

Research Article

Journal of Modeling in Engineering

Journal homepage: https://modelling.semnan.ac.ir/

ISSN: 2783-2538



Optimum Geometric Position of Detectors Around Thick Hydrocarbon Pipes for Deposition Pattern Detection and Scale Thickness Measurement

Rasmieh Zeinavi Mianabi ^a, Ataollah Rabee ^b, Mohsen Sharifzadeh ^{c,*}

^a Department of Nuclear Engineering, School of Mechanical Engineering, Shiraz University, Shiraz, Iran.

^b Department of Nuclear Engineering, School of Mechanical Engineering, Shiraz University, Shiraz, Iran.

^c Radiation Applications Research School, Nuclear Science and Technology Research Institute, Tehran, Iran

PAPER INFO

Paper history:

Received: 09 June 2023 Revised: 10 December 2023 Accepted: 23 December 2023

Keywords:

scale deposition pattern, transmission gamma, technique, scale thickness, measurement, fan-shaped arrangement, stepped arrangement, propagation error.

ABSTRACT

Ensuring flow with the increasing need to extract oil and gas from reservoirs is known as a big challenge, and in the meantime, scale deposition in pipelines is a major problem. Since scale deposition occurs in a short time, it is especially important to control and predict it in pipelines as soon as possible. There are several methods for predicting the deposition pattern and measuring its thickness. The gamma transmission method is a non-destructive method for this task. The application of this technique requires optimal placement of the detectors and radioactive source around the pipe so that the measurement can be made with maximum accuracy in a short time. The cost, the ability to deploy the instrument at various positions on the platform and underwater, and minimization of absorbed dose to the operator are other important goals that should be considered. In this study, using the geometric analysis and Monte Carlo simulation, it is shown that the fan-shaped arrangement of the detectors with certain spacing around the pipe can lead to an optimal measurement of the deposition regime and the scale thickness.

DOI: https://doi.org/10.22075/jme.2023.30736.2466

© 2024 Published by Semnan University Press. This is an open access article under the CC-BY 4.0 license.(https://creativecommons.org/licenses/by/4.0/)

* Corresponding author.

E-mail address: mssharifzadeh@aeoi.org.ir

How to cite this article:

Zeinavi Mianabi, R., Rabiee, A., & Sharifzadeh, M. (2024). Optimum geometric position of detectors around thick hydrocarbon pipes for deposition pattern detection and scale thickness measurement. Journal of Modeling in Engineering, 22(77), 69-78. doi: 10.22075/jme.2023.30736.2466

مقاله پژوهشی

مکانیابی بهینه هندسی آشکارسازها در اطراف لولههای قطور هیدروکربنی برای تشخیص الگوی انباشت و اندازه گیری ضخامت رسوب با استفاده از روش گامای عبوری

رسمیه زینوی میان آبی ٬، عطاءالله ربیعی ۲ و محسن شریفزاده *٬۰

چکیدہ	اطلاعات مقاله
تضمین جریان همزمان با نیاز روزافزون به برداشت نفت و گاز از مخازن، یکی از چالشهای بزرگ است و در این بین انباشت رسوب درون خطوط لوله به-عنوان مشکلی بزرگ وجود دارد. از آنجایی	دریافت مقاله: ۱۴۰۲/۰۳/۱۹ بازنگری مقاله: ۱۴۰۲/۰۹/۱۹ پذیرش مقاله: ۱۴۰۲/۱۰/۰۲
که تجمع این رسوبات در مدت زمانی کوناه صورت می کیرد نیاز به کنترل و پیش بینی آن درون خطوط لوله در کمترین زمان ممکن از اهمیت ویژه ای برخوردار است. برای پیش بینی الگوی انباشت رسوب و اندازه گیری ضخامت آن از روش های مختلفی استفاده می شود که روش گامای عبوری یک روش غیر مخرب برای این کار است. رویکرد لازم در بکارگیری این روش، چینش بهینه آشکارساز و چشمه حول لوله است به گونهای که در مدت زمانی کوتاه با بیشینه دقت ممکن بتوان فرایند اندازه گیری را انجام داد. ملاحظات هزینه ای، قابلیت بکارگیری سنجشگر در موقعیت های مختلف روی سکو و زیر دریا، و کاهش دز جذبی اپراتور به زیر آستانه از دیگر پارامترهای مهم است که به واسطه چینش بهینه چشمه – آشکارساز پیرامون لوله قابل دستیابی است. در این مطالعه با استفاده از ابزار تحلیل هندسی و شبیه سازی مونت کارلو نشان داده شد که بادبزنی از آشکارسازها با فاصله مشخص حول لوله می تواند منجر به اندازه گیری مطلوب رژیم انباشت و ضخامت رسوب گردد.	واژگان کلیدی: الگوی انباشت رسوب، روش گامای عبوری، اندازه گیری ضخامت رسوب، چینش بادبزنی، خطای انتشار.

DOI: https://doi.org/10.22075/jme.2023.30736.2466

© 2024 Published by Semnan University Press. This is an open access article under the CC-BY 4.0 license.(https://creativecommons.org/licenses/by/4.0/)

۱–مقدمه

توليد، خاموشي اضطراري، افزايش هزينه تعمير، تعويض يا رها کردن خطوط و کاهش بازده تولید می شوند [۱]. برای تشكيل رسوبات درون خطوط لوله جريان هيدروكربن جلوگیری از کاهش بازده تولید نیاز به پاکسازی رسوب به همواره بهعنوان یکی از مشکلات رایج مطرح در صنعت صورت هفتگی است [۲]. براساس بررسیهایی صورت گرفته نفت/گاز است. این رسوبات جامد/معلق در سیال با حرکت توسط سازمان انرژی اتمی امریکا رفع مشکلات ناشی از درون لوله می توانند تهنشین و به سطح درونی لوله بچسبند. رسوب مواد آلی در عمق ۴۰۰ متری زیر دریا هزینهای برابر چنانچه کنترل مناسبی بر آنها صورت نگیرد رسوبات با ۱ میلیون دلار در هر مایل در بر خواهد داشت [۳]. شرکت گذشت زمان به طور چشمگیری افزایش مییابد و با نفت لاسمو ۲ انگلستان مجبور گردید پس از صرف هزینه چسبیدن به یمپها، خطوط لوله، مخازن و سایر تجهیزات بیش از ۱۰۰ میلیون دلار، یکی از سکوهای نفتی خود را به استخراج و حمل و نقل نفت/گاز باعث خرابی تجهیزات

² Lasmo

^{*} یست الکترونیک نویسنده مسئول: mssharifzadeh@aeoi.org.ir

۱. کارشناس ارشد، دانشکده مهندسی مکانیک، دانشگاه شیراز

۲. دانشیار، دانشکده مهندسی مکانیک، دانشگاه شیراز

۳. استادیار، پژوهشکده کاربرد پرتوها، پژوهشگاه علوم و فنون هسته ای

استناد به ابن مقاله:

زينوى ميان أبي, رسميه, ربيعي, عطاا..., و شريف زاده, محسن. (١٤٠٣). مكانيابي بهينه هندسي أشكارسازها در اطراف لوله هاي قطور هيدروكربني براي تشخيص الگوي انباشت و اندازه گیری ضخامت رسوب با استفاده از روش گامای عبوری. مدل سازی در مهندسی, ۲۲ (۷۷), ۶۹–۷۸. 6023.30736.2466 انباشت و اندازه گیری ضخامت رسوب با استفاده از روش گامای عبوری. مدل سازی در مهندسی, ۲۲ (۷۷), ۶۹–۷۸

بیورنستاد و همکاران در سال ۲۰۰۶ با طراحی یک مدل آزمایشگاهی، امکان استفاده از روش گامای عبوری جهت اندازه گیری ضخامت رسوب کلسیم کربنات در لولههای آلومینیومی با قطر کم را تحقیق کردند و در این کار، از چشمه Bairr و یک آشکارساز جهت اسکن لوله استفاده شد که امکان اندازه گیری ضخامت رسوب در حد ۳۰ میکرومتر را تأیید می کرد [۷]. سانگ و همکارانش در سال ۲۰۰۸ یک نرمافزار طراحی کردند که با کمک روش گامای عبوری، ضخامت رسوب قیرمانند تهنشین شده در خطوط لولههای تولید فولاد را اندازه بگیرند. برای اینکار از سیستم متشکل از چشمه ۲۵۱۳۷ و یک آشکارساز که به دو صورت یکی متحرک برای اسکن کل سطح مقطع لولههای بزرگ و دیگری ثابت فقط تغییرات شدت گاما-های عبوری از ناحیه مرکزی لولههای با قطر کوچک را ثبت میکند استفاده کردند. آنها توانستهاند نرخ انباشتگی رسوب را در لولهها با اندازه مختلف را با دقت بالای ۹۰٪ اندازه بگیرند [۸]. هارارا در سال ۲۰۰۸ امکان استفاده از پرتونگاری مماسی جهت اندازه گیری ضخامت رسوب با چگالی کم و متوسط برای لولههایی با ضخامت مختلف بررسی کرد. در این کار از چشمههای Ir۱۹۲ و Co۶۰ و فیلم با سرعت متوسط استفاده کرد [۹]. کندیس و همکاران در سال ۲۰۱۴ از روش پرتونگاری محاسباتی برای اندازهگیری ضخامت رسوب تشکیل شده داخل لوله استفاده کردند و همچنین با استفاده از روش SRµXRF تركيبات رسوب را بدست آوردند [۱۰]. اولیویرا و همکاران در سال ۲۰۱۵ امکان استفاده از گامای عبوری برای رسوبسنجی بررسی کردند و به این نتیجه رسیدند که استفاده از این روش برای تشخیص و تخمین ضخامت رسوب در داخل لوله کارامد و به ویژه از نظر حفاظت پرتویی نسبت به دیگر روشها سودمند است [۶]. تکشیرا و همکاران در سال ۲۰۱۷ روش گامای عبوری را برای اندازهگیری ضخامت رسوب باریم سولفات با ضخامت از محدوده ۵ تا ۸۰ میلیمتر استفاده کردند. الگوی رسوب حلقوی و رژیم تک فازی نفت در لوله را با کمک MCNPX شبیه سازی کردند. چشمه و آشکارساز به صورت مدادی، و با گام ثابت سطح مقطع لوله را اسکن کردند و توانستند ضخامت رسوب را با خطای نسبی ۱/۴۴ ٪ اندازه بگیرند [۱۱]. تکشیرا و همکاران بار دیگر در

6 Sensor

زینوی میان آبی، ربیعی، شریفزاده

دلیل مشکلات ناشی از تشکیل پرتکرار رسوب پارافین رها کند و یا اینکه در یکی از چاههای دریای شمال در میدان میلر به دلیل ایجاد انسداد در لولههای انتقال که فقط در عرض بازه زمانی ۲۴ ساعت، رخ داده بود منجر به کاهش تولید نفت خام از ۳۰ هزار بشکه به صفر شد و همچنین طبق گزارشهای ارائه شده از میدان اسکات^۳، شاخص بهره دهی^۴ چاه طی ۱۱ ماه از مقدار b/d/psi ۱۸ به ۲ b/d/psi کاهش یافته است [۴]. مشکلات ناشی از رسوبات به حدی شدید است که برای مدیریت موثر آن در سیستم حمل و نقل نفت/گاز نیازمند به کنترل و پیش بینی ضخامت رسوب و مدلسازی برای به حداقل رساندن تعمیرات و هزینهها بدون نیاز به خاموشی تاسیسات است. از آنجا که تجمع رسوب بسیار سریع صورت می گیرد تشخیص زود هنگام تشکیل رسوب باعث می شود که در زمان مناسب از افزودنیهای شیمیایی^۵ جهت کاهش سرعت رسوبگیری یا جلوگیری از آن استفاده شود و همچنین با اندازه گیری ضخامت رسوب، میزان تزریق این افزودنی های شیمیایی جهت حذف رسوب معین می گردد. در این راستا، مطالعات زیادی برای تعیین ضخامت رسوب و پیش بینی آن از جمله روش فراصوتي ، استفاده از حسگر ها روش هاي الكتروشيميايي، پرتونگاری٬، مقطعنگاری٬ و نیز روشهای رادیوایزوتوپی صورت گرفته است [٥]. روش گامای عبوری به دلیل استفاده از چشمه رادیواکتیو قابلیت استفاده برای لولههای عایق بندی شده را دارد و از دقتی بالا در تشخیص نوع و رژیم انباشت و نیز اندازه گیری برخط ضخامت رسوب برخوردار است و از این رو به عنوان روشی غیر مخرب در فرایند رسوب-سنجی همواره مطرح بوده است. در این روش از گامای عبوری تک انرژی، دوانرژی، و سه انرژی و یا پراکندگی گاما استفاده می شود.



شکل ۱- روش گامای عبوری [۶]

 ⁷ Radiography
 ⁸ Tomography

³ Scott field

⁴ Productivity Index

⁵ Chemical inhibitors

سال ۲۰۱۸ از روش گامای عبوری به همراه شبکه عصبی مصنوعی برای اندازه گیری ضخامت رسوب باریم-سولفات استفاده كردند. آنها هندسهاي مانند كار قبلي طراحي و ضخامت رسوب از ۰ تا ۷ سانتیمتر با گام ۰/۵ سانتیمتر و لوله با قطر داخلی مختلف از ۱۵ تا ۲۷ سانتیمتر با گام ۴ سانتیمتر را با کمک کد MCNPX شبیهسازی و نتایج را برای آموزش شبکه عصبی استفاده کردند و توانستند ضخامت را با خطای کمتر از ۱/۴۴ ٪ اندازه بگیرند [۱۲]. چنگ و همکارانش در سال ۲۰۱۸ روش گامای عبوری را برای اندازه گیری ضخامت رسوب واکس در سطح آزمایشگاه بررسی کردند و کار خود را با کد $MCNP^9$ شبیهسازی و ضخامت رسوب را با خطای نسبی ۸٪ اندازه گرفتند [۱۳]. عسکری و همکارانش در سال ۲۰۱۹ یک مدل مقطعنگاری جدید مبتی بر آشکارساز (CsI(Na و چشمه Cs۱۳۷ برای اندازه گیری ضخامت واکس پیشنهاد دادند. آنها در محیط آزمایشگاه از لولههای پلیاتیلن با ضخامت مختلف استفاده و پس از اسکن نمونه، تصویر سطح مقطعی بدست آمده را با كمك الگوريتم MLEM بازسازى كردند. آنها توانستند ضخامت رسوب را با میانگین خطای ۶/۲٪ تخمین بزنند [۱۴]. سالگالو و همکارانش در سال ۲۰۲۰ از شبیه ساز MCNP6 و شبکه عصبی مصنوعی و روش گامای عبوری برای اندازه گیری ضخامت رسوب باریم سولفات در لوله فولادى استفاده كردهاند. آنها توانستند ضخامت رسوب حلقوی را با خطای ۵٪ اندازه بگیرند و از شبکه فقط برای پیشبینی وجود و عدم وجود رسوب استفاده کردند [۱۵]. تکشیرا و همکاران در سال ۲۰۲۰ با کمک روش گامای عبوری و شبکه عصبی مصنوعی ضخامت رسوب باریم-سولفات با الگوی خارج از مرکز را مورد بررسی قرار دادند. سیستم طرحی آن متشکل از یک چشمه CS۱۳۷ و ۳ آشکارساز در موقعیت ۹۰، ۱۸۰ و ۲۷۰ درجه نسبت به مرکز لوله، در اطراف آن چیده شدهاند است [۱۶]. پس از مكان يابى مناسب آشكارسازهاى پرتو حول لوله اين امكان فراهم خواهد بود كه در ادامه تحقيقات برخلاف رويه مرسوم اندازه گیری ضخامت در یک راستای منفرد داده مربوط به خوانش پرتو عبوری از وترهای مختلف لوله بهعنوان ورودی یک شبکه عصبی مصنوعی مورد استفاده قرار گیرد. متعاقبا شبکه آموزشداده شده مذکور قادر است علاوه بر اندازه گیری ضخامت رسوب در جهات مختلف امکان

تشخیص مدل رسوبگذاری را نیز برای اپراتور در اتاق کنترل فراهم کند.

۲- روش انجام تحقيق

قبل از انتخاب چینش مناسب آشکارسازها چند نکته مهم برای رسیدن به چینش نهایی و بهینه مورد لحاظ قرار گرفت:

 ۱. انتخاب ناحیه خاص که در آن ناحیه تضعیف ناشی از الگوهای مختلف انباشت رسوب با هم دیگر متفاوت بوده و بتوان از این ویژگی برای تشخیص نوع الگو استفاده کرد.
 ۲. تعریف مقدار خاصی از ضخامت رسوب به ¬عنوان ضخامت بیشینه که مقرر است چینش آشکارسازها حول لوله برای سیستم اندازه گیری پیشنهادی بهازای مقادیر ضخامت رسوب کوچکتر از این مقدار بهینه سازی شود.

۳. بهره گیری از فرض عمدتا صحیح تقارن زاویه ای در الگوی انباشت رسوب درون لوله که امکان بازسازی پروفایل رسوب گذاری را در یک سمت با استفاده از دادههای اندازه گیری ناشی از آشکارسازهای سمت مقابل فراهم خواهد کرد.

۴. بهره گیری از امکان چرخش ۹۰ درجه مجموعه چشمه و آشکارسازها حول لوله برای اسکن کل رسوب به دلیل تقارن الگوهای مختلف انباشت فراهم است.

در این مطالعه، دو چینش پلهای و بادبزنی برای قرارگیری آشکارسازها حول لوله در نظر گرفته شد و با مقایسه نتایج تحلیل هندسی و نیز محاسباتی بهترین چینش پیشنهاد گردید.

۲-۱- چینش پلهای آشکارسازها

آنچه بهعنوان زیربنای محاسبه تضعیف نسبی پرتو گامای عبوری از لوله مورد استفاده قرار گرفت قانون بیر-لمبرت است [۱۷]:

$$I = I_o e^{-\mu x} \tag{1}$$

x و μ به ترتیب ضخامت و ضریب تضعیف خطی جاذب هستند که منجر به کاهش شدت از مقدار اولیه I_o بدون حضور جاذب به مقدار ثانویه I پس از قرارگیری جاذب در مسیر پرتوهای عبوری می شود. فرض اساسی در شروع روند محاسبات، این است که دستیابی به تفکیک پذیری بیشتر بهازای دو وضعیت حضور و عدم حضور رسوب در مسیر پرتو عبوری در شرایطی ممکن است که اختلاف شمارش

⁹ Monte Carlo N-Particle

آشکارساز متناظر با هر کدام از این دو وضعیت بیشینه باشد. براساس رابطه ۱ ضریب تضعیف خطی جاذب به این صورت محاسبه می گردد:

$$\mu = \frac{1}{x} \ln \frac{I}{I_0} \tag{(1)}$$

اختلاف ضرایب تضعیف خطی در شرایطی که صرفا ضخامت فولادی لوله در مسیر پرتوهای عبوری قرار دارد با وضعیتی که علاوه بر این ضخامت، رسوب چسبیده به جداره داخلی لوله نیز منجر به تضعیف بیشتر پرتوهای عبوری می شود با معادله زیر محاسبه می گردد:

$$f = \Delta \mu = \frac{1}{x} \left(\ln \frac{I_0}{I_2} - \ln \frac{I_0}{I_1} \right) = \frac{1}{x} \ln \frac{I_1}{I_2}$$
(r)

 $I_1 \ e \ 2 \ I_1$ به ترتیب شدت پرتو عبوری در محیط بدون حضور رسوب و با حضور رسوب و x نیز ضخامت میانگین این جاذبها در مسیر پرتو است. با توجه به اینکه μ یک ویژگی ذاتی جاذب است بنابراین در شرایطی که بتوان اختلاف در مقادیر اندازه گیری شده ضرایب تضعیف خطی را با دقت بالاتری ثبت کرد متعاقبا فرایند رسوب سنجی دقیق تری متصور خواهد بود.

مطابق با معادله پخش خطا معادله زیر برقرار است:

$$\sigma_{f}^{2} = (f) \\ \left(-\frac{1}{x^{2}}ln\frac{l_{1}}{l_{2}}\right)^{2}\sigma_{x}^{2} + \left(-\frac{1}{xl_{1}}\right)^{2}\sigma_{l_{1}}^{2} \\ + \left(\frac{1}{xl_{2}}\right)^{2}\sigma_{l_{2}}^{2}$$

از آنجا که مقادیر شمارشی I_{I} و I_{I} از توزیعی گاوسین تبعیت می کنند لذا مقادیر واریانس این توابع برابرند با $\sigma_{I}^{2} = I$. با توجه به اینکه مقدار واریانس x ثابت و برابر دقت اندازه گیری این ضخامت است پس معادله ۴ به صورت زیر قابل بازنویسی است:

$$\sigma_f^2 = \left(-\frac{1}{x^2} ln \frac{l_1}{l_2} \right)^2 \sigma_x^2$$

$$+ \left(-\frac{1}{xl_1} \right)^2 l_1 + \left(\frac{1}{xl_2} \right)^2 l_2$$

$$= \left(-\frac{1}{x^2} ln \frac{l_1}{l_2} \right)^2 \sigma_x^2 + \frac{1}{x^2} \left(\frac{1}{l_1} + \frac{1}{l_2} \right)$$
(b)

برای دستیابی به کمینه واریانس بایستی دو جمله سمت راست معادله ۵ را هر چه بیشتر به مقدار صفر نزدیک کرد.

 I_2 و I_1 و مورد جمله نخست بایستی اختلاف شمارش I_1 و J_2 کمینه شود و در مورد جمله دوم بهازای شرایطی که مقادیر شمارشی فوق نزدیک به یکدیگر باشند این هدف با کمینه-سازی معادله زیر بدست میآید:

$$\sigma_f^2(\min) = \frac{2}{x^2 I} \tag{(7)}$$

به عبارت دیگر، کاهش سهم جمله دوم در انتشار خطا با مقادیر هرچه بزرگتر x مI حاصل می شود.

با توجه به شرایط فوق و خطوط ترسیمی در شکل (۲) بیشترین مسافتی که باریکه مدادی از داخل رسوب حلقوی با ضخامت *t* طی می کند برای باریکه مماس بر شعاع داخلی رسوب و کمترین مسافت برای باریکه مماس بر شعاع خارجی رسوب اتفاق میافتد. بنابراین توزیع مناسب آشکارساز در چینش پلهای در حد فاصل این دو مماس و هرچه نزدیکتر به مماس داخلی خواهد بود.



شکل ۲- بازه چینش آشکارسازها.

این بازه چینش آشکارسازها را میتوان با جابجایی چشمه در راستای محور y کم و زیاد کرد.



شکل ۳- تغییر بازه چینش آشکارسازها با جابجایی مکان چشمه.

و همچنین، باتوجه به نکاتی که در ابتدا گفته شده است میتوان با یک چرخش ۹۰ درجهای کل رسوب را به دلیل تقارن اسکن کرد.



شکل ۴- اسکن کل لوله در چرخشی ۹۰ درجه با بهره گیری از نقارن در الگوی انباشت رسوب.

بعد از بدست آوردن زاویه مناسب چینش آشکارسازها، نیاز است مکان دقیق آشکار سازها را با در نظر گرفتن شدت باریکه فوتونی بدست آورد. با توجه به معادله ۶ هر چقدر شدت تابش بیشتر باشد خطای اندازه گیری ضخامت کاهش مییابد. برای این کار میتوان یا از چشمه با اکتیویته زیاد استفاده کرد یا آشکارسازها به اندازه کافی به چشمه نزدیک باشند.



شکل ۵–مکان هندسی اشکارسازها.

همان گونه که در شکل (۵) مشاهده می شود آشکار سازها را نمی توان همزمان به چشمه نزدیک کرد زیرا این کار باعث می شود سهمی از اطلاعات مربوط به باریکه تضعیف شده در امتداد هر کدام از آشکار سازها توسط آشکار سازهای مجاور خوانش شود یا با تضعیف توسط ماده سوسوزن آشکار ساز مجاور از دست برود. بنابراین و به منظور جلوگیری از افزایش خطا نیاز است که آشکار سازها به صورت پلکانی چیده شوند. با کمک گرفتن از محیط نرم افزار طراحی جامداتی CATIA مناسب ترین چینش پلکانی برای ۳ آشکار ساز نمونه به صورت زیر بدست آمد [۱۸].



شکل ۶-چیدمان پلکانی آشکارسازها.



شکل ۷- حفاظ سازی.

در پایان و با رسیدن به طراحی نهایی چشمه و آشکارسازها برای چینش پلکانی مورد اشاره معایب اساسی زیر قابل برداشت خواهد بود:

 ۱- با نزدیک کردن آشکارسازها به لوله جهت افزایش شدت فوتونها، اطلاعات مفید بهواسطه کاهش حجم در معرض پرتوهای عبوری هر کدام از سوسوزنها از دست خواهند رفت و از بازده هندسی آشکارساز بصورت تأثیر گذاری کاسته می-شود.

۲- دراین چینش تشخیص نوع، ضخامت و الگوی انباشت
 رسوب با توجه به ساختار مکانیکی حفاظ چشمه و
 آشکارسازها سخت است.

۳- بهمنظور تشخیص الگوی انباشت رسوب در این چینش نیاز به اسکن لوله وجود دارد که به دلیل داده گیری و چرخش توأمان ساختار مکانیکی موجود زمان زیادی صرف خواهد شد.

۲-۲- چینش بادبزنی آشکارسازها

در این چینش، آشکارسازها در اطراف لوله با یک فاصله

با شعاعی برابر با شعاع داخلی لوله ولی غیرهممر کز با آن استفاده شده است که از تقاطع آن با سطح داخلی لوله موقعیت زاویهای آشکارساز دوم بدست میآید. راهکار مورد استفاده در طراحی الگوی انباشت حلقوی تعریف استوانههم مرکز با لوله و با شعاع کوچکتر است به گونهای که اختلاف این دو مقدار برابر با ضخامت رسوب شود. چنانچه استوانه فوق در امتداد خط واصل چشمه و آشکارساز نخست جابجا فوق در انتها و برای تعریف رژیم انباشت تخم مرغی را تولید کند. در انتها و برای تعریف رژیم انباشت بصورت طبقه بندی کافیست از صفحه تخت و البته عمود بر خط واصل چشمه و آشکارساز نخست و با فاصله برابر با مقدار بیشینه ضخامت رسوب از کف لوله استفاده گردد.



آشکارساز سوم نیز در فضایی بین دو آشکارساز اول و دوم قرار داده می شود. اساسا و در شرایطی که با استفاده از آشکارسازهای اول و دوم ۲ مجموعه الگوی انباشت هلالی-طبقهبندی و حلقوی-تخم مرغی از هم تمییز داده می شوند، بکارگیری آشکارساز سوم(میانی) برای تفکیک هر کدام از مجموعههای دوگانه فوق ضروری است. در واقع به سبب اختلاف آهنگ تغییر ضخامت رسوب در حدفاصل آشکارسازی اول و دوم بهازای هر کدام از رژیم-های هلالی و طبقهبندی و یا حلقوی و تخم مرغی، امکان تمییز این رژیم های دوگانه نیز در ادامه وجود خواهد داشت.

در تعیین زاویه بهینه برای قرارگیری آشکارساز میانی می توان از کدهای محاسباتی مونتکارلو نظیر آنچه توسط شریفزاده و همکاران ارائه شده است استفاده کرد [۱۹]. در این کد که در محیط نرمافزار MATLAB نوشته شده است ترابرد پرتوهای گاما در محدوده انرژی یک کیلو الکترونولت تا ده مگا الکترونولت قابل انجام است. سعی گردیده تا در الگوریتمهای مورد استفاده تا حد امکان از به کارگیری چیده میشوند. برای این چینش نیاز به انتخاب بهترین مکان برای آشکارسازها وجود دارد. راهکار قابل ارائه در رسیدن به این هدف با استفاده از ۳ آشکارساز، بکارگیری یکی از آنها جهت اندازه گیری ضخامت بیشینه رسوب، دیگری برای تشخیص الگوی انباشت رسوب و سومی برای تعیین نوع رسوب است. آشکارساز نخست در امتداد قطر لوله (کف لوله بهازای جهت گیری افقی لوله و روبروی چشمه بهازای جهت گیری عمودی آن) قرار داده شد. در این امتداد مىتوان بيشينه ضخامت رسوب بهعنوان يك پارامتر با اهمیت را اندازه گیری کرد. موقعیت آشکارساز دوم جهت تشخیص الگوی انباشت رسوب در کمترین زاویه نسبت به چشمه و پیرامون لوله به گونهای تنظیم شد که بتواند بین الگوهای انباشت چهارگانه مورد نظر حلقوی، تخممرغی، هلالی و طبقهبندی تمییز ایجاد کرد. با توجه به شکل (۸)، در نقطه فرضی A این توانایی وجود دارد. در سیستم ارائه شده و با این فرض که اندازه گیری رسوب تا یک مقدار بیشینه انتظاری مورد نظر باشد، مکان فوق جایی است که گوشههای لایه رسوبی در الگوی انباشت هلالی قرار دارند. ویژگی بارز این نقطه برای تعبیه آشکارساز دوم آن است که مقدار شمارشی گامای عبوری از لوله بهازای دو رژیم هلالی و طبقهبندی برابر با مقادیر مربوط به حالت کالیبراسیون اولیه و با حضور لوله کاملا تمییز و خالی از رسوب است در حالیکه بهازای دو رژیم دیگر حلقوی و تخممرغی همواره مقادیر شمارشی کمتر ناشی از تضعیف سهمی از پرتوهای عبوري توسط رسوبات واقع در بالاي اين نقطه مي باشد.

مشخص از سطح آن نسبت به چشمه به صورت بادبزنی



شكل ٨- الگوى مختلف انباشت رسوب.

محاسبات لازم جهت تعریف مجموعه ای از سطوح هندسی که قادر به تولید ۴ رژیم انباشت مورد نظر است بهازای ضخامت بیشینه رسوب ۵ سانتیمتر در شکل (۹) قابل مشاهده است. در طراحی الگوی انباشت هلالی از استوانهای

فرمولاسيون مشخص جهت محاسبه سطوح مقطع برهم کنش اجتناب و این پارامترهای مهم در شبیه-سازی با استفاده از درونیابی داده استخراجی از کتابخانه ENDF/B-VII بهدست آورده و برای محاسبه توابع توزیع احتمال و توابع توزيع تجمعي مورد استفاده قرار گيرد. به منظور تولید اعداد تصادفی در بازه صفر تا یک نیز از تابع rand در محیط MATLAB استفاده گردید. محاسبات در این محیطهای نرم افزاری براساس ترابرد پرتوهای گاما در ماده و با استفاده از روشهای تصادفی صورت خواهد گرفت که در نهایت مقدار شمارشی این آشکارساز در موقعیتهای زاویهای مختلف را بدست می آورد. بدینمنظور از خروجی شمارش بهازای تک فوتون گسیلی از چشمه برای ارائه نتایج و بازای ۱۰۸ فوتون تولیدی با مکانیزم تولیدی اعداد تصادفی در محیط MATLAB استفاده شد. موقعیت زاویهای بهینه جایی است که بیشترین تفکیک بین مقادیر شمارشی ناشی از رژیمهای دوگانه هلالی طبقهبندی و یا حلقوى تخممرغى را فراهم كند.



شکل۱۰- مکانهای چینش آشکارساز اول (پایین)، دوم(بالا) و سوم (همه موقعیتهای زاویهای میانی قابل استفاده).

با رسیدن به طراحی نهایی چشمه و آشکارسازها برای چینش بادبزنی معایب اساسی مربوط به چینش پلکانی به طور قابل قبولی قابل رفع است. به عبارت دیگر، در شرایطی که از چینش بادبزنی استفاده شود طی یک اندازه-گیری و بدون نیاز به اسکن لوله و جابجایی مدام چشمه و آشکارسازها رژیم انباشت و ضخامت بیشینه رسوب قابل محاسبه و گزارش است. برای انجام این کار از یکی از دو روش زیر استفاده خواهد شد:

۱- ثابت کردن آشکارسازها در موقعیت بهینه و چرخش یکسوساز حاوی چشمه پرتوزا به ونه ای که هر بار امکان همراستا شدن باریکه گسیلی با یکی از آشکارسازهای سه گانه مورد نظر به منظور انجام فرایند داده گیری فراهم شود.

۲- طراحی یکسوسازی با سه باریکه گسیلی همزمان به گونهای که بدون نیاز به چرخش آن بتواند داده مربوط به هر ۳ آشکارساز را بصورت همزمان و بدون نیاز به صرف زمان مورد نیاز در روش اول فراهم کند.

برای رسیدن به چینش زاویهای بهینه آشکارساز میانی با استفاده از کد مونت کارلو بهازای دو نوع رسوب آلی (پارافین) و معدنی (کربنات کلسیم) نرخ شمارش گامای ناشی از چشمه سزیوم-۱۳۷ توسط سوسوزن یدور سدیم ۲ اینچ واقع در زوایای مختلف مطابق با شکل (۱۰) محاسبه و ثبت گردید. در این شبیهسازیها براساس ضخامت بیشینه رسوب در کف لوله مدلهای مختلف انباشت رسوب با رژیم های چهارگانه حلقوی، تخم مرغی، هلالی و طبقهبندی شده ایجاد و بهمنظور محاسبه بیشینه تفکیک پذیری بین رژیم های دوگانه حلقوی تخم مرغی و هلالی طبقهبندی مورد استفاده قرار گرفت. نتایج حاصل از شبیه سازی در اشکال (۱۱) و (۱۲) ذکر گردید.



شکل ۱۱- تغییرات زاویهای درصد اختلاف نسبی شمارش رژیم های حلقوی تخممرغی بهازای مقادیر بیشینه رسوب یکسان ۱، ۲، ۳، ۴ و ۵ سانتیمتر در کف لوله

همان گونه که از نمودار فوق مشاهده می شود با افزایش زاویه

٧۶

بین چشمه و آشکارساز، درصد اختلاف نسبی روندی کاهشی را از خود نشان میدهد. با کاهش مقدار ضخامت رسوب کف لوله در ابتدا یک روند کاهشی در درصد اختلاف نسبی شمارشها بین دو رژیم حلقوی و تخم مرغی مشاهده میشود که با کاهش بیشتر ضخامت این روند معکوس شده و درصد اختلاف نسبی شمارشها روندی افزایشی را نشان میدهد.

شیب نمودار فوق نیز با کاهش ضخامت رسوب روندی کاهشی و در ادامه روندی افزایشی را نشان میدهد؛ به عبارتی دیگر، بهازای زوایای کوچکتر نه تنها تفکیک بهتر بین دو رژیم مورد اشاره ایجاد می گردد بلکه تغییرات توان تفکیک نیز روند کاهشی شدیدی با افزایش زاویه چشمه و آشکارساز خواهد داشت. در هر صورت توان تفکیک در زوایای کوچکتر مقادیر بهتری را به خود اختصاص میدهد و این پارامتر در ضخامتهای رسوب بالا و پایین بیشتر از ضخامتهای میانی خودنمایی میکند.



شکل ۱۲- تغییرات زاویه ای درصد اختلاف نسبی شمارش رژیم-های هلالی طبقهبندی به ازای مقادیر بیشینه رسوب یکسان ۱، ۲، ۳، ۴ و ۵ سانتیمتر در کف لوله

آنچه در ادامه و از نمودار فوق مشاهده می شود با افزایش زاویه بین چشمه و آشکارساز، درصد اختلاف نسبی شمارش بین دو رژیم هلالی و طبقهبندی در ابتدا روندی افزایشی را از خود نشان می دهد که در ادامه نزولی خواهد شد.

شیب تغییرات در نمودار فوق نیز در ابتدا روندی کاهشی و سپس افزایشی را نشان میدهد. شیب تغییرات با کاهش ضخامت رسوب روندی کاهشی را از خود نشان میدهد. به عبارتی دیگر، بهازای زوایای بزرگتر و البته نزدیک به ۱۸۰ درجه (زاویه ۱۶۷ درجه برای ضخامتهای ۵، ۴، و ۳ سانتیمتری رسوب و زاویه ۱۷۲ درجه برای ضخامتهای ۲، و ۱ سانتیمتری) نه تنها تفکیک بهتر بین دو رژیم مورد

اشاره بلکه روند افزایشی تغییرات توان تفکیک نیز در این زوایا مورد انتظار است. مقادیر درصد اختلاف نسبی رژیم-های انباشت هلالی و طبقهبندی با افزایش ضخامت رسوب همواره روندی افزایشی را نشان میدهد. در هر صورت توان تفکیک در زوایای بزرگتر مورد اشاره مقادیر بهتری را به خود اختصاص میدهد و این پارامتر با افزایش ضخامت رسوب نیز افزایش خواهد داشت.

۳- نتیجهگیری

با توجه به سرعت زیاد پیشروی و شکلگیری رسوب در داخل لوله های انتقال جریان، زمان یک پارامتر مهم در انتخاب روش اندازه گیری و چینش آشکار سازها است. برای پیشبینی الگوی انباشت رسوب و اندازه گیری ضخامت آن از روشهای مختلفی استفاده می شود که روش گامای عبوری یک روش غیرمخرب برای این کار است. در انتخاب چینش بهینه آشکارسازها کمینه بودن خطای اندازه گیری، زمان اسكن، مقرون به صرفه بودن اين روش از لحاظ اقتصادی، قابل تعمیم دادن این روش برای لوله-های زیر دریا و خشکی و پایین آوردن دز کاربران پارامترهای مهم در انتخاب چینش مناسب آشکارسازها باید در نظر گرفته شوند. در این مقاله با مقایسه چینش-های مختلف آشکارسازها اطراف لوله مشخص گردید با چینش آشکارسازها به صورت بادبزنی و با فاصله مشخص از لوله می توان در اندازه گیری ضخامت رسوب میزان دقت را بالا و در زمان صرفه جویی کرد. در این چینش میتوان در کمترین زمان ممکن و با یک اندازه گیری ضخامت و الگوی انباشت رسوب را با اندازه گیری کرد. در یک وضعیت بهینه مورد اشاره می توان ضخامت بیشینه رسوب کف لوله را با کمک آشکارساز نخست با زاویه ۱۸۰ درجه نسبت به چشمه گامازا اندازه گیری کرد. با استفاده از آشکارساز دوم امکان تمييز دو مجموعه رژيم انباشت رسوب حلقوى تخممرغى و هلالی طبقهبندی فراهم است. در نهایت و با استفاده از محاسبات شبیهسازی با کد مونتکارلو ارائه شده توسط شریفزاده و همکاران، موقعیت بهینه استقرار آشکارساز سوم به منظور حصول بیشینه توان تفکیک رژیم های حلقوی و تخممرغی از یک سو و هلالی و طبقه بندی از سوی دیگر بدست آمد. زوایای کوچکتر و نزدیک به موقعیت آشکارساز دوم در تفکیک رژیمهای حلقوی تخممرغی و زوایای بزرگتر نزدیک به موقعیت آشکارساز نخست در تفکیک رژیمهای هلالیطبقهبندی، توان تفکیک بالاتری را

بیشتر دقت در اندازه گیری رسوب گردد که در ادامه تحقیقات به آن پرداخته خواهد شد و نتایج آن ارائه می-گردد.

ارائه خواهند داد. استفاده از هوش مصنوعی به منظور بیشتر بکارگیری تعداد بیشتری از داده مربوط به موقعیتهای تحقیقا مختلف آشکارساز میانی احتمالا می تواند منجر به افزایش گردد.

۴-مراجع

[1] Bertrand, Bertrand, Gerard Ségéral, and Paul Ove Moksnes. "Detection and identification of scales using dual energy/venturi subsea or topside multiphase flow meters." In Offshore Technology Conference, pp. OTC-13152. OTC, 2001.

[2] Almutairi, Fajhan H., and David R. Davies. "Detection of scale deposition using distributed temperature sensing." In SPE International Oilfield Scale Conference and Exhibition? pp. SPE-113595. SPE, 2008.

[3] Khoshbazm Farimani, Sadra, et al. "Wax Deposition Modeling in Oil Pipelines Combined with the Wax Precipitation Kinetics". Journal of Petroleum Research. (2014): 89-99.

[4] Bertrand, Bertrand, Gerard Ségéral, and Paul Ove Moksnes. "Detection and identification of scales using dual energy/venturi subsea or topside multiphase flow meters." In Offshore Technology Conference, pp. OTC-13152. OTC, 2001.

[5] Rostron, Paul. "Critical review of pipeline scale measurement technologies." Indian Journal of Science and Technology 11, no. 17 (2018): 1-18.

[6] Oliveira, Davi F., Joseilson R. Nascimento, Carla A. Marinho, and Ricardo T. Lopes. "Gamma transmission system for detection of scale in oil exploration pipelines." Nuclear Instruments and Methods in Physics Research Section A: Accelerators, Spectrometers, Detectors and Associated Equipment 784 (2015): 616-620.

[7] Bjørnstad, Tor, and Emmanuel Stamatakis. "Scaling studies with gamma transmission technique." (2006).

[8] Song, Won-Joon, Seung-Hee Lee, and Hee-Dong Jeong. "DEVELOPMENT OF DEPOSIT DETECTION SYSTEM IN PIPELINES OF THE STEELWORKS USING CS-137 GAMMA-RAY." In AIP Conference Proceedings, vol. 975, no. 1, pp. 1374-1380. American Institute of Physics, 2008.

[9] Harara, W. "Deposit thickness measurement in pipes by tangential radiography using gamma ray sources." Russian Journal of Nondestructive Testing 44, no. 11 (2008): 796-802.

[10] Candeias, J. P., D. F. De Oliveira, M. J. Dos Anjos, and R. T. Lopes. "Scale analysis using X-ray microfluorescence and computed radiography." Radiation Physics and Chemistry 95 (2014): 408-411.

[11] Salgado, Cesar Marques, and Tâmara Teixeira. "Use of transmission gamma for study of calculation of incrustation thickness in oil pipelines." (2017).

[12] Teixeira, Tâmara P., César M. Salgado, Roos Sophia de F. Dam, and William L. Salgado. "Inorganic scale thickness prediction in oil pipelines by gamma-ray attenuation and artificial neural network." Applied Radiation and Isotopes 141 (2018): 44-50.

[13] Cheng, Can, Wen-Bao Jia, Da-Qian Hei, Shu-Qun Geng, Hong-Tao Wang, and Li-Teng Xing. "Determination of thickness of wax deposition in oil pipelines using gamma-ray transmission method." Nuclear Science and Techniques 29, no. 8 (2018): 109.

[14] Askari, Mojtaba, Ali Taheri, Majid Mojtahedzadeh Larijani, Amir Movafeghi, and Heidar Faripour. "A gamma-ray tomography system to determine wax deposition distribution in oil pipelines." Review of Scientific Instruments 90, no. 7 (2019).

[15] Salgado, William L., Roos Sophia de F. Dam, Tâmara P. Teixeira, C. C. Conti, and C. M. Salgado. "Application of artificial intelligence in scale thickness prediction on offshore petroleum using a gamma-ray densitometer." Radiation Physics and Chemistry 168 (2020): 108549.

[16] Teixeira, Tamara P., Marcelo C. Santos, Caroline M. Barbosa, William L. Salgado, Roos Sophia F. Dam, César M. Salgado, Roberto Schirru, and Ricardo T. Lopes. "Determination of eccentric deposition thickness on offshore horizontal pipes by gamma-ray densitometry and artificial intelligence technique." Applied Radiation and Isotopes 165 (2020): 109221.

[17] Swinehart, Donald F. "The beer-lambert law." Journal of chemical education 39, no. 7 (1962): 333.

[18] CATIA V5 Fundamentals, www. http://handbook5.com/c/catia-v5-fundamentals-w3524.html.

[19] Sharifzadeh, Mohsen, Hosein Afarideh, Hosein Khalafi, and Reza Gholipour. "A Matlab-based Monte Carlo algorithm for transport of gamma-rays in matter." Monte Carlo Methods and Applications 21, no. 1 (2015): 77-90.