOA, FDOA 计算得到

 $r_{i}^{o} = \|\boldsymbol{u}^{o} - \boldsymbol{s}_{i}^{o}\|, \ \dot{r}_{i}^{o} = (\dot{\boldsymbol{u}}^{o} - \dot{\boldsymbol{s}}_{i}^{o})^{\mathrm{T}} (\boldsymbol{u}^{o} - \boldsymbol{s}_{i}^{o})/r_{i}^{o}$ (2)

考虑到实际情况中存在测量误差 Δr_{i1} 及 $\Delta \dot{r}_{i1}$, 真 实测量值 r_{i1} , \dot{r}_{i1} 分别可表示为 $r_{i1}^{o} + \Delta r_{i1}$, $\dot{r}_{i1}^{o} + \Delta \dot{r}_{i1}$ 。 为方便表示,记

$$\begin{aligned} \mathbf{r} &= \begin{bmatrix} r_{21} & r_{31} & \cdots & r_{M1} \end{bmatrix}^{\mathrm{T}} = \mathbf{r}^{\mathrm{o}} + \Delta \mathbf{r} \\ &= \begin{bmatrix} r_{21}^{\mathrm{o}} & r_{31}^{\mathrm{o}} & \cdots & r_{M1}^{\mathrm{o}} \end{bmatrix}^{\mathrm{T}} \\ &+ \begin{bmatrix} \Delta r_{21} & \Delta r_{31} & \cdots & \Delta r_{M1} \end{bmatrix}^{\mathrm{T}} \\ \dot{\mathbf{r}} &= \begin{bmatrix} \dot{r}_{21} & \dot{r}_{31} & \cdots & \dot{r}_{M1} \end{bmatrix}^{\mathrm{T}} = \dot{\mathbf{r}}^{\mathrm{o}} + \Delta \dot{\mathbf{r}} \\ &= \begin{bmatrix} \dot{r}_{21}^{\mathrm{o}} & \dot{r}_{31}^{\mathrm{o}} & \cdots & \dot{r}_{M1} \end{bmatrix}^{\mathrm{T}} \\ &+ \begin{bmatrix} \Delta \dot{r}_{21} & \Delta \dot{r}_{31} & \cdots & \Delta \dot{r}_{M1} \end{bmatrix}^{\mathrm{T}} \end{aligned}$$
(3)

设测量向量 $\alpha = [\mathbf{r}^{\mathrm{T}} \ \mathbf{\dot{r}}^{\mathrm{T}}]^{\mathrm{T}} = \alpha^{\mathrm{o}} + \Delta \alpha$,其中, $\alpha^{\mathrm{o}} = [\mathbf{r}^{\mathrm{o}\mathrm{T}} \ \mathbf{\dot{r}}^{\mathrm{o}\mathrm{T}}]^{\mathrm{T}}$,假设测量误差向量 $\Delta \alpha = [\Delta \mathbf{r}^{\mathrm{T}} \ \Delta \mathbf{\dot{r}}^{\mathrm{T}}]^{\mathrm{T}}$ 服从高斯零均值分布,协方差 $\mathbf{Q}_{\alpha} = E[\Delta \alpha \Delta \alpha^{\mathrm{T}}]^{[9]}$ 。

另外,由于站址误差的存在,实际情况中只能 获取到含有误差的接收站位置 $s_i = s_i^{o} + \Delta s_i$ 及速度 $\dot{s}_i = \dot{s}_i^{o} + \Delta \dot{s}_i, i = 1, 2, \dots, M$ 。用向量表示为

$$s = \begin{bmatrix} s_1^{\mathrm{T}} & s_2^{\mathrm{T}} & \cdots & s_M^{\mathrm{T}} \end{bmatrix}^{\mathrm{T}} = s^{\mathrm{o}} + \Delta s$$
$$= \begin{bmatrix} s_1^{\mathrm{oT}} & s_2^{\mathrm{oT}} & \cdots & s_M^{\mathrm{oT}} \end{bmatrix}^{\mathrm{T}}$$
$$+ \begin{bmatrix} \Delta s_1^{\mathrm{T}} & \Delta s_2^{\mathrm{T}} & \cdots & \Delta s_M^{\mathrm{T}} \end{bmatrix}^{\mathrm{T}}$$
$$\dot{s} = \begin{bmatrix} \dot{s}_1^{\mathrm{T}} & \dot{s}_2^{\mathrm{T}} & \cdots & \dot{s}_M^{\mathrm{T}} \end{bmatrix}^{\mathrm{T}} = \dot{s}^{\mathrm{o}} + \Delta \dot{s}$$
$$= \begin{bmatrix} \dot{s}_1^{\mathrm{oT}} & \dot{s}_2^{\mathrm{oT}} & \cdots & \dot{s}_M^{\mathrm{oT}} \end{bmatrix}^{\mathrm{T}}$$
$$+ \begin{bmatrix} \Delta \dot{s}_1^{\mathrm{T}} & \Delta \dot{s}_2^{\mathrm{T}} & \cdots & \Delta \dot{s}_M^{\mathrm{T}} \end{bmatrix}^{\mathrm{T}}$$

设站址向量 $\boldsymbol{\beta} = [\boldsymbol{s}^{\mathrm{T}} \ \boldsymbol{s}^{\mathrm{T}}]^{\mathrm{T}} = \boldsymbol{\beta}^{\mathrm{o}} + \Delta \boldsymbol{\beta}$,其中, $\boldsymbol{\beta}^{\mathrm{o}} = [\boldsymbol{s}^{\mathrm{o}\mathrm{T}} \ \boldsymbol{s}^{\mathrm{o}\mathrm{T}}]^{\mathrm{T}}$,假设站址误差向量 $\Delta \boldsymbol{\beta} = [\Delta \boldsymbol{s}^{\mathrm{T}} \ \Delta \boldsymbol{s}^{\mathrm{T}}]^{\mathrm{T}}$ 服从高斯零均值分布,且与 $\Delta \alpha$ 相互独立,协方差 $\boldsymbol{Q}_{\boldsymbol{\beta}} = E[\Delta \boldsymbol{\beta} \Delta \boldsymbol{\beta}^{\mathrm{T}}]^{[9]}$ 。本文将利用测量值TDOA,FDOA以及含有误差的站址向量 $\boldsymbol{\beta}$ 实现对目标位置及速度的估计。

3 定位算法

本文所提算法共有两步,其中,步骤2为创新

点,是算法性能提升的关键。简便起见,本文仅简 述步骤1流程并对其中必要的参量进行说明,而详 细介绍步骤2。

3.1 初步定位

重构式(1)得 $r_{i1}^{o} + r_{1}^{o} = r_{i}^{o}$,将其两边平方,分 别用含噪声值的 $r_{i1} - \Delta r_{i1}$ 和 $s_{i} - \Delta s_{i}$ 替换 r_{i1}^{o} 和 s_{i}^{o} ,忽略2阶误差项得到一组TDOA等式

$$\varepsilon_{i,t} = 2r_i^{\mathrm{o}}\Delta r_{i1} + 2(\boldsymbol{u}^{\mathrm{o}} - \boldsymbol{s}_i)^{\mathrm{T}}\Delta \boldsymbol{s}_i - 2(\boldsymbol{u}^{\mathrm{o}} - \boldsymbol{s}_1)^{\mathrm{T}}\Delta \boldsymbol{s}_1$$

$$= r_{i1}^2 - \boldsymbol{s}_i^{\mathrm{T}}\boldsymbol{s}_i + \boldsymbol{s}_1^{\mathrm{T}}\boldsymbol{s}_1 + 2(\boldsymbol{s}_i - \boldsymbol{s}_1)^{\mathrm{T}}\boldsymbol{u}^{\mathrm{o}} + 2r_{i1}r_1^{\mathrm{o}}$$
(5)

对式(5)关于时间求导得到一组FDOA等式

$$\varepsilon_{i,f} = r_i^{\mathrm{o}} \Delta \dot{r}_{i1} + \dot{r}_i^{\mathrm{o}} \Delta r_{i1} + (\dot{\boldsymbol{u}}^{\mathrm{o}} - \dot{\boldsymbol{s}}_i)^{\mathrm{T}} \Delta \boldsymbol{s}_i - (\dot{\boldsymbol{u}}^{\mathrm{o}} - \dot{\boldsymbol{s}}_1)^{\mathrm{T}} \cdot \Delta \boldsymbol{s}_1 + (\boldsymbol{u}^{\mathrm{o}} - \boldsymbol{s}_i)^{\mathrm{T}} \Delta \dot{\boldsymbol{s}}_i - (\boldsymbol{u}^{\mathrm{o}} - \boldsymbol{s}_1)^{\mathrm{T}} \Delta \dot{\boldsymbol{s}}_1 = r_{i1} \dot{r}_{i1} - \dot{\boldsymbol{s}}_i^{\mathrm{T}} \boldsymbol{s}_i + \dot{\boldsymbol{s}}_1^{\mathrm{T}} \boldsymbol{s}_1 + (\dot{\boldsymbol{s}}_i - \dot{\boldsymbol{s}}_1)^{\mathrm{T}} \boldsymbol{u}^{\mathrm{o}} + (\boldsymbol{s}_i - \boldsymbol{s}_1)^{\mathrm{T}} \dot{\boldsymbol{u}}^{\mathrm{o}} + \dot{r}_{i1} r_1^{\mathrm{o}} + r_{i1} \dot{r}_1^{\mathrm{o}}$$
(6)

其中, $\varepsilon_{i,t}$ 和 $\varepsilon_{i,f}$ 分别表示每个TDOA,FDOA等式 的误差值。设 $\theta_1^{\text{o}} = [\boldsymbol{u}^{\text{oT}} r_1^{\text{o}} \dot{\boldsymbol{u}}^{\text{oT}} \dot{r}_1^{\text{o}}]^{\text{T}}$,将所有i = 2, 3,…,*M*的TDOA,FDOA等式用矩阵表示为

$$\boldsymbol{\varepsilon}_1 = \boldsymbol{B}_1 \Delta \boldsymbol{\alpha} + \boldsymbol{D}_1 \Delta \boldsymbol{\beta} = \boldsymbol{h}_1 - \boldsymbol{G}_1 \boldsymbol{\theta}_1^{\text{o}}$$
(7)

$$\boldsymbol{B}_{1} = \begin{bmatrix} \boldsymbol{B} & \boldsymbol{O} \\ \dot{\boldsymbol{B}} & \boldsymbol{B} \end{bmatrix}, \quad \boldsymbol{D}_{1} = \begin{bmatrix} \boldsymbol{D} & \boldsymbol{O} \\ \dot{\boldsymbol{D}} & \boldsymbol{D} \end{bmatrix}$$
(8)

其中, O表示全零矩阵

$$D = 2 \begin{bmatrix} -(u^{\circ} - s_{1})^{\mathrm{T}} & (u^{\circ} - s_{2})^{\mathrm{T}} & O_{1\times3} & \cdots & O_{1\times3} \\ -(u^{\circ} - s_{1})^{\mathrm{T}} & O_{1\times3} & (u^{\circ} - s_{3})^{\mathrm{T}} & \cdots & O_{1\times3} \\ \vdots & \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ -(u^{\circ} - s_{1})^{\mathrm{T}} & O_{1\times3} & O_{1\times3} & \cdots & (u^{\circ} - s_{M})^{\mathrm{T}} \end{bmatrix} \\ \dot{D} = 2 \begin{bmatrix} -(\dot{u}^{\circ} - \dot{s}_{1})^{\mathrm{T}} & (\dot{u}^{\circ} - \dot{s}_{2})^{\mathrm{T}} & O_{1\times3} & \cdots & O_{1\times3} \\ -(\dot{u}^{\circ} - \dot{s}_{1})^{\mathrm{T}} & O_{1\times3} & (\dot{u}^{\circ} - \dot{s}_{3})^{\mathrm{T}} & \cdots & O_{1\times3} \\ \vdots & \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ -(\dot{u}^{\circ} - \dot{s}_{1})^{\mathrm{T}} & O_{1\times3} & O_{1\times3} & \cdots & (\dot{u}^{\circ} - \dot{s}_{M})^{\mathrm{T}} \end{bmatrix} \end{bmatrix}$$

$$h_{t} = \begin{bmatrix} r_{21}^{2} - s_{1}^{\mathrm{T}}s_{2} + s_{1}^{\mathrm{T}}s_{1} \\ r_{31}^{2} - s_{3}^{\mathrm{T}}s_{3} + s_{1}^{\mathrm{T}}s_{1} \\ \vdots & \vdots & \vdots \\ -\dot{s}_{1}^{2} - s_{3}^{\mathrm{T}}s_{3} + s_{1}^{\mathrm{T}}s_{1} \\ \vdots & \vdots & \vdots \\ -\dot{s}_{1}^{2} - s_{3}^{\mathrm{T}}s_{3} + s_{1}^{\mathrm{T}}s_{1} \\ \vdots & \vdots & \vdots \\ -\dot{s}_{1}^{2} - s_{3}^{\mathrm{T}}s_{3} + s_{1}^{\mathrm{T}}s_{1} \\ \vdots & \vdots & \vdots \\ -\dot{s}_{1}^{2} - s_{3}^{\mathrm{T}}s_{3} + s_{1}^{\mathrm{T}}s_{1} \\ \end{bmatrix}, h_{f} = 2 \begin{bmatrix} r_{21}\dot{r}_{21} - \dot{s}_{1}^{\mathrm{T}}s_{2} + \dot{s}_{1}^{\mathrm{T}}s_{1} \\ r_{31}\dot{r}_{31} - \dot{s}_{1}^{\mathrm{T}}s_{3} + \dot{s}_{1}^{\mathrm{T}}s_{1} \\ \vdots & \vdots \\ \end{bmatrix}$$
(10)

$$\begin{bmatrix} \vdots \\ r_{M1}^{2} - s_{M}^{\mathrm{T}} s_{M} + s_{1}^{\mathrm{T}} s_{1} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \vdots \\ r_{M1} \dot{r}_{M1} - \dot{s}_{M}^{\mathrm{T}} s_{M} + \dot{s}_{1}^{\mathrm{T}} s_{1} \end{bmatrix}$$

$$G_{t} = -2 \begin{bmatrix} (s_{2} - s_{1})^{\mathrm{T}} & r_{21} & O_{1\times 3} & 0 \\ (s_{3} - s_{1})^{\mathrm{T}} & r_{31} & O_{1\times 3} & 0 \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ (s_{M} - s_{1})^{\mathrm{T}} & r_{M1} & O_{1\times 3} & 0 \end{bmatrix}, \quad G_{f} = -2 \begin{bmatrix} (\dot{s}_{2} - \dot{s}_{1})^{\mathrm{T}} & \dot{r}_{21} & (s_{2} - s_{1})^{\mathrm{T}} & r_{21} \\ (\dot{s}_{3} - \dot{s}_{1})^{\mathrm{T}} & \dot{r}_{31} & (s_{3} - s_{1})^{\mathrm{T}} & r_{31} \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ (\dot{s}_{M} - \dot{s}_{1})^{\mathrm{T}} & \dot{r}_{M1} & (s_{M} - s_{1})^{\mathrm{T}} & r_{M1} \end{bmatrix}$$
(12)

未知向量 θ_1 的最小二乘解为

$$\hat{\boldsymbol{\theta}}_1 = \left(\boldsymbol{G}_1^{\mathrm{T}} \boldsymbol{W}_1 \boldsymbol{G}_1\right)^{-1} \boldsymbol{G}_1^{\mathrm{T}} \boldsymbol{W}_1 \boldsymbol{h}_1 \tag{13}$$

加权矩阵
$$W_1$$
可以表示为
 $W_1 = E[\varepsilon_1 \varepsilon_1^T]^{-1} = (B_1 Q_{\alpha} B_1^T + D_1 Q_{\beta} D_1^T)^{-1}$ (14)
定义步骤1的估计误差

$$\Delta \boldsymbol{\theta}_{1} = \begin{bmatrix} \Delta \boldsymbol{u}^{\mathrm{T}} & \Delta r_{1} & \Delta \dot{\boldsymbol{u}}^{\mathrm{T}} & \Delta \dot{r}_{1} \end{bmatrix}^{\mathrm{T}} \\ = \left(\boldsymbol{G}_{1}^{\mathrm{T}} \boldsymbol{W} \boldsymbol{G}_{1}\right) \boldsymbol{G}_{1}^{\mathrm{T}} \boldsymbol{W}_{1} \boldsymbol{\varepsilon}_{1}$$
(15)

由式(7)可知 $\varepsilon_1 = B_1 \Delta \alpha + D_1 \Delta \beta$,其中, $\Delta \alpha$, $\Delta \beta$ 服从零均值高斯分布,因此在噪声较小时, $\Delta \theta_1$ 均值近似为零,也就是说 $\hat{\theta}_1$ 是渐进无偏的,其协方 差矩阵为

$$\operatorname{cov}\left(\hat{\boldsymbol{\theta}}_{1}\right)\simeq\left(\boldsymbol{G}_{1}^{\mathrm{T}}\boldsymbol{W}_{1}\boldsymbol{G}_{1}\right)^{-1}$$
 (16)

3.2 误差校正

TSWLS算法中存在平方、开方等非线性运算, 会进一步放大步骤1中的定位误差,影响算法的最终 定位精度。为避免非线性运算带来的精度损失,本文 提出全新步骤2,通过对定位误差进行估计并用初 步定位结果减去估计误差,得到更准确的定位结果。

从步骤1中可以得到

$$\hat{\theta}_1(4) = \hat{r}_1 = r_1^{\circ} + \Delta r_1, \ \hat{\theta}_1(8) = \dot{\hat{r}}_1 = \dot{r}_1^{\circ} + \Delta \dot{r}_1 \ (17)$$

将式(17)中的 r_1° 及 \dot{r}_1° 在 $\hat{\boldsymbol{u}} = \hat{\boldsymbol{\theta}}_1(1:3), \hat{\boldsymbol{u}} = \hat{\boldsymbol{\theta}}_1(5:7),$ \boldsymbol{s}_1 和 $\dot{\boldsymbol{s}}_1$ 处进行1阶泰勒展开

$$\hat{r}_{1} \simeq ||\hat{\boldsymbol{u}} - \boldsymbol{s}_{1}|| - \boldsymbol{A}\Delta\boldsymbol{u} + \boldsymbol{A}\Delta\boldsymbol{s}_{1} + \Delta\boldsymbol{r}_{1} \\ \hat{r}_{1} \simeq \left(\hat{\boldsymbol{u}} - \dot{\boldsymbol{s}}_{1}\right)^{\mathrm{T}} (\hat{\boldsymbol{u}} - \boldsymbol{s}_{1})/\hat{r}_{1} - \boldsymbol{B}\Delta\boldsymbol{u} - \boldsymbol{A}\Delta\dot{\boldsymbol{u}} \\ + \boldsymbol{B}\Delta\boldsymbol{s}_{1} + \boldsymbol{A}\Delta\dot{\boldsymbol{s}}_{1} + \Delta\dot{r}_{1}$$

$$(18)$$

其中,

$$A = \frac{(\hat{u} - s_1)^{\mathrm{T}}}{||\hat{u} - s_1||}, \ B = \frac{(\hat{u} - \dot{s}_1)^{\mathrm{T}}}{||\hat{u} - s_1||} - \frac{A}{||\hat{u} - s_1||} \dot{r}_1 \ (19)$$

SM, 根据文献[11,13], 可得另外一组等式

 $\boldsymbol{O}_{3\times 1} - \Delta \boldsymbol{u} = -\Delta \boldsymbol{u}, \ \boldsymbol{O}_{3\times 1} - \Delta \dot{\boldsymbol{u}} = -\Delta \dot{\boldsymbol{u}}$ (20)

注意到,式(18)和式(20)都是关于 Δu 和 $\Delta \dot{u}$ 的线 性方程,设 $\theta_2^{\circ} = [\Delta u^{T} \Delta \dot{u}^{T}]^{T}$,由式(18)和式(20)可得

 $\boldsymbol{\varepsilon}_2 = \boldsymbol{B}_2 \Delta \boldsymbol{\theta}_1 + \boldsymbol{D}_2 \Delta \boldsymbol{\beta} = \boldsymbol{h}_2 - \boldsymbol{G}_2 \boldsymbol{\theta}_2^{\text{o}} \qquad (21)$

其中,

$$h_{2} = \begin{bmatrix} O_{3\times1} \\ r_{1} - ||\hat{u} - s_{1}|| \\ O_{3\times1} \\ \hat{r}_{1} - (\hat{u} - \dot{s}_{1})^{\mathrm{T}} (\hat{u} - s_{1})/\hat{r}_{1} \end{bmatrix}$$
(22)

$$G_{2} = \begin{bmatrix} O_{3\times3} & I_{3\times3} \\ -B & -A \end{bmatrix}$$

$$B_{2} = \operatorname{diag} \{ -I_{3\times3} & 1 - I_{3\times3} & 1 \}$$

$$D_{2} = \begin{bmatrix} O_{3\times6M} & & & \\ A & O_{1\times(6M-3)} & & \\ O_{3\times6M} & & & \\ B & O_{1\times(3M-3)} & A & O_{1\times(3M-3)} \end{bmatrix}$$
(23)

其中, **I**_{i×i}表示维度为i×i的单位矩阵。利用加权 最小二乘可得步骤1定位误差**θ**₂的估计值

$$\hat{\boldsymbol{\theta}}_2 = \left(\boldsymbol{G}_2^{\mathrm{T}} \boldsymbol{W}_2 \boldsymbol{G}_2\right)^{-1} \boldsymbol{G}_2^{\mathrm{T}} \boldsymbol{W}_2 \boldsymbol{h}_2 \qquad (24)$$

其中,

$$W_{2} = E[\boldsymbol{\varepsilon}_{2}\boldsymbol{\varepsilon}_{2}^{\mathrm{T}}]^{-1}$$

= $E[(\boldsymbol{B}_{2}\Delta\boldsymbol{\theta}_{1} + \boldsymbol{D}_{2}\Delta\boldsymbol{\beta})(\boldsymbol{B}_{2}\Delta\boldsymbol{\theta}_{1} + \boldsymbol{D}_{2}\Delta\boldsymbol{\beta})^{\mathrm{T}}]^{-1}$
= $(\boldsymbol{B}_{2}\mathrm{cov}(\boldsymbol{\theta}_{1})\boldsymbol{B}_{2}^{\mathrm{T}} + \boldsymbol{D}_{2}\boldsymbol{Q}_{\boldsymbol{\beta}}\boldsymbol{D}_{2}^{\mathrm{T}} + \boldsymbol{B}_{2}(\boldsymbol{G}_{1}^{\mathrm{T}}$
 $\cdot \boldsymbol{W}_{1}\boldsymbol{G}_{1})^{-1}\boldsymbol{G}_{1}^{\mathrm{T}}\boldsymbol{W}_{1}\boldsymbol{D}_{1}\boldsymbol{Q}_{\boldsymbol{\beta}}\boldsymbol{D}_{2}^{\mathrm{T}} + \boldsymbol{D}_{2}\boldsymbol{Q}_{\boldsymbol{\beta}}^{\mathrm{T}}\boldsymbol{D}_{1}^{\mathrm{T}}$
 $\cdot \boldsymbol{W}_{1}^{\mathrm{T}}\boldsymbol{G}_{1}(\boldsymbol{G}_{1}^{\mathrm{T}}\boldsymbol{W}_{1}\boldsymbol{G}_{1})^{-\mathrm{T}}\boldsymbol{B}_{2}^{\mathrm{T}})^{-1}$ (25)

 $cov(\theta_1)$ 可由式(16)获得。 $\hat{\theta}_2$ 的估计误差可表示为

$$\Delta \boldsymbol{\theta}_2 = \hat{\boldsymbol{\theta}}_2 - \boldsymbol{\theta}_2^{\mathrm{o}} = \left(\boldsymbol{G}_2^{\mathrm{T}} \boldsymbol{W}_2 \boldsymbol{G}_2\right)^{-1} \boldsymbol{G}_2^{\mathrm{T}} \boldsymbol{W}_2 \boldsymbol{\varepsilon}_2 \qquad (26)$$

其协方差为

$$\operatorname{cov}(\hat{\boldsymbol{\theta}}_2) = E[\Delta \boldsymbol{\theta}_2 \Delta \boldsymbol{\theta}_2^{\mathrm{T}}] \simeq (\boldsymbol{G}_2^{\mathrm{T}} \boldsymbol{W}_2 \boldsymbol{G}_2)^{-1} \qquad (27)$$

用步骤1的初估值减去 $\hat{\theta}_2$ 得到目标的最终定位结果

$$\hat{\boldsymbol{\theta}}_3 = \begin{bmatrix} \hat{\boldsymbol{\theta}}_1 (1:3)^{\mathrm{T}} & \hat{\boldsymbol{\theta}}_1 (5:7)^{\mathrm{T}} \end{bmatrix}^{\mathrm{T}} - \hat{\boldsymbol{\theta}}_2 = \begin{bmatrix} \boldsymbol{\check{\boldsymbol{u}}}^{\mathrm{T}} & \boldsymbol{\check{\boldsymbol{u}}}^{\mathrm{T}} \end{bmatrix}^{\mathrm{T}}$$
(28)

需要注意的是,加权矩阵 W_1 是关于目标位置的函数,所以在步骤1中不可直接使用。因此,先 假设 W_1 为等维度的单位阵,带入式(13)得到一个 初始估计值 $\hat{\theta}_1$,然后用该初估值计算得到新的 W_1 , 再通过式(13)更新 $\hat{\theta}_1$,本文共更新两次。 W_2 中的目标位置和速度可用步骤1的估计结果代替。

4 性能分析

4.1 CRLB分析

本节通过量化所提算法的估计误差,并将其与克 拉美罗下界(Cramer-Rao Lower Bound, CRLB)相 比较,证明了本文算法在噪声较小的情况下可达CRLB。

令 $\boldsymbol{\theta}^{o} = [\boldsymbol{u}^{oT} \ \boldsymbol{\dot{u}}^{oT}]^{T}$,将式(28)中的[$\boldsymbol{\hat{\theta}}_{1}(1:3)^{T}$ $\hat{\boldsymbol{\theta}}_{1}(5:7)^{T}]^{T}$ 表示为 $\boldsymbol{\theta}^{o} + [\Delta \boldsymbol{u}^{T} \ \Delta \boldsymbol{\dot{u}}^{T}]^{T}$,等号两边同 时减去 $\boldsymbol{\theta}^{o}$,可得

 $\hat{\boldsymbol{\theta}}_{3} - \boldsymbol{\theta}^{\mathrm{o}} = \begin{bmatrix} \Delta \boldsymbol{u}^{\mathrm{T}} & \Delta \dot{\boldsymbol{u}}^{\mathrm{T}} \end{bmatrix}^{\mathrm{T}} - \hat{\boldsymbol{\theta}}_{2} = -\Delta \boldsymbol{\theta}_{2} = \Delta \boldsymbol{\theta}_{3} \quad (29)$

本文在3.1节中己证明 $\Delta \theta_1$ 均值近似为零,结合 式(21)、式(26)、式(29)可得 $\Delta \theta_3$ 均值近似为零,所 提算法近似为无偏估计,其协方差可表示为

$$\operatorname{cov}\left(\hat{\boldsymbol{\theta}}_{3}\right) = E\left[\Delta\boldsymbol{\theta}_{2}\Delta\boldsymbol{\theta}_{2}^{\mathrm{T}}\right]^{-1} \simeq \left(\boldsymbol{G}_{2}^{\mathrm{T}}\boldsymbol{W}_{2}\boldsymbol{G}_{2}\right)^{-1} \quad (30)$$

在一般无源定位场景下,可以认为目标到各接 收站的距离近似相等^[9,14],即 $r_1^{\circ} \simeq r_2^{\circ} \simeq \cdots \simeq r_M^{\circ} =$ r° 。从文中式(7)—式(9)可以看出 ϵ_1 正比于 r° , 从式(15)可以看出 ϵ_1 还正比于 $\Delta \theta_1$,即 $\Delta \theta_1$ 与 r° 成正 比,故站址误差 $\Delta\beta$ 通常远小于定位估计误差 $\Delta\theta_1$,式(21)中 ε_2 的大小主要由第1项决定,可表示为 $\varepsilon_2 \simeq B_2 \Delta \theta_1$,则有

$$W_{2} = E[\varepsilon_{2}\varepsilon_{2}^{\mathrm{T}}]^{-1} \simeq \left(B_{2}\mathrm{cov}(\hat{\theta}_{1})B_{2}^{\mathrm{T}}\right)^{-1} \qquad (31)$$

且根据矩阵求逆引理,有

$$W_{1} = \left(\boldsymbol{B}_{1}\boldsymbol{Q}_{\alpha}\boldsymbol{B}_{1}^{\mathrm{T}} + \boldsymbol{D}_{1}\boldsymbol{Q}_{\beta}\boldsymbol{D}_{1}^{\mathrm{T}}\right)^{-1}$$

$$= \left(\boldsymbol{B}_{1}\boldsymbol{Q}_{\alpha}\boldsymbol{B}_{1}^{\mathrm{T}}\right)^{-1} - \boldsymbol{B}_{1}^{-\mathrm{T}}\boldsymbol{Q}_{\alpha}^{-1}\boldsymbol{B}_{1}^{-1}\boldsymbol{D}_{1}$$

$$\cdot \left(\boldsymbol{Q}_{\beta}^{-1} + \boldsymbol{D}_{1}^{\mathrm{T}}\boldsymbol{B}_{1}^{-\mathrm{T}}\boldsymbol{Q}_{\alpha}^{-1}\boldsymbol{B}_{1}^{-1}\boldsymbol{D}_{1}\right)^{-1}$$

$$\cdot \boldsymbol{D}_{1}^{\mathrm{T}}\boldsymbol{B}_{1}^{-\mathrm{T}}\boldsymbol{Q}_{\alpha}^{-1}\boldsymbol{B}_{1}^{-1} \qquad (32)$$

将式(32)代入式(16),再将所得结果代入式(31)有 $W_{r} = B^{-T}C^{T}(B_{r}O_{r}B^{T})^{-1}C_{r}B^{-1}$

$$w_{2} = B_{2} \cdot G_{1} (B_{1} Q_{\alpha} B_{1}) \cdot G_{1} B_{2}$$

$$- B_{2}^{-T} G_{1}^{T} B_{1}^{-T} Q_{\alpha}^{-1} B_{1}^{-1} D_{1}$$

$$\cdot \left(Q_{\beta}^{-1} + D_{1}^{T} B_{1}^{-T} Q_{\alpha}^{-1} B_{1}^{-1} D_{1} \right)^{-1}$$

$$\cdot D_{1}^{T} B_{1}^{-T} Q_{\alpha}^{-1} B_{1}^{-1} G_{1} B_{2}^{-1}$$
(33)
最后將式(33)代入式(30)可得

$$\begin{aligned} \operatorname{cov} \left(\hat{\boldsymbol{\theta}}_{3} \right)^{-1} &\simeq \boldsymbol{G}_{2}^{\mathrm{T}} \boldsymbol{W}_{2} \boldsymbol{G}_{2} \\ &= \boldsymbol{G}_{2}^{\mathrm{T}} \boldsymbol{B}_{2}^{-\mathrm{T}} \boldsymbol{G}_{1}^{\mathrm{T}} \left(\boldsymbol{B}_{1} \boldsymbol{Q}_{\alpha} \boldsymbol{B}_{1}^{\mathrm{T}} \right)^{-1} \boldsymbol{G}_{1} \boldsymbol{B}_{2}^{-1} \boldsymbol{G}_{2} \\ &- \boldsymbol{G}_{2}^{\mathrm{T}} \boldsymbol{B}_{2}^{-\mathrm{T}} \boldsymbol{G}_{1}^{\mathrm{T}} \boldsymbol{B}_{1}^{-\mathrm{T}} \boldsymbol{Q}_{\alpha}^{-1} \boldsymbol{B}_{1}^{-1} \boldsymbol{D}_{1} \\ &\cdot \left(\boldsymbol{Q}_{\beta}^{-1} + \boldsymbol{D}_{1}^{\mathrm{T}} \boldsymbol{B}_{1}^{-\mathrm{T}} \boldsymbol{Q}_{\alpha}^{-1} \boldsymbol{B}_{1}^{-1} \boldsymbol{D}_{1} \right)^{-1} \\ &\cdot \boldsymbol{D}_{1}^{\mathrm{T}} \boldsymbol{B}_{1}^{-\mathrm{T}} \boldsymbol{Q}_{\alpha}^{-1} \boldsymbol{B}_{1}^{-1} \boldsymbol{G}_{1} \boldsymbol{B}_{2}^{-1} \boldsymbol{G}_{2} \\ &= \boldsymbol{G}_{3}^{\mathrm{T}} \boldsymbol{Q}_{\alpha}^{-1} \boldsymbol{G}_{3} - \boldsymbol{G}_{3}^{\mathrm{T}} \boldsymbol{Q}_{\alpha}^{-1} \boldsymbol{G}_{4} \\ &\cdot \left(\boldsymbol{Q}_{\beta}^{-1} + \boldsymbol{G}_{4}^{\mathrm{T}} \boldsymbol{Q}_{\alpha}^{-1} \boldsymbol{G}_{4} \right)^{-1} \boldsymbol{G}_{4}^{\mathrm{T}} \boldsymbol{Q}_{\alpha}^{-1} \boldsymbol{G}_{3} \left(34 \right) \end{aligned}$$

其中, $G_3 = B_1^{-1}G_1B_2^{-1}G_2$, $G_4 = B_1^{-1}D_1$ 。 文献[9]中已给出站址误差条件下的定位CRLB

CRLB(θ°)⁻¹ = $X^{-1} - YZ^{-1}Y^{T}$ (35) 其中, $X = (\partial \alpha^{\circ} / \partial \theta^{\circ})^{T} Q_{\alpha}^{-1} (\partial \alpha^{\circ} / \partial \theta^{\circ}), Y = (\partial \alpha^{\circ} / \partial \theta^{\circ})^{T} Q_{\alpha}^{-1} (\partial \alpha^{\circ} / \partial \beta^{\circ}), Z = (\partial \alpha^{\circ} / \partial \beta^{\circ})^{T} Q_{\alpha}^{-1} (\partial \alpha^{\circ} / \partial \beta^{\circ}) + Q_{\beta}^{-1}$ 。显然式(34)和式(35)矩阵形式相同, 通过比较可证得 $G_{3} = \partial \alpha^{\circ} / \partial \theta^{\circ}, G_{4} = \partial \alpha^{\circ} / \partial \beta^{\circ}$ 。故 在噪声较小的情况下,所提算法的估计精度可达 CRLB。(证明过程见附录A)

4.2 稳健性分析

出于对定位连贯性的要求,在对空间目标定位 的过程中,不可出现误差过大的特殊位置点^[15],即 空间目标的地理位置应与算法的定位性能无关。

TSWLS算法中矩阵 B_2 为

$$\begin{bmatrix} 2 \operatorname{diag} \{ \boldsymbol{u} - \boldsymbol{s}_1 \} & \boldsymbol{O}_{3 \times 1} & \boldsymbol{O}_{3 \times 3} & \boldsymbol{O}_{3 \times 1} \\ \boldsymbol{O}_{1 \times 3} & 2r_1 & \boldsymbol{O}_{1 \times 3} & \boldsymbol{0} \\ \operatorname{diag} \{ \dot{\boldsymbol{u}} - \dot{\boldsymbol{s}}_1 \} & \boldsymbol{O}_{3 \times 1} & \operatorname{diag} \{ \boldsymbol{u} - \boldsymbol{s}_1 \} & \boldsymbol{O}_{3 \times 1} \\ \boldsymbol{O}_{1 \times 3} & \dot{r}_1 & \boldsymbol{O}_{1 \times 3} & 2r_1 \end{bmatrix}$$
(36)

其中包含有与目标位置相关的元素,当目标位置接 近参考站的任一坐标轴时,(*u*-*s*₁)中某个元素接 近为零,*B*₂变为缺秩矩阵,在式(25)中对*B*₂求逆时 就会导致定位误差较大,最终影响算法定位精度。 而根据本文3.2节可知,所提算法步骤2中矩阵*B*₂为

$$\begin{bmatrix} -I_{3\times3} & O_{3\times1} & O_{3\times3} & O_{3\times1} \\ O_{1\times3} & 1 & O_{1\times3} & 0 \\ O_{3\times3} & O_{3\times1} & -I_{3\times3} & O_{3\times1} \\ O_{1\times3} & 0 & O_{1\times3} & 1 \end{bmatrix}$$
(37)

由式(37)可看出,本文**B**2内所有元素与目标位 置无关,有效地避免了矩阵缺秩问题,使得本文算 法具有更高的稳健性。

4.3 定位精度分析

TSWLS算法的步骤2利用辅助变量与目标位置 信息间的关系构建方程。算法首先对辅助变量r₁和 r₁进行平方和乘积运算

$$\left. \begin{array}{l} r_1^{\text{o2}} = (\boldsymbol{u}^{\text{o}} - \boldsymbol{s}_1^{\text{o}})^{\text{T}} (\boldsymbol{u}^{\text{o}} - \boldsymbol{s}_1^{\text{o}}) \\ r_1^{\text{o}} \dot{r}_1^{\text{o}} = (\dot{\boldsymbol{u}} - \dot{\boldsymbol{s}}_1^{\text{o}})^{\text{T}} (\boldsymbol{u}^{\text{o}} - \boldsymbol{s}_1^{\text{o}}) \end{array} \right\}$$
(38)

并将其用以估计 $(u^{\circ} - s_1) \odot (u^{\circ} - s_1)$ 和 $(\dot{u}^{\circ} - \dot{s}_1)$ $\odot(u^{\circ} - s_1)$,其中, \odot 代表矩阵的Schur积(对应元 素相乘)。在该过程中,TSWLS步骤2的方程误差 可以表示为

$$\begin{bmatrix} 2(\boldsymbol{u}^{\mathrm{o}}-\boldsymbol{s}_{1})\odot\Delta\boldsymbol{u}\\ 2(\boldsymbol{u}^{\mathrm{o}}-\boldsymbol{s}_{1})^{\mathrm{T}}\Delta\boldsymbol{s}_{1}+2r_{1}^{\mathrm{o}}\Delta\boldsymbol{r}_{1}\\ (\dot{\boldsymbol{u}}^{\mathrm{o}}-\dot{\boldsymbol{s}}_{1})\odot\Delta\boldsymbol{u}+(\boldsymbol{u}^{\mathrm{o}}-\boldsymbol{s}_{1})\odot\Delta\dot{\boldsymbol{u}}\\ (\dot{\boldsymbol{u}}^{\mathrm{o}}-\dot{\boldsymbol{s}}_{1})^{\mathrm{T}}\Delta\boldsymbol{s}_{1}+(\boldsymbol{u}^{\mathrm{o}}-\boldsymbol{s}_{1})^{\mathrm{T}}\Delta\dot{\boldsymbol{s}}_{1}+\dot{r}_{1}^{\mathrm{o}}\Delta\boldsymbol{r}_{1}+r_{1}^{\mathrm{o}}\Delta\dot{\boldsymbol{r}}_{1}\end{bmatrix} + \begin{bmatrix} -\Delta\boldsymbol{u}\odot\Delta\boldsymbol{u}\\ \Delta\boldsymbol{s}_{1}^{\mathrm{T}}\Delta\boldsymbol{s}_{1}+\Delta\boldsymbol{r}_{1}^{2}\\ -\Delta\dot{\boldsymbol{u}}\odot\Delta\boldsymbol{u}\\ \Delta\dot{\boldsymbol{s}}_{1}^{\mathrm{T}}\Delta\boldsymbol{s}_{1}+\Delta\boldsymbol{r}_{1}^{2}\\ \Delta\boldsymbol{s}_{1}^{\mathrm{T}}\Delta\boldsymbol{s}_{1}+\Delta\boldsymbol{r}_{1}^{\mathrm{T}}\Delta\dot{\boldsymbol{r}}_{1}\end{bmatrix}$$
(39)

式(39)将方程误差分为了两个部分:1阶误差 项和2阶误差项。TSWLS算法在平方及乘积运算后 直接忽略了2阶误差项,接着对步骤2的结果开方得 到最终定位结果*u*和*u*。算法中,平方及开方等非 线性运算都会使定位误差增大,且在噪声较大的情 况下,2阶误差会显著增大以至于在计算过程中不 能被忽略,将其直接忽略将会造成严重的精度损失。

所提算法的步骤2不涉及非线性运算,虽然式(18) 也只保留了1阶项,但其高阶相都与 $||u - s_1||$ 成反 比,例如 \hat{r}_1 的2阶项

$$\frac{\Delta \boldsymbol{u}^{\mathrm{T}} \left(\boldsymbol{I}_{3 \times 3} - \boldsymbol{A} \boldsymbol{A}^{\mathrm{T}} \right) \Delta \boldsymbol{u}}{2 \left\| \hat{\boldsymbol{u}} - \boldsymbol{s}_{1} \right\|} \tag{40}$$

当目标距接收站较远时,2阶相非常小以至可 以被忽略。故相比于TSWLS算法,所提算法具有 更高的定位精度。

相比于文献[12],所提算法将接收站的位置及 速度误差考虑在内,更贴近现实情况,消除了由于 无法获得接收站的准确位置和速度而产生的精度下 降问题。虽然所提算法计算量大约为文献[12]的 5倍,但考虑到所提算法定位精度的提升,一定计 算量的牺牲是值得的。(计算量计算过程见附录B)

5 仿真结果与分析

本节通过蒙特卡洛仿真实验将本文算法与 ITSWLS^[10], TSWLS^[9], LER^[12]及CRLB进行比较, 验证了本文所提算法的定位性能。

仿真中,本节将以*L*次独立的蒙特卡洛实验得 到的均方根误差(Root Mean Squares Error, RMSE) 来定量评估算法的定位性能。TDOA和FDOA的观测 误差协方差矩阵设为 $Q_{\alpha} = \sigma_t^2 \text{diag} \{J_{M-1} \ 0.1 J_{M-1}\},$ 接收站站址误差协方差矩阵设为 $Q_{\beta} = \sigma_s^2 \text{diag} \{J_{3M} \ 0.1 J_{3M}\}$ 。其中, σ_t 为TDOA测量误差, σ_s 为接收 站位置误差, J_i 为*i*维方阵,其对角线元素为1,其 余元素均为0.5。

5.1 仿真1

仿真1的目的是量化算法精度,以文献[9]中的 CRLB为基准,对比所提算法与TSWLS,ITSWLS, LER算法的定位精度。与文献[9]相同,本文选取 6个移动接收站,其位置与速度如表1所示

对一个真实位置为[2000 2500 3000]^T m,速 度为[-20 15 40]^T m/s的动目标进行定位。分别设 TDOA测量误差 $\sigma_t = 10^{-2}$ m,接收站位置误差 $\sigma_s = 10^{-1}$ m,并以0.05 m为步进长度不断增大 σ_s 至 10^0 m,经过L = 500次蒙特卡洛实验后的仿真结果 如图1所示。

图1给出了当站址误差σ_s从10⁻¹ m变化到10⁰ m 时,不同算法的定位RMSE和误差的变化曲线。从 图中可以看出,当σ_s不断增大时,所提算法的定位 RMSE能更好地贴合CRLB,且拥有更小的定位误差, 尽管在 $\sigma_s = 1$ m时仍存在轻微的门槛效应,但相比 于其他算法在 $\sigma_s \approx 0.4$ m就已经开始偏离CRLB,且 在 $\sigma_s = 1$ m时误差较大,所提算法的抗噪性仍明显 优于其他对比算法,这也验证了4.2节中的理论分析。 5.2 **仿真2**

仿真2的目的是量化算法的稳健性,仍然以文 献[9]中的CRLB为基准,对比所提算法与ITSWLS, LER,TSWLS算法的稳健性。为使仿真结果更直 观,选取6个速度为0m/s,真实位置分别为 [0 0 -150]^Tm,[0 300 0]^Tm,[-300 0 0]^Tm, [0 -300 0]^Tm,[300 0 0]^Tm,[150 0 0]^Tm的 固定接收站,用以定位一个以20m/s的速度在3000m 高空做半径为2000m圆周运动的动目标,目标的位 置及速度表示为

$$\begin{aligned} \boldsymbol{u}^{\mathrm{o}} &= \begin{bmatrix} 2000 \cos\varphi & 2000 \sin\varphi & 3000 \end{bmatrix}^{\mathrm{T}} \mathrm{m} \\ \dot{\boldsymbol{u}}^{\mathrm{o}} &= 20\begin{bmatrix} \sin\varphi & \cos\varphi & 0 \end{bmatrix}^{\mathrm{T}} \mathrm{m} \end{aligned}$$
 (41)

其中,方位角 $\varphi \in [0, 2\pi]$ 。

设测量误差 $\sigma_t = 10^{-2}$ m,站址误差 $\sigma_s = 10^{-1}$ m,

表 1 接收站位置(m)及速度(m/s) Tab. 1 Position(m) and velocity(m/s) of receivers

						-
接收站	x_i	y_i	z_i	\dot{x}_i	\dot{y}_i	\dot{z}_i
1	300	100	150	30	-20	20
2	400	150	100	-30	10	20
3	300	500	200	10	-20	10
4	350	200	150	10	20	30
5	-100	-100	-100	-20	10	10
6	200	-300	-200	20	-10	10



图 1 不同算法性能比较

Fig. 1 Performance comparison among different methods

目标方位角从0~2π变化^[14],经过*L* = 100次蒙特卡 洛实验后的仿真结果如图2所示。

图2对比展示了所提算法与ITSWLS, LER, TSWLS算法的稳健性。可以看出,ITSWLS, LER算法及本文算法在方位角变化时定位精度都始 终能达到CRLB,表现稳定。而TSWLS算法由于 存在矩阵缺秩问题,即使在噪声较小的情况下,每 当目标方位角接近 $k\pi/2$, k = 0, 1, ..., 4时,算法的 RMSE都会显著增大。例如,当 $\varphi = \pi/2$ 时,向量 $(u^{o} - s_{1}^{o})^{T} = (0, 1700, 3000)^{T}$ m,此时式(36)中 B_{2} 缺 秩,对其求逆时会导致算法误差增大,定位 RMSE激增,在图2中呈锯齿状。而本文所提算法 则不存在矩阵缺秩问题,算法的定位性能与目标位 置无关,具有更强的稳健性。

6 结论

在存在站址误差的条件下,本文提出了一种基 于误差校正的高精度稳健定位算法。所提算法中, 全新的步骤2通过对步骤1中目标位置和速度估计值 的误差Δu和Δu进行估计,并用步骤1的初步估计 值减去误差估计值,最终获得精确的目标位置和速 度。避免了传统基于TSWLS算法中的非线性运算 及矩阵缺秩问题。理论分析和仿真实验都表明,相 比于现有算法,所提算法具有更好的抗噪性,更小 的定位误差及更强的稳健性。



图 2 不同算法稳健性比较 Fig. 2 Robustness comparison among different methods

附录A

 $\begin{array}{l} \overset{\text{tr}}{\boxtimes} \ \boldsymbol{C}_{1}(i,:) = \begin{bmatrix} -\boldsymbol{a}_{1}^{\mathrm{T}} \ \boldsymbol{O}_{3(i-1)\times 1}^{\mathrm{T}} \ \boldsymbol{a}_{i+1}^{\mathrm{T}} \ \boldsymbol{O}_{3(M-i-1)\times 1}^{\mathrm{T}} \end{bmatrix}, \ \boldsymbol{C}_{2}(i,:) = \begin{bmatrix} -\boldsymbol{b}_{1}^{\mathrm{T}} \ \boldsymbol{O}_{3(i-1)\times 1}^{\mathrm{T}} \ \boldsymbol{b}_{i+1}^{\mathrm{T}} \ \boldsymbol{O}_{3(M-i-1)\times 1}^{\mathrm{T}} \end{bmatrix}, \\ \boldsymbol{D}_{1}(i,:) = \begin{bmatrix} -\boldsymbol{c}_{1}^{\mathrm{T}} \ \boldsymbol{O}_{3(i-1)\times 1}^{\mathrm{T}} \ \boldsymbol{c}_{i+1}^{\mathrm{T}} \ \boldsymbol{O}_{3(M-i-1)\times 1}^{\mathrm{T}} \end{bmatrix}, \ \boldsymbol{D}_{2}(i,:) = \begin{bmatrix} -\boldsymbol{d}_{1}^{\mathrm{T}} \ \boldsymbol{O}_{3(i-1)\times 1}^{\mathrm{T}} \ \boldsymbol{d}_{i+1}^{\mathrm{T}} \ \boldsymbol{O}_{3(M-i-1)\times 1}^{\mathrm{T}} \end{bmatrix}, \\ \boldsymbol{\Phi}, \ \boldsymbol{a}_{i} = (\boldsymbol{u}^{\mathrm{o}} - \boldsymbol{s}_{i}^{\mathrm{o}})/r_{i}^{\mathrm{o}}, \ \boldsymbol{b}_{i} = (\dot{\boldsymbol{u}}^{\mathrm{o}} - \dot{\boldsymbol{s}}_{i}^{\mathrm{o}})/r_{i}^{\mathrm{o}} - \dot{\boldsymbol{r}}_{i}^{\mathrm{o}}(\boldsymbol{u}^{\mathrm{o}} - \boldsymbol{s}_{i}^{\mathrm{o}})/r_{i}^{\mathrm{o2}}, \ \boldsymbol{c}_{i} = (\hat{\boldsymbol{u}} - \boldsymbol{s}_{i})/r_{i}, \ \boldsymbol{d}_{i} = (\hat{\boldsymbol{u}} - \dot{\boldsymbol{s}}_{i})/r_{i} - \dot{\boldsymbol{r}}_{i}(\hat{\boldsymbol{u}} - \boldsymbol{s}_{i})/r_{i}^{2}, \\ \boldsymbol{i} = 2, 3, \cdots, M \end{array}$

$$\frac{\partial \boldsymbol{\alpha}^{o}}{\partial \boldsymbol{\beta}^{o}} = \begin{bmatrix} -\boldsymbol{C}_{1} & \boldsymbol{O}_{(M-1)\times 3M} \\ -\boldsymbol{C}_{2} & -\boldsymbol{C}_{1} \end{bmatrix}$$
(A-1)

$$\boldsymbol{G}_{4} = \begin{bmatrix} -\boldsymbol{D}_{1} & \boldsymbol{O}_{(M-1)\times 3M} \\ -\boldsymbol{D}_{2} & -\boldsymbol{D}_{1} \end{bmatrix}$$
(A-2)

由文献[9], 噪声较小时 $\Delta u/r_i^{o} \approx 0, \Delta \dot{u}_i/r_i^{o} \approx 0, \Delta s_i/r_i^{o} \approx 0, \Delta \dot{s}_i/r_i^{o} \approx 0$

$$c_{i} = \frac{(\hat{u} - s_{i})}{\|\hat{u} - s_{i}\|} = \frac{(u^{\circ} + \Delta u - s_{i}^{\circ} - \Delta s_{i})}{\|u^{\circ} + \Delta u - s_{i}\|} \approx \frac{(u^{\circ} - s_{i}^{\circ})}{\|u^{\circ} - s_{i}\|} + \frac{\Delta u}{\|u^{\circ} - s_{i}\|} - \frac{\Delta s_{i}}{\|u^{\circ} - s_{i}\|} \approx \frac{(\hat{u}^{\circ} - s_{i}^{\circ})}{\|\hat{u}^{\circ} - s_{i}^{\circ}\|} = a_{i}$$
(A-3)

同理可得
$$\boldsymbol{b}_i = \boldsymbol{d}_i$$
,故 $\boldsymbol{G}_4 = \partial \boldsymbol{\alpha}^{\circ} / \partial \boldsymbol{\beta}^{\circ}$
$$\frac{\partial \boldsymbol{\alpha}^{\circ}}{\partial \boldsymbol{\theta}^{\circ}} = \begin{bmatrix} \boldsymbol{a}_i^{\mathrm{T}} - \boldsymbol{a}_1^{\mathrm{T}} & \boldsymbol{O}_{(M-1)\times 3} \\ \boldsymbol{b}_i^{\mathrm{T}} - \boldsymbol{b}_1^{\mathrm{T}} & \boldsymbol{a}_i^{\mathrm{T}} - \boldsymbol{a}_1^{\mathrm{T}} \end{bmatrix}$$
(A-4)

$$\boldsymbol{G}_{3}(i-1,1:3) = \boldsymbol{G}_{3}(i+M-2,4:6) = -\frac{(\boldsymbol{s}_{i}-\boldsymbol{s}_{1})^{\mathrm{T}}}{r_{i}} - \boldsymbol{c}_{1}^{\mathrm{T}}\frac{r_{i1}}{r_{i}}, \boldsymbol{G}_{3}(i-1,4:6) = \boldsymbol{O}_{(M-1)\times3,}$$
$$\boldsymbol{G}_{3}(i+M-2,1:3) = \frac{\dot{r}_{i}(\boldsymbol{s}_{i}-\boldsymbol{s}_{1})^{\mathrm{T}}}{r_{i}^{2}} - \frac{(\dot{\boldsymbol{s}}_{i}-\dot{\boldsymbol{s}}_{1})^{\mathrm{T}}}{r_{i}} + \frac{\dot{r}_{i}r_{i1}}{r_{i}^{2}}(\boldsymbol{u}-\boldsymbol{s}_{1})^{\mathrm{T}} - \frac{\dot{r}_{1}r_{i1}}{r_{1}^{2}}(\boldsymbol{u}-\boldsymbol{s}_{1})^{\mathrm{T}} + \frac{(\boldsymbol{u}-\boldsymbol{s}_{1})^{\mathrm{T}}r_{i1}}{r_{i}r_{i}} - \frac{(\dot{\boldsymbol{u}}-\dot{\boldsymbol{s}}_{1})^{\mathrm{T}}r_{i1}}{r_{i}r_{i}} + \frac{\dot{r}_{i}r_{i1}}{r_{i}^{2}}(\boldsymbol{u}-\boldsymbol{s}_{1})^{\mathrm{T}} - \frac{\dot{r}_{1}r_{i1}}{r_{1}^{2}r_{i}}(\boldsymbol{u}-\boldsymbol{s}_{1})^{\mathrm{T}} + \frac{(\boldsymbol{u}-\boldsymbol{s}_{1})^{\mathrm{T}}r_{i1}}{r_{i}r_{i}} - \frac{(\dot{\boldsymbol{u}}-\dot{\boldsymbol{s}}_{1})^{\mathrm{T}}r_{i1}}{r_{1}r_{i}}$$
(A-5)

噪声较小时 $\Delta r_{i1}/r_i^{o} \approx 0$,有

$$\frac{r_{i1}}{r_i} = \frac{(r_i^{\rm o} - r_1^{\rm o})}{r_i} + \frac{\Delta r_{i1}}{r_i} \approx \frac{(r_i^{\rm o} - r_1^{\rm o})}{r_i^{\rm o}}$$
(A-6)

且已证得 $c_i = a_i$

$$G_{3}(i-1,1:3) = G_{3}(i+M-2,4:6) = \frac{(\boldsymbol{u}^{\circ}-\boldsymbol{s}_{i})^{\mathrm{T}}-(\boldsymbol{u}^{\circ}-\boldsymbol{s}_{1})^{\mathrm{T}}}{r_{i}} - \left(1 - \frac{r_{1}^{\circ}}{r_{i}^{\circ}}\right)\boldsymbol{a}_{1}^{\mathrm{T}}$$
$$\approx \frac{(\boldsymbol{u}^{\circ}-\boldsymbol{s}_{i}^{\circ})^{\mathrm{T}}}{r_{i}^{\circ}} - \frac{(\boldsymbol{u}^{\circ}-\boldsymbol{s}_{1}^{\circ})^{\mathrm{T}}}{r_{1}^{\circ}} = \boldsymbol{a}_{i}^{\mathrm{T}} - \boldsymbol{a}_{1}^{\mathrm{T}}$$
(A-7)

同理, 当 $\Delta u/r_i^{o2} \approx 0$, $\Delta \dot{u}/r_i^{o} \approx 0$, $\Delta s_i/r_i^{o2} \approx 0$, $\Delta \dot{s}_i/r_i^{o} \approx 0$ 时

$$\mathbf{G}_{3}(i+M-2,1:3) = -\frac{\dot{r}_{i}[(\mathbf{u}-\mathbf{s}_{i})-(\mathbf{u}-\mathbf{s}_{1})]^{\mathrm{T}}}{r_{i}^{2}} + \frac{[(\dot{\mathbf{u}}-\dot{\mathbf{s}}_{i})-(\dot{\mathbf{u}}-\dot{\mathbf{s}}_{1})]^{\mathrm{T}}}{r_{i}} + \frac{\dot{r}_{i}}{r_{i}^{2}}(\mathbf{u}-\mathbf{s}_{1})^{\mathrm{T}}\left(\frac{r_{i}^{\mathrm{o}}}{r_{1}^{\mathrm{o}}}-1\right) \\
-\frac{\dot{r}_{1}}{r_{1}^{2}}(\mathbf{u}-\mathbf{s}_{1})^{\mathrm{T}}\left(1-\frac{r_{1}^{\mathrm{o}}}{r_{i}^{\mathrm{o}}}\right) + \frac{(\mathbf{u}-\mathbf{s}_{1})^{\mathrm{T}}}{r_{i}}\left(\frac{r_{i}^{\mathrm{o}}}{r_{1}^{\mathrm{o}}}-1\right) - \frac{(\dot{\mathbf{u}}-\dot{\mathbf{s}}_{1})^{\mathrm{T}}}{r_{1}}\left(1-\frac{r_{1}^{\mathrm{o}}}{r_{i}^{\mathrm{o}}}\right) \\
\approx \left[\frac{(\dot{\mathbf{u}}^{\mathrm{o}}-\dot{\mathbf{s}}_{i}^{\mathrm{o}})^{\mathrm{T}}}{r_{i}^{\mathrm{o}}} - \frac{r_{i}^{\mathrm{o}}}{r_{i}^{\mathrm{o}^{2}}}(\mathbf{u}^{\mathrm{o}}-\mathbf{s}_{i}^{\mathrm{o}})^{\mathrm{T}}\right] - \left[\frac{(\dot{\mathbf{u}}^{\mathrm{o}}-\dot{\mathbf{s}}_{1}^{\mathrm{o}})^{\mathrm{T}}}{r_{1}^{\mathrm{o}^{2}}}(\mathbf{u}^{\mathrm{o}}-\mathbf{s}_{1}^{\mathrm{o}})^{\mathrm{T}}\right] = \mathbf{b}_{i}^{\mathrm{T}} - \mathbf{b}_{1}^{\mathrm{T}} \quad (A-8)$$

故 $G_3 = \partial \alpha^{\circ} / \partial \theta^{\circ}$ 。得证 $\operatorname{cov}(\hat{\theta}_3)^{-1} \approx \operatorname{CRLB}(\theta^{\circ})^{-1}$ 。

附录B

本文主要以算法涉及到的实数乘法次数为标准^[2],对比分析了所提算法与文献[9]及文献[12]的计算量。 此外,由于迭代类算法需要多次迭代才能获得较好的估计性能,计算量往往远大于解析类,故在此不再具体分析迭代类算法的计算量。

所提算法步骤1的计算量

(1) 计算 W_1 :包括计算(a) $B_1Q_{\alpha}B_1^{\mathrm{T}}$;(b) $D_1Q_{\beta}D_1^{\mathrm{T}}$;(c)求逆运算。以上每个步骤分别需要进行 16 $(M-1)^3$;72 $(M-1)M^2$ +24 $(M-1)^2M$ 以及8 $(M-1)^3$ 次实数乘法。

(2) 计算 $\hat{\varphi}_1$: 包括计算(a) $G_1^T W_1 G_1$; (b) $(G_1^T W_1 G_1)^{-1}$; (c) $(G_1^T W_1 G_1)^{-1} G_1^T W_1 h_1$ 。 一共需要 64 $(M-1)^2 + 272(M-1) + 512$ 次实数乘法。

所提算法步骤2的计算量

(1) 计算 W_2 : 包括计算(a) B_2 cov(φ_1) B_2^{T} ; (b) $D_2 Q_\beta D_2^{T}$; (c) $B_2 (G_1^{T} W_1 G_1)^{-1} G_1^{T} W_1 D_1 Q_\beta D_2^{T}$; (d) $D_2 Q_\beta^{T}$ · $D_1^{T} W_1^{T} G_1 (G_1^{T} W_1 G_1)^{-T} B_2^{T}$; (e)求逆运算。一共需要1184 M^2 + 832M + 3712次实数乘法。

(2) 计算 $\hat{\varphi}_2$: 包括计算(a) $G_2^{\mathrm{T}}W_2G_2$; (b) $(G_2^{\mathrm{T}}W_2G_2)^{-1}$; (c) $(G_2^{\mathrm{T}}W_2G_2)^{-1}G_2^{\mathrm{T}}W_2h_2$ 。一共需要1608次实数 乘法。

需要注意的是,由于所提算法步骤1中需要先初始化加权矩阵 W_1 ,并更新两次得到估计结果,故步骤1 中(a)需要计算两次(b)需要计算三次,因此所提算法共需要(240 M^3 + 992 M^2 + 1312M + 5992)次实数乘法。 文献[9]中TSWLS算法在步骤2后仍需利用公式 \tilde{u} = diag[$\varphi_1(1:3) - s_1$] $\sqrt{\varphi_2(1:3)} + s_1$ 得到最终定位结果,故 相比于TSWLS算法,所提算法计算量稍小。而相比于文献[12]算法,由于所提算法多考虑了接收站位置和 速度的误差,在计算 W_1 和 W_2 时比文献[12]共多出192 M^3 + 944 M^2 + 880M + 2176次实数乘法。

参考文献

 [1] 田中成,刘聪锋.无源定位技术[M].北京:国防工业出版社, 2015: 8-12.

TIAN Zhongcheng and LIU Congfeng. Passive Locating Technology[M]. Beijing: National Defense Industry Press, 2015: 8–12.

[2] 孙霆, 董春曦. 传感器参数误差下的运动目标TDOA/FDOA

无源定位算法[J]. 航空学报, 2020, 41(2): 323317. doi: 10.7527/S1000-7527.2019.23317.

SUN Ting and DONG Chunxi. TDOA/FDOA passive localization algorithm for moving target with sensor parameter errors[J]. Acta Aeronautica et Astronautica Sinica, 2020, 41(2): 323317. doi: 10.7527/S1000-7527. 2019.23317.

- [3] LIU Congfeng, YANG Jie, and WANG Fengshuai. Joint TDOA and AOA location algorithm[J]. Journal of Systems Engineering and Electronics, 2013, 24(2): 183–188. doi: 10.1109/JSEE.2013.00023.
- [4] CHEN Xin, WANG Ding, LIU Ruirui, et al. Structural total least squares algorithm for locating multiple disjoint sources based on AOA/TOA/FOA in the presence of system error[J]. Frontiers of Information Technology & Electronic Engineering, 2018, 19(7): 917–936. doi: 10.1631/FITEE. &1700735.
- [5] LIU Zhixin, HU Dexiu, ZHAO Yongjun, et al. Computationally efficient TDOA, FDOA and differential Doppler rate estimation algorithm for passive emitter localization[J]. Digital Signal Processing, 2020, 96: 102598. doi: 10.1016/j.dsp.2019.102598.
- [6] LIU Zhixin, WANG Rui, and ZHAO Yongjun. Computationally efficient TDOA and FDOA estimation algorithm in passive emitter localisation[J]. *IET Radar*, *Sonar & Navigation*, 2019, 13(10): 1731-1740. doi: 10.1049/&iet-rsn.2019.0101.
- [7] KIM D G, PARK G H, KIM H N, et al. Computationally efficient TDOA/FDOA estimation for unknown communication signals in electronic warfare systems[J]. *IEEE Transactions on Aerospace and Electronic Systems*, 2018, 54(1): 77–89. doi: 10.1109/TAES.2017.2735118.
- [8] YU H, HYANG G, and GAO J. Constrained total leastsquares localisation algorithm using time difference of arrival and frequency difference of arrival measurements with sensor location uncertainties[J]. *IET Radar, Sonar & Navigation*, 2012, 6(9): 891–899.
- [9] HO K C, LU Xiaoning, and KOVAVISARUCH L. Source localization using TDOA and FDOA measurements in the presence of receiver location errors: Analysis and solution[J].



作者简介

高向颖(1996-),女,河南开封人。中国 人民解放军战略支援部队信息工程大学 在读硕士研究生,主要研究方向为无源 定位、信号分析与处理等。 E-mail: wjsgxyy@163.com



赵拥军(1964-),男,河南新乡人,博 士,教授。2008年在北京理工大学电子 工程学院获得博士学位,现担任中国人 民解放军战略支援部队信息工程大学数 据与目标工程学院教授。主要研究方向 为雷达信号处理、阵列信号处理。

E-mail: zhaoyongjuntg@126.com

IEEE Transactions on Signal Processing, 2007, 55(2): 684–696. doi: 10.1109/TSP.2006.885744.

- [10] NOROOZI A, OVEIS A H, HOSSEINI S M, et al. Improved algebraic solution for source localization from TDOA and FDOA measurements[J]. *IEEE Wireless Communications Letters*, 2018, 7(3): 352–355. doi: 10.1109/LWC.2017. 2777995.
- [11] LIU Yang, GUO Fucheng, YANG Le, et al. An improved algebraic solution for TDOA localization with sensor position errors[J]. *IEEE Communications Letters*, 2015, 19(12): 2218-2221. doi: 10.1109/LCOMM.2015.2486769.
- [12] 刘洋,杨乐,郭福成,等.基于定位误差修正的运动目标 TDOA/FDOA无源定位方法[J].航空学报,2015,36(5): 1617-1626.

LIU Yang, YANG Le, GUO Fucheng, et al. Moving targets TDOA/FDOA passive localization algorithm based on localization error refinement[J]. Acta Aeronauticaet Astronautica Sinica, 2015, 36(5): 1617–1626.

- [13] SORENSON H W. Parameter Estimation: Principles and Problems[M]. New York: Marcel Dekker Inc., 1980.
- [14] LIU Zhixin, HU Dexiu, ZHAO Yongsheng, et al. An algebraic method for moving source localization using TDOA, FDOA, and differential Doppler rate measurements with receiver location errors[J]. EURASIP Journal on Advances in Signal Processing, 2019, 2019(1): 25. doi: 10.1186/s13634-019-0621-9.
- [15] LIU Zhixin, HU Dexiu, ZHAO Yongsheng, et al. An improved closed-form method for moving source localization using TDOA, FDOAs, differential Doppler rate measurements[J]. *IEICE Transactions on Communications*, 2019, E102. B(6): 1219–1228. doi: 10.1587/transcom.& 2018ebp3249.



刘智鑫(1991-),男,新疆乌鲁木齐人。 中国人民解放军战略支援部队信息工程 大学在读博士研究生,主要研究方向为 辐射源定位、电子侦察等。 E-mail: liuzhixin54@sina.com



刘成城(1986-),男,江苏盐城人,博 士,讲师。2014年在中国人民解放军战 略支援部队信息工程大学数据与目标工 程学院获得博士学位,现担任中国人民 解放军战略支援部队信息工程大学数据 与目标工程学院讲师。主要研究方向为

电子与信息对抗。 E-mail: luckylcc079@126.com