

Поверхневий натяг (ПН) на межі розділу стічна вода-повітря є фізико-хімічним параметром, який відчутно реагує на наявність ПАР у контролюваній стічній воді.

Серед відомих методів вимірювання ПН, який придатний для контролю наявності ПАР у стічних водах, є метод максимально тиску у газовій бульбашці (МТГБ) [1]. У вказаній публікації авторами був запропонований метод пульсуючого меніска і відповідний пристрій, що реалізує цей метод і який є досить складним щодо стабільності і тривалої у часі його роботи (1 год. і більше).

Нами пропонується для вимірювання ПН σ на межі розділу контролювана стічна вода – повітря використовувати одночасно метод вимірювання тиску у бульбашці P і відповідних її розмірів (висоти h , об'єму V , площині поверхні S). Причому вказана бульбашка протягом всього процесу контролю повинна постійно утримуватися на торці каліброваного за вихідним отвором капіляра на глибині H у контролюваній стічній воді. Тоді значення σ може бути розраховане на основі залежності

$$\sigma = f(\Delta\rho, r, P, H, h, V, S), \quad (1)$$

де $\Delta\rho$ - різниця густин стічної води і повітря, r - радіус вихідного отвору каліброваного капіляра.

Конкретний вид залежності (1) в даний час визначається.

1. Пат. 62004 Україна. МПК G 01 N 13/00. Спосіб контролю концентрації поверхнево-активних речовин у рідких розчинах / А. О. Малько, О. Г. Малько, І. С. Кісіль (Україна); заявник та патентовласник Івано-Франківський національний технічний університет нафти і газу. – № 201100076; заявл. 04.01.2011; опубл. 10.08.2011, Бюл. № 15. – Зс.

УДК 621.179

МОДЕЛЮВАННЯ ЕЛЕКТРОМАГНІТО-АКУСТИЧНОГО ПЕРЕТВОРЮВАЧА

Ходневич С. В.

Національний університет України «Київський політехнічний інститут»,
пр. Перемоги, 37, м. Київ, 03056

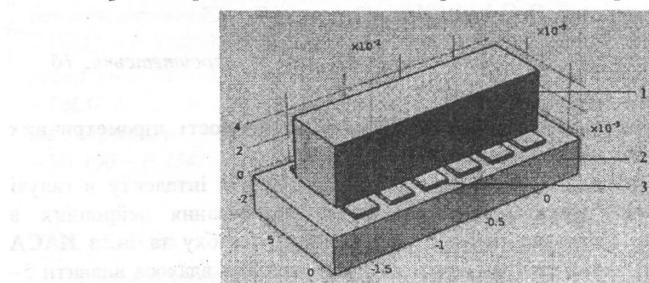
Останнім часом зрос інтерес до використання в неруйнівному контролі безконтактних електромагніто-акустичних перетворювачів - ЕМАП, які мають ряд переваг: відсутність контактної рідини, відсутність попередньої підготовки поверхні об'єкта контролю (ОК), висока швидкість сканування, можливість роботи з об'єктом контролю при високій температурі.

Для того щоб підвищити ефективності перетворювача необхідно або досліджувати експериментальну модель перетворювача, або створити його математичну модель, яка досить точно описує процеси, що відбуваються в

перетворювачі. Але при моделюванні за допомогою математичної моделі досить важко врахувати геометрію конструкції [1,2].

У даній роботі проведено моделювання електромагнітно-акустичного перетворювача і розроблено його експериментальний прилад.

На рис. 1 представлена модель випромінювача створена в Comsol.



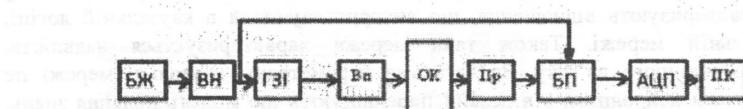
1 - магніт; 2 - ОК (об'єкт контролю); витки котушки - 3.

Рисунок 1 - Модель випромінювача

При моделюванні було задано умови налаштування джерела поля, які наведено у табл. 1.

Таблиця 1. Джерело поля

	Провідник 1	Провідник 2
Струм (А)	$100 * \sin(360/1000000*t)$	$-100 * \sin(360/1000000*t)$
Амплітуда	100	-100
Частота (10^{-3} Гц)	360	360



БЖ - блок живлення на основі торoidalного трансформатору; ВН - випрямляч напруги високої потужності; ГЗІ - генератор збуджуючих імпульсів; Вп - випромінювач;

Пр - пріймач; БП - двоекаскадний блок підсилення; АЦП - блок аналово-цифрового перетворення сигналу; ПК - персональний комп'ютер

Рисунок 2 - Структурна схема приладу

Для визначення часової затримки використовувався кореляційний метод.

1. Буденков Г. А. Электромагнитно-акустические датчики для наклонного излучения ультразвуковых волн. / Г. А. Буденков, В. Н. Квятковский, Ю. В. Петров // Дефектоскопия. -1974. - Вып. 1. - С. 38 – 44. 2. Малинка А. В. Излучение и приём ультразвуковых колебаний под заданным углом приэлектромагнитно-акустическом методе / А. В. Малинка // Дефектоскопия. -1979. - Вып. С. 16 – 20.