文章编号: 2095-2163(2022)03-0097-07

中图分类号: X946 文献标志码: A

基于马尔可夫链与 EASI 模型的核材料实物保护效能评估

钱文海,张 勃,周晶晶,薛朝辉

(中国人民公安大学信息网络安全学院,北京100038)

摘 要:中国是世界上在建核电机组数量最多的国家,未来中国的核电发电量将会逐渐占据更高的发电比例,随着犯罪人员 技术手段的升级,提升实物保护 PPS(Physical Protection Systems)的防护效能、保障核设施安全运转至关重要。本文从分析防 护系统关键节点入手,提出一种基于马尔可夫链与敌手入侵中断评估 EASI(Estimation of Adversary Sequence Interruption)模 型的核材料实物保护效能评估方法,考虑到 PPS 防护节点的关键性,以最低的代价提升整体防护性能;最后,通过在国际原子 能机构研究所公开的场景和数据上进行评估计算,找到关键节点,采取特定的针对措施提升节点的效能,在提高 PPS 的防护 性能的同时很大的程度上节约成本。实验发现:关键节点改进后,PPS 系统最薄弱路径中断概率可提升 4.12 个百分点;全路 径中断概率最少提升 0.3 个百分点,最大提升 5.37 个百分点;中断概率平均提升 2.78 个百分点。本文研究成果可以为核材料 实物保护系统的升级提供参考和建议。

关键词:效能评估; EASI; 实物保护; 马尔可夫链

Evaluation of physical protection effectiveness of nuclear materials based on Markov chain and EASI model

QIAN Wenhai, ZHANG Bo, ZHOU Jingjing, XUE Zhaohui

(School of Information Technology and Cyber Security, People's Public Security University of China, Beijing 100038, China)

[Abstract] Currently, China has the largest number of nuclear power units under construction in the world. In the future, China's nuclear power generation will gradually account for a higher proportion of power generation. With the upgrading of criminal technology, it is of great importance to improve the Protection efficiency of PPS (Physical Protection Systems) and ensure the safe operation of nuclear facilities. In this paper, an evaluation method of physical protection efficiency of nuclear materials based on Markov chain and EASI (Estimation of Adversary Sequence Interruption) model is proposed based on the analysis of key nodes of the defense system. This method considers the criticality of PPS protection nodes. The overall protection performance can be upgraded with the minimum efficiency ratio. Finally, the key nodes can be found through the evaluation and calculation on the scenarios and data made public by the IAEA institute, and specific measures can be taken to improve the efficiency of the nodes. The PPS protection performance can be improved and the cost can be saved to a great extent. The results show that the probability of the weakest path interruption increases by 4.12 percentage points, the probability of the whole path interruption increases by 0.3 percentage points and 5.37 percentage points, and the probability of interruption increases by 2.78 percentage points on average. The results of this study can provide references and suggestions for the upgrade of the nuclear material physical protection system. [Key words] Effectiveness evaluation; EASI; Physical protection; Markov chain

0 引 言

实物保护系统(PPS)是一套完整的物理保护措施,主要具有4个基本功能:进入控制、入侵检测、延迟敌手和响应入侵行为,目的是为了有效保护核设施防止恶意行为的完成^[1-2]。1970年,SNL开发了一名为"敌方序列中断估计 EASI (Estimation of Adversary Sequence Interruption)"的 PPS 效能评估方法,通过计算检测、延迟、响应和通信性能值,得出敌手某一条路径的中断概率,从而评估实物保护系

统面临的安全风险^[3]。首先,对实物保护系统建立 入侵序列图;其次,对探测、延迟、响应和通信进行分 析;最后,计算中断入侵的可能性。虽然 EASI 模型 一次只能分析单条入侵路径,但可以定量地描述在 特定路径中改变实物防护参数所产生的影响,能够 快速对量化数据进行计算,分析该路径实物保护系 统中各模块与时间之间的关系。SNL 在 EASI 模型 基础上开发了 SAVI (Systematic Analysis of Vulnerability to Intrusion)评估软件,使用 EASI 算法 预测系统性能,对所有入侵路径进行全方位的分析,

作者简介:钱文海(1994-),男,硕士研究生,主要研究方向:大数据技术与工程;张 勃(1997-),男,硕士研究生,主要研究方向:大数据技术 与工程;周晶晶(1998-),女,硕士研究生,主要研究方向:大数据技术与工程;薛朝辉(1997-),男,硕士研究生,主要研究方向:安 全防范工程。

实现对 10 条最薄弱的路径进行排列计算^[4]。2006 年,SNL开发了一个恶意入侵基础设施的模型,该模 型使用了系统结构的网络表示和敌手入侵过程和策 略的马尔可夫模型^[5]。胡瑞敏^[6]通过寻优方法找 到薄弱路径,利用熵理论计算节点防护性能进行系 统评估:Subil 等人^[7]提出了一种随机使用攻击图定 义一套补充的量化指标来描述网络攻击的过程,将 入侵序列图转为吸收马尔可夫链,用于网络系统的 安全量化:王洪萍等[8]通过改进入侵序列图将关键 基础设施转化为安防网络,再经过失效模式计算所 有路径的风险值,从而确定薄弱路径:刘宇^[9]在实 物保护系统中引入系统动力学方法,构建人防、物 防、技防、安全管理、响应等五维影响因子关系图;王 清清[10]从探测、延迟、响应3方面量化系统的有效 性、响应能力以及延迟能力,发现薄弱路径和薄弱环 节。上述实物保护系统效能的定量评估方法都是以路 径为单位分析系统效能。针对此问题,本文提出一种 以分析保护元件重要性的节点分析方法,不考虑入侵 行为,仅以概率为特征描述行为的成功与失败,从而确 定关键节点,进而分析整体系统的效能。本文首先对 EASI 模型和马尔可夫链进行了简要介绍,采用国际原 子能机构研究所核设施数据进行分析。

1 基于马尔可夫链与 EASI 模型的实物保 护系统效能评估方法

1.1 EASI 模型的计算方法

EASI 模型的核心思想是通过计算探测、延迟和 所需的响应与警报成功概率等数据,定量的分析系 统拦截入侵者入侵成功的可能性。保护元件探测的 入侵概率为 *P*(*D*),式(1)。

$$P(D) = P(D_s) \times P(D_T) \times P(D_A)$$
(1)

其中, $P(D_s)$ 为敌方入侵活动被传感器探测到的概率; $P(D_r)$ 为传感器将探测到的入侵活动转换为报警信息的概率; $P(D_A)$ 为传感器正确报警的概率。

探测延迟与响应之间的关系如图 1 所示。 T_0 为 第一个警报之前的时间; T_A 为有效警报的时间; T_B 为响应力量中断入侵行为的时间; T_c 为入侵完成时 间。为使 PPS 完成保护任务,应使 $T_B > T_c$ 。

Sandia 测试已经表明时间的标准偏差可以保守估计为平均值的 30%,这些假设同样适用于延迟时间,即标准偏差与每个平均时间有关,而且标准偏差可以近似使用平均值的±30%。

通过对 Sandia National Laboratries 设计和实现的系统的评估表明,大多数的系统的警报复核概率

$$P(A) = P(D)P(C)$$
(2)



图1 探测延迟与响应的关系

Fig. 1 Relationship between probe delay and response

在只有单个探测感应器或其他探测方法的情况 下,中断入侵的可能为式(3):

$$P(I) = P(R \mid A)P(A) \tag{3}$$

入侵行动的发生由一个起点、一系列的探测传 感器、障碍延迟及一个终点组成。障碍延迟是入侵 必须完成的任务。如果当一个传感器从探测到入侵 行动直到完成时的时间,是中断力量的响应时间, 则遏制敌方的必要条件是延迟时间(*TR*)必须大于 中断响应时间(*RFT*),式(4):

$$TR - RFT > 0 \tag{4}$$

随机变量 TR 和 RFT 是独立且符合正态分布的,则随机变量 X 也符合正态分布,式(5):

$$X = TR - RFT \tag{5}$$

X的正态分布表达式为式(6):

 $\mu_x = E(TR - RFT) = E(TR) - E(RFT) \quad (6)$ $\overline{f} \not\equiv \beta \overrightarrow{x} (7) :$

 $\sigma_x^2 = Var(TR - RFT) = Var(TR) + Var(RFT)$ (7) 则警卫拦截住敌人的概率 $P(R \mid A)$ 为式(8):

$$P(R \mid A) = P(X > 0) = \int_{0}^{4} \frac{1}{\sqrt{2\pi\sigma^{2}}} e^{\frac{x-\mu_{x}}{2\sigma_{x}^{2}}} dx \quad (8)$$

因为这个方法考虑了入侵的剩余时间,入侵路 线中p点的延迟时间 *E*(*TR*)要考虑到终点路径的每 个保护元件的延迟时间。由于每个保护元件的突破 时间和保护元件间的通过时间是随机变量,所以从 任意点p点到终点n的期望时间为式(9):

$$E(TR) = E(TAD_p) + \sum_{i=p+1}^{n} E(T_i)$$
 (9)

其中, $E(TAD_p)$ 为在p 点的侦测时间, $E(T_i)$ 为入侵任务 i 的预计执行时间。

如果探测和延迟都存在一个组件中,探测将会 发生在延迟之前、延迟结束后或两者之间。当位置 为 B 时,延迟时间使用平均延迟时间确定;当位置 为 E 时,延迟时间设为 0;当位置为 M 时,延迟时间

$$E(TAD_p) = \begin{cases} E(T_i) & \text{如果侦测在起始点}(B) \\ \frac{E(T_i)}{2} & \text{如果侦测在中间点}(M) \end{cases} (10) \\ 0 & \text{如果侦测在终点}(E) \end{cases}$$

是平均值的一半,则有式(10):

假设每个任务是独立的,其余的点 p 和终端点 n 之间的路径时间的方差,式(11):

$$Var(TR) = Var(TAD_p) + \sum_{i=p+1}^{n} Var(T_i) \quad (11)$$

其中 Var(TAD_p) 为式(12) ·

对于两个或更多的探测器,基于类似推理的 P(I)的通用公式为式(13):

$$P(I) = P(A_1)P(R \mid A_1) + \sum_{i=2}^{n} P(R \mid A_i)P(A_i) \prod_{j=1}^{n-1} [1 - P(D_j)] \quad (13)$$

1.2 吸收马尔可夫链的应用

公式(5)中 RFT 是恒定值,并且需要在每个保 护元件处计算剩余时间(TR)。对于 TR 的计算,本 文提出了一种利用 Floyd 最短路径算法计算入侵最 短路径,以此反推入侵剩余时间 TR 的最小值。详细 计算过程如下:

以延迟时间建立一个带权有向图,并用邻接矩 阵 **Dis**[i][j]表示,矩阵中的数字表示节点之间的 距离,若节点相互之间不可到达,则用 ∞ 表示。此 时的邻接矩阵表示的是节点之间不经过其他节点直接 连通的距离,之后逐步在节点之间路径加入节点作为 中转站,比较**Dis**[i][j]和**Dis**[i][1]+**Dis**[1][j]的大 小,将最小值作为新的**Dis**[i][j]的值。

每迭代一次矩阵更新一次,此时可得从每个保 护元件到入侵结束的最短路径,并根据此路径由公 式(8)可计算每个保护元件的 P(R | A),进而由公 式(2)与公式(3)计算得出每个保护元件的中断概 率 PI 矩阵。

将 PI 矩阵作为马尔可夫链吸收态的原始 输入矩阵,其中马尔科夫链的状态转移矩阵为式 (14):

$$\boldsymbol{p} = \begin{array}{c} \boldsymbol{a} \boldsymbol{Q} & \boldsymbol{R} \boldsymbol{\ddot{o}} \\ \boldsymbol{c} & \boldsymbol{c} \\ \boldsymbol{e} \boldsymbol{0} & \boldsymbol{S} \boldsymbol{\varnothing} \end{array}$$
(14)

其中, **Q** 为中断概率 *PI* 的状态转移概率矩阵; **S** 为 单位矩阵; **R** 为过渡态到吸收态的状态转移概率矩阵, 并且吸收态不可转为过渡态,故矩阵左下角为0矩阵。

Q(*k*) 表示经过 *k* 步转换的状态转移概率矩阵,则有式(15):

$$M = (m_{xy}) = \left(\sum_{k=0}^{4} \left[(1 - q_{xy}^{k}) \times 0 + q_{xy}^{k} \times 1 \right] \right) = \left(\sum_{k=0}^{4} q_{xy}^{k}\right) = \left(\sum_{k=0}^{4} Q^{k}\right) = (I - Q)^{-1}$$
(16)

B矩阵表示最终转换为吸收态概率矩阵,式(17):

$$\boldsymbol{B} = (b_{xy}) = M \times R \tag{17}$$

设 *C* 为元素全为1的列向量 *C* = [1,1,…,1]*T*,则有式(18):

$$T = MC \tag{18}$$

T向量中的元素值表示从当前状态出发到达 吸收态的平均转移次数。

2 基于马尔可夫链 EASI 模型的实物保护 系统效能评估方法分析过程

通过利用马尔可夫链吸收态找到系统关键节 点,通过提升节点探测概率或增加延长时间,在一定 程度上提升了系统整体防护效能。

2.1 建立入侵序列图

评估数据根据国际原子能机构研究所提供的核 设施数据进行实验,根据数据建立核设施场地的布 局如图2所示。



Fig. 2 Layout of nuclear facility site

根据图 2 建立该核设施入侵序列图,如图 3 所示。图 3 中保护元件的相关探测概率与延迟时间见 表 1。



图 3 核设施入侵序列图

Fig. 3 Sequence diagram of nuclear facility intrusion

表1中延时类型分为B、M、E3种。B表示在 延迟起作用前探测到入侵;M表示在延迟中时探测 到入侵;E表示在延迟结束后探测到入侵。根据 SNL实验室确定标准差为td的30%,成功报警概率 为95%,警卫的平均响应时间为700s。

|--|

Tab. 1 Detection and delay information for each zone and protection element

保护元件序号	保护元件探测 概率(pd)	保护元件延时 时间(td)/s	延时类型
1	0	0	-
2	0.85	120	В
3	0.5	480	Μ
4	0.02	30	Μ
5	0.8	214	Μ
6	0.96	198	Е
7	0.9	120	Μ
8	0.04	15	Μ
9	0.96	198	Е
10	0.9	120	Μ
11	0.9	120	Μ
12	0.8	214	Е
13	0.9	120	Μ
14	0.5	10	Μ
15	0.92	214	Е
16	0.92	180	Е
17	0.9	480	Μ
18	0.9	5	Μ
19	0.9	600	Μ

2.2 基于马尔科夫链计算关键节点

以延迟为边权值,利用 floyd 计算得出敌手处于 每个保护元件时的入侵最短路径,从而得出所剩入 侵最短时间 TR,RFT 为定植,则每个保护元件的最 小 TR 值与 P(R | A) 见表 2:

出发元件	最短路径	最短 TR	基于元件延时类型实际最短 TR	$P(R \mid A)$
1	1-2-4-7-8-10-14-16-18-19	1 200	1 200	0.958 29
2	2-4-7-8-10-14-16-18-19	1 200	1 200	0.958 29
3	3-4-7-8-10-14-16-18-19	1 560	1 320	0.982 06
4	4-7-8-10-14-16-18-19	1 080	1 065	0.898 69
5	5-8-10-14-16-18-19	1 144	1 037	0.880 69
6	6-8-10-14-16-18-19	1 128	930	0.790 96
7	7-8-10-14-16-18-19	1 050	990	0.845 78
8	8-10-14-16-18-19	930	922.5	0.783 21
9	9-14-16-18-19	993	795	0.631 97
10	10-14-16-18-19	915	855	0.708 44
11	11-14-16-18-19	915	855	0.708 44
12	12-14-16-18-19	915	795	0.631 97
13	13-14-16-18-19	915	855	0.708 44
14	14-16-18-19	795	790	0.625 27
15	15-18-19	819	605	0.365 62
16	16-18-19	785	605	0.365 62
17	17-18-19	1 085	845	0.694 03
18	18-19	605	602.5	0.362 22
19	19	600	300	0.039 99

表 2 保护元件的最小 TR 值与 P(R|A)

Tab. 2 The smallest TR values of protection device and the $P(R \mid A)$

根据式(3),此时敌手处于每个保护元件时的 中断概率 PI 为:

ക	0.773 819	0.466 479	0	0	0	0		0	0	0	0	0	0		0		0 0)	0	0	0	ä
æ	0	0	0.017 075	5 0	0	0		0	0	0	0	0	0		0		0 0)	0	0	0	0
$\mathbf{\tilde{C}}_{0}$	0	0	0.017 075	5 0	0	0		0	0	0	0	0	0		0		0 0)	0	0	0	÷
\mathbf{c}_0	0	0	0	0.669 324	0.721 356	0.723 142		0	0	0	0	0	0		0		0 0)	0	0	0	÷
C 0	0	0	0	0	0	0	0.02	9 762	0	0	0	0	0		0		0 0)	0	0	0	÷
Ċ0	0	0	0	0	0	0	0.02	9 762	0	0	0	0	0		0		0 0)	0	0	0	÷
š	0	0	0	0	0	0	0.02	9 762	0	0	0	0	0		0		0 0)	0	0	0	
Y ₀	0	0	0	0	0	0		0 (0.576 357 0.6	05 716 0.6	05 716	0.480 29	0.605 71	6	0		0 0)	0	0	0	·
$\mathbf{\tilde{Q}}_{0}$	0	0	õ	0	0	0		0	0	0	0	0	0	0.2	297 003		0 0)	0	0	õ	÷
\mathbf{C}_{0}	0	0	õ	0	0	0		0	0	0	0	0	0	0.2	297 003		0 0)	0	0	0	÷
Č o	0	Ő	0	0	0	ů 0		0 0	0	0	0	0	0	00	297 003		0 0))	0	0	0	÷
7 0	0	Ő	0	0	Ő	ů		n n	Ő	0	0	0	0	01	297 003		0 0	ý	Ô	0	0	
ç	0	Ő	0	0	Ő	ů		n n	Ő	0	0	0	0	01	297 003		0 0	ý	Ô	0	0	:
ç	0	0	0	0	0	0		n	0	0	0	0	0		0	0.31	0 552 0 310	,) 552 04	03 306	0	0	÷
$\mathbf{\tilde{C}}_{0}^{\circ}$	0	0	0	0	0	0		n	0	0	0	0	0		0	0.51	0 ()	0	0 309 698	. 0	÷
Ç	0	0	0	0	0	0		0	0	0	0	0	0		0			,)	0	0.309 090		÷
Ċ.	0	0	0	0	0	0		0	0	0	0	0	0		0			, ,	0	0.309 090		÷
$\tilde{\mathbf{C}}_{0}$	0	0	0	0	0	0		0	0	0	0	0	0		0			, ,	0	0.309 098	0,000	
¥.	0	0	0	0	0	0		0	0	0	0	0	0		0			, ,	0	0	0.059	, a
σ	0 	0		0	0	0 \LL Z→ JE	-		0	0	0	0	0		0		0 ()	0	0	1	Ø
	对罪	甲断	慨举	Q = 1	-PI	进行师	1-	化:														
A	0.297 72	0.702 2	28 0	0	0		0	0	0	0	0		0		0	0	0	0		0	0ö	
æ	0	0	1	0	0		0	0	0	0	0		0		0	0	0	0		0	0.	
ç	Ő	0	1	Ő	Ő		0	0	ů.	Ő	0		ů.		n n	0	Ő	0		0	°÷	
Ç	0	0	0	0 272 15	0 0 214	122 0.21	12 41	5 0	0	0	0		0		0	0	0	0		0	÷	
\mathbf{C}_{0}^{0}	0	0	0	0.373 15	0.314	455 0.51	12 41	5 0	0	0	0		0		0	0	0	0		0	÷	
\dot{c}^0	0	0	0	0	0		0	1	0	0	0		0		0	0	0	0		0	⁰ ÷	
2 0	0	0	0	0	0		0	1	0	0	0		0		0	0	0	0		0	0 <u>.</u>	
Y 0	0	0	0	0	0		0	1	0	0	0		0	(0	0	0	0		0	0:	
Ç 0	0	0	0	0	0		0	00).199 26	0.185 43	0.185	5 43 (0.244 45	0.18	5 43	0	0	0		0	0÷	
\mathbf{c}_0	0	0	0	0	0		0	0	0	0	0		0	(0	1	0	0		0	0÷	
\mathbf{C}_0	0	0	0	0	0		0	0	0	0	0		0		0	1	0	0		0	0÷	
C o	0	0	0	Ő	0		0	0	0	Ő	0		0		n	1	Ő	0		0	0÷	
3 0	0	0	0	0	0		0	0	0	0	0		0		0	1	0	0		0		
ç.	0	0	0	0	0		0	0	0	0	0		0		0	1	0	0		0	0-	
Çυ	0	0	0	0	0		0	0	0	0	0		0		0	1	0	0		0	0÷	
Ç 0	0	0	0	0	0		0	0	0	0	0		0		0	0	0.384 98	0.384	98 0.2	230 04	0÷	
\mathbf{C}^{0}	0	0	0	0	0		0	0	0	0	0		0	(0	0	0	0		0	1÷	
$\dot{\mathbf{c}}^0$	0	0	0	0	0		0	0	0	0	0		0		0	0	0	0		0	1÷	
ζ0	0	0	0	0	0		0	0	0	0	0		0		0	0	0	0		0	1÷	
è	0	0	0	0	0		0	0	0	0	0		0		0	0	0	0		0	0 Ø	
•	तिमं त्र	1 _ (\$		<u>)</u>	1																~	
	火山 IV	I = (1)	, - Q) –	1																	
\mathbf{A}	0.297 7	0.702 3	1 0	.373 2	0.314 4	0.312 4	1	0.199	3 0.185 4	0.185	4 0.2	44 5	0.185 4	1	0.385	0.1	385 0.23	1 ö				
æ	1	0	1 0	.373 2	0.314 4	0.312 4	1	0.199	3 0.185 4	0.185	4 0.2	44 5	0.185 4	1	0.385	0.1	385 0.23	1.				
ç	0	1	1 0	373.2	0 314 4	0 312 4	1	0 100	3 0 185 4	0.185	4 0 2	44.5	0 185 4	1	0 385	0	385 0 23	1÷				
ç	0	0	1 0	373 2	0.314.4	0.312 /	1	0.100	3 0 185 /	0.185	1 0.2	44.5	0.185 /	1	0.385	0.1	385 0.23	÷				
Ç	0	0	0 1	.515 2	0.514 4	0.512 4	1	0.199	2 0 105 4	0.105	4 0.2	44 5	0.105 4	1	0.305	0.	205 0.25	¦÷				
Ċ.	0	0	0 1		0	0	1	0.199	3 0.185 4	0.185	4 0.2	44 5	0.185 4	1	0.385	0.	385 0.23	÷				
5 0	0	0	0 0)	1	0	1	0.199	3 0.185 4	0.185	4 0.2	44 5	0.185 4	1	0.385	0.1	385 0.23	¹ .				
Y 0	0	0	0 0)	0	1	1	0.199	3 0.185 4	0.185	4 0.2	44 5	0.185 4	1	0.385	0.1	385 0.23	1				
Ç 0	0	0	0 0)	0	0	1	0.199	3 0.185 4	0.185	4 0.2	.44 5	0.185 4	1	0.385	0.1	385 0.23	1÷				
Ç0	0	0	0 0)	0	0	0	1	0	0	0		0	1	0.385	0.1	385 0.23	$_1$ ÷				
Ç 0	0	0	0 0)	0	0	0	0	1	0	0		0	1	0.385	0.	385 0.23	1÷				
Č0	0	0	0 0)	0	0	0	0	0	1	0		0	1	0 385	0	385 0 23	1÷				
0 0	0	0	0 0		0	0	0	0	0	0	1		0	1	0.305	0.	3850.23	1				
γ0 Ω	0	0	0 0	,	0	0	0	0	0	0	1		1	1	0.303	0.	205 0.23	1.				
çυ	0	0	0 0		0	0	0	U	0	0	0		1	1	0.385	0.1	385 0.23	1÷				
Ç 0	0	0	0 0)	0	0	0	0	0	0	0		0	1	0.385	0.1	385 0.23	1÷				
\mathbf{C}^{0}	0	0	0 0)	0	0	0	0	0	0	0		0	0	1	0	0	1÷				
$\dot{\mathbf{c}}^0$	0	0	0 0)	0	0	0	0	0	0	0		0	0	0	1	0	1÷				
ζ0	0	0	0 0)	0	0	0	0	0	0	0		0	0	0	0	1	1÷				
è	0	0	0 0)	0	0	0	0	0	0	0		0	0	0	0	0	1 Ø				

矩阵 M 表示保护元件失效期望,期望越高此保 护元件重要性越高,根据矩阵 M 可知最重要的保护 元件依次为18-14-8-4。在实物保护中,同等重 要程度的保护元件越靠进入侵起点的保护元件重要 性越高,从入侵模型来看,4、8、14、18 是敌手必须击 败的领域。

 $T = M \times C = (988766654444432221)^{T}$

对于此 PPS. 有 90 条入侵路径。如果敌手的初 始入侵区域不确定,则敌手路径将增加更多。

0 从T矩阵可以看出,在不同的初始区域,敌手 到达目标的期望路径长度有很大的不同。平均攻击 长度为 4.722 2,这意味着对手需要击败 4.722 2 个 保护元素才能完成入侵任务。

计算从每个保护元件选择目标状态的概率:

B矩阵表示敌手从保护元件(非吸收状态)侵 入时的目标选择的概率。由于此 PPS 只有一个吸 收态,故选择概率为1。

此时计算得出实物保护系统中的关键保护元件 节点为 S4,因此应首先考虑改进保护元件 S4 来提升 实物保护系统防护能力。

2.3 基于 EASI 计算中断概率

改进前根据 EASI 模型计算最薄弱路径中断概 率见表 3。

表 3 改进前最薄弱路径中断概率

Tab. 3 Pr	obability of	weakest p	ath interrupti	on before	improvement
-----------	--------------	-----------	----------------	-----------	-------------

				响应时间	RFT(s)
入侵	序列拦截	成功通信概	率 Pc	均值	标准差
	估计	0.95		700	210
				延迟时间] TR(s)
任务	入侵行为	探测概率 PD	位置	均值	标准差
1	S3	0.5	M	480	144
2	S4	0.02	M	30	9
3	S6	0.96	Ε	198	59.4
4	S8	0.04	M	15	4.5
5	S10	0.9	M	120	36
6	S14	0.5	M	10	3
7	S16	0.92	Ε	180	54
8	S18	0.9	M	5	1.5
9	S19	0.9	M	600	180
	I	中断概率	0.845 510	467 074 4	

将保护元件4的探测概率从0.02提高至0.6

后,其中断概率见表4。

表 4 改进后最薄弱路径中断概率

Tab. 4 Improved weakest path interrupt probability

			响应时间	RFT(s)	
入侵	亨列拦截	成功通信概	率 Pc	均值	标准差
,	估计	0.95		700	210
				延迟时间	TR(s)
任务	入侵行为	探测概率 PD	位置	均值	标准差
1	S3	0.5	M	480	144
2	S4	0.6	M	30	9
3	S6	0.96	E	198	59.4
4	S8	0.04	М	15	4.5
5	S10	0.9	М	120	36
6	S14	0.5	М	10	3
7	S16	0.92	E	180	54
8	S18	0.9	М	5	1.5
9	S19	0.9	М	600	180
	F	中断概率		0.886 729	052 704 1

改进后最薄弱路径中断概率可提升 4.12 个百 分点。全部路径的中断概率与提升前后对比如图 4 所示,其中路径中断概率最少提升 0.3 个百分点,最 大提升 5.37 个百分点,全路径中断概率平均提升 2.78个百分点。





Fig. 4 Comparison of intercept probability before and after upgrade

升级 PPS 的保护元件或采取保护措施以提升 PPS 的防护效能时,可能花费高昂的成本才能使防护 性能提高几个百分点,但找到关键的保护元件,采取特 定的针对措施提升保护元件的效能,可以实现以较小 的花费达到理想的结果。本文方法可以科学找出系统 关键保护元件,提升实物保护系统的整体防护能力。

3 结束语

针对实物保护系统定量评估的不足,本文提出了 一种基于马尔可夫链与 EASI 模型相结合的实物保护 系统效能评估方法。首先,根据实物保护系统建立敌 手入侵序列图,利用 floyd 算法计算每个保护元件到 入侵终点的最短路径,考虑到敌手入侵的复杂过渡难 以分析,则以非中断概率作为转移矩阵计算转移概率 得出重要节点,以提升节点效能分析整体 PPS 效能的提升度,考虑到 PPS 防护节点的关键性,以最小的效能比实现整体防护性能的升级。通过在国际原子能机构研究所公开的场景和数据上评估计算,找到关键的保护元件,采取特定的针对措施提升保护元件的效能。相比于传统路径分析方法,通过对关键保护原件的升级可大幅度提升整体防护系统的防护效能,在提高 PPS 的防护性能同时很大程度上节约了成本。该方法可以帮助设计与管理人员快速发现系统薄弱点,为系统防护升级提供参考依据。

参考文献

[1] GARCIA L M. Design and Evaluation of Physical Protection Systems [M]. Oxford City: Butterworth-Heinemann, 2007-10. (下转第 106 页)