

681.518

Я 22

Івано-Франківський національний технічний
університет нафти і газу



Яворський Андрій Вікторович

УДК 621.370:622.692

РОЗРОБКА МЕТОДУ ТА СИСТЕМИ ДЛЯ БЕЗКОНТАКТНОГО
КОНТРОЛЮ СТАНУ ІЗОЛЯЦІЇ ПРОМИСЛОВИХ НАФТОГАЗОПРОВОДІВ

05.11.13 – Прилади і методи контролю
та визначення складу речовин

АВТОРЕФЕРАТ
дисертації на здобуття наукового ступеня
кандидата технічних наук

Івано-Франківськ – 2005

Дисертацією є рукопис.

Робота виконана на кафедрі "Методи та прилади контролю якості і сертифікації продукції" Івано-Франківського національного технічного університету нафти і газу Міністерства освіти і науки України.

Науковий керівник: доктор технічних наук, професор

Кісіль Ігор Степанович,

Івано-Франківський національний технічний університет нафти і газу, завідувач кафедри "Методи та прилади контролю якості і сертифікації продукції".

Офіційні опоненти: доктор технічних наук, професор

Горбійчук Михайло Іванович,

Івано-Франківський національний технічний університет нафти і газу, завідувач кафедри "Комп'ютерні системи і мережі";

доктор технічних наук, старший науковий співробітник

Джала Роман Михайлович,

Фізико-механічний інститут ім. Г. В. Карпенка НАН України, м. Львів.

Провідна установа: Вінницький національний технічний університет

ця.

Захи
ради
газу

ціалізованої вченої
ніверситеті нафти і

З дип
техні

ого національного
ківськ, 76019).

Автор

Вчений секретар
кандидат техн

Дранчук М. М.



ЗАГАЛЬНА ХАРАКТЕРИСТИКА РОБОТИ

Підземні металічні трубопроводи є найбільш металомісткими зміїми. Підземні металічні трубопроводи є найбільш металомісткими зміїми, що морально не старіють упродовж тривалого часу. Ритмічна робота багатьох галузей промисловості безпосередньо пов'язана з надійністю підземних нафтогазопроводів. Однією із основних причин відмов підземних трубопровідних систем є корозія трубопроводів. Пониження захисного ізоляційного покриття трубопроводу робить можливим контакт його стінки з ґрутовим електролітом, що сприяє корозії металу труби. Корозія приводить не тільки до збільшення витрат на ремонтно-відновлювальні роботи, але і до значно більших втрат, пов'язаних із виникненням аварій і, як наслідок, до перебоїв у транспортуванні нафти, природного газу і нафтопродуктів підземними нафтогазопроводами.

Крім того, корозійні процеси створюють екологічні проблеми (забруднення пафтою акваторій річок, озер, газом навколошнього повітря тощо).

На даний час важливим завданням є контроль ізоляційного покриття підземних нафтогазопроводів при наявності різних промислових електромагнітних завад, контроль ізоляційного покриття електрично з'єднаних між собою декількох підземних нафтогазопроводів.

Відомі контактні технічні засоби контролю ізоляції дозволяють здійснювати контроль за станом ізоляційного покриття підземних нафтогазопроводів з урахуванням вищевказаних факторів. Однак роботи при цьому проводять з продуктивністю не більше 0,25 км/год., що не дозволяє оперативно оцінити стан ізоляційного покриття підземних нафтогазопроводів на нафтових і газових промислах, де їх загальна довжина на одному із них може бути в діапазоні від 100 до 1000 км.

Існуючі безконтактні засоби контролю стану ізоляційного покриття на даний час не дозволяють уникнути впливу вказаних вище факторів на їх роботу, не дають змоги автоматизувати процес проведення контролю, накопичувати дані для моніторингу та прогнозувати стан ізоляційного покриття в майбутньому.

Зв'язок роботи з науковими програмами, планами, темами. Дослідження, результати яких приведені у дисертації, безпосередньо пов'язані із виконанням у Івано-Франківському національному технічному університеті нафти і газу (ІФНТУНГ) держбюджетної науково-дослідної теми Д4-01-Ф „Наукові основи контролю, управління і екологічного моніторингу об'єктами нафтогазового комплексу України”, номер державної реєстрації 0204U003207 і господарських тем: № 9/98 “Розробка технології і технічних засобів контролю стану ізоляції підземних промислових нафтогазопроводів нафтогазовидобувних підприємств” (0303U007932), № 35-1/03 “Розробка пристрою для контролю стану ізоляції і наявності врізок в газових і газоконденсатних підземних трубопроводах” (0103U001614), №76/2004 “Розробка методики

проведення метрологічної атестації пристрою для контролю ізоляції газових і газоконденсатних підземних трубопроводів" (0104U005497).

Мета роботи полягає у розробці теоретичних, методологічних основ та технічних засобів для безконтактного контролю ізоляційного покриття підземних промислових нафтогазопроводів при наявності електромагнітних завад і електричного з'єднання між цими нафтогазопроводами.

Відповідно до поставленої мети *задачі* дослідження є такими:

- аналіз впливу електромагнітних завад і електричного з'єднання декількох підземних нафтогазопроводів на результати безконтактного контролю їх ізоляційного покриття;
- дослідження переходних процесів у стінках підземних нафтогазопроводів, які виникають при підключення до них сигнал-генератора;
- розробка математичної моделі розподілу горизонтальної складової напруженості магнітного поля над декількома паралельними електрично з'єднаними підземними нафтогазопроводами;
- розробка методу безконтактного визначення струмів в стінках підземних нафтогазопроводів при наявності електромагнітних завад і електричного з'єднання між ними;
- розробка інформаційно-вимірювальної системи і програмного забезпечення для реалізації розроблених математичних моделей і методу безконтактного визначення струмів в стінках підземних нафтогазопроводів;
- оцінка похибок інформаційно-вимірювальної системи при контролі ізоляційного покриття як одиночного нафтогазопроводу, так і паралельних електрично з'єднаних нафтогазопроводів;
- розробка методики оцінки стану ізоляції підземних нафтогазопроводів на основі безконтактно визначених струмів в їх стінках за допомогою розробленої інформаційно-вимірювальної системи;
- проведення лабораторних і промислових випробувань розробленої системи контролю стану ізоляції підземних нафтогазопроводів.

Об'єкти дослідження: підземні нафтогазопроводи, які експлуатуються в умовах промислових електромагнітних завад і можуть бути електрично з'єднаними між собою.

Предмет дослідження: методи, засоби та системи безконтактного контролю стану ізоляційного покриття підземних нафтогазопроводів.

Наукова новизна одержаних результатів полягає у наступному:

- вперше отримані залежності для опису переходних процесів встановлення усталеного значення струму в стінках підземних нафтогазопроводів при підключення до них сигнал-генератора. Показано, що переходний процес в таких трубопроводах триває не більше 0,375 с;

– вперше розроблена математична модель розподілу горизонтальної складової напруженості магнітного поля в довільній площині шерерізу над декількома паралельними електрично з'єднаними підземними нафтогазопроводами при проходженні по їх стінках синфазних струмів, що дозволило розробити метод виключення впливу електричного з'єднання паралельних нафтогазопроводів на результати безконтактного визначення струмів в стінках кожного із них, а також визначити координати їх залягання;

– для знаходження струмів і параметрів залягання декількох паралельних електрично з'єднаних контролюваних підземних нафтогазопроводів вперше використані метод Бокса і метод Девілсона-Флетчера-Пауела для мінімізації розходження між розрахованими і вимірюваними значеннями горизонтальної складової напруженості магнітного поля над контролюваними нафтогазопроводами.

Практичне значення одержаних результатів. Проведені теоретичні, методологічні та експериментальні дослідження дозволили отримати такі практичні результати:

– розроблено методику усунення впливу зовнішніх електромагнітних завад на результати вимірювання напруженості магнітного поля над контролюваними підземними нафтогазопроводами;

– розроблено методику контролю ізоляційного покриття електрично з'єднаних між собою підземних нафтогазопроводів при дії електромагнітних завад;

– розроблено інформаційно-вимірювальну систему БКІТ-2 для безконтактного контролю ізоляційного покриття підземних нафтогазопроводів в умовах промислових електромагнітних завад і при наявності електричного з'єднання між ними, яка реалізує запропонований метод контролю;

– розроблено програмне забезпечення, яке дозволяють отримувати значення струмів в стінках контролюваних підземних нафтогазопроводах з прив'язкою до місця контролю як безпосередньо в польових умовах, так і в лабораторних умовах;

– здійснена оцінка методичної, інструментальної та сумарної похибок інформаційно-вимірювальної системи БКІТ-2, а також розроблено методику повірки та програму і методику метрологічної атестації цієї системи.

Вірогідність результатів. Вірогідність отриманих наукових результатів в роботі зумовлена виконанням теоретичних досліджень з використанням теорії магнітного поля струмопроводів, суперпозиції магнітних полів, теоретичних основ електротехніки, методики оптимізаційного пошуку методами Давілсона – Флетчера – Пауела і Бокса, а також теоретичних основ метрології.

Вірогідність отриманих результатів експериментальних досліджень зумовлена правильністю виконання експериментів і підтверджується їх збіжністю з результатами теоре-

тичного аналізу, а також з результатами впровадження розробленого методу контролю і інформаційно-вимірювальної системи БКІТ-2.

Особистий внесок здобувача. Основна частина теоретичних та експериментальних досліджень, висновки і рекомендації виконані автором самостійно. Автором проаналізовані існуючі методики та прилади для безконтактного контролю стану ізоляційного покриття підземних нафтогазопроводів в умовах різних промислових завод [1]; сформовано мету і задачі досліджень; розроблено метод усунення впливу зовнішніх електромагнітних завад на результати вимірювання напруженості магнітного поля над контролюваними трубопроводами [3, 4]; розроблено метод контролю ізоляційного покриття слектрично з'єднаних між собою підземних нафтогазопроводів при дії електромагнітних завод; розроблено математичний опис залежності горизонтальної складової напруженості магнітного поля над підземними трубопроводами, яка не вимагає використання як координати точки відліку положення осі одного із контролюваних підземних нафтогазопроводів [6]; розроблена структурна схема інформаційно-вимірювальної системи для безконтактного контролю стану ізоляційного покриття як одиночних, так і паралельних слектрично з'єднаних підземних нафтогазопроводів в умовах промислових електромагнітних завод; проведений метрологічний аналіз розробленої інформаційно-вимірювальної системи контролю [7].

Апробація результатів дисертації. Основні положення дисертаційної роботи обговорювалися на н/т конференціях професорсько-викладацького складу ІФНТУНГ (2001р.); на наукових семінарах кафедри “Методи та прилади контролю якості і сертифікації продукції” (МПКЯ і СП) ІФНТУНГ (2002-2004р.р.); на VIII н/т конференції „Вимірювальна та обчислювальна техніка в технологічних процесах” (м. Хмельницький, 2001 р.); на н/т конференції „Фізичні методи та засоби контролю середовищ, матеріалів та виробів ЛЕОТЕСТ 2001” (Славське, 2001); на н/т конференції „Сучасні прилади, матеріали і технології для неруйнівного контролю і технічної діагностики промислового обладнання” (м. Івано-Франківськ, 2002); на IX н/т конференції „Сучасні методи і засоби неруйнівного контролю і технічної діагностики” (м. Ялта, 2003); на н/т конференції „Приладобудування 2004: Стан і перспективи” (м. Київ, 2004р.); на н/т конференції “Нафта і газ 2004” (м. Судак, 2004 р.).

Публікації. Результати роботи висвітлені у 7 статтях у фахових наукових журналах (2 статті одноособові), у 7 збірниках матеріалів і тез н/т конференцій, 1-му деклараційному патенті України.

Структура дисертації. Дисертація складається із вступу, п'яти розділів, висновків, переліку використаних джерел із 96 найменувань і викладена на 150 сторінках. Крім того дисертація проілюстрована 68 рисунками, включає 12 таблиць і 22 додатки.

ОСНОВНИЙ ЗМІСТ РОБОТИ

У *вступі* вказана сутність наукової проблеми, її стан та значущість для народного господарства, показаний зв'язок із науковими темами, сформульовані мета та задачі досліджень, подані наукова новизна і практичне значення отриманих результатів, вказаний особистий внесок здобувача, приведена інформація про публікації по результатах роботи та про їхню апробацію.

У *першому розділі* дано аналіз чинників, які впливають на стан ізоляційного покриття підземних нафтогазопроводів та проведено їх систематизацію. Показано, що найбільший вплив на технічний стан ізоляційного покриття має тип ґрунту, в якому залягає нафтогазопровід, вологість і засоленість ґрунту, маса і температура транспортованого продукту. Крім того суттєво впливають на стан ізоляції сторонні електромагнітні поля (завади), які виникають внаслідок роботи ліній електропередач, електрифікованого рейкового транспорту, потужних електроустановок тощо.

В даному розділі приведено результати аналізу існуючих методів і засобів контролю ізоляційного покриття підземних нафтогазопроводів. На даний час відомі різні контактні та безконтактні методи контролю стану ізоляційного покриття підземних нафтогазопроводів, які реалізуються при виготовленні відповідних технічних засобів. Однак контактні методи не дають зможи проводити контроль при високому питому опорі ґрунту (понад 100 Ом·м), під дорожнім покриттям та у зоні дії блукаючих струмів. Продуктивність контролю при використанні засобів, що реалізують ці методи, не перевищує 0,25 км/год, що не дозволяє оперативно проводити контроль значних ділянок підземних нафтогазопроводів.

Відомі безконтактні методи і засоби контролю у порівнянні з контактними виграють у простоті, дальності дії і універсальності, але програють останнім у точності знаходження місця пошкодження ізоляції, на результати контролю цими засобами впливають промислові електромагнітні завади, а також електричні зв'язки між декількома підземними нафтогазопроводами, що має місце на нафтових і газових промислах.

Особливо це проявляється при контролі паралельних електрично з'єднаних трубопроводів, які знаходяться на відстані один від одного, що є меншою за подвійну глибину їх залягання. Відомі контактні і безконтактні методи і засоби контролю для своєї реалізації вимагають точної прив'язки до осі одного із паралельних трубопроводів, причому відстань між цими трубопроводами повинна бути більшою за подвоєну глибину їх залягання.

З урахуванням проведеного аналізу відомих методів і засобів контролю, а також факторів, що впливають на отримані результати контролю, визначені мета і задачі досліджень дисертаційної роботи.

У *другому розділі* розроблено методику безконтактного контролю ізоляційного покриття підземних нафтогазопроводів при наявності паралельних електрично з'єднаних підземних нафтогазопроводів і промислових електромагнітних заводів.

Безконтактний контроль ізоляційного покриття базується на визначенні величини заникання струму вздовж підземного нафтогазопроводу, що протікає в стінці труби і витикає у місцях пошкодження його ізоляції (заникання струму). Заникання струму вздовж трубопроводу визначається на основі результатів вимірювання напруженості магнітного поля, що має місце над досліджуваною ділянкою нафтогазопроводу при протіканні в його стінках струму від сигнал-генератора.

Проведений аналіз впливу електромагнітних завад на результати проведення безконтактного контролю ізоляційного покриття підземних нафтогазопроводів показав, що контролюваний нафтогазопровід також може виступати як вторинне джерело завади при такому контролі. Тому первинні і вторинні джерела електромагнітних завад сумарно впливають на результати безконтактного визначення значення струму в стінках контролюваного нафтогазопроводу, що є причиною похибок отриманих значень визначеного таким чином струму.

Слід зазначити, що напруженість магнітного поля завади в кожній точці контролю над підземним нафтогазопроводом може бути різною і на неї впливають ряд наперед невизначених факторів. Тому пропонується застосовувати інформаційно-вимірювальну систему (ІВС) для виключення впливу електромагнітних завад з використанням двох приймальних магнітних антен, як найбільш завадозахищенню (рис.1).

Метод усунення впливу електромагнітних завад на результати вимірювання напруженості магнітного поля над підземним нафтогазопроводом 2 є наступним. В точці контролю над трубопроводом проводять окремо вимірювання напруженості магнітного поля при підключенному і відключенному сигнал-генераторі 5 через комутатор 6 до трубопроводу за допомогою магнітних антен 13 і здійснюється запам'ятовування цих значень блоком керування 15. Значення завади є сумарним від впливу первинного і вторинного джерел завади. Блок керування 15 здійснює також підключення і відключення сигнал-генератора до трубопроводу через радіоканал, який утворений радіопередавачем приймача 17 і радіоприймачем 8 сигнал-генератора 5. На основі різниці вимірюваних таким чином напруженостей блок 15 розраховує значення струму в стінках контролюваного трубопроводу, який має місце там тільки внаслідок роботи сигнал-генератора, тобто без впливу електромагнітних завад.

Важливою задачею для реалізації запропонованої методу усунення впливу електромагнітних завад є забезпечення мінімального часового інтервалу між вимірюваннями напруженостей магнітного поля сигналу завади і сумарного сигналу. Оскільки струмовий сигнал в трубопроводі, що формується сигнал-генератором, не може прийняти постійне усталене значення миттєво, то необхідно проаналізувати перехідний процес досягнення цього значення в трубопроводі як в електричній системі з розподіленими параметрами. Відповідно значення часу досягнення усталеного значення струмового сигналу в трубопроводі визначатимемо величину

часового інтервалу між вимірюваннями напруженості магнітного поля сигналу завади і сумарного сигналу.

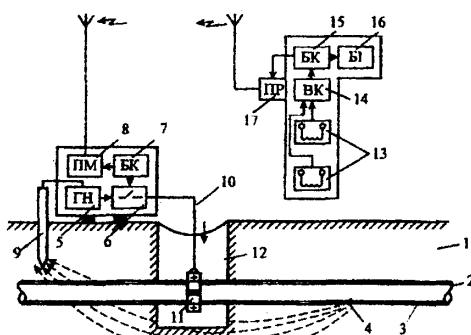


Рис. 1. IBC для виключення впливу електромагнітних завад на результати вимірювання напруженості магнітного поля над підземним нафтогазопроводом:

- 1 - ґрунт; 2 – нафтогазопровід; 3 – ізоляційне покриття; 4 – пошкодження ізоляційного покриття;
- 5 – генератор; 6 – комутатор; 7 – блок керування сигнал-генератора; 8-радіоприймач;
- 9 – заземлювач; 10 - з'єднувальні провідники; 11 – хомут; 12 - експлуатаційний колодязь;
- 13 – магнітні антени; 14 – вимірювальний канал; 15- блок керування приймача; 16 – блок індикації; 17 – радіопередавач

Для аналізу перехідного процесу була використана еквівалентна електрична схема заміщення ділянки підземного нафтогазопроводу для змінного струму, яка приведена на рис. 2.

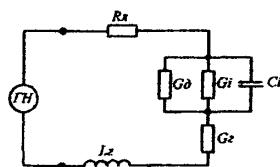


Рис. 2. Електрична схема заміщення ділянки підземного нафтогазопроводу для змінного струму

Схема заміщення включає наступні погонні параметри: L_z , G_z - індуктивність і провідність ґрунту; C_1 , G_i - ємність і провідність ізоляції; G_d - провідність дефекту ізоляційного покриття; R_s - опір провідника, за допомогою якого підземний нафтогазопровід під'єднується до сигнал-генератора rH .

В результаті проведених досліджень був отриманий такий вираз для струму стінках

підземного нафтогазопроводу в операторній формі:

$$I_1(p) = \frac{U_{\text{зен}}(1 + R2 \cdot C_1 p)}{(p - 2j\pi f)(p^2 L_e C_1 R2 + p(L_e + (R_z + R_s) \cdot R_2 C_1) + R_z + R_s + R2)}, \quad (1)$$

де $U_{\text{зен}}$ - напруга на виході сигнал - генератора; $R2 = R_{i_max}/(\pi \cdot D_T \cdot l)$ - опір ізоляції; R_{i_max} - питомий електричний опір ізоляційного покриття; D_T - діаметр трубопроводу; l - довжина контролюваної ділянки трубопроводу; f - частота вихідної напруги сигнал-генератора.

Виконуючи зворотне перетворення Лапласа над (1) за допомогою програмного пакету MathCad Professional, проведений розрахунок тривалості перехідного процесу для різних типів ізоляційних покрить, різних значень діаметру, довжини трубопроводу та частоти струмового сигналу при задовільному і незадовільному станах ізоляційного покриття. Результати таких розрахунків приведені в табл.1.

Таблиця 1.

Результати розрахунку перехідного процесу в стінках підземного нафтогазопроводу

Варіант розрахунку	Діаметр трубопроводу D_T , м	Довжина контролю l , м	Питомий електричний опір R_{i_max} , Ом·м ²	Частота f , Гц	Час перехідного процесу, с
1	0,089	3000	$5 \cdot 10^4$	87	0,3
2	0,089	3000	$5 \cdot 10^4$	457	0,375
3	0,089	3000	50	87	0,025
4	0,089	3000	50	457	0,02
5	0,089	10000	$5 \cdot 10^4$	87	0,35
6	0,089	10000	$5 \cdot 10^4$	457	0,325
7	0,089	10000	50	87	0,015
8	0,089	10000	50	457	0,018
9	1,22	3000	$5 \cdot 10^4$	87	0,325
10	1,22	3000	$5 \cdot 10^4$	457	0,15
11	1,22	3000	50	87	0,03
12	1,22	3000	50	457	0,025
13	1,22	10000	$5 \cdot 10^4$	87	0,25
14	1,22	10000	$5 \cdot 10^4$	457	0,2
15	1,22	10000	50	87	0,0065
16	1,22	10000	50	457	0,01

Аналізуючи отримані дані (табл. 1) можна сказати, що найбільший вплив на час перехідного процесу має стан ізоляційного покриття підземного трубопроводу. Чим більш є пошкодженою ізоляцією трубопроводу, тим меншим є час перехідного процесу. Максимальний час перехідного

процесу з урахуванням даних табл. I не перевищує 0,375 с при непошкодженному ізоляційному покрітті.

Не менш важливою є задача урахування впливу паралельних електрично з'єднаних між собою підземних нафтогазопроводів на результати визначення струму в стінках кожного із них. Електричний контакт між такими трубопроводами призводить до того, що контролюваній струм розповсюджується у стінках в цих трубопроводів і при невеликій відстані між ними в результаті взаємодії магнітних полів ускладнюється визначення положення осей контролюваних трубопроводів і отримання достовірних даних про величину струмів в стінках кожного із них.

Одержання математичного опису розподілу горизонтальної складової напруженості магнітного поля над трубопроводами базується на відомому законі Біо-Савара-Лапласа. У результаті проведених досліджень отримано таку математичну модель розподілу горизонтальної складової напруженості магнітного поля для двох паралельних трубопроводів:

$$H'_y = \frac{1}{2\pi} \left[\frac{I_1 z_1}{z_1^2 + (y' - d')^2 \cos^2 \phi} + \frac{I_2 z_1}{z_2^2 + (y' - b' - d')^2 \cos^2 \phi} \right], \quad (2)$$

де I_1 і I_2 – струми в стінках трубопроводів 1 і 2 (рис. 3); z_1 , z_2 – висоти точок спостереження над трубопроводами; b – відстань між трубопроводами; d – відстань від точки відліку до осі трубопроводу 1; ϕ – кут між площинами oy' (в якій отримуються значення H'_y) і перпендикуляром до напрямку шлейфу трубопроводів; y' – абсциса в площині oy' .

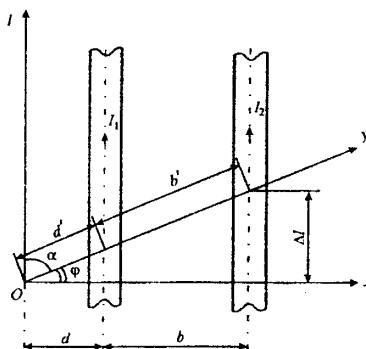


Рис. 3. Розрахункова схема для одержання залежності H'_y

Знаходження значень струмів (I_1 , I_2) в стінках трубопроводів і параметрів, що визначають їх координати залягання (z_1 , z_2 , b , d , ϕ), здійснюється шляхом мінімізації деякого наперед заданого критерію оптимальності апроксимації Δa , який визначає розходження між теоретичними і експериментальними значеннями напруженості магнітного поля:

$$\Delta a \rightarrow \min_{I_1, I_2, z_1, z_2, \varphi, d', b'} \quad (3)$$

У результаті проведеного чисельного експерименту було встановлено, що найбільш придатним для даної задачі є критерій найменших квадратів:

$$\sigma^2 = \frac{1}{m} \sum_{i=1}^m \left(H'_{y_i}(y) - \tilde{H}'_{y_i}(y) \right)^2, \quad (4)$$

де $\tilde{H}'_{y_i}(y)$ - значення горизонтальної складової напруженості магнітного поля, які виміряні у площині oy' над трубопроводами; m - кількість спостережень.

Теоретичний аналіз і результати розрахунків показали, що у деяких випадках апроксимація даних функцією (2) приводить до небажаних результатів, оскільки отримані у процесі апроксимації значення параметрів функції виходять за реальні межі, тобто такі значення, які не є реальними. Тому у процесі апроксимації необхідно вказати реальні граничні значення параметрів. Критерій оптимальності апроксимації повинен бути сформульований як задача мінімізації з обмеженнями щодо аргументів функцій. Дані обмеження можна записати у наступному вигляді:

$$\begin{aligned} I_{1\min} \leq I_1 \leq I_{1\max}; \quad I_{2\min} \leq I_2 \leq I_{2\max}; \quad z_{1\min} \leq z_1 \leq z_{1\max}; \quad z_{2\min} \leq z_2 \leq z_{2\max}, \\ b'_{\min} \leq b' \leq b'_{\max}; \quad d'_{\min} \leq d' \leq d'_{\max}; \quad -\varphi_{\min} \leq \varphi \leq \varphi_{\max}. \end{aligned} \quad (5)$$

Нами запропоновано задачу мінімізації критерію оптимальності апроксимації (4) звести до задачі мінімізації функції Лагранжа виду:

$$\begin{aligned} F(\overrightarrow{X}, \lambda, u) = & \sigma^2 + \lambda_1(I_1 + U_1^2 - I_{1\max}) + \lambda_2(-I_1 + U_2^2 - I_{1\min}) + \lambda_3(I_2 + U_3^2 - I_{2\max}) + \lambda_4(-I_2 + U_4^2 - I_{2\min}) + \\ & \lambda_5(z_1 + U_5^2 - z_{1\max}) + \lambda_6(-z_1 + U_6^2 - z_{1\min}) + \lambda_7(z_2 + U_7^2 - z_{2\max}) + \lambda_8(-z_2 + U_8^2 - z_{2\min}) + \lambda_9(b' + U_9^2 - b'_{\max}) + \\ & \lambda_{10}(-b' + U_{10}^2 - b'_{\min}) + \lambda_{11}(-\varphi + U_{11}^2 - \varphi_{\max}) + \lambda_{12}(\varphi + U_{12}^2 - \varphi_{\max}), \end{aligned} \quad (6)$$

де \overrightarrow{X} -вектор аргументів функції (2); $\overrightarrow{X} = (I_1, I_2, z_1, z_2, b, d, \varphi)$; $\lambda_1, \dots, \lambda_{12}$ -відповідні множники Лагранжа; $U^2_{1, \dots, 12}$ -відповідні послаблюючі змінні.

Для знаходження значень $I_1, I_2, z_1, z_2, b, d, \varphi$ обрано два методи оптимізаційного пошуку: метод Девідсона-Флітчера-Пауела (ДФП) і метод Бокса. Метод ДФП метод має високу точність, але повільну збіжність, що вимагає значної потужності обчислювальних засобів. Цей метод пошуку параметрів доцільно використовувати у лабораторних умовах для точного визначення струму в стінках підземних паралельних нафтогазопроводів на основі результатів вимірювання значень напруженості магнітного поля, отриманих в польових умовах. Перевагами методу Бокса є його простота, зручність при програмуванні. Метод використовує тільки значення функції (4) і обмеження (5) і може бути реалізований безпосередньо в польових умовах з використанням малопотужних обчислювальних засобів (мікро-ЕОМ).

Вираз (2) може бути поширений і на декілька паралельних електрично з'єднаних підземних нафтогазопроводів:

$$H'_y = \frac{1}{2\pi} \left[\frac{I_1 z_1}{z_1^2 + (y' - d')^2 \cos^2 \varphi} + \sum_{j=2}^n \frac{I_j z_j}{z_j^2 + (y'_j - b'_{j-1} - d')^2 \cos^2 \varphi} \right], \quad (7)$$

де n - кількість паралельних трубопроводів; “ $'$ ” – позначка, яка вказує на параметри у площині OY' (рис. 3).

На основі проведених теоретичних досліджень в даному розділі також сформульовані вимоги до розробки IBC контролю стану ізоляції підземних нафтогазопроводів в умовах промислових завад з метою реалізації нею результатів теоретичних досліджень.

У *третьому розділі* основна увага приділена розробці IBC для безконтактного контролю стану ізоляційного покриття підземних нафтогазопроводів.

Розроблено і описано структурну схему, конструкцію і програмне забезпечення приймача (рис. 4) і сигнал-генератора (рис. 5) IBC БКІТ-2, за допомогою яких реалізуються запропонованій метод контролю ізоляційного покриття підземних нафтогазопроводів.

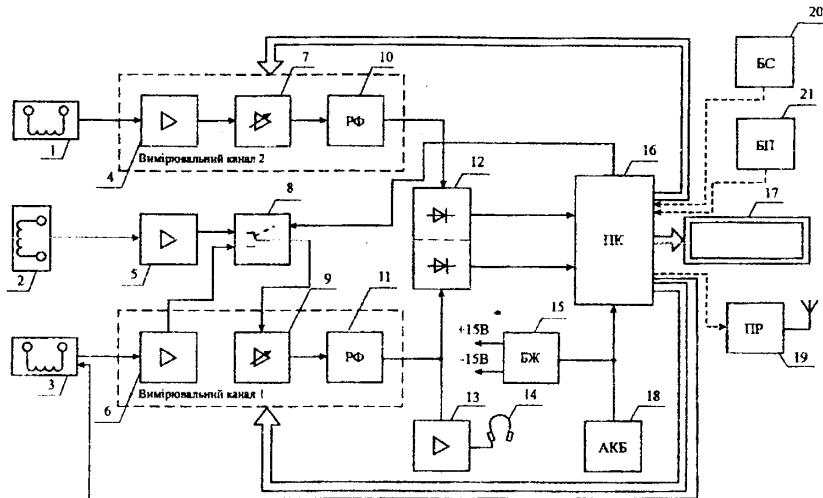


Рис. 4. Структурна схема приймача IBC БКІТ-2

Приймач складається з трьох магнітних антен 1, 2, 3, трьох попередніх підсилювачів 4, 5, 6, програмованих підсилювачів 7, 9, комутатора 8, активних резонансних фільтрів 10, 11, лінійного детектора 12, звукового підсилювача 13, головних телефонів 14, блоку живлення 15, пристрою керування 16, цифрового індикатора 17, акумуляторної батареї 18, радіопередавача 19, блоків сканування 20 і профілювання 21. Магнітна антена 3 перелаштовується з пошукової частоти 457 Гц на вимірювальну частоту 87 Гц. Магнітна антена 3 перелаштовується з пошукової частоти 457 Гц на вимірювальну частоту 87 Гц.

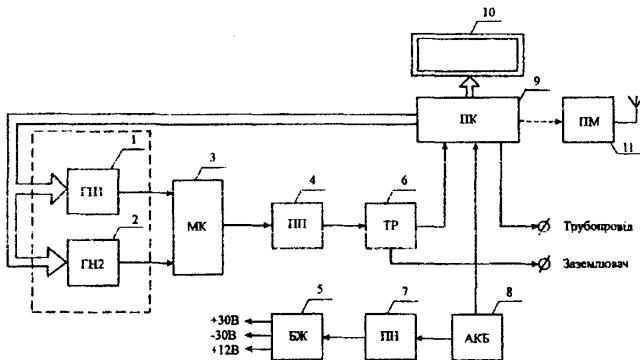


Рис. 5. Структурна схема сигнал-генератора IBC BKIT-2

Сигнал-генератор складається з пошукового генератора 1 (робоча частота 457 Гц), вимірювального генератора 2 (робоча частота 87 Гц), мікшера 3, підсилювача потужності 4, блоку живлення 5, вихідного трансформатора 6, перетворювача напруги 7, акумуляторної батареї 8, блоку керування 9, цифрового індикатора 10 і радіоприймача 11.

Для реалізації запропонованих методів визначення значень струмів в стінках паралельних електрично з'єднаних трубопроводів необхідно отримати профіль напруженості горизонтальної складової магнітного поля над цими трубопроводами. Профіль отримують шляхом вимірювання напруженості магнітного поля у перпендикулярному щодо залягання трубопровідного шлейфу напрямку. Вимірювання напруженості магнітного поля проводять з певним кроком (рис. 6).

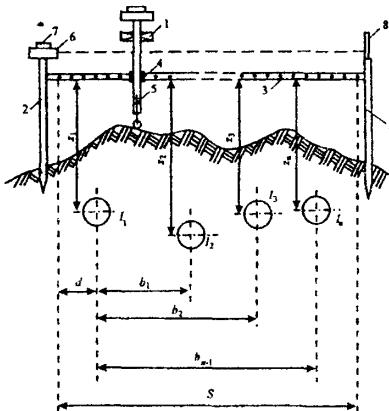


Рис. 6. Технологічна схема визначення значення струмів в стінках паралельних електрично з'єднаних трубопроводів:

1-приймач IBC BKIT-2; 2-стояк; 3-перфорована стрічка; 4-блок сканування; 5-блок профілювання; 6-лазерний візор; 7-індикатор рівня; 8-мішень

Оцінку стану ізоляційного покриття для кожного із підземних нафтогазопроводів здійснюють на основі графіків зникання струму і значень зміни коефіцієнту питомого затухання струму β в стінках вздовж контролюваної ділянки, які визначають характер пошкодження ізоляції:

$$\beta = \frac{20}{\Delta L} \left| \lg \frac{I_{i+1}}{I_i} \right| (\delta B / m), \quad (8)$$

де ΔL – відстань між 2-ма контролюваними точками нафтогазопроводу ($i, i+1$), в яких визначені значення струму I_i і I_{i+1} ; i - проміжна точка контролю.

В даному розділі також описані конструкції IBC БКІТ-2 в цілому і окремих її блоків зокрема, особливості розрахунку магнітних антен з урахуванням умов проведення контролю ізоляції. Значна увага приділена розробці необхідного програмного забезпечення для IBC БКІТ-2 з метою реалізації в ньо запропонованих методів оптимізації ДФП і Бокса.

Особлива увага в 3-му розділі приділена розробці і опису методики проведення контролю ізоляційного покриття як одиночних, так і паралельних електрично з'єднаних підземних нафтогазопроводів за допомогою IBC БКІТ-2.

Четвертий розділ присвячений метрологічного аналізу запропонованих методу безконтактного контролю ізоляційного покриття, а також IBC БКІТ-2, яка реалізує цей метод контролю.

Встановлено, що застосований у IBC БКІТ-2 метод усунення впливу електромагнітических завад дозволяє не враховувати похибку, викликану дією цих завад на результати вимірювання струму в стінках контролюваного нафтогазопроводу при відношенні завада-сигнал по напруженості поля, яке є меншим 35 dB в точці контролю.

Крім цього, оцінено методичні похибки визначення струму методом Бокса ($\delta_B \leq 0,8\%$) і методом ДФП ($\delta_{ДФП} \leq 0,4\%$), а також абсолютну похибку, яка викликана відхиленням приймача IBC БКІТ-2 від вертикального положення ($\Delta I \leq 4,56 \cdot 10^{-4} A$ при відхиленні ≤ 2 град.). Відхилення лінії профілювання від горизонтального положення для декількох паралельних електрично з'єднаних підземних трубопроводів приводить до виникнення таких значень абсолютної похибки вимірювання напруженості: для 2-х нафтогазопроводів - $\Delta H_y(2) = 4,5 \cdot 10^{-4} A/m$; для 3-х нафтогазопроводів - $\Delta H_y(3) = 8,9 \cdot 10^{-4} A/m$; для 4-х нафтогазопроводів - $\Delta H_y(4) = 1,2 \cdot 10^{-3} A/m$; для 5-ти нафтогазопроводів - $\Delta H_y(5) = 1,5 \cdot 10^{-3} A/m$; для 6-ти нафтогазопроводів - $\Delta H_y(6) = 1,7 \cdot 10^{-3} A/m$ при відхиленні лінії профілювання від горизонтали ≤ 3 град.

Проведено аналіз складових інструментальних та сумарних відносних похибок IBC БКІТ-2 при контролі ізоляційного покриття одиночного трубопроводу і паралельних електрично з'єднаних нафтогазопроводів, в результаті чого встановлено, що сумарна похибка визначення

струму в стінках одиночного трубопроводу не перевищує 5,2%, а для паралельних електрично з'єднаних нафтогазопроводів дана похибка складає: для 2-х нафтогазопроводів - 2,8%; для 3-х нафтогазопроводів - 3,1%; для 4-х нафтогазопроводів - 3,6%; для 5-ти нафтогазопроводів - 4,1%; для 6-ти нафтогазопроводів - 4,7%.

Розроблено методику повірки та програму і методику метрологічної атестації ІВС БКІТ-2, які затверджені в органах Держспоживстандарту України.

У *п'ятому розділі* приведені результати лабораторних і промислових випробувань розробленої ІВС БКІТ-2, описано експериментальну установку для оцінки похибки вимірювання струму за допомогою цієї системи в лабораторних умовах на основі розробленої методики повірки. Приведені результати експериментальних досліджень свідчать про те, що відносна приведена до діапазону вимірювання безконтактного вимірювання струму (0,25 А) не перевищує 5,2% для одиночних нафтогазопроводів .

Приведені результати промислових випробувань ІВС БКІТ-2 з метою оцінки стану ізоляційного покриття одиночних і паралельних електрично з'єднаних підземних нафтогазопроводів. Аналіз отриманих результатів оцінки стану ізоляційного покриття підземного продуктопроводу "Дрогобич – Калуш", нафтопроводу "Битків - Пасічна", підземного шлейфу промислових нафтопроводів на нафтовому промислі НГВУ "Надвірна нафтогаз", підземного газопроводу на Стрийському газопромислі ГПУ „Львівгазвидобування” і нафтопроводу "Броди-Держкордон" магістральних нафтопроводів "Дружба" за допомогою ІВС БКІТ-2 показав, що розроблений метод контролю дозволяють безконтактно визначити місця погіршення ізоляційного покриття підземних нафтогазопроводів. Це підтверджено контрольними шурфуваннями у виявлених місцях пошкодження ізоляції.

ВИСНОВКИ

1. На основі проведеного аналізу відомих методів і засобів для безконтактного контролю ізоляційного покриття підземних нафтогазопроводів показано, що використання цих методів і приладів не дозволяє проводити безконтактний контроль ізоляційного покриття паралельних електрично з'єднаних нафтогазопроводів, які знаходяться на відстані, яка є меншою за подвоєну глибину залягання, що має місце в умовах наftових і газових промислів при видобуванні наftи і газу. Встановлено також, що суттєвим фактором, який обмежує застосування відомих методів і засобів контролю ізоляційного покриття в промислових умовах, є наявність електромагнітних завад з промисловими частотами в зоні проведення контролю, які збільшують зону невизначеності показів відомих засобів і систем безконтактного контролю ізоляції.

2. Проведено аналіз і оцінку впливу електромагнітних завад на результати безконтактного контролю ізоляційного покриття підземних нафтогазопроводів. Встановлено, що джерелами таких

зavad можуть бути як низьковольтні, так і високовольтні лінії електропередач, різні промислові електроустановки і безпосередньо контролювані підземні нафтогазопроводи.

3. Вперше досліджено переходні процеси встановлення усталеного значення струму в стінках підземних нафтогазопроводів, які виникають при підключені до них сигнал-генератора. Отримані аналітичні залежності враховують реальні параметри і властивості як безпосередньо контролюваних нафтогазопроводів, так і ґрунтів, в яких вони прокладені. Встановлено, що тривалість переходного процесу в стінках підземного нафтогазопроводу із непошкодженою ізоляцією є не більшою від 0,375 с, а у стінках підземного нафтогазопроводу і пошкодженою ізоляцією є меншою від 0,375 с.

4. Розроблено метод усунення впливу зовнішніх електромагнітних завад при безконтактному контролі ізоляційного покриття підземних нафтогазопроводів, який полягає у вимірюванні і запам'ятовуванні значень напруженостей магнітних полів, що викликані дією електромагнітної завади і одночасною дією електромагнітної завади та корисного струмового сигналу в стінках нафтогазопроводу з подальшим визначенням різниці цих напруженостей, в якій вже відсутній вплив зовнішніх електромагнітних завад.

5. Вперше розроблена математична модель розподілу горизонтальної складової напруженості магнітного поля над декількома паралельними електрично з'єднаними між собою нафтогазопроводами при проходженні в їхніх стінках струмів від задаючого сигнал-генератора без попереднього визначення координат одного із цих нафтогазопроводів. Це дозволило розробити метод виключення впливу електрично з'єднаних паралельних нафтогазопроводів на результати безконтактного визначення струмів в стінках кожного із них і визначати їх місцезнаходження і глибину залягання з більшою точністю.

6. Вперше для безконтактного визначення струмів в стінках декількох паралельних електрично з'єднаних підземних нафтогазопроводах і параметрів їх залягання запропоновано використовувати прямий метод пошуку Бокса і градієнтний метод Девідсона-Флетчера-Пауела шляхом з мінімізацією розходжень між розрахованими і експериментальними даними. Метод Бокса може бути програмно реалізованим мікропроцесорними засобами безпосередньо в польових умовах, а метод Девідсона-Флетчера-Пауела, який дозволяє отримати точніші результати, - за допомогою персональних комп'ютерів в лабораторних умовах.

7. Розроблена ІВС БКІТ-2 і відповідне програмне забезпечення, яке реалізує розроблені математичні моделі і методи безконтактного визначення струмів в стінках одиничного і паралельних електрично з'єднаних підземних нафтогазопроводів як безпосередньо в польових, так і в лабораторних умовах.

8. Здійснена оцінка методичних похибок запропонованого безконтактного методу визначення струмів у стінках підземних нафтогазопроводів, інструментальної і сумарної похибок

ІВС БКІТ-2 при визначенні струмів у стінках одиночного і паралельних електрично з'єднаних нафтогазопроводів, в результаті чого встановлено, що сумарна похибка визначення струму в стінках одиночного нафтогазопроводу не перевищує 5,2%, а для паралельних електрично з'єднаних нафтогазопроводів дана похибка складає: для 2-х нафтогазопроводів - 2,8%; для 3-х нафтогазопроводів - 3,1%; для 4-х нафтогазопроводів - 3,6%; для 5-ти нафтогазопроводів - 4,1%; для 6-ти нафтогазопроводів - 4,7%.

9. Розроблена методика оцінки стану ізоляції підземних нафтогазопроводів на основі безконтактно визначених струмів в їх стінках за допомогою ІВС БКІТ-2. Проведені промислові випробування ІВС БКІТ-2 підтвердили її на основі результатів шурфування у виявлених місцях погрішеної ізоляції контролюваних підземних нафтогазопроводів.

10. Розроблено методику повірки та програму і методику метрологічної атестації ІВС БКІТ-2, які повинні використовуватися для метрологічного забезпечення цієї системи при її експлуатації.

11. Проведені промислові випробування ІВС БКІТ-2 на ділянках підземних нафтопроводів в НГВУ "Надвірнафта" ВАТ "Укрнафта" і магістральних нафтопроводів "Дружба", на продуктопроводі "Калуш-Дрогобич", на ділянках промислового газопроводу Стрийського газопромислу ДК "Укргазвидобування", які підтвердили працевздатність і технічні характеристики ІВС БКІТ-2. При цьому продуктивність контролю була не меншою, ніж 0,5 км/год.

СПИСОК ОПУБЛІКОВАНИХ ПРАЦЬ ЗА ТЕМОЮ ДИСЕРТАЦІЇ

1. Ващишак С. П., Яворський А. В. Вдосконалення пристроя для безконтактного контролю стану ізоляційного покриття підземних нафтогазопроводів // Методи і пристроя контролю якості.- 2000. - №6 – С. 25-28.
2. Яворський А.В. Методика проведення контролю стану ізоляційного покриття підземних нафтогазопроводів за допомогою системи безконтактного контролю стану ізоляційного покриття // Методи і пристроя контролю якості.- 2001. - №7 – С. 25-28.
3. Ващишак С. П., Яворський А. В. Система дистанційного контролю стану ізоляції підземних нафтопроводів з активним подавленням завад // Вісник національного технічного університету "Київський політехнічний інститут". Приладобудування. № 24 // 36. наук. праць. Київ: Вид-во НТУУ "КПІ".- 2002.- С.89-93.
4. Яворський А. В., Кісіль І. С. Контроль ізоляційного покриття підземних трубопроводів в умовах значних промислових електромагнітних завад // Методи і пристроя контролю якості.- 2003. - №10 – С. 15-19.
5. Яворський А. В. Особливості контролю ізоляційного покриття підземних нафтогазопроводів за допомогою пристрою БКІТ-2 // Методи і пристроя контролю якості. - 2003. -

№11 – С. 47-50.

6. Яворський А. В., Кісіль І. С. Безконтактний котроль стану ізоляційного покриття електрично з'єднаних паралельних промислових нафтогазопроводів // Техническая диагностика и неразрушающий контроль. -2004. -№3. - С. 36-41.
7. Яворський А. В., Витвицька Л. А., Кісіль І. С. Метрологічний аналіз пристрою БКГТ-2 для контролю стану ізоляційного покриття підземних нафтогазопроводів // Методи і прилади контролю якості. - 2004. - №12 – С. 34-37.
8. Яворський А. В., Кісіль І. С. Усунення впливу електромагнітних завад при проведенні безконтактного контролю стану ізоляційного покриття підземних нафтогазопроводів // Фізичні методи та засоби контролю середовищ матеріалів та виробів (серія), Вип. 10: Акустичні та електромагнітні методи неруйнівного контролю матеріалів та виробів; Зб. наук. праць.- Львів: Фізико-механічний інститут ім. Г. В. Карпенка НАН України. – 2005. - С.119-125.
9. Деклараційний патент 54031 А Україна. G01R31/12. Пристрій дистанційного контролю стану ізоляційного покриття підземних трубопроводів / Кісіль І. С., Вашишак С. П., Яворський А. В. Опубл. 17.02.2003, Бюл. №2.
10. Нові розробки засобів і методів неруйнівного контролю кафедри методів та приладів контролю якості та сертифікації продукції / І. С. Кісіль, С. П. Вашишак, А. В. Яворський, З. П. Лютак , Р. Т. Бондар // Матеріали наук.-техн. конф. “Фізичні методи та засоби контролю середовищ, матеріалів та виробів ЛЕОТЕСТ 2001”, Славське Львівської області.-2001.-С.18-20.
11. Яворський А. В., Кісіль І. С., Вашишак С. П. Система безконтактного контролю стану ізоляційного покриття підземних нафтогазопроводів в умовах значних промислових завад // Матеріали третьої науково-технічної конференції “Вимірювальна та обчислювальна техніка в технологічних процесах.” м. Хмельницький, 2001.-С.445-450.
12. Яворський А. В., Кісіль І. С. Визначення дефектності ізоляційного покриття підземних нафтопроводів // Матеріали наук.-техн. конф. “Сучасні прилади, матеріали і технології для неруйнівного контролю і технічної діагностики промислового обладнання”. м. Івано-Франківськ, 2002.-С.52-54.
13. Яворський А. В., Кісіль І. С. Побудова завадостійкої системи безконтактного контролю ізоляції підземних трубопроводів // Матеріали одинадцятої міжнародної наук.-техн. конф. “Сучасні методи і засоби не руйнуючого контролю і технічної діагностики”. м. Ялта, 2003.-С.171
14. Яворський А. В. Діагностика стану ізоляційного покриття паралельних підземних трубопроводів // Матеріали третьої науково-технічної конференції “Приладобудування 2004: стан і перспективи” м. Київ, 2004. -С.212-213.
15. Яворський А. В., Кісіль І. С. Шляхи зменшення впливу завад на результати безконтактного контролю ізоляції підземних нафтогазопроводів // Матеріали 8-ої науково-

практичної конференції “Нафта і газ України-2004”. м. Судак, 2004. -С.295-296.

АННОТАЦІЯ

Яворський А. В. Розробка методу та системи для безконтактного контролю стану ізоляції промислових нафтогазопроводів – Рукопис.

Дисертація на здобуття вченого звання кандидата технічних наук за спеціальністю 05.11.13 – Прилади і методи контролю та визначення складу речовин. – Івано-Франківський національний технічний університет нафти і газу, Івано-Франківськ, 2005.

Дисертація присвячена питанню безконтактного контролю стану ізоляційного покриття промислових нафтогазопроводів.

Запропоновано новий метод безконтактного контролю ізоляційного покриття підземних промислових нафтогазопроводів. Метод дозволяє контролювати ізоляцію як одиночних, так і паралельних електрично з'єднаних нафтогазопроводів при наявності електромагнітних завад.

Створена математична модель розподілу горизонтальної складової напруженості магнітного поля декількох паралельних електрично з'єднаних підземних нафтогазопроводів. Отримані залежності для опису переходного процесу становлення струму в стінках підземних нафтогазопроводів і визначення тривалості цього процесу при під'єднанні до нафтогазопроводів сигнал-генератора.

Запропоновано для визначення струмів у стінках підземних нафтогазопроводах використовувати методи оптимізації Девідсона-Флетчера-Пауела і Бокса.

Розроблено IBC БКІТ-2, яка реалізує запропонований метод контролю ізоляційного покриття. Проведені натурні випробування розробленої IBC БКІТ-2, а також розроблено методику її повірки та програму і методику її метрологічної атестації.

Ключові слова: ізоляційне покриття, підземні нафтогазопроводи, електромагнітна завада, напруженість магнітного поля, інформаційно-вимірювальна система.

АННОТАЦИЯ

Яворский А. В. Разработка метода и системы для бесконтактного контроля состояния изоляции промышленных нефтегазопроводов – Рукопись.

Диссертация на соискание ученоей степени кандидата технических наук по специальности 05.11.13 – Приборы и методы контроля и определения состава веществ. – Ивано-Франковский национальный технический университет нефти и газа, Ивано-Франковск, 2005.

Диссертация посвящена вопросу бесконтактного контроля состояния изоляционного покрытия промышленных нефтегазопроводов.

Предложен новый метод бесконтактного контроля изоляционного покрытия подземных

промышленных нефтегазопроводов. Метод позволяет контролировать изоляцию как одиночных так и параллельных электрически соединенных подземных нефтегазопроводов при наличии электромагнитных помех.

В первом разделе проведен анализ существующих методов и средств контроля изоляционного покрытия подземных нефтегазопроводов. Показано, что в данное время существенным фактором, который ограничивает применение существующих средств контроля является наличие электромагнитных помех с промышленными частотами в зоне проведения контроля. Определено, что общим недостатком как контактных, так и бесконтактных методик является невозможность проведения контроля параллельных электрически соединенных трубопроводов, которые находятся на расстоянии друг от друга, которая есть меньший двойной глубины залегания, что увеличивает зону неопределенности показаний средств контроля.

Второй раздел посвящен разработке и определению теоретических аспектов метода бесконтактного контроля изоляции в условиях промышленных помех. Разработан метод устранения влияния электромагнитных помех при проведении бесконтактного контроля изоляционного покрытия подземных трубопроводов, который заключается в определении и запоминании значений сигналов, которые вызваны действием электромагнитной помехи и суммарного сигнала. Разработанная математическая модель распределения горизонтальной составляющей напряженности магнитного поля над несколькими параллельными электрически соединенными нефтегазопроводами без предварительного определения координат одного из них. Это дало возможность разработать метод исключения влияния электрически соединенных параллельных трубопроводов на результаты бесконтактного определения токов в стенах каждого из них, а также определить их местонахождение и глубину залегания.

В третьем разделе описана разработанная информационно-измерительная система (ИИС) БКИТ-2 и соответствующее программное обеспечение, которое реализует разработанные математические модели и методы бесконтактного определения токов в стенах подземных нефтегазопроводов как в лабораторных, так и в стационарных условиях.

В четвертом разделе осуществлена оценка методической инструментальной и суммарной погрешностей ИИС БКИТ при контроле изоляционного покрытия одиночного и параллельных электрически соединенных нефтегазопроводов.

В пятом разделе приведены результаты промышленных испытаний ИИС БКИТ-2 на участках подземных нефтепроводов в НГВУ "Надвірнафтогаз" ОАО "Укрнафта" и магистральных нефтепроводов "Дружба", на продуктопроводе "Калуш-Дрогобич", на участках промышленного газопровода Стрыйского газового промысла ГПУ "Львівгазвидобування".

Ключевые слова: изоляционное покрытие, подземные нефтегазопроводы, электромагнитная помеха, напряженность магнитного поля, информационно-измерительная система.

ABSTRACTS

Yavorskiy A. V. Development of method and system for the non-contact control of being of isolation of industrial oil and gas pipeline – Manuscript.

Dissertation on competition of scientific degree of the candidate of engineering sciences at speciality 05.11.13 – Instruments and methods of control and material of composition determination. – Ivano-Frankivsk national technical university of oil and gas, Ivano-Frankivsk, 2005.

Dissertation is devoted to the question of control of being of isolating non-contact coating of industrial oil and gas pipeline.

A new method of non-contact control of isolating coating of underground industrial oil and gas pipeline is offered. A method allows to control an isolation as single so parallel galvanically linked oil and gas pipeline at presence of electromagnetic noises. Created mathematical model of distributing of horizontal constituent of tension of the magnetic field of a few parallel galvanically linked oil and gas pipeline. Got dependences for description of the transitional becoming current in the walls of underground oil and gas pipeline. The informative-measuring system (IMS) which realizes the offered method of control of isolating coating is developed. Conducted model tests of developed IMS. The method of test and method of metrologichnoi attestation IMS is developed.

Key words: isolating coating, underground oil and gas pipeline, electromagnetic noises, tension of the magnetic field, informative-mcasuring system.