一种适用于大区域稀疏控制点下的机载 InSAR 定标方法

胡继伟^{*123} 洪 峻¹² 明 峰¹² 张林涛¹²³ ¹(中国科学院空间信息处理与应用系统技术重点实验室 北京 100190) ²(中国科学院电子学研究所 北京 100190) ³(中国科学院研究生院 北京 100039)

摘 要:高精度的高程测量需要通过干涉定标来对 InSAR 系统干涉参量误差进行校正,传统干涉定标方法需要较 多控制点来降低系统随机误差对定标精度的影响,而对于复杂地形区域,野外布设控制点难度较大,部分区域可能 只有少数控制点甚至没有控制点,对于这些区域传统干涉定标方法不再适用,该文提出了一种新的基于区域网平差 理论的机载 InSAR 定标方法,该方法将摄影测量学中的区域网平差理论引入到 InSAR 系统定标处理中,通过对多 条带进行联合定标处理可以实现大区域稀疏控制点下 InSAR 系统参量定标,而且解决了传统定标方法导致的条带 间重叠区域高程不一致问题。最后,通过对丘陵区域 3 条带仿真数据进行区域联合定标处理,验证了该方法的有效 性和合理性。

 关键词:机载 InSAR;干涉定标;稀疏控制点;区域网平差

 中图分类号:TN959.73
 文献标识码: A
 文章编号: 1009-5896(2011)08-1792-06

 DOI: 10.3724/SP.J.1146.2010.01175

A Calibration Method for Airborne InSAR Applied to Large Areas with Sparse GCPs

Hu Ji-wei^{(0,2)3} Hong Jun^(0,2) Ming Feng^(0,2) Zhang Lin-tao^{(0,2)3} ⁽¹⁾(Key Laboratory of Spatial Information Processing and Application System Technology, Chinese Academy of Sciences, Beijing 100190, China)

⁽²⁾(Institute of Electronics, Chinese Academy of Sciences, Beijing 100190, China)

⁽³⁾ (Graduate University of the Chinese Academy of Sciences, Beijing 100039, China)

Abstract: High-precision height acquisition needs to correct the interferometric parameters errors by interferometric calibration for Interferometric SAR (InSAR) system. The traditional interferometric calibration method needs more Ground Control Points (GCPs) to reduce the influence of systematic random errors to the calibration precision, but it is very difficult to dispose GCPs in the field with complicated terrains, some areas probably only have little GCPs or even no GCPs and the traditional interferometric calibration method is inapplicable to this situation. A new calibration method is proposed for airborne InSAR based on block adjustment, which introduces the block adjustment theory in Photogrammetry to the processing of InSAR system calibration, through the joint multi-strip processing the method can be used to calibrate the interferometric parameters for airborne InSAR applied to large areas with sparse GCPs. Moreover, the problem of inconsistent height in the overlapping areas caused by the traditional calibration method is also solved. Finally, a joint calibration is adapted to the simulative data of three strips from the highland and the results confirm the validity and rationality of the proposed method.

Key words: Airborne Interferometric SAR (InSAR); Interferometric calibration; Sparse Ground Control Points (GCPs); Block adjustment

1 引言

干涉合成孔径雷达(InSAR)可以全天时、全天

2010-11-04 收到, 2011-05-27 改回 国家自然科学基金重大项目(60890070)资助课题 *通信作者:胡继伟 hujw0304@gmail.com 候获取大面积高精度的高程信息及地表形变信息,因而广泛应用于地形3维测绘、环境监测及灾害评估等领域^[1-3]。应用 InSAR 系统获取数字高程图 (Digital Elevation Model, DEM)时,DEM 精度对系统参量误差非常敏感,系统参量误差(基线误差,干涉相位偏置等)的存在严重影响高程测量精度,因 而高精度的高程测量需要通过干涉定标来对这些系 统参量误差进行校正。

在机载 InSAR 系统实用化大区域制图中,由于 载机运动姿态的不稳定性导致不同景、不同条带的 图像对应的干涉参量(基线矢量)是时变的,因而需 要对不同景不同条带的图像对应的干涉参量分别进 行定标。传统干涉定标相关研究多局限于对单景图 像对进行处理^[4-6]。一般对于单景图像至少需要 3 个控制点(GCP)来进行干涉参量的估计,而干涉参 量敏感度方程的病态性要求增加较多 GCP 来减小 干涉相位随机误差对定标精度的影响。对于复杂地 形区域,野外布放 GCP 难度很大,部分区域可能只 有少数控制点甚至没有控制点,对于这些区域传统 干涉定标方法不再适用;另一方面,由于干涉参量 偏差导致高程误差沿距离向具有空变特性以及不同 条带干涉参量解算精度不一致,因而传统定标方法 会造成条带间重叠区域高程不一致问题,增加了后 续图像拼接的难度,不利于 InSAR 系统的实用化应 用。

本文提出一种新的基于区域网平差理论的适用 于大区域稀疏控制点下的机载 InSAR 定标方法。本 方法将摄影测量学中的区域网平差理论引入到 InSAR 系统定标处理中^[7],充分利用各条带内 GCP 以及相邻条带间同名加密点(连接点,CP),分别建 立相应的误差关系模型,然后进行整体平差运算获 得各条带校正后的系统参量,从而实现了稀疏控制 点下 InSAR 系统高精度定标处理及系统误差校正, 而且解决了传统定标方法导致的条带间重叠区域高 程不一致问题。同时,在干涉参量联合定标处理时 引入加权处理,减小法方程的条件数,从而提高干 涉参量的解算精度。最后,通过对丘陵区域3条带 仿真数据进行联合定标处理,验证了本文提出方法 的有效性和合理性。

2 基于区域网平差理论的 InSAR 定标算法

由 InSAR 测高原理,目标点高程可表示为
$$h = H_0 - r_1 \cos \left(\alpha + \arcsin \left(\frac{B}{2r_1} - \frac{\lambda\varphi}{2\pi PB} - \frac{\lambda^2 \varphi^2}{8\pi^2 P^2 Br_1} \right) \right)$$
(1)

其中,标准模式下,P=1,"乒乓模式"下,P=2。 目标点高程用符号形式可表示为

$$h = H(\boldsymbol{x}) \tag{2}$$

其中 $\mathbf{x} = \mathbf{x}_0 + \Delta \mathbf{x}$, $\mathbf{x} = (B, \alpha, \varphi)$, \vec{x} 表示干涉参量 的测量值, \mathbf{x}_0 表示干涉参量的真实值, $\Delta \mathbf{x}$ 表示参量误差。

将式(2)进行泰勒级数展开线性化可得

$$h = H(\boldsymbol{x}_0) + \frac{\partial H}{\partial x}\Big|_{\boldsymbol{x}_0} \Delta \boldsymbol{x}$$
(3)

对各条带内所有 GCP 和同名 CP 分别列出相应 误差方程,对于 GCP,高程 h 已知,因而误差方程 可表示为

$$-v = \frac{\partial H}{\partial x}\Big|_{x_0} \Delta x - \Delta h \tag{4}$$

其中 $\Delta h = h - H(\vec{x}_0)$ 为目标点高程误差。

同名 CP,即条带间重叠区域对应相同目标点,可通过特征点提取和最优相关匹配技术来实现高精度的同名点提取^[8,9]。对于 CP,由于高程h未知,可将h表示为 $h_0 + dh$,其中, h_0 为 CP 高程初始参考 值,dh为未知高程偏差,则 CP 误差方程可表示为

$$-v = \frac{\partial H}{\partial x}\Big|_{x_0} \Delta x - dh - \Delta h \tag{5}$$

其中 $\Delta h = h_0 - H(\mathbf{x}_0)$, h_0 为 CP 高程初始参考值。

以3条带为例分析,各条带内所有参考点(GCP和 CP)如图1所示。对所有条带内 GCP和 CP 根据式(4)和式(5)列误差方程式,写成矩阵形式分别为



图13条带参考点布设示意图

对 GCP:

$$-\boldsymbol{v}_i^{\boldsymbol{G}} = \boldsymbol{A}_i^{\boldsymbol{G}} \Delta \boldsymbol{x}_i - \Delta \boldsymbol{h}_i \tag{6}$$

对 CP:

$$\boldsymbol{v}_i^{\boldsymbol{C}} = \boldsymbol{A}_i^{\boldsymbol{C}} \Delta \boldsymbol{x}_i - \boldsymbol{E} \boldsymbol{d} \boldsymbol{h}_i - \Delta \boldsymbol{h}_i$$
(7)

其中 A_i^C 为对应 GCP 敏感度矩阵, A_i^C 为对应 CP 敏感度矩阵,E表示对应 CP 的dh系数单位矩阵。则 3 条带联合误差方程式为

$$\begin{vmatrix} -\boldsymbol{v}_{1}^{G} \\ -\boldsymbol{v}_{1}^{C} \\ -\boldsymbol{v}_{2\pm}^{C} \\ -\boldsymbol{v}_{2\pm}^{G} \\ -\boldsymbol{v}_{2}^{G} \\ -\boldsymbol{v}_{2}^{G} \\ -\boldsymbol{v}_{2}^{G} \\ -\boldsymbol{v}_{2}^{G} \\ -\boldsymbol{v}_{2}^{G} \\ -\boldsymbol{v}_{2}^{G} \\ -\boldsymbol{v}_{3}^{G} \\ -\boldsymbol{v}_{3}^{G} \\ -\boldsymbol{v}_{3}^{G} \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} \boldsymbol{A}_{2}^{G} & -\boldsymbol{E}_{1,2} \\ \boldsymbol{A}_{2\pm}^{G} & -\boldsymbol{E}_{1,2} \\ \boldsymbol{A}_{2\pm}^{G} & -\boldsymbol{E}_{2,3} \\ \boldsymbol{A}_{3}^{G} & -\boldsymbol{E}_{2,3} \\ \boldsymbol{A}_{3}^{G} & -\boldsymbol{E}_{2,3} \\ \boldsymbol{A}_{3}^{G} \\ \boldsymbol{A}_{3}^{G} \\ \boldsymbol{A}_{3}^{G} \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} \Delta \boldsymbol{h}_{1}^{G} \\ \Delta \boldsymbol{h}_{2\pm}^{C} \\ \Delta \boldsymbol{h}_{2\pm}^{G} \\ \Delta \boldsymbol{h}_{2\pm}^{G} \\ \Delta \boldsymbol{h}_{3}^{G} \\ \Delta \boldsymbol{h}_{3}^{G} \end{vmatrix} (8)$$

用符号形式可表示为

$$= \begin{bmatrix} \boldsymbol{A} & \boldsymbol{B} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \Delta \boldsymbol{x} \\ \boldsymbol{d} \boldsymbol{h} \end{bmatrix} - \Delta \boldsymbol{h}$$
(9)

其中 Δx 及dh为未知参量。

1)

由误差方程式(9)可列出下面的方程式

$$\begin{bmatrix} \boldsymbol{A}^{\mathrm{T}} \\ \boldsymbol{B}^{\mathrm{T}} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \boldsymbol{A} & \boldsymbol{B} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \Delta \boldsymbol{x} \\ \boldsymbol{d} \boldsymbol{h} \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} \boldsymbol{A}^{\mathrm{T}} \Delta \boldsymbol{h} \\ \boldsymbol{B}^{\mathrm{T}} \Delta \boldsymbol{h} \end{bmatrix} = 0 \qquad (10)$$

即

$$\begin{bmatrix} \boldsymbol{A}^{\mathrm{T}}\boldsymbol{A} & \boldsymbol{A}^{\mathrm{T}}\boldsymbol{B} \\ \boldsymbol{B}^{\mathrm{T}}\boldsymbol{A} & \boldsymbol{B}^{\mathrm{T}}\boldsymbol{B} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \Delta \boldsymbol{x} \\ \boldsymbol{d} \boldsymbol{h} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \boldsymbol{A}^{\mathrm{T}}\Delta \boldsymbol{h} \\ \boldsymbol{B}^{\mathrm{T}}\Delta \boldsymbol{h} \end{bmatrix}$$
(11)

用符号表示为

$$\begin{bmatrix} \boldsymbol{N}_{11} & \boldsymbol{N}_{12} \\ \boldsymbol{N}_{12}^{\mathrm{T}} & \boldsymbol{N}_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \Delta \boldsymbol{x} \\ \boldsymbol{d} \boldsymbol{h} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \boldsymbol{u}_{1} \\ \boldsymbol{u}_{2} \end{bmatrix}$$
(12)

我们的目的是求解干涉参量误差Δx,因而将 式(12)展开并消去 dh 可得

$$\begin{bmatrix} N_{11} - N_{12}N_{22}^{-1}N_{12}^{\mathrm{T}} \end{bmatrix} \Delta x = \begin{bmatrix} u_1 - N_{12}N_{22}^{-1}u_2 \end{bmatrix}$$
(13)
用符号可表示为

$$\boldsymbol{F} \cdot \Delta \boldsymbol{x} = \boldsymbol{H} \tag{14}$$

根据式(14)由广义逆法即可求得超定线性方程 组的最小二乘解,即干涉参量误差 Δx 为

$$\Delta \boldsymbol{x} = \boldsymbol{F}^+ \boldsymbol{H} \tag{15}$$

其中F⁺为矩阵F的广义逆矩阵。

在干涉参量误差求解过程中,由于各干涉参量 的敏感度存在加大差异,导致敏感度矩阵存在病态 性^[7],将不同干涉参量敏感度系数进行加权处理,从 而降低敏感度矩阵条件数,提高干涉参量误差解算 精度^[10]。

敏感度矩阵A可表示为

A =	$ \begin{vmatrix} \frac{\partial H}{\partial B} \\ \vdots \end{vmatrix}^{1}$	$\frac{\partial H}{\partial \alpha}\Big _1$:	$\frac{\partial H}{\partial \varphi}\Big _{1}$:	(16)
	$\left \frac{\partial H}{\partial B} \right _N$	$\frac{\partial H}{\partial \alpha}\Big _{N}$	$\frac{\partial H}{\partial \varphi}\Big _{N}$	



各干涉参量的加权系数为其敏感度数量级的倒 数,即

$$k_x = 10^{-\left|\lg\left(\frac{\partial H}{\partial x}\right)\right|} \tag{17}$$

则加权后敏感度矩阵为

$$\boldsymbol{A}_{\boldsymbol{W}} = \begin{vmatrix} k_B \frac{\partial H}{\partial B} \Big|_1 & k_\alpha \frac{\partial H}{\partial \alpha} \Big|_1 & k_\varphi \frac{\partial H}{\partial \varphi} \Big|_1 \\ \vdots & \vdots & \vdots \\ k_B \frac{\partial H}{\partial B} \Big|_N & k_\alpha \frac{\partial H}{\partial \alpha} \Big|_N & k_\varphi \frac{\partial H}{\partial \varphi} \Big|_N \end{vmatrix}$$
(18)

经加权处理后,各干涉参量敏感度趋于接近,敏感 度矩阵条件数减小,病态性得到改善。

3 仿真实验结果与分析

3.1 实验数据

本文通过对机载 InSAR 仿真数据进行实验来 验证本文提出的算法的有效性。实验数据由中国科 学院电子学研究所提供,使用 2009 年在西安地区飞 行的实测 pos 数据和姿态数据,仿真了丘陵地区机 载双天线 InSAR 系统 3 条航带的数据,InSAR 主要 系统参数如表 1 所示。仿真场景区域 5 km×5 km, 条带间重叠度 30%,场景及地面强点目标设置如图 2 所示。其中,第 1 条带和第 3 条带包含 146 个强 点目标,第 2 条带 214 个强点目标,第 1 条带、第 2 条带重叠区域以及第 2 条带、第 3 条带重叠区域 各 90 个强点目标。3 条带图像及强点目标分布如图 3 所示。

表 1 InSAR 系统参数

雷达波长(m)	0.03125
飞行高度(m)	3286.6
基线长度(m)	2.177443
基线倾角(rad)	0.013658
工作模式	乒乓模式



图 2 仿真丘陵区域示意图

. 1



图 3 仿真 3 条带图像及强点目标分布示意图

3.2 传统定标方法和联合定标方法结果与分析

分别采用传统干涉定标方法和联合定标方法对 各条带进行定标处理,控制点选取方式如图 4 所示。 其中,第1条带选取 5 个 GCP,第2条带选取 3 个 GCP,第3条带选取 5 个 GCP,其余目标点作为检 查点。考虑到实际测量误差,以下所有实验对控制 点均加入均值为 0,方差为 0.1 m 高斯随机误差。分 别对 3 条带数据进行干涉定标处理,结果如表 2 所 示。



图 4 控制点选取方式示意图

表2 传统干涉定标方法和联合定标方法结果

条带序号	传统定标方法结果(m)	联合定标方法结果(m)
条带1	$\sigma_{\rm dem}=0.625$	$\sigma_{\rm dem}=0.399$
条带 2	$\sigma_{\rm dem}=0.927$	$\sigma_{\rm dem}=0.343$
条带3	$\sigma_{\rm dem}=2.707$	$\sigma_{\rm dem}=0.333$
条带 1,2	$\sigma_{\rm dem}=1.293$	$\sigma_{\rm dem}=0.448$
重叠区域		
条带 2,3	$\sigma_{\rm dem}=2.745$	$\sigma_{\rm dem}=0.404$
重叠区域		

由实验结果可得到如下结论:

(1)各条带单独进行干涉定标处理时,由于干涉 相位噪声、控制点测量误差等因素的存在,在GCP 个数较少时,敏感度矩阵的病态性导致干涉参量解 算误差较大,进而导致目标点高程误差较大。由于 干涉参量偏差导致高程误差沿距离向具有空变特性 以及不同条带干涉参量解算精度不一致,因而导致 相邻条带重叠区域目标点高程相对误差较大,增加 了后续图像拼接的难度。

(2)相对于传统定标方法,基于区域网平差理论的联合定标方法高程精度显著提高,由于将多条带GCP和CP进行联合定标处理增加了参考点,因而降低了干涉相位噪声、控制点测量误差等随机误差的影响,提高了各条带干涉参量解算精度及目标点高程精度。另一方面,由于条带间重叠区域高程制度。另一方面,由于条带间重叠区域高程、差显著减小,且各条带高程误差很接近,便于后续图像的拼接,进一步验证了本文提出的定标方法的优点及合理性。

3.3 稀疏控制点下联合定标方法结果与分析

稀疏控制点下分别选取不同个数的 GCP 对各 条带进行联合定标处理,控制点选取方式及定标结 果如图 5 和表 3 所示。由图可知,各条带只有少数 甚至没有控制点,因而传统干涉定标方法不再适用。

对稀疏控制点下不同控制点选取方式实验结果 进行分析可得到如下结论:

(1)稀疏控制点下,虽然各条带 GCP 数不满足 传统定标方法需求,采用本文提出的基于区域网平



图 5 稀疏控制点下不同控制点选取方式示意图

表 3 稀疏控制点下联合干涉定标方法结果

条带序号	选取方式 1(m)	选取方式 2(m)	选取方式 3(m)	选取方式 4(m)
条带1	$\sigma_{\rm dem}=0.398$	$\sigma_{\rm dem}=0.466$	$\sigma_{\rm dem}=0.461$	$\sigma_{\rm dem}=0.400$
条带 2	$\sigma_{\rm dem}=0.333$	$\sigma_{\rm dem}=0.477$	$\sigma_{\rm dem}=0.474$	$\sigma_{\rm dem}=0.676$
条带 3	$\sigma_{\rm dem}=0.320$	$\sigma_{\rm dem}=0.417$	$\sigma_{\rm dem}=0.493$	$\sigma_{\rm dem}=1.161$
条带 1,2 重叠区域	$\sigma_{\rm dem}=0.447$	$\sigma_{\rm dem}=0.448$	$\sigma_{\rm dem}=0.448$	$\sigma_{\rm dem}=0.448$
条带 2,3 重叠区域	$\sigma_{\rm dem}=0.404$	$\sigma_{\rm dem}=0.401$	$\sigma_{\rm dem}=0.401$	$\sigma_{\rm dem}=0.400$

差理论的联合定标方法仍然可以实现多条带联合定标处理,并且精度要优于传统定标方法,主要是由于将多条带GCP和CP进行联合定标处理增加了参考点,而且还降低了随机误差对定标结果的影响。

(2)比较几种不同的 GCP 选取方式定标结果可 以看出,控制点数减少时,高程误差会逐渐增大, 并且结果受 GCP 选取策略影响。选取方式1 精度最 高,主要由于各条带均有分散的 GCP,因而整体联 合解算时各条带误差均能得到控制。比较选取方式 2 和方式3 可以看出,相同 GCP 个数下选取方式2 结果要稍优于选取方式3,主要因为选取方式2条 带3也有控制点因而条带3误差得到控制,而由于 整体求解,因而条带1控制点减少对于结果影响较 小。由选取方式4结果可以看出,第2、第3条带 均没有控制点时,随着条带数增加高程误差会逐渐 放大,主要由于干涉参量偏差导致高程误差随距离 向增加而增大,仅依靠 CP 高程传递来进行定标高 程误差会不断积累,但由于采用多条带 GCP 和 CP 联合定标处理,当传递条带数较少时误差仍然可以 控制在一定范围内。实际应用时,最好各条带有少量控制点或者无控制点条带间隔较少,如选取方式 1、2 和选取方式 3,这样可以抑制高程误差不断增 大的趋势。另一方面,由于重叠区域有较多 CP 约 束,因而几种选取方式重叠区域高程误差基本不变, 便于后续图像拼接。

4 结束语

InSAR 系统需要通过干涉定标来校正干涉参量 误差以提高 DEM 获取精度,传统干涉定标方法需 要较多人工控制点,不利于 InSAR 系统的实用化应 用。而本文提出的基于区域网平差理论的机载 InSAR 定标方法可以实现大区域稀疏控制点下 InSAR 系统高精度定标处理及系统误差校正,而且 解决了传统干涉定标方法导致重叠区域高程不一致 的问题。通过对丘陵区域3条带仿真数据进行区域 联合定标处理,验证了本文提出方法的有效性及合 理性,可以作为一种新的实用的大区域机载 InSAR 定标方法。 同名 CP 提取是实现多条带联合定标处理的关键之一,后续工作还需要考虑如何提高同名点提取精度;另一方面,需要分析稀疏控制点下 GCP 的选取策略及其对联合定标结果的影响,从而提出稀疏控制点下 GCP 的最优布点方案。

参考文献

- Madsen S N and Zebker H A. Topographic mapping using radar interferometry: processing techniques[J]. *IEEE Transactions on Geoscience and Remote Sensing*, 1993, 29(6): 1125–1128.
- Rosen P A and Hensley S, et al. Synthetic aperture radar interferometry [J]. Proceedings of the IEEE, 2000, 88(3): 333–381.
- [3] Krieger G and Hajnsek I, et al. Interferometric synthetic aperture radar (SAR) missions employing formation flying[J]. Proceedings of the IEEE, 2010, 98(5): 689–696.
- [4] Mallorqui J J, Bara M, and Broquetas A. Calibration requirement for airborne SAR interferometry [C]. SAR Image Analysis, Modeling and Techniques III, Proc. SPIE, 2000, 4173: 267–278.
- [5] 李品,王东进,陈卫东.基于定标器高程差的 InSAR 参数定标[J].中国科学院研究生院学报,2009,26(1):68-74.
 Li Pin, Wang Dong-jin, and Chen Wei-dong. Parameter calibration based on calibrator height difference for InSAR system [J]. Journal of the Graduate School of the Chinese Academy of Sciences, 2009, 26(1): 68-74.
- [6] 张薇,向茂生,吴一戎.基于三维重建模型的机载双天线SAR 外定标方法及实现[J]. 遥感技术与应用,2009,24(1):262-269.
 Zhang Wei, Xiang Mao-sheng, and Wu Yi-rong. Realization of outside calibration method based on the sensitivity

equation for dual-antenna airborne SAR[J]. Remote Sensing Technology and Application, 2009, 24(1): 262–269.

- [7] 王之卓. 摄影测量原理[M]. 北京: 测绘出版社, 1984: 68-74.
 Wang Zhi-zhuo. Photogrammetry Theory [M]. Beijing: Publishing House of Photogrammetry, 1984: 68-74.
- [8] 张薇. 机载双天线干涉 SAR 定标方法研究[D]. [博士论文],中 国科学院电子学研究所, 2009.
 Zhang Wei. Airborne dual-antenna InSAR's interferometric calibration method research [D]. [Ph.D. dissertation], Institute of Electronics, Chinese Academy of Scienses, 2009.
- [9] 韩松涛,向茂生.一种基于特征点权重的机载 InSAR 系统区域网干涉参数定标方法[J].电子与信息学报,2010,32(5): 364-370.

Han Song-tao and Xiang Mao-sheng. A bundle adjustment calibration method for aireborne system based on weighting of feature points [J]. *Journal of Electronics & Information Technology*, 2010, 32(5): 364–370.

- [10] 李庆扬, 王能超, 易大义. 数值分析[M], 第 4 版. 北京: 清华 大学出版社, 2006: 74-76.
 Li Qing-yang, Wang Neng-chao, and Yi Da-yi. Numerical Analysis[M]. Fourth Edition, Beijing: Publishing House of TsingHua University, 2006: 74-76.
- 胡继伟: 男, 1983 年生, 博士生, 研究方向为分布式 SAR 系统 定标技术.
- 洪 峻: 男,1960年生,研究员,博士生导师,从事雷达微波遥 感信息提取及应用、SAR 定标技术研究.
- 明 峰: 男, 1977 年生, 副研究员, 从事 SAR 系统定标技术相关研究.
- 张林涛: 男, 1985 年生, 博士生, 研究方向为极化干涉 SAR 系 统定标技术.