DOI:10. 19431/j. cnki. 1673-0062. 2022. 02. 006

桶型³He 中子探测器探测效率标定装置设计分析研究

于嘉蕾,侯 龙*,王 琦

(中国原子能科学研究院,北京 102413)

摘 要:基于后处理生产的³He中子探测器,开展了桶型中子探测效率标定装置的材料选择及功能结构设计分析,使用 MCNP 程序构建了装置及³He 探测器的相关计算模型,根据生产过程及设计需求,分别分析了桶型中子探测效率标定装置慢化层的慢化效果,及不同位置多根³He 管中子探测器的探测效率,并计算了源管、探测器上方及屏蔽体周围的剂量,结果表明该装置的慢化能力及屏蔽效果良好,放射性剂量水平满足辐射防护要求。 关键词:蒙特卡罗方法;³He 中子探测器;标定装置;辐射屏蔽 中图分类号:TL816⁺.3 文献标志码:A

文章编号:1673-0062(2022)02-0032-05

Design and Analysis of Barrel Type ³He Neutron Detection Efficiency Calibration Device

YU Jialei, HOU Long^{*}, WANG Qi

(China Institute of Atomic Energy, Beijing 102413, China)

Abstract: In this paper, the material selection and functional structure design of ³He tube barrel neutron detection efficiency calibration device for spent-fuel reprocessing are carried out. The calculation models of the device and ³He detector are built based on MCNP program, the moderating ability and effect of the moderating layer of the device are calculated, the detection efficiency of several ³He tube neutron detectors at different positions and the dose above the source tube, detector and around the shield are calculated. The results show the calibration and shielding effect of the device are good, and the radioactive dose level meets the requirements of radiation protection.

key words: Monte Carlo method;³He neutron detector; calibration device; radiation shielding

收稿日期:2022-03-09

作者简介:于嘉蕾(1998—),女,硕士研究生,主要从事粒子物理与原子核物理方面的研究。E-mail:849556952@qq. com。*通信作者:侯 龙(1965—),男,研究员,主要从事核技术及应用方面的研究。E-mail:houl@ciae. ac. cn

0 引 言

在后处理生产过程会产生某些具有自发中子 裂变特性的物料,这些物料随着生产过程其位置、 形态和质量均会发生变化,但由于生产环境的特 殊性,这些物料难以离线测量分析,需要采用大量 的中子探测器进行在线测量,因此对这些中子探 测器开展准确、快速的标定测量具有重要的实际 意义。本文针对后处理生产工况的实际需求,设 计了可一次对多根³He中子探测器进行标定测量 的立式桶型中子探测器探测效率标定测量装置, 对该装置的材料选型、功能结构开展数学建模,选 用²⁵²Cf中子源并基于蒙特卡罗程序对立式桶型 中子探测效率标定测量装置的中子慢化能谱、中 子探测效率、中子及γ屏蔽效果进行分析计算。

1 桶型中子探测效率标定装置设计 及建模

为了对大量的中子探测器进行高效的标定测量,本文基于待测³He中子探测器,设计了一次可 对多个中子探测器进行标定测量的桶型中子探测 效率标定装置,对中子源及慢化屏蔽材料进行了 选型,并对该标定装置构建了 MCNP 计算模型。

1.1 ³He 管中子探测器

立式桶型中子探测效率标定测量装置系统选用²⁵²Cf中子源作为测量源,其半衰期为 2.65 a,中 子射线平均能量为 2.348 MeV,大部分中子属快中 子。对于²⁵²Cf源还需考虑两部分 γ 射线:²⁵²Cf源 自身 α 衰变产生的平均能量为 0.8 MeV 的 γ 射线 以及中子经过慢化层俘获反应后产生的 γ 射线。

³He 对热中子的反应截面最大(5.3×10^{-25} m²), 广泛用于正比计数器中,热中子与³He 的反应 为:³He+n→¹H+³H+765 keV。³He 管中子探测器 主要通过记录中子与³He 发生核反应时放出的带 电粒子在探测器中引起的电离来实现中子探 测^[1]。由于其探测效率高,不用低温保存,且具 有对 γ 射线灵敏度低,结构简单,性能稳定等特点 而得到了广泛应用^[2-3]。基于以上性能特点,在后 处理生产线中将使用大量³He 中子探测器,因此 需提前将³He 探测器探测效率计算分析,并进行 归一化处理。

由于³He 探测器对热中子探测效率高,为提 高热能区的中子注量率需要选择合适的慢化材 料。由于不同能量的中子与物质相互作用具有各 自的特点,需要对不同能量的中子源选择不同的 慢化体并进行结构设计。本文采用分层复合慢化 设计方式:先使用含氢较高的材料(如聚乙烯、 水、重水等材料)将透射中子慢化为热中子;再加 上对热中子有较大吸收截面的材料(如含锂、硼、 稀土元素等材料)将热中子充分吸收;此外中子 与屏蔽材料相互作用的过程中^[4],会产生大量 γ 射线,最外层还需使用中高原子序数的元素做 γ 射线屏蔽材料^[5]。

综上,本装置最内层采用聚乙烯作为中子慢 化材料,中间采用含硼聚乙烯作为热中子吸收材 料,最外层采用铅作为伽马射线屏蔽层的复合屏 蔽结构。

1.2 蒙特卡罗方法

蒙特卡罗方法又称为随机抽样技巧或统计实 验方法,是一种以概率统计理论为指导的一类数 值计算方法,能够比较逼真地描述模型的特点和 物理过程,在粒子输运问题中应用广泛。MCNP 程序是由美国阿拉莫斯实验小组经过多年研究编 制的大型蒙特卡罗计算程序集,主要用于复杂三 维几何结构中的中子、光子、中子-光子耦合输运 问题^[6],适用的光子能量范围为10⁻³~10⁵ MeV, 中子能量范围为10⁻¹¹~20 MeV,电子能量范围为 10⁻³~10³ MeV,也可以计算反应堆中临界本征值 问题。MCNP 程序在模拟过程中,首先设置入射 粒子的位置、能量、入射角度以及靶材料和探测器 等物理参数,然后利用概率统计方法对入射粒子 进行输运跟踪,模拟粒子与原子核的相互作用过 程,并统计相关物理数据^[7]。

本文使用 MCNP 程序建立了立式桶型慢化 屏蔽装置及后端集成电子学部件的³He 探测器的 相关计算模型,分析了该装置慢化材料厚度选取 的合理性,并对探测器探测效率进行模拟,最后计 算了装置外中子及伽马射线剂量,分析了慢化体 的慢化能力及屏蔽体的屏蔽效果。

1.3 探测效率标定测量装置 MCNP 建模

基于 MCNP 建立的桶型中子探测效率标定测 量装置模型如图 1 所示,其中图 1(a)为桶型中子 探测效率标定测量装置 *x-z* 面,从内到外依次为源 管(内部放置²⁵²Cf 中子源)、³He 管探测器、聚乙烯 慢化屏蔽层、镉层作为热中子吸收层,最外层为铅 层用于屏蔽 γ 射线;图 1(b)为桶型中子慢化屏蔽 装置 *x-y* 面,可见源管放置圆柱形聚乙烯中子慢化 材料中心,12 根³He 计数管等距放置在外圈,聚乙 烯、含硼聚乙烯、镉层及铅屏蔽层如图示。

其中,待标定的³He 管探测器尺寸为 o50 mm× 235 mm,工作电压为1 180 V,气压为0.4 MPa,后 端由电荷灵敏前级、主放大电路、成型电路、基线 恢复电路、高通滤波电路、甄别电路以及高低压电 源集成了电子学模块,结构如图2所示。



图1 桶型中子探测效率标定测量装置结构图

Fig. 1 Structure of barrel type neutron detection efficiency calibration measuring device



图 2 ³He 中子探测器结构图 Fig. 2 Structure of ³He neutron detector

桶型中子探测效率标定装置计算 2 分析

本文根据后处理生产过程及设计需求,运用 MCNP 程序分别计算了桶型中子探测效率标定装 置的聚乙烯慢化层的慢化能力及效果,不同位置 12 根³He 管中子探测器的探测效率以及源管、探 测器上方及屏蔽体周围的剂量。

2.1 聚乙烯慢化效果计算

通常使用聚乙烯作为中子慢化体时,在使用 同一中子源的情况下,探测效率随慢化体厚度增 大而增大,但通常在聚乙烯慢化体厚度>5 cm 后, 探测效率没有明显提高[8]。由于慢化体太大会使 装置过大,如何在可放置的12根探测器的情况下, 保证聚乙烯慢化体厚度的合理性,本文设计聚乙烯 慢化体厚度为10 cm,并对不同能量的中子源在有 无慢化材料时的中子能量分布进行了计算。通过 计数卡 F4 进行模拟计算后,统计中子源未经慢化 材料与经过慢化材料后,不同能量区间中子计数如 表1所示,通过折算其中子能量分布如图3所示。

由图3可看出,中子慢化效果良好,所设计10 cm 厚度的聚乙烯慢化体已达到慢化效果。

表1	不同	慢化材料下不同能量区间中子计数
Tab	le 1	Neutron counting under different
		moderating material

	8	
能量	无慢化/cm ⁻²	有慢化/cm ⁻²
1×10^{-8}	0	1.13×10 ⁻⁶
3×10^{-8}	0	1.11×10^{-5}
1×10^{-7}	0	4.36×10 ⁻⁵
1×10^{-6}	0	2.30×10^{-5}
1×10^{-5}	0	1.77×10^{-5}
1×10^{-4}	0	1.91×10^{-5}
3×10 ⁻³	0	2.95×10^{-5}
1.5×10^{-2}	0	1.41×10^{-5}
1×10^{-1}	5.62×10^{-6}	1.92×10^{-5}
1	1.76×10^{-4}	5.14×10 ⁻⁵
10	3.73×10^{-4}	7.19×10^{-5}
16.9	1.19×10 ⁻⁶	3.52×10^{-7}
total	5.56×10^{-4}	3.02×10^{-4}



and neutron placement tube

2.2 探测器探测效率模拟计算

本文计算²⁵²Cf中子源置于装置中心时,桶型 中子探测效率标定装置中子源周围待标定的12 根³He管中子探测器的探测效率,其计算结果如 表2所示。通过计算结果显示,使用本装置一次 性对12根探测器基于同一中子源的探测效率进 行标定测量时结果均匀,可以较好地实现大量的 中子探测器准确、快速标定测量,为实测使用提供 了良好的计算分析基础。

2.3 中子及γ屏蔽计算

为保证探测效率及探测器中子能谱稳定性, 同时考虑辐射剂量必须满足辐射防护的要求,需 要开展屏蔽计算。如前所述,由于²⁵²Cf中子源自 身α衰变产生以及中子与慢化材料发生辐射俘 获还会发射γ射线,因此在屏蔽设计时需要同时 考虑中子与γ的辐射防护问题,本文选择放射性 活度约为1.7×10⁶ n⁻¹s⁻¹ 的 Cf-252 源开展中子及 γ屏蔽计算。本设计的桶型中子探测效率标定装 置其聚乙烯慢化层外有 30 cm 的含硼聚乙烯、镉 层中子吸收体及5 cm 的铅层屏蔽 γ。本文通过 MCNP 程序开展三维几何建模,使用中子、光子注 量-剂量转换卡(DE 和 DF),计算装置外中子及 γ 剂量当量率,其中,中子、光子注量-剂量转换系数 参照 ICRP-21 号报告^[9-11]。考虑到测量过程中会 更换探测器,因此除了对装置周围区域剂量率开 展了计算外,还分别对探测器上方位置剂量率及 源管内剂量率进行了计算,结果如表3所示,从计 算结果看装置的屏蔽效果好,满足监督区剂量率 小于2.5 µSv/h 的辐射防护的要求。

表 2 探测器探测效率计算结果 Table 2 Results of detection efficiency under different positions

							•		-			
位置	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
探测效率	0.016 0	0.015 9	0.015 9	0.015 9	0.015 8	0.016 0	0.016 0	0.015 9	0.016 0	0.015 9	0.01 59	0.015 9

表 3 装置不同位置的辐射剂量率

 Table 3
 Radiation does rates at different locations

			单位:µSv・h ⁻¹
位置	源管内	探测器上方	装置周围
剂量率	3.38×10 ⁴	2.98	4.76×10^{-2}

3 结 论

本文设计了一套可对多个³He 中子探测器进 行标定测量的桶型中子探测效率标定装置,对该 装置的材料、结构进行了蒙特卡罗建模分析,对慢 化层的慢化能力及效果,不同位置中子探测器的 探测效率以及装置周围中子及γ剂量进行了计算 分析。结果表明,本装置能够满足后处理生产过 程中物料测量对大批量³He 探测器探测效率标定 的需求,为实际工作提供了有效的技术基础。

参考文献:

- [1] REILLY D, ENSSLIN N, SMITH H, et al. Passive nondestructive assay of nuclear materials [M]. Washington, DC: Government Printing Office, 1991:380-388.
- [2] 杨剑波,黄红,刘志,等. 初探中子探测器的研究现状 与发展趋势[J]. 科学技术与工程,2016,16(14): 89-96.
- [3] 丁洪林. 核辐射探测器[M]. 哈尔滨:哈尔滨工程大学 出版社,2010:83-88.
- [4] 张杰. 基于紧凑型中子发生器的快中子照相准直屏蔽 系统模拟与设计[D]. 兰州:兰州大学,2017:30-74.
- [5] 曾小义,黎泽伟. 核辐射综合屏蔽材料的研究进展及 发展趋势[J]. 科学技术与工程, 2020, 20 (35): 14352-14358.
- [6] 许淑艳.蒙特卡罗方法在实验核物理中的应用[M].2 版.北京:原子能出版社,2006:179-305.

(下转第76页)

面支护反力非线性上限解[J].铁道科学与工程学报,2020,17(5):1219-1227.

- [12] 姚聪,杨小礼.基于非关联流动法则的盾构隧道掌子 面稳定性上限分析[J].矿冶工程,2016,36(4): 26-29.
- [13] 安永林,李佳豪,赵丹,等. 斜井掌子面形状与倾角对 隧道开挖面稳定性影响[J]. 铁道科学与工程学报, 2020,17(10):2612-2617.
- [14] 唐震,黄茂松,袁聚云. 基于连续速度场的基坑抗隆 起稳定性上限分析[J]. 岩土力学,2017,38(3): 833-839.
- [15] 杨小礼, 王作伟. 非线性破坏准则下浅埋隧道围岩压 力的极限分析[J]. 中南大学学报(自然科学版), 2010,41(1):299-302.
- [16] 唐高朋,李亮,赵炼恒,等.非线性破坏准则下边坡稳 定性极限分析斜条分法[J]. 岩土力学,2015,36 (7):2063-2072.

- [17] YANG X L, HUANG F. Three-dimensional failure mechanism of a rectangular cavity in a Hoek-Brown rock medium [J]. International journal of rock mechanics and mining sciences, 2013(61):189-195.
- [18] 王凤云,钱德玲.基于统一强度理论深埋圆形隧道围 岩的剪胀分析[J]. 岩土力学,2019,40(5): 1966-1976.
- [19] ZHANG D B, MA Z Y, YU B, et al. Upper bound solution of surrounding rock pressure of shallow tunnel under nonlinear failure criterion [J]. Journal of central south university, 2019, 26(7):1696-1705.
- [20] MOLLON G, PHOON K K, DANIEL D, et al. Validation of a new 2D failure mechanism for the stability analysis of a pressurized tunnel face in a spatially varying sand [J]. Journal of engineering mechanics, 2011, 137(1): 8-21.

(上接第35页)

- [7] 胡济民. 核裂变物理学[M]. 北京:北京大学出版社, 2014:9-12.
- [8] 刘应都,张国强,王宏伟,等.³He 正比计数器探测效 率模拟及灵敏度刻度[J].核技术,2012,35(3): 175-178.
- [9] 谢树青,安宁,吴磊,等.中子周围剂量当量率测量技 术的发展与现状[J].核安全,2020,19(4):83-87.
- [10] ICRP. Publication 74 Conversion Coefficients for Use in Radiological Protection Against External Radiation [R]. Oxford:Pergamon,1996:184-200.
- [11] 陈常茂,刘锦华.参考中子辐射注量-周围剂量当量 换算系数的计算[J].辐射防护,1996,16(2): 98-102.