2010年5月

## 基于不同初值的微震源定位方法

林 峰,李庶林,薛云亮,徐宏斌

(厦门大学 建筑与土木工程学院,福建 厦门 361005)

摘要:分析微震源定位方法中的线性定位方法和 Geiger 定位方法以及各自特点,并提出线性定位方法和 Geiger 定位方法相结合的联合定位方法。以柿竹园全数字多通道微震监测系统为背景,通过进行人工定点爆破试验,分别采用线性定位方法、常规 Geiger 定位方法及联合定位方法对震源进行定位。通过与实际爆破坐标进行对比分析得出,联合定位方法解决线性定位求解精度低的问题;同时优化常规 Geiger 定位方法初值选择,提高迭代求解效率,避免当 Geiger 定位方法求解出现奇异矩阵时,迭代初值不准确造成定位误差较大甚至无法定位等问题。

**关键词:** 采矿工程; Geiger 定位方法; 线性定位; 初值; 微震

**中图分类号:** TD 76

文献标识码: A

文章编号: 1000 - 6915(2010)05 - 0996 - 07

# MICROSEISMIC SOURCES LOCATION METHODS BASED ON DIFFERENT INITIAL VALUES

LIN Feng, LI Shulin, XUE Yunliang, XU Hongbin

(School of Architecture and Civil Engineering, Xiamen University, Xiamen, Fujian 361005, China)

**Abstract:** The characteristics of the linear location and the Geiger's location method are analyzed; and a new location method by combining the two location methods is given. With the multi-channel digital microseismic monitoring system in Shizhuyuan mine, the blasting with three location methods is proposed; and the results by making a blasting test at the assigned location are compared. Some conclusions are drawn as follows: the combination of the linear location and the Geiger's location method can solve the problem of low accuracy for the linear location; and the choice of initial value for the conventional Geiger's location method can be optimized. In addition, the efficiency of the iterative solution can be improved; and the singular result with an inaccurate initial location value when singular matrix happens in the locating process with the Geiger's method can be achieved. **Key words:** mining engineering; Geiger's location method; linear location; initial values; microseismicity

## 1 引 言

微震技术已经广泛地应用于矿山安全、水电地下工程监测,是地下工程安全监测的重要技术手段之一。自 21 世纪以来,多通道全数字微震监测技术开始在矿山地压、地下石油液化气存储库的安全

监测中得到了应用,并逐年增多<sup>[1~5]</sup>。微震震源空间位置是微震监测技术研究的重要参数,对微震震源定位方法以及提高微震源定位精度的研究,一直是微震监测技术研究的重要内容之一。震源定位方法很多,到目前为止有十余种之多,这些方法包括几何方法、物理方法与数学方法等。震源定位方法在国内外都有大量研究,田 玥和陈晓非<sup>[6]</sup>搜集

**收稿日期:** 2009 - 09 - 29; **修回日期:** 2010 - 01 - 20

基金项目: 国家自然科学基金资助项目(10572122); 国家重大基础研究发展计划(863)项目(2006AA06Z117)

**作者简介:** 林 峰(1984-),男,2007 年毕业于厦门大学土木工程专业,现为硕士研究生,主要从事声发射及微震监测技术方面的研究工作。E-mail: shulin.li@163.com

了近些年较为常用的定位方法; 王焕义[7]针对矿山 微震定位精度进行了一系列的探讨; 邴绍丹和潘一 山[8]对定位技术与应用做了初步的研究;李文军和 陈棋福<sup>[9]</sup>应用震源扫描算法(SSA)对微震进行定 位;陈炳瑞等[10]应用粒子群算法提高定位精度;经 典的 Geiger 定位方法[11]是通过迭代计算使时间残 值最小化。在此基础上, R. Buland 等[12~14]进行修 改, 使其能更好适应地震定位, 并发展基于经典的 最小二乘法定位计算。A. Tatantola 和 B. Valette<sup>[15]</sup>提 出了 Bayesian 定位方法的严格公式和解。W. Spence<sup>[16]</sup>针对(时差定位)ATD 定位技术模型的不确 定导致走时异常进行一系列的研究。基于 N. Rabinowitz 和 O. Kulhánek<sup>[17]</sup>的研究,单纯形法无需 计算走时导数,在定位程序中受到广泛应用。R.S. Crosson<sup>[18]</sup>应用联合测定方法(SSH)对局部事件进行 了定位研究。

在实际现场应用中,Geiger 定位方法是最为常用的方法之一,其通过各个传感器获得的波形到时时差进行定位;但同时也存在迭代初值选择不合适而造成求解效率低、定位准确性差甚至无法定位等问题。

本文正是探讨了线性定位及Geiger定位方法各自方法的特点,指出 Geiger 定位方法中初值选择对迭代结果的影响,并重点讨论了线性定位方法与Geiger 定位方法相互结合的联合定位方法。说明了联合定位方法通过更优的迭代初值提高了迭代求解效率,避免了由于迭代初值不佳而造成定位误差大甚至无法定位等问题。

## 2 微震定位方法

#### 2.1 线性定位方法

线性定位方法实际上是针对微震参数数据未知 量建立相应数量的线性方程组基础上进行数学求解 的。因此线性定位方法求解快速便捷,无需进行反 复的迭代计算。

通常线性定位方法是建立在单一速度模型基础上的。利用斜直线来表示未知的震源  $h(x_0, y_0, z_0)$  到传感器  $(x_i, y_i, z_i)(i=1,2,...,n)$  之间距离来计算地震走时 T(h) ,则有

$$T(\mathbf{h}) = \frac{\left[ (x_i - x_0)^2 + (y_i - y_0)^2 + (z_i - z_0)^2 \right]^{1/2}}{v}$$
(1)

式中: v 为整个区域的恒定波速。

式(1)经过线性化相减消去 $x^2$ ,  $y^2$ ,  $z^2$ 之后,

震源参数  $\theta = \{t_0, x_0, y_0, z_0\}$  是以下一组 n-1 个线性方程的最小二乘解,即

$$A\boldsymbol{\theta} = \boldsymbol{r} \tag{2}$$

其中,

$$\{A_{ij}\} = \begin{cases} 2(t_{i+1} - t_i)v^2 & (j=1) \\ 2(x_{i+1} - x_i) & (j=2) \\ 2(y_{i+1} - y_i) & (j=3) \\ 2(z_{i+1} - z_i) & (j=4) \end{cases}$$
(3)

$$\mathbf{r} = \{ (x_{i+1}^2 - x_i^2) + (y_{i+1}^2 - y_i^2) + (z_{i+1}^2 - z_i^2) + (t_{i+1}^2 - t_i^2) v^2 \}$$

$$(i=1\sim4) \tag{4}$$

式中: i 为传感器编号。

在这种情况下至少需要 5 个传感器参与定位 (n=5) 能求解出震源参数  $\theta=\{t_0, x_0, y_0, z_0\}$  的值。 线性定位方法也存在不足之处,在获得数据准确性 较高的情况下是一种可靠的定位方法;但在实际工程应用中,由于数据存在误差造成求解精度不高,无法达到工程需求。

#### 2.2 Geiger 定位方法

Geiger 定位方法是一种经典的定位方法,在实际现场定位中应用广泛,效果较好。其同时根据多个传感器数据到时时差,选取一个合适的迭代初值,通过求导获得修正量不断迭代修正,使得间残值函数趋于最小化,取得最优定位解。

可以用公式表达,引入矢量标准观测时间 t, 震源坐标 h,震源参数  $\theta$ ,震源到传感器计算走时 T(h) 如下:

$$\boldsymbol{t} = \{t_1, t_2, \cdots, t_n\}^{\mathrm{T}}$$
 (5)

$$\boldsymbol{h} = \{x_0, y_0, z_0\}^{\mathrm{T}} \tag{6}$$

$$T(h) = \{T_1(h), T_2(h), \dots, T_n(h)\}^{\mathrm{T}}$$
 (7)

给出n个观测到时 $t_1$ ,  $t_2$ , …,  $t_n$ , 找到初始时刻  $t_0$ 和笛卡尔坐标系中的震源参数 $\theta$ , 有时间残值 $r_i$ 的平方和:

$$\Phi(\boldsymbol{\theta}) = \boldsymbol{r}^{\mathrm{T}} \boldsymbol{r} \tag{8}$$

其中,

$$r = t - t_0 I - T(h) \tag{9}$$

式中: I 为一个n 维列矢量。

一般说来式(9)为一个超静定问题(n≥4)。

Geiger 定位方法是高斯 - 牛顿最小拟合函数的一个应用。假设所找的震源参数近似值已知,并标记为

$$\boldsymbol{\theta^*} = \{t_0^*, \ x_0^*, \ y_0^*, \ z_0^*\}^{\mathrm{T}}$$
 (10)

对走时 $T_i$ 应用一阶泰勒展开,观测到时 $t_i$ 由下式近似表示:

$$t_{i} = t_{0}^{*} + \delta t_{0} + T_{i}(\boldsymbol{h}^{*}) + \frac{\partial T_{i}}{\partial x_{0}} \delta x_{0} + \frac{\partial T_{i}}{\partial y_{0}} \delta y_{0} + \frac{\partial T_{i}}{\partial z_{0}} \delta z_{0}$$
 (11)

即

$$r_{i} = \delta t_{0} + \frac{\partial T_{i}}{\partial x_{0}} \delta x_{0} + \frac{\partial T_{i}}{\partial y_{0}} \delta y_{0} + \frac{\partial T_{i}}{\partial z_{0}} \delta z_{0}$$

$$r_{i} = t_{i} - t_{0}^{*} - T_{i}(\mathbf{h}^{*})$$
(12)

式(12)用矩阵形式可表示为

$$\left. \begin{array}{l} A\delta\boldsymbol{\theta} = \boldsymbol{r} \\ \delta\boldsymbol{\theta} = \left\{ \delta t_0, \ \delta x_0, \ \delta y_0, \ \delta z_0 \right\}^{\mathrm{T}} \end{array} \right\} \tag{13}$$

式中:  $\delta\theta$  为震源参数修正量; A 为  $n \times 4$  阶的偏微分矩阵,且有

$$\mathbf{A} = \begin{bmatrix} 1 & \partial T_{1} / \partial x_{0} & \partial T_{1} / \partial y_{0} & \partial T_{1} / \partial z_{0} \\ 1 & \partial T_{2} / \partial x_{0} & \partial T_{2} / \partial y_{0} & \partial T_{2} / \partial z_{0} \\ \vdots & \vdots & \vdots & \vdots \\ 1 & \partial T_{n} / \partial x_{0} & \partial T_{n} / \partial y_{0} & \partial T_{n} / \partial z_{0} \end{bmatrix}$$
(14)

式(14)偏微分在开始点 h\* 求值为

$$\frac{\partial T_i}{\partial x} = \frac{x_i - x}{vR}, \quad \frac{\partial T_i}{\partial y} = \frac{y_i - y}{vR}, \quad \frac{\partial T_i}{\partial z} = \frac{z_i - z}{vR}$$
 (15)

式中:v为P波速度,R为震源到传感器直线距离。由式(13)可知:

$$A^{\mathsf{T}} A \delta \boldsymbol{\theta} = A^{\mathsf{T}} \boldsymbol{r}$$

$$\delta \boldsymbol{\theta} = (A^{\mathsf{T}} A)^{-1} A^{\mathsf{T}} \boldsymbol{r}$$
(16)

可以看出,当 $A^TA$ 接近奇异时,校正值 $\delta\theta$ 摆动,变化较大,可能导致迭代过程的失稳和发散,出现定位精度较差甚至无法定位等,此时应选择足够接近真实值的迭代初值才能保证迭代初值 $\theta^*$ 收敛于时间残值函数 $I(\Phi)$ 全局最小值,求得定位解,如图1所示。

上述分析看出,Geiger 定位方法至关重要一点是迭代初值的选择,合适的迭代初值才能迭代出全局最小值。在实际定位过程中,通常采用第一触发传感器为迭代,当  $A^TA$  接近奇异时或实际震源位置距传感器较远时常出现无法定位求解,求解效率低等问题。

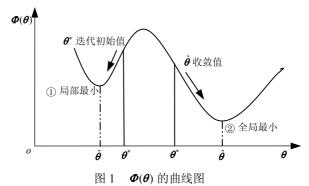


Fig.1 The curve of function  $\Phi(\theta)$ 

## 3 定位实例

#### 3.1 背景介绍

柿竹园多金属矿<sup>[19]</sup>采用分段凿岩阶段矿房法 开采以来,因种种原因井下的采空区(矿房)未能进 行回填处理,留下占矿段约 60%的矿柱矿量和约 300×10<sup>4</sup> m<sup>3</sup>的巨大采空区群,在从西北角往东南角 的矿柱回采过程中,应力集中和采矿地压活动导致 应力重分布产生较高的应力场,出现了较多的岩爆 和微震现象。

为了监测在开采过程中的微震事件,于 2008年11月10日安装一套加拿大 ESG 公司的微震监测系统。该微震系统监测大致 600 m×600 m×200 m体积范围内的矿体,采用国内现在通道数最多的 30通道单轴加速度型传感器,可实现数据快速传输、分析以及保存,事件自动定位及震源参数分析等,如图 2 所示。

按照研究确定对震源定位误差不大于 10 m 的技术指标要求。通过数值模拟优化后确定 30 个传感器分别布置在 514,558 和 630 m 分段采区。其中 514 和 558 m 分段各 12 个;630 m 分段 6 个。30个传感器覆盖的监测范围可达 600 m×600 m×200 m,图 3 为郴州柿竹园矿传感器布置图。

#### 3.2 爆破试验

2008年11月11日进行人工爆破定位测试,人



(a) 地面控制系统



(b) 井下数据采集系统

图 2 地面处理系统和井下数据采集系统 Fig.2 Surface controlling system and under shaft data acquisition system

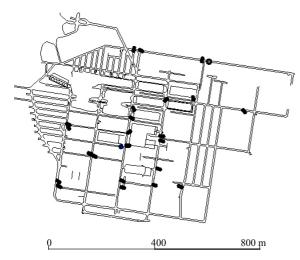
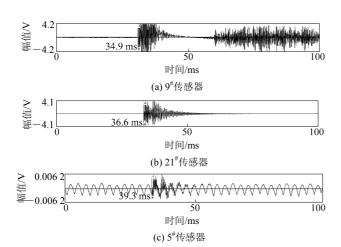


图 3 郴州柿竹园矿传感器布置图

Fig.3 Layout of sensor distribution of Shizhuyuan mine in Chenzhou City

工震源点选在 558 m 中段, P3 巷与 C6 巷交界处; 测量人员现场测定并记录爆破坐标, 10: 27 爆破, 地表监测人员准时在系统获取爆破定位点, 共计8 个传感器获取爆破波形, 爆破测试波形图如图 4 所示。



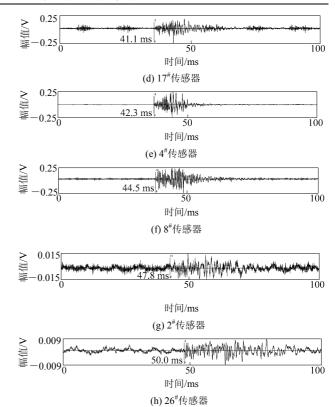


图 4 爆破测试波形图

Fig.4 Figures of wave forms in blast test

根据图 4 的波形提取了传感器坐标及 P 波观测到时的数据用于定位分析,如表 1 所示。

表 1 8 个传感器的观测到时

Table 1 Observed times of 8 sensors

传感器 编号	X/m	Y/m	高程 <i>Z</i> /m	观测到时 /ms
9#	8 761.00	6 614.00	+522.00	34.900
21#	8 737.00	6 609.00	+565.00	36.600
5#	8 666.00	6 600.00	+520.00	39.300
17#	8 668.00	6 599.00	+565.00	41.100
4#	8 641.00	6 515.00	+520.00	42.300
8#	8 691.00	6 684.00	+520.00	44.500
2#	8 721.00	6 449.00	+520.00	47.800
26#	8 702.00	6 604.00	+647.00	50.000

## 4 定位分析

#### 4.1 线性定位

线性定位方程需要 5 个传感器参与定位,选取前 5 个触发的传感器参与定位。首个触发 9<sup>#</sup>传感器为参考传感器,编号为第 0 传感器,后续编号分别为第 1 传感器(21<sup>#</sup>传感器)、第 2 传感器(5<sup>#</sup>传感

器)、第 3 传感器(17<sup>#</sup>传感器)及第 4 传感器(4<sup>#</sup>传感器)。表 2 为根据图 4 参与定位传感器坐标参数和对爆破事件 P 波的观测到时。

表 2 前 5 个传感器坐标与观测到时 Table 2 Observed times of the top 5 sensors

传感器编号	与第 0 传感器(9#传感器)时间差/ms
第0传感器(9#传感器)	0.000
第1传感器(21#传感器)	2.300
第2传感器(5 <sup>#</sup> 传感器)	4.400
第3传感器(17#传感器)	6.200
第 4 传感器(4#传感器)	7.400

将表 2 数据代入到式(2),直接求解方程组可得 出出震源坐标,与真实震源坐标比较见表 3。

表 3 求解坐标值

Tau	Table 5 Cooldinates of Solution								
方法	X	Y	高程 Z	误差					
线性方程定位解	8 794.50	6 544.50	+ 495.70	68.88					
真实爆破坐标解	8 732.70	6 570.60	+ 511.30	0.00					

真实爆破坐标解对比,线性定位方法与实际震源 误差接近70 m,已经远远超出工程实际精度的要求。

#### 4.2 联合定位方法及常规 Geiger 定位方法

Geiger 定位方法中关键的一步是初值的选择, 上述的 Geiger 定位方法推导过程已经说明如果初值 不合理,可能将导致迭代过程的发散,甚至无法求 得全局最小值以致影响震源定位;只有当选择合理 的初值足够接近真实解时,才能保证迭代收敛,并 通过迭代能找到时间残值的全局最小值。 联合定位方法就是首先应用线性定位方法进行 初步定位,再以线性定位解作为 Geiger 定位方法的 迭代初值进行求解定位。

常规 Geiger 定位方法采用迭代初值有很多种,一般第一触发传感器坐标值,下述根据人工爆破测试数据,分别采用联合定位方法及以第一传感器坐标为迭代初值的常规 Geiger 定位方法,进行迭代定位和比较分析。迭代初值如表 4 所示。

表 4 Geiger 定位方法的迭代初值 Table 4 Initial values with Geiger's method

m

方法	X	Y	高程 <i>Z</i>
线性方程定位解	8 794.50	6 544.50	+495.7
第 1 触发传感器(9 <sup>#</sup> )	8 761.00	6 614.00	+522.0

系统波形采集时间窗口为 200 ms,精确到 0.01 ms。分别选取上述 2 种初值,进行迭代计算。2 种方法迭代过程以及相应误差见表 5。

由表 5 可以看出, 2 种初值情况下迭代过程收敛速度很快,基本在 7 次以内其解就趋于一个稳定值,修正量趋向于 0,误差也逐步缩小并稳定于某个定值,各坐标及高程误差迭代变化见图 5;误差迭代变化图见图 6。

图 5,6 均表明,2 种定位方法都可以收敛于一个稳定值;联合定位方法经过5次迭代,坐标修正量趋于0,求解的震源坐标达到稳定值;而常规Geiger定位方法需要7次迭代后,其修正量趋于0,求解震源坐标达到稳定值。同时,比较2种定位方法定位误差收敛速度可知,联合定位方法定位误差收敛速度快于常规Geiger定位方法,表明了联合定位方法求解效率更高。

表 5 2 种方法迭代过程以及相应误差

Table 5 Process of the iteration and relative errors with two methods

			常规 Geiger 定位方法				联合定位方法							
迭代次 数/次		X/m		Y/m	高和	呈 Z/m	定位误		X/m		//m	高程	∄ Z/m	定位误
	初始值	X方向误差	初始值	Y方向误差	初始值	高程误差	差/m	初始值	X方向误差	初始值	Y方向误差	初始值	高程误差	差/m
1	8 762.00	-54.86	6 615.00	-43.18	+523.00	+21.87	32.89	8 794.50	-107.18	6 544.50	+36.48	+495.68	+24.99	23.19
2	8 707.14	+21.75	6 571.82	-1.11	+544.87	-28.53	18.29	8 687.32	+41.41	6 580.98	-8.96	+520.67	-12.35	23.77
3	8 728.89	+1.18	6 570.71	+2.61	+516.34	-6.32	6.571	8 728.73	+1.42	6 572.02	+1.54	+508.32	+0.75	6.160
4	8 730.07	+0.08	6 573.32	+0.24	+510.02	-0.78	6.004	8 730.15	+0.01	6 573.56	+0.05	+509.07	+0.07	5.997
5	8 730.15	+0.01	6 573.59	+0.02	+509.24	-0.09	5.997	8 730.16	-0.00	6 573.61	+0.00	+509.14	+0.00	5.997
6	8 730.16	+0.00	6 573.61	-0.00	+509.15	-0.01	5.997	8 730.16	+0.00	6 573.61	-0.00	+509.14	-0.00	5.997
7	8 730.16	-0.00	6 573.61	+0.00	+509.14	-0.00	5.997	8 730.16	-0.00	6 573.61	+0.00	+509.14	+0.00	5.997

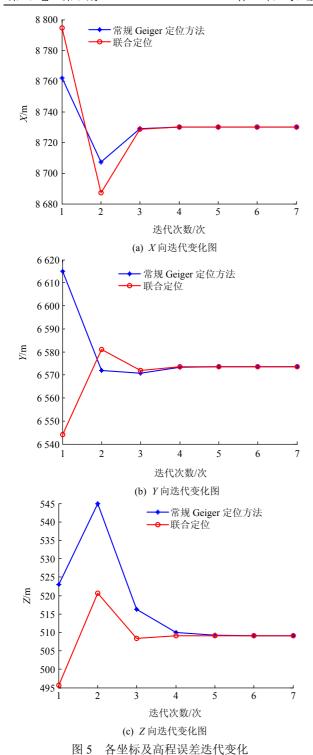


Fig. 5 Iteration variations of X, Y and Z directions

与采用第一传感器坐标为迭代初值常规 Geiger 定位方法相比,以线性方程定位解为迭代初值的联合定位方法能更快收敛于稳定值,迭代收敛更为快速。因此,线性定位解为更优的迭代初值,采用该初值能确保时间残值函数  $\Phi(\theta)$  能迭代收敛于全局最小值,保证其求解精度;另一方面还能减少迭代次数,提高求解效率。

#### 4.3 各方法真实值比较分析

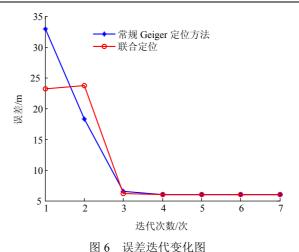


Fig.6 Iteration variation of error

表 6 是线性方程定位方法、常规 Geiger 定位方法及联合定位方法的定位结果与真实值的比较。常规 Geiger 定位方法及联合定位方法定位精度(误差为 4.49 m)远高于线性定位精度(误差为 68.88 m),主要原因有 Geiger 定位方法可使更多的传感器参与定位,弱化了个别传感器数据误差,越多传感器可获越多定位信息,避免出现定位结果精度较差甚至严重偏离等结果。而线性方程定位解误差较大,主要由于其参与定位传感器数量较少,仅有 5 个传感器参与定位,当某个传感器到时误差较大时,严重影响其求解结果准确性。

表 6 各种定位方法结果比较
Table 6 Comparison between results of locations with various methods

方法	X/m	Y/m	高程 <i>Z</i> /m	定位误差 /m	迭代次数 /次
线性方程定解	8 794.50 6	544.50	+495.68	68.88	-
常规 Geiger 定位解	8 730.16 6	573.61	+509.14	4.49	7
联合定位解	8 730.16 6	573.61	+509.14	4.49	5
真实爆破坐标解	8 732.70 6	570.60	+511.30	0.00	-

联合定位方法及常规 Geiger 定位方法在爆破定位中求解结果一致。2 种求解迭代过程都收敛于同一坐标值,但对比两者迭代效率,联合定位方法(迭代 5 次)比常规 Geiger 定位(迭代 7 次)高。分析比较图 5,6 可知,在每一步的坐标及误差迭代修正过程中,联合定位方法基本上都优于常规 Geiger 定位,这是更优迭代初值的体现。当实际震源距传感器较远,或当修正向量接近 A<sup>T</sup>A 时,常规方法较难选择迭代初值时;联合定位方法能够提供更接近真实解的迭代初值,提高求解效率,避免了由于迭代初值

误差较大而造成时间残值函数**Φ**(**θ**) 无法收敛与全局最小值及定位误差大甚至无法定位等问题。

### 5 结 论

- (1) 线性定位方法计算快速方便,无需进行迭代,只需求解一组线性方程组。在获得数据准确性较高的情况下是一种可靠的定位方法,但当获取数据存在误差时,对其求解结果精度影响较大,甚至出现不合理的解,但其可以作为需要迭代的定位方法如 Geiger 定位方法的初始值。
- (2) Geiger 定位方法通过迭代寻找时间残值全局最小值,求得定位误差最小的定位坐标,其定位精度可满足工程实际需求。通常情况下越多传感器参与定位其定位效果越好,因其可以削弱个别传感器的到时误差。但当 A<sup>T</sup>A 接近奇异时,或震源远离传感器时,迭代初值选择不佳也会影响定位精度甚至无法定位。
- (3) 联合定位方法将线性定位方法与 Geiger 定位方法结合应用,通过先对微震事件进行线性定位,再以线性定位坐标作为 Geiger 定位方法迭代初值进一步求解定位坐标。这样就可以避免线性定位不准确,又可以为 Geiger 定位方法提供足够接近真实解的迭代初值。避免了由于迭代初值误差较大而造成时间残值函数  $\Phi(\theta)$  无法收敛于全局最小值或定位误差大甚至无法定位等问题。

**致谢** 本文在成文过程中得到加拿大 ESG 公司工程师 I. Leslie 的帮助,在此表示衷心的感谢!

#### 参考文献(References):

- [1] LI S, ZHENG W, TRIFU C I, et al. Implementation of multi-channel microseismicic monitoring system at Fankou lead-zinc mine[C]// Potvin Y, HUDYMA M ed. Proceedings of the Sixth International Symposium on Rockbursts and Seismicity in Mining. Perth: [s.n.], 2005: 613 616.
- [2] 李庶林. 试论微震监测技术在地下工程中的应用[J]. 地下空间与工程学报, 2009, 5(1): 67 72.(LI Shulin. Discussion on microseismic monitoring technology and its applications to underground projects[J]. Chinese Journal of Underground Space and Engineering, 2009, 5(1): 67 72.(in Chinese))
- [3] 李庶林, 尹贤刚, 郑文达, 等. 凡口铅锌矿多通道微震监测系统及 其应用研究[J]. 岩石力学与工程学报, 2005, 24(12): 2 048 - 2 053. (LI Shulin, YIN Xiangang, ZHENG Wenda, et al. Research on multichannel microseismic monitoring system and its application to Fankou lead-zinc mine[J]. Chinese Journal of Rock Mechanics and Engineering, 2005, 24(12): 2 048 - 2 053.(in Chinese))
- [4] 唐礼忠,杨承祥,潘长良. 大规模深井开采微震监测系统站网布置 优化[J]. 岩石力学与工程学报,2006,25(10):2036-2042.(TANG)

- Lizhong, YANG Chengxiang, PAN Changliang. Optimization of microseismicic monitoring network for large-scale deep well mining[J]. Chinese Journal of Rock Mechanics and Engineering, 2006, 25(10):  $2\,036$   $2\,042$ .(in Chinese))
- [5] 姜福兴, XUN L. 微震监测技术在矿井岩层破裂监测中的应用[J]. 岩土工程学报, 2002, 24(2): 147 - 149.(JIANG Fuxing, XUN L. Application of microseismic monitoring technology to strata fracturing in underground coal mine[J]. Chinese Journal of Geotechnical Engineering, 2002, 24(2): 147 - 149.(in Chinese))
- [6] 田 玥, 陈晓非. 地震定位研究综述[J]. 地球物理学进展, 2002, 17(1): 147 155.(TIAN Yue, CHEN Xiaofei. Review of seismic location study[J]. Progress in Geophysics, 2002, 17(1): 147 155.(in Chinese))
- [7] 王焕义. 岩体微震事件的精确定位研究[J]. 工程爆破, 2001, 7(3): 5-8.(WANG Huanyi. Study of precise localization of microseismic events in a rock mass[J]. Engineering Blasting, 2001, 7(3): 5-8.(in Chinese))
- [8] 邴绍丹,潘一山. 矿山微震定位方法及应用研究[J]. 煤矿开采,2007, 12(5): 1 4.(BING Shaodan, PAN Yishan. Microseismic orientation method for mine and its application[J]. Coal Mining Technology, 2007, 12(5): 1 4.(in Chinese))
- [9] 李文军,陈棋福. 用震源扫描算法(SSA)进行微震的定位[J]. 地震, 2006, 26(3): 107 - 115.(LI Wenjun, CHEN Qifu. Microseismic location by means of source-scanning algorithm[J]. Earthquake, 2006, 26(3): 107 - 115.(in Chinese))
- [10] 陈炳瑞, 冯夏庭, 李庶林, 等. 基于粒子群算法的岩体微震源分层 定位方法[J]. 岩石力学与工程学报, 2009, 28(4): 740 - 749.(CHEN Bingrui, FENG Xiating, LI Shulin, et al. Microseismic sources location with hierarchical strategy based on particle swarm optimization[J]. Chinese Journal Rock Mechanics and of Engineering, 2009, 28(4): 740 - 749.(in Chinese))
- [11] GEIGER L. Probability method for the determination of earthquake epicenters form the arrival time only[J]. Bulletin of Saint Louis University, 1912, 8: 60 71.
- [12] BULAND R. The mechanics of locating earthquakes[J]. Bulletin of the Seismological Society of America, 1976, 66(1): 173 187.
- [13] GIBOWICZ S J, KIJKO A. An introduction to mining seismology[M]. San Diego: Academic Press Inc., 1994.
- [14] RABINOWITZ N. Microearthquake location by means of nonlinear simplex procedure[J]. Bulletin of the Seismological Society of America, 1988, 78(1): 380 - 384.
- [15] TARANTOLA A, VALETTE B. Inverse problems = quest for information[J]. Journal of Geophysics, 1982, 50(3): 159 170.
- [16] SPENCE W. Relative epicenter determination using P-wave arrival-time differences[J]. Bulletin of the Seismological Society of America, 1980, 70(1): 171 183.
- [17] RABINOWITZ N, KULHÁNEK O. Application of a nonlinear algorithm to teleseismic locations using P-wave readings from the Swedish seismographic network[J]. Physics of the Earth and Planetary Interiors, 1988, 50(2): 111 115.
- [18] CROSSON R S. Crustal structure modeling of earthquake data 1. simultaneous least squares estimation of hypocenter and velocity parameters[J]. Journal of Geophysical Research, 1976, 96(B17): 6 403 6 414.
- [19] 袁节平. 柿竹园矿的采矿地压及其防治[J]. 矿业研究与开发, 1997,17(4):26-29.(YUAN Jieping. Mining-induced ground pressure and its prevention in Shizhuyuan mine[J]. Ming Research and Development, 1997, 17(4): 26-29.(in Chinese))