## 基于SVM的放射源快速定位技术研究

管弦<sup>1</sup>魏星<sup>1</sup>李子锟<sup>1,2</sup> 樊海军<sup>1</sup>张济鹏<sup>1</sup>孙涛<sup>1</sup>
 1(国民核生化灾害防护国家重点实验室 北京 102205)
 2(成都理工大学地学核技术四川省重点实验室 成都 610059)

摘要 针对丢失放射源快速定位需求,设计了一套NaI(TI)探测阵列装置,基于阵列探测器间的阴影效应,通过 蒙特卡罗模拟软件,获得计数率与入射射线角度之间的变化响应曲线。利用支持向量机(Support Vector Machine,SVM)方法建立探测阵列计数-入射射线角度预测模型。搭建放射源定位物理实验平台,开展多种条 件下的探测阵列-放射源角度响应实验与位置响应实验,并使用计数率-角度响应模型对放射源定位,测试结果 表明:<sup>137</sup>Cs点源角度预测平均最大偏差为9.21°,最小偏差为1.77°,该方法可实现对放射源的快速、精确定位。 关键词 放射源快速定位,支持向量机,探测阵列,阴影效应 中图分类号 TL99 DOI: 10.11889/j.0253-3219.2023.hjs.46.090202

## Fast localization of radiation sources based on Support Vector Machine

GUAN Xian<sup>1</sup> WEI Xing<sup>1</sup> LI Zikun<sup>1,2</sup> FAN Haijun<sup>1</sup> ZHANG Jipeng<sup>1</sup> SUN Tao<sup>1</sup> 1(State Key Laboratory of NBC Protection for Civilian, Beijing 102205, China)

2(Nuclear Technology Key Laboratory of Earth Science in Sichuan, Chengdu University of Technology, Chengdu 610059, China)

**Abstract [Background]** Lost radioactive sources needs to be quickly retrieved, positioning of radioactive source in complex environment is the key to find the lost radioactive source. **[Propose]** This study aims to develope a novel approach for the rapid positioning of orphan sources using a NaI(Tl) array detection device. **[Method]** First of all, by leveraging the shadow effect between array detectors, a response curve between gamma-ray incidence angles and counts was obtained through the use of Monte Carlo simulation software. Then, the support vector machine (SVM) method was employed to establish a predictive mathematical model for the counting rate of array detectors as a function of gamma-ray incidence angle, utilizing. Finally, a radioactive source localization physical experiment platform was constructed, and a series of incidence angle response experiments were conducted for the validation of this approach applied to radioactive source localization under varying conditions. **[Results]** Eexperimental results demonstrate that, through the use of the SVM regression prediction model, the maximum average deviation of the angle is 9.21° whilst the minimum is 1.77° for the angle prediction of an orphan <sup>137</sup>Cs point source. **[Conclusions]** This method can achieve rapid and accurate localization of an orphan radioactive source.

Key words Radioactive source rapid location, Support Vector machine, Array detector, Shadow effect

随着放射源在能源、工业、农业、医疗等领域的 广泛应用,辐射安全要求也日益严格,截至2021年, 国内生产、销售、使用放射性同位素和射线装置的单 位有92453家,目前,在用放射源共156539枚,当年 共发生5起辐射事故,其中放射源丢失事故就占3 起<sup>[1]</sup>。遗失放射源对社会与公众的生命财产安全造

Corresponding author: SUN Tao, E-mail: suntao81@qq.com

Received date: 2022-12-23, revised date: 2023-05-09

第一作者:管弦,男,1993年出生,2021年于成都理工大学获博士学位,研究领域为核辐射探测

通信作者: 孙涛, E-mail: suntao81@qq.com

收稿日期: 2022-12-23, 修回日期: 2023-05-09

First author: GUAN Xian, male, born in 1993, graduated from Chengdu University of Technology with a doctoral degree in 2021, focusing on nuclear radiation detection

成严重威胁,而常见放射源通常较小,发生丢失事故 后只能使用辐射探测仪定位。

传统放射源定位方法是通过固定式监测节点或 者便携式辐射测量仪遍历待测区域,耗时长且效率 低,需要专业人员进入未知辐射水平区域内操作,难 以保障工作人员的生命健康安全。目前已有较多放 射源快速定位相关研究,张振朝等[2]设计了一种由 Nal、Csl、锗酸铋(Bi4Ge3O12,BGO)3种晶体与铅耦合 组成的γ射线方向探测器,利用各晶体性能差异特 点,快速确定γ射线入射方向。周杨等<sup>[3]</sup>设计了一套 基于3种NaI(Tl)晶体的γ射线源定位阵列系统,通 过建立各探测器全能峰占比与入射光子角度间关系 函数实现对放射源快速定位。杨静远等[4]设计了多 探测器放射源定位系统,基于核电厂环境监测数据, 建立指纹定位方法。Willis 等<sup>[5]</sup>设计一套四阵列式 Nal(Tl)放射源定位装置,估计入射射线角度。 Durbin 等<sup>[6]</sup>使用机器学习算法 GLAM,基于"十字 形"阵列 Nal(Tl)探测器对放射源进行快速定位。 Fragkos 等<sup>[7]</sup>利用小型CZT 探测网络,实现了对无屏 蔽放射源的精准定位。众多研究成果表明,利用阵 列探测器可实现放射源的快速、精准定位。

本文针对快速寻源定位问题,设计了一套 NaI(TI)探测阵列放射源定位装置,利用蒙特卡罗方 法,模拟4个探测器计数率随入射射线角度的变化 曲线,基于支持向量机SVM(Support Vector Machine)回归拟合获得计数率-角度响应模型,使用 模拟数据初步验证模型的有效性,并开展了放射源 角度定位与位置定位物理实验,进一步验证了探测 装置和定位模型可精准、快速定位放射源位置。

## 1 探测阵列定位原理

探测阵列放射源定位装置由4个10 cm×10 cm× 10 cm的NaI(Tl)闪烁探测器组成,装置结构如图1 所示。4个探测器呈"田"字型紧靠排列摆放在水平 面上,探测器之间。在放射源定位过程中,源与探测 装置的距离通常较远,远大于10倍探测装置尺寸 (2 m),此时放射源对探测装置所展开的空间角较 小,因此,可近似认为到达探测装置表面的源γ射线 为平行束<sup>[s-9]</sup>。方向为点源到探测装置中心的连线 向量,此时各探测器对源射线的响应只与入射角度 和能量相关。

为探究入射角度和探测器响应之间的关系,利 用蒙特卡罗模拟软件 SuperMC,开展平行束入射数 值模拟,模拟模型如图2所示。以阵列探测器中心 为原点建立直角坐标系,以象限分别对探测器进行 编号。为提升采样效率,降低模拟方差,源项设置为



图 1 NaI(TI)探测阵列放射源定位装置结构示意图
 Fig.1 Structure diagram of array NaI (TI) detector device for radiation source location



**图2** 平行束入射蒙卡模拟模型示意图 Fig.2 Diagram of Monte Caro simulation model with parallel beam γ-ray

半径 0.5 m 的圆形面源,面源中心与原点间的连线为 源平面中心轴法线,连线长度为 50 cm,取法线反方 向与y轴正方向的夹角为入射射线参考角度θ,初级 射线为发射角度(θ)的γ平行束,模拟能量为 0.661 MeV,发射粒子总数为10°个,面源与探测器间 为标准大气压空气。图3分别展示了θ分别为60°和 210°时,γ射线在各探测器内的碰撞分布。

从图3中可得出,平行束入射时,4个探测器之间互相屏蔽,当初级γ射线入射角度发生变化后,γ 射线在各探测器内发生碰撞概率存在明显变化。可 见,4个探测器所测得能谱计数与入射射线角度存 在一定关系,因此,模拟入射角度θ范围[10°~360°], 每隔10°取一发射角,4个探测器的全谱总计数随角 度分布如图4所示。

图4纵坐标为模拟各探测器发生能量沉积的光 子数,从中可得出,对所有探测器,其在固定角度范 围内呈较为平滑的变化趋势,4个探测器的总计数 与入射射线角度存在唯一对应关系,且总计数与入 射射线角度θ呈一定函数关系。但当θ变化至90°、 180°、270°、360°处时,探测器总计数变化趋势发生 明显变化,这是由阴影效应所导致,当θ处于[90°, 180°]范围内,进入1号探测器的部分初级γ射线被4 号探测器所屏蔽,进入4号探测器的初级射线则没 有被屏蔽,而当θ处于[0°,90°]范围内时则相反。致 使在二维空间内难以通过单个函数描述总计数和入 射角度对应关系,为解决这一问题,本文使用支持向 量线性回归方法对入射射线角度进行预测。



图 3  $\gamma$ 射线在阵列探测器内的碰撞分布 (a)  $\theta$ =60°,(b)  $\theta$ =210° Fig.3 Collision distribution of particles in array detector (a)  $\theta$  = 60°,(b)  $\theta$  = 210°



**图 4** 阵列探测器模拟总计数随入射射线角度分布曲线 **Fig.4** Distribution curves of MC simulation gross counts with γ-ray incidence angles

## 2 SVM线性回归原理

## 2.1 线性回归理论基础

支持向量机(Support Vector Machine, SVM)是 一种基于统计学习理论的前馈网络学习方法,其通 过核函数,将数据从原始低维空间映射至高维欧式 空间,建立超平面带,在高维空间内实现对数据线性 回归,从而解决非线性回归问题<sup>[10]</sup>。

假定现有一组测量数据,包含各探测器总计数*c* 与对应入射射线角度θ,以改组数据为训练集,其如 式(1)所示。

$$T = \left\{ (c_1, \theta_1), (c_2, \theta_2) \cdots (c_l, \theta_l) \right\}$$
  

$$c_i \in R^4, i = [1, 2, \cdots, l]$$
  

$$\theta_i \in R, i = [1, 2, \cdots, l]$$
(1)

式中:*R*为实数空间;*R*<sup>4</sup>为四维实数空间,对应4个探测器计数;*l*为测量点数量。

从图4中可看出,此数据集无法使用线性函数 描述输入和输出的对应关系,因此,将原始数据映射 到高维空间,具体如式(2)所示<sup>[11]</sup>。

$$T_{\Phi} = \left\{ \left\{ \left( \Phi(c_1), \theta_1 \right), \left( \Phi(c_2), \theta_2 \right), \cdots \left( \Phi(c_l), \theta_l \right) \right\} \in (H \times 1)^l \\ \left\{ \Phi(c_l) \in H \right\}$$

$$(2)$$

经过映射 $\Phi(x_i)$ 后,数据集 $T_o$ 在高维空间H内为近似线性数据。

给定高维空间的*H*一个超平面,其表达式为<sup>[11-12]</sup>:

$$\begin{cases} f(c_i) = (\omega \cdot \Phi(c_i)) + b \\ \omega \in H \\ b \in R \end{cases}$$
(3)

式中:ω为权重向量;b为偏置。将该超平面沿Y轴 方向上下平移ε形成一个超平面带,使得所有的数 据点都被包含在内,将非线性回归问题转化为凸优 化问题,如式(4)所示<sup>[11-12]</sup>。

$$\min \frac{1}{2} \|\omega\|^{2} + C \sum_{i=1}^{l} |f(c_{i}) - \theta_{i}|$$
s.t. 
$$f(c_{i}) - \theta_{i} \leq \varepsilon + \xi_{i}$$

$$f(c_{i}) - \theta_{i} \leq \varepsilon + \xi'_{i}$$

$$\xi_{i} \geq 0$$

$$\xi'_{i} \geq 0$$
(4)

式中:加和为*ε*-不敏感训练误差的总和;*C*为惩罚因 子,用于权衡训练误差和惩罚项||ω||<sup>2</sup>;*ξ*<sub>i</sub>和*ξ*<sub>i</sub>为两个 非负松弛变量,其代表允许数据点越过超平面带的 程度<sup>[12-13]</sup>。

为求解该最优化问题,引入拉格朗日函数,如式 (5)所示<sup>[12-13]</sup>。

$$J(\omega,\xi_{i},\xi_{i}',\alpha_{i},a_{i}',\gamma_{i},\gamma_{i}') = \frac{1}{2} \|\omega\|^{2} + C \sum_{i=1}^{l} (\xi_{i} + \xi_{i}') - \sum_{i=1}^{l} (\gamma_{i}\xi_{i} + \gamma_{i}'\xi_{i}') - \sum_{i=1}^{l} \alpha_{i}(\omega \cdot \Phi(c_{i}) + b - f(c_{i}) + \varepsilon + \xi_{i}) - \sum_{i=1}^{l} \alpha_{i}(f(c_{i}) - \omega \cdot \Phi(c_{i}) - b + \varepsilon + \xi_{i}'))$$
(5)

式(5)中*a<sub>i</sub>*,*a'<sub>i</sub>*,*ξ'<sub>i</sub>*为拉格朗日乘子,将上式转 化为对偶问题,如式(6)所示<sup>[13]</sup>。

$$\min_{a_i,a_i' \in \mathbb{R}^{2l}} \frac{1}{2} \sum_{i,j=1}^{l} (a_i' - \alpha_i) (a_j' - \alpha_j) (\Phi(c_i) \cdot \Phi(c_j)) + \varepsilon \sum_{i=1}^{l} (a_i' + \alpha_i) - \sum_{i=1}^{l} (a_i' - \alpha_i) \\$$
s.t. 
$$\sum_{i=1}^{l} (a_i' - \alpha_i) = 0 \\
0 \le a_i' \le C, i = 1, \cdots, l$$
(6)

在[0,C]范围内寻得最优解*ā*<sup>'</sup>,则凸二次规划问题的最优解如式(7)所示<sup>[14]</sup>。

$$\begin{cases} 0 \leq \overline{a}'_{j} \leq C, \, \overline{a}'_{j} \in a' \\ \omega' = \sum_{i=1}^{l} a'_{i} \theta_{i} \Phi(c_{i}) \\ b' = \theta_{i} - \sum_{i=1}^{l} (\overline{a}'_{i} - \overline{a}_{i}) (\Phi(c_{i}) \cdot \Phi(c_{j})) + \varepsilon \end{cases}$$

$$(7)$$

角度回归预测函数如式(8)所示。

$$f(c) = \sum_{i=1}^{l} (\overline{\alpha}'_i - \overline{\alpha}_i) (\Phi(c_i) \cdot \Phi(c_j)) + b' \quad (8)$$

为降低运算维度,使用高斯核函数代替映射内积,则角度回归预测函数如下所示<sup>[14-15]</sup>。

$$f(c) = \sum_{i=1}^{l} (\bar{a}'_i - \bar{a}_i) e^{\frac{-\|c_i - c_j\|^2}{\sigma^2}} + b'$$
(9)

## 2.2 入射角度线性回归预测模型

使用入射角度在[10°,180°]的模拟各探测器总 计数作为训练集,采用高斯核函数,使用留一验证法 获得最佳核函数参数,建立线性回归模型。

采用各探测器能谱计数占比作为预测模型输入,真实角度作为输出,如式(10)所示:

$$p_{i}^{j} = \frac{c_{i}^{j}}{\sum_{j=1}^{4} c_{i}} (j = 1, 2, 3, 4)$$
(10)

式(10)中,c<sup>i</sup>为第i个测量点的j号探测器能谱 计数。由于阵列探测器的尺寸相对于离源距离较 小,可认为在源与探测器的距离远大于探测器尺寸 时,各探测器对放射源的张角以及距离一致,此时能 谱计数占比只与入射射线角度相关。则计数占比误 差为:

$$\Delta p_{i} = \sqrt{\left(\frac{\sum N_{i} - N_{i}}{N_{i} \cdot \sum N_{i}}\right)^{2} \Delta N_{i}^{2}}$$
(11)

式中:ΔN为能谱计数标准误差。

将计数占比与真实角度作为训练集,其表达式 如式(12):

$$\begin{cases} T_{x} = \begin{cases} p_{1,1}, \cdots, p_{1,n} \\ p_{2,1}, \cdots, p_{2,n} \\ p_{3,1}, \cdots, p_{3,n} \\ p_{4,1}, \cdots, p_{4,n} \end{cases}$$
(12)  
$$T_{y} = \{\theta_{1}, \cdots, \theta_{n}\}^{T}$$

式中:n为训练集内的测量点数量;T<sub>x</sub>为训练集输入, 其是由4个探测器能谱计数之比构建的矩阵;T<sub>y</sub>为训 练集输出,其是由各测量点对应真实角度组成的列 向量。

建立模型过程中,从训练集内随机抽取一个测量点的计数占比*p<sub>i</sub>*和真实角度*θ<sub>i</sub>为测试集*,用于测试预测模型的输出与真实输出*T<sub>y</sub>*间的误差,多次迭代直至达到误差最小,模型公式如式(13)所示:

$$\overline{\theta}_{i} = \overline{\alpha}_{i} \exp\left(-\left\|T_{x,i} - \mu_{i}\right\|^{2} / \sigma^{2}\right) + \overline{b}$$
(13)

式中: $T_{x,i}$ 为第i个测量点4个探测器能谱计数之比组成的列向量; $\theta$ 为预测模型输出角度; $\mu$ 为高斯核函数参考向量; $\sigma$ 为高斯核函数参数; $\bar{a}$ 为最优权重向量; $\bar{b}$ 为最优偏置。 $\mu,\sigma,\bar{a},\bar{b}$ 均通过求解凸优化问题得到<sup>[9]</sup>。通过此回归模型即可对射线入射角度进行预测。

使用蒙特卡罗模拟[10°~180°]范围内的模拟各 探测器总计数能谱计数之比作为训练集获得模型最 优参数,在[190°~360°]范围内的模拟各探测器能谱 计数之比作为测试集,测试入射角度预测模型,测试 结果如表1所示。

从表1中可得出,基于SVM角度回归预测模型,最大角度绝对偏差为2.53°,平均绝对偏差为0.52°,对于模拟数据可精确估计入射射线角度。

Table 1         Angle predictions of MC simulation radioactive					
	source				
实际角度	预测角度	绝对偏差			
Actual angle	Predicted angle	Absolute deviation			
/ (°)	/ (°)	/ (°)			
190	189.41	0.59			
200	199.11	0.89			
210	209.54	0.46			
220	219.91	0.09			
230	229.63	0.37			
240	239.73	0.27			
250	249.83	0.17			
260	259.63	0.37			
270	269.99	0.01			
280	279.73	0.27			
290	289.74	0.26			
300	299.72	0.28			
310	309.78	0.22			
320	319.73	0.27			
330	329.54	0.46			
340	339.25	0.75			
350	349.48	0.52			
360	362.53	2.53			

# 表1 MC模拟放射源角度预测结果(190°~360°)

#### 3 放射源定位物理实验

为验证角度回归预测模型定位效果,开展放射 源定位物理实验,探测装置由4个10 cm×10 cm× 10 cm的NaI(Tl)探测器阵列组合而成。探测器安装 于一旋转平台之上,平台可在水平方向360°旋转,放 射源固定在一线性轨道之上,轨道长10m,可远程 操控放射源至轨道任意位置。实验装置实物如图5 所示。



图5 探测器装置实物图 (a) NaI(Tl)阵列探测器,(b) 阵列旋转台 Fig.5 Physical photos of array NaI(Tl) detector radiation source location device (a) Array NaI(Tl) detector, (b) Array rotation platform



图6 线性轨道实物图 (a) 轨道整体,(b) 放射源托架平台 Fig.6 Physical diagram of linear orbits (a) Orbits, (b) Radioactive source bracket platform

#### 放射源角度响应实验 3.1

为获取阵列探测器对入射射线角度的响应关 系,开展放射源角度响应实验,源位于轨道中心5m 处,探测器与放射源的连线与轨道垂直,为确保入射 射线为平行束,两者直线距离为4m,调整探测器与 源在同一水平面高度,通过旋转平台改变阵列探测 器与放射源的相对角度。实验装置摆放以及测量过 程如图7所示。





实验过程中,记录4个探测器的总计数,单次测 量时间为3min,每次测量完毕后将平台沿逆时针方 向旋转10°,图7展示了θ=0°时各探测器位置分布。

实验结果如图8所示。

从图8中可得出,实验测得各探测器总计数随 入射射线角度的变化趋势与模拟结果基本一致,然





而,由于实验测量总计数受放射源活度和放射源离 探测器距离影响,难以直接通过探测器能谱总计数 建立线性回归预测模型,考虑到辐射事件的独立性, 对于固定能量的γ平行束,各探测器总计数与所有 探测器净计数和之比与射入探测器的γ射线注量无 关,因此实验采用的训练集*n* 如式(14):

$$n_i = N_i / \sum N_i \tag{14}$$

式中:*N*<sub>*i*</sub>为第*i*号探测器的能谱总计数,则*n*<sub>*i*</sub>的误差可表示为:



训练集n随入射射线角度分布如图9所示。





同样将[10°~180°]范围内的实验测得各探测器 能谱计数之比和真实角度分别作为训练集输入和输 出,获得模型最优参数,并建立角度预测回归模型, 在[190°~360°]范围内的实验测得各探测器能谱计 数之比作为测试集作为测试集输入获得预测角度, 结果如表2所示。

买际角度	<b></b>	绝对偏差	实际角度	顶测角度	绝对偏差
Actual angle	Predicted angle	Absolute deviation	Actual angle	Predicted angle	Absolute deviation
/ (°)	/ (°)	/ (°)	/ (°)	/ (°)	/ (°)
190	185.40	4.60	280	282.50	2.50
200	195.32	4.68	290	291.94	1.94
210	205.17	4.83	300	300.18	0.18
220	216.04	3.96	310	310.25	0.25
230	225.41	4.59	320	320.46	0.46
240	234.05	5.95	330	329.50	0.50
250	246.48	3.52	340	339.06	0.94
260	257.52	2.48	350	345.07	4.93
270	265.89	4.11	360	353.50	6.50

表2 角度响应实验角度预测结果 Table 2 Prediction of angle response experiment results

从表2中可知,角度预测结果最大偏差出现在 360°处,为6.5°,最小偏差出现在300°处,为0.18°,平 均偏差为3.35°,表明在源与探测器距离固定情况 下,预测模型能较为准确预测入射射线角度。

## 3.2 放射源位置响应实验

为验证角度预测回归模型是否适用于不同距离 下的场景,开展放射源位置响应实验,如图10所示, 实验过程中,以轨道最左端为零点,远程操控<sup>137</sup>Cs点 源从轨道左端起点(20 cm)处,移动至轨道右端终点 (940 cm)处至轨道中心处,每隔40 cm取一坐标点 进行测量,单次测量时间为3 min,探测器与放射源 平行,记录4个探测器的全谱计数,实验过程中分别 改变阵列探测器离轨道距离*S*,实验结果如图 11 所示。





将位置响应实验结果依照式(14)构建测试集输入,通过模型获得预测角度,各距离实验的角度预测 结果如图12。

从图 12 中可得出,随着探测器离轨道距离增 大,角度预测平均偏差也随之降低,这是由于当源距 离探测器较近时,点源对探测器的张角较大,此时入 射射线不可视为平行束,因此误差较大,当源与探测 器距离相对较远时(≥3 m),角度预测平均误差低于 3°,表明平行束入射时,模型能精确预测入射射线 角度。



图 12 位置响应实验角度预测平均偏差 Fig.12 Predicted mean angle deviation of location response experiment

## 4 定位影响因素测试

## 4.1 相对高度影响测试

在实际放射源定位场景中,放射源与定位探测器往往不处于同一水平面,为评估探测器与放射源相对高度差对定位效果的影响,开展探测阵列高度

响应实验,实验过程中,探测阵列与轨道的直线距离 调整为4m,探测阵列中轴线与轨道平行,放射源移 动过程与位置响应实验一致,单次测量时间为 3min,通过操纵阵列旋转台,将探测阵列相对轨道 的高度分别调至0.3m、0.4m、0.5m、0.6m,记录各 探测器的全谱计数,实验结果如图13所示。



图13 高度响应实验结果 (a) 相对高度 0.3 m, (b) 相对高度 0.4 m, (c) 相对高度 0.5 m, (d) 相对高度 0.6 m Fig.13 Results of relative height response experiment (a) Relative height 0.3 m, (b) Relative height 0.4 m, (c) Relative height 0.5 m, (d) Relative height 0.6 m

表3 高度响应实验结果 Table 3 Results of relative height response experiment

相对高度 Relative height / m	各测量点探测器全谱计数之和 Sum of the full spectrum counts of each measurement point detector					
	1号 No.1	2号 No.2	3号 No.3	4号 No.4	总和 Total	
0.3	14 710 836	27 439 608	27 838 795	13 933 090	83 922 329	
0.4	14 710 836	27 439 608	27 838 795	13 933 090	83 922 329	
0.5	14 765 717	27 702 879	28 117 655	14 117 337	84 703 588	
0.6	14 770 562	27 758 672	28 226 407	14 131 304	84 886 945	

从图13和表3中可得出,不同高度下的探测器 全谱计数响应曲线未发生明显变化,随着探测器高 度提升,虽然探测器与点源距离增大,但各探测器能 谱计数反而提升,这可能由于γ射线在垂直方向上 不同角度入射方形探测器时,探测器对射线束的探 测截面积也随之增大,接收到初级射线的数量发生 改变,致使对点源探测效率发生改变,导致随探测器 高度增高,能谱计数增大。使用角度预测模型对实 验数据进行处理,定位平均偏差如图14所示。

从图14中可得出,探测阵列与放射源相对高度 为0m时定位偏差最小,随着相对高度增加偏差逐 渐增大,但变化幅度较小,偏差均小于5°,表明在一 定相对高度范围内,角度预测模型能够较为精确地 对放射源进行定位。

## 4.2 放射源能量与强度影响测试

在实际定位场景中,考虑到探测器不同活度和 不同能量的放射源的探测能力存在一定差异,定位 能力必然存在一定不同,为探究对不同能量射线源 的定位能力,开展蒙特卡罗模拟,模拟模型与图1中 的模型基本相同,分别设置射线能量为:50 keV、 100 keV、200 keV、300 keV、500 keV、750 keV、 1 000 eV、1 500 keV、2 000 keV、3 000 keV,模拟粒子



数为10°个,得到各探测器的归一化全谱计数。使用 角度预测模型定位放射源,结果如图15所示。

从图15中可得出,低能射线源(50~1000 keV)的定位角度偏差相对较低,最大值为0.41°,高能射线源(1500~3000 keV)的定位角度偏差相对较高,最大值为0.77°,角度偏差整体随能量而增大,这是由于两个方面的原因所导致:一是当射线能量越高,探测器的探测效率越低;二是当射线能量高于1.022 MeV后,发生电子对效应产生的逃逸光子有可能进入相邻探测并发生能量沉积,致使响应规律发生变化,但由于本文设计的定位装置晶体体积较大,因此这两个因素对定位结果影响较小,整体定位角度偏差较小。





在以上模拟的基础上,探究探测阵列与定位模型可定位不同能量射线源的最小活度。物理实验过程中探测器的本底计数率约为1600,重构后不同活度下探测器全谱计数如式(16)所示:

$$N = I \cdot \bar{N} + \text{Poisson}(1\ 600) \tag{16}$$

式中:N为探测器全谱计数;I为放射源射线强度; 为模拟归一化全谱计数;Poisson(1600)为服从泊松 分布的本底计数。设置射线强度范围为[10<sup>4</sup>,10<sup>10</sup>], 使用不同强度下的探测器全谱计数作为输入,获得 定位偏差变化规律。图16为能量为50 keV时定位 偏差随射线强度的变化曲线。





从图 16 中可得出,随着射线强度的增大,定位 偏差也逐渐降低,定义定位偏差为5°时的射线强度 为最小可定位强度,不同能量的最小可定位强度如 图 17 所示。





在探测阵列距离放射源4m时,源强度达到最 小可定位强度即可确保射入探测阵列的光子所产生 的全谱计数能够实现精准定位,而探测阵列表面的 射线强度与源离探测阵列的距离的平方成反比。因 此,基于图17中最小可定位强度可获得不同距离下 的最小可定位强度。

## 5 结语

针对丢失放射源快速定位问题,提出一种基于

SVM的放射源角度回归预测模型,该模型通过的各 探测器能谱计数之比,快速预测放射源与探测器间 的相对角度。放射源角度响应实验角度预测结果显 示,模型预测角度最大偏差为6.5°,最小偏差为 0.18°,平均偏差为3.35°,表明在放射源与探测器距 离固定的场景下,回归模型能够准确预测相对角度; 放射源位置响应实验角度预测结果显示,随着探测 器与放射源的距离增大,平均偏差逐渐降低,最大偏 差为9.21°,最小偏差为1.77°,说明当入射射线越趋 近于平行束时,回归模型预测精度越高;通过相对高 度测试实验,证明定位模型在一定相对高度差内均 可实现对放射源的精准定位;基于不同能量射线入 射蒙卡模拟结果,获得了不同能量下的最小可定位 放射源强度,该方法可快速、精确预测放射源与阵列 探测器的相对角度。

作者贡献声明 管弦负责算法设计、实验数据收集 与处理、文章的起草与修订;孙涛负责研究的提出与 设计和文章的最终修订;魏星负责实验方案设计;李 子锟负责开展实验与蒙特卡罗模拟;樊海军负责资 料调研;张济鹏负责算法实现与测试。

## 参考文献

 国家核安全局.中华人民共和国国家核安全局2021年 年报[EB/OL]. [2022-06-23]. https://nnsa.mee.gov.cn/ztzl/ haqnb/202206/P020220623505600970403.pdf.

National Nuclear Safety Administration. The People's Republic of China National Nuclear Safety Administration 2021 Annual Report[EB/OL]. [2022-06-23]. https://nnsa. mee. gov. cn/ztzl/haqnb/202206/ P020220623505600970403.pdf.

- 张振朝, 左国平, 谭军文, 等. 基于三晶体耦合γ射线方 向 探 测 器 的 放 射 源 定 位 [J]. 核 技 术, 2017, 40(10): 100402. DOI: 10.11889/j.0253-3219.2017.hjs.40.100402.
   ZHANG Zhenchao, ZUO Guoping, TAN Junwen, *et al.* Locating radioactive source based on three coupledcrystals directional detector of γ rays[J]. Nuclear Techniques, 2017, 40(10): 100402. DOI: 10.11889/j.0253-3219.2017.hjs.40.100402.
- 3 周杨, 赵越, 张振朝, 等. 基于三NaI(TI)晶体探测器的放 射源定位研究[J]. 核技术, 2019, 42(8): 080401. DOI: 10. 11889/j.0253-3219.2019.hjs.42.080401. ZHOU Yang, ZHAO Yue, ZHANG Zhenchao, *et al.* Radiation-source localization based on three NaI(TI) crystal detectors[J]. Nuclear Techniques, 2019, 42(8): 080401. DOI: 10.11889/j.0253-3219.2019.hjs.42.080401.
- 4 杨静远, 金珊, 韩冬傲, 等. 基于指纹定位技术的放射源

定位方法研究[J]. 核科学与工程, 2021, 41(6): 1289 - 1296. DOI: 10.3969/j.issn.0258-0918.2021.06.026.

YANG Jingyuan, JIN Shan, HAN Dongao, *et al.* Study on the radioactive source location method based on the fingerprint location technology[J]. Nuclear Science and Engineering, 2021, **41**(6): 1289 – 1296. DOI: 10.3969/j. issn.0258-0918.2021.06.026.

- 5 Willis M J, Skutnik S E, Hall H L. Detection and positioning of radioactive sources using a four-detector response algorithm[J]. Nuclear Instruments and Methods in Physics Research Section A: Accelerators, Spectrometers, Detectors and Associated Equipment, 2014, 767: 445 - 452. DOI: 10.1016/j.nima.2014.08.033.
- 6 Durbin M, Sheatsley R, McDaniel P, et al. Experimental tests of Gamma-ray Localization Aided with Machinelearning (GLAM) capabilities[J]. Nuclear Instruments and Methods in Physics Research Section A: Accelerators, Spectrometers, Detectors and Associated Equipment, 2022, 1038: 166905. DOI: 10.1016/j.nima.2022.166905.
- Fragkos G, Karafasoulis K, Kyriakis A, *et al.* Localization of radioactive source using a network of small form factor CZT sensors[J]. Journal of Instrumentation, 2020, 15(4): C04015. DOI: 10.1088/1748-0221/15/04/c04015.
- 8 刘浩杰,肖宇峰,张华,等.基于改进粒子滤波的未知放 射源定位方法[J].原子能科学技术,2020,54(11): 2264 - 2272. DOI: 10.7538/yzk.2019.youxian.0753.
  LIU Haojie, XIAO Yufeng, ZHANG Hua, *et al.* Location method of radioactive source based on improved particle filtering[J]. Atomic Energy Science and Technology, 2020, 54(11): 2264 - 2272. DOI: 10.7538/yzk.2019. youxian.0753.
- 9 赵娟, 高正明. 基于辐射探测器阵列的单个γ源定位方法[J]. 核技术, 2016, **39**(1): 010402. DOI: 10.11889/j. 0253-3219.2016.hjs.39.010402.

ZHAO Juan, GAO Zhengming. Location method of a single gamma source based on the detectors array[J]. Nuclear Techniques, 2016, **39**(1): 010402. DOI: 10.11889/j.0253-3219.2016.hjs.39.010402.

- 10 Vapnik V N. Estimation of dependences based on empirical data[M]. New York: Springer-Verlag, 1982.
- Vapnik V N. The nature of statistical learning theory[M]. New York: Springer, 1995.
- 12 杜树新,吴铁军.用于回归估计的支持向量机方法[J]. 系统仿真学报,2003,15(11):1580-1585,1633.DOI: 10.3969/j.issn.1004-731X.2003.11.023.

DU Shuxin, WU Tiejun. Support vector machines for

regression[J]. Acta Simulata Systematica Sinica, 2003, **15** (11): 1580 - 1585, 1633. DOI: 10.3969/j.issn.1004-731X. 2003.11.023.

- 13 曾杰,张华.基于最小二乘支持向量机的风速预测模型
  [J]. 电网技术, 2009, 33(18): 144 147.
  ZENG Jie, ZHANG Hua. A wind speed forecasting model based on least squares support vector machine[J]. Power System Technology, 2009, 33(18): 144 147.
- 14 顾燕萍,赵文杰,吴占松.最小二乘支持向量机鲁棒回 归算法研究[J].清华大学学报(自然科学版),2015,55
  (4):396-402.DOI: 10.16511/j.cnki.qhdxxb.2015.04.005.
  - GU Yanping, ZHAO Wenjie, WU Zhansong.

Investigation of robust least squares-support vector machines[J]. Journal of Tsinghua University (Science and Technology), 2015, **55**(4): 396 – 402. DOI: 10.16511/j. cnki.qhdxxb.2015.04.005.

15 朱家元,杨云,张恒喜,等.基于优化最小二乘支持向量 机的小样本预测研究[J]. 航空学报, 2004, 25(6): 565 -568. DOI: 10.3321/j.issn: 1000-6893.2004.06.008.
ZHU Jiayuan, YANG Yun, ZHANG Hengxi, *et al.* Data prediction with few observations based on optimized least squares support vector machines[J]. Acta Aeronautica et Astronautica Sinica, 2004, 25(6): 565 - 568. DOI: 10. 3321/j.issn: 1000-6893.2004.06.008.