ВЫБОР СХЕМ ТОМОГРАФИЧЕСКОГО СКАНИРОВАНИЯ ПРОТЯЖЕННЫХ ОБЪЕКТОВ С СИММЕТРИЕЙ

Чинь Ван Бак, С.П. Осипов

Томский политехнический университет, г. Томск Научный руководитель: Осипов С.П., к.т.н, ведущий научный сотрудник Российско-китайской научной лаборатории радиационного контроля и досмотра ИНК ТПУ

В связи с развитием средств вычислительной техники, источников рентгеновского излучения и соответствующих систем детектирования в последнее время бурно развивается трехмерная томография, которая отличается от двухмерной реализации РВТ, принято считать, более высокой производительностью. Применение томографии для исследования структуры протяженных объектов с симметрией, классическим примером которых являются цилиндрические тепловыделяющие элементы (ТВЭЛ) [1–4], продолжает оставаться актуальной задачей. Совершенствование конструкций ТВЭЛ обуславливает необходимость проведения комплекса теоретических и экспериментальных исследований. На первом этапе необходимо определиться со схемой получения исходной информации для PBT, то есть со схемой сканирования. Схема сканирования существенно влияет на производительность и качество получаемых трехмерных изображений внутренней структуры.

Основные схемы сканирования и методики расчета времени контроля

Обсудим наиболее распространённые схемы сканирования протяженных изделий на примере цилиндрических объектов контроля (ОК) диаметром H и длиной L, см. рис. 1–4. Производительность обратно пропорциональна общему времени контроля T объекта. Для всех схем время T определяется временем нахождения систем детекторов в одной позиции t_0 , временем перемещения системы источник – детекторов из одной позиции в другую Δt , шагом по углу вращения $\Delta \theta$ и количеством временных интервалов k, необходимых для калибровки по «черному» и по «белому».

Схема 1. На рис. 1 изображена схема, которая характерна для классического метода РВТ. В этой схеме набор необходимых исходных одномерных проекций формируется в результате дискретного (непрерывного) вращения объекта относительно некоторой оси. После получения проекций для одного слоя объект перемещается на величину шага сканирования Δx и процесс повторяется. Шаг сканирования Δx не должен превышать размер размера чувствительного объема детектора в направлении сканирования *d*.





Рис. 1. Непрерывное (дискретное) вращение с дискретным линейным перемещением: 1 – источник излучения; 2 – радиационная защита источника; 3 – щелевой коллиматор источника; – ОК; 5 – щелевой коллиматор детектора; 6 – линейка детекторов; 7 – ось вращения ОК

Рис. 2. Непрерывное (дискретное) вращение с дискретным линейным перемещением с формированием двухмерных проекций: 1 – источник излучения; 2 – радиационная защита источника; 3 – ОК; 4 – ось вращения ОК; 5 – панель (матрица) детекторов



Рис. 3. Непрерывное (дискретное) линейное перемещение с дискретным вращением с формированием одномерных проекций: 1 – источник излучения; 2 – радиационная защита источника; 3 – коллиматор источника; 4 – ОК; 5 – коллиматор детектора; 6 – линейка детекторов; 7 – ось вращения ОК



Рис. 4. Непрерывное (дискретное) вращение с формированием двухмерных проекций: 1 – источник излучения; 2 – радиационная защита источника; 3 – ОК; 4 – панель (матрица) детекторов; 5 – ось вращения ОК

Выражение для вычисления общего времени контроля *Т* для первой схемы имеет вид

$$T = t_0 \cdot \frac{180}{\Delta \theta} \cdot \frac{L}{\Delta x} + \Delta t \frac{L}{\Delta x} + t_0 \cdot k.$$
(1)

Схема 2. Отличие схемы 2 (рис. 2) от схемы 1 заключается в том, что шаг дискретного линейного перемещения после формирования одного набора двухмерных проекций ΔX сопоставляется не с размером единичного детектора *d*, а с размером всей системы детектирования в направлении сканирования $D(\Delta X \le D)$.

Время Т оценивается по формуле

$$T = t_0 \cdot \frac{180}{\Delta \theta} \cdot \frac{L}{\Delta X} + \Delta t \frac{L}{\Delta X} + t_0 \cdot k.$$
⁽²⁾

Схема 3. В указанной схеме (рис. 3) на первом этапе формируется теневое изображение ОК в результате дискретного или непрерывного линейного перемещения объекта контроля относительно системы источник излучения – линейка детекторов. Затем объект контроля поворачивается на заданный угол и операции формирования двумерных проекций повторяются необходимое число раз.

Выражение для оценки времени Т для схемы 3 имеет вид

$$T = t_0 \cdot \frac{180}{\Delta \theta} \cdot \frac{D_0}{\Delta x} + \Delta t \frac{180}{\Delta \theta} + t_0 \cdot k, \qquad (3)$$

здесь *D*₀ – поперечный размер тени объекта контроля.

Схема 4. Следующая схема отличается от схемы 3 регистратором рентгеновского излучения, в качестве которого выступает панельный детектор либо матрица радиометрических детекторов (рис. 4). В этой схеме тень от объекта контроля полностью помещается на лобовой поверхности системы детектирования, что позволяет исключить линейные перемещения объекта, а оставить лишь вращательное.

Формула для вычисления времени сканирования *Т* выглядит следующим образом

$$T = t_0 \cdot \frac{180}{\Delta \theta} + \Delta t \frac{180}{\Delta \theta} + t_0 \cdot k.$$
(4)

Пример расчета времени сканирования

Продемонстрируем возможности применения предложенной выше методики сравнения схем сканирования для цилиндрического объекта с максимальной массовой толщиной 4 г/см², эффективный атомный номер $Z_{eff} \approx 15$. Длина объекта 1300 мм. Поперечный размер единичного детектора 0,1×0,1 мм². Угол $\theta = 40^{\circ}$, 60°, 80°, максимальная энергия источника рентгеновского излучения – $E_{\text{max}} = 250$ кэВ. Результаты расчетов сведены в табл. 1.

Таблица 1

θ, °	Схема сканирования	Т
40	1	1
	2	0,84
	3	30
	4	1,459
60	1	1
	2	0,039
	3	20,57
	4	0,665
80	1	1
	2	0,019
	3	13,419
	4	0,328

Время сканирования Т, отн. ед.

Выводы: Из анализа данных можно сделать достаточно неожиданный вывод: наибольшей эффективностью по производительности обладает вторая схема сканирования. Наименее эффективна третья схема. Причиной данного факта является необходимость сохранения поля облучения, приводящая к увеличению расстояния от источника излучения до объекта контроля. С увеличением угла θ изменяется и эффективность схем сканирования. Третья схема и с увеличением угла остается самой малоэффективной. Вопрос выбора между второй и четвертой схемами сканирования остается за потребителем.

Список информационных источников

- Yang M., Liu Q., Zhao H., Li Z., Liu B., Meng F. Automatic X ray inspection for escaped coated particles in spherical fuel elements of high temperature gas-cooled reactor // Energy. 2014. Vol. 68. P. 385–398.
- Caruso S., Jatuff F. Design, development and utilisation of a tomography station for γ-ray emission and transmission analyses of light water reactor spent fuel rods // Progress in Nuclear Energy. – 2014. – Vol. 72. – P. 49–54.
- Parker H.M., Joyce M.J. The use of ionising radiation to image nuclear fuel // Progress in Nuclear Energy. – 2015. – Vol. 85. – P. 297–318.
- Ishimi, A., Katsuyama, K., Nakamura, H., Asaga, T., Furuya, H. Radial density distribution in irradiated FBR MOX fuel pellets // Nuclear Technology. – 2015. – Vol. 189. – № 3. – P. 312–317.