

Всеукраїнський
науково-технічний
журнал



1(27)

2010

ISSN 1994-4691



9 771994 469005

Редакційна колегія:

Головний редактор:

к.т.н., проф. Серада В.П. (м. Вінниця)

Перший заступник

головного редактора:

д.т.н., проф. Зайончковський Г.Й.,
президент АС ПГП (НАУ, м. Київ)

Заступники головного редактора:

д.т.н., д-р ф. Струтинський В.Б. (м. Київ)

д.т.н., проф. Яхн О.М. (м. Київ)

к.т.н., проф. Іванов М.І. (м. Вінниця)

к.т.н., с.н.с. Бадах В.М (м. Київ)

Члени редакційної колегії:

д.т.н., д-р ф. Анисимов В.Ф. (м. Вінниця)

д.т.н., проф. Гаркавий А.Д. (м. Вінниця)

д.т.н., проф. Лисогор В.М. (м. Вінниця)

д.т.н., проф. Ісаєвич-Лотоцький Р.Д.

(м. Вінниця)

д.т.н., проф. Бочаров В.П. (м. Київ)

д.т.н., проф. Лур'є З.Я. (м. Харків)

д.т.н., проф. Нахайчук О.В. (м. Вінниця)

д.т.н., Паламарчук І.П. (м. Вінниця)

д.е.н., Калетник Т.М. (м. Вінниця)

Секретаріат:

Відповідальний секретар:

к.т.н., доц. Переяславський О.М.
(м. Вінниця)

Заступників відповідального секретаря:

д.т.н., проф. Луговський О.Ф. (м. Київ)

к.т.н., доц. Верба І.І. (м. Київ)

Асоційовані члени редакційної колегії
від розібрання України:

д.т.н., проф. Кузнецов Ю.М. (м. Київ)

д.т.н., проф. Павлович І.І.
(м. Кривоград)

д.т.н., проф. Сахне Ю.О. (м. Чернігів)

д.т.н., проф. Усов А.В. (м. Одеса)

д.т.н., проф. Батлук В.Д. (м. Львів)

д.т.н., проф. Михайлів О.М.

(м. Дніпро)

д.т.н., проф. Мельничук П.П.
(м. Житомир)

д.т.н., проф. Ковалев В.Д.
(м. Краматорськ)

д.т.н., проф. Фінкельштейн З.Л.

(м. Алчевськ)

д.т.н., проф. Проволоцький О.С.

(м. Дніпропетровськ)

к.т.н., проф. Сєтуненко А.О. (м. Суми)

д.т.н., проф. Осенін Ю.І. (м. Луганськ)

д.т.н., проф. Слюзаревський О.М.

(м. Санкт-Петербург, Росія)

д.т.н., проф. Панченко А.І.

(м. Миколаїв)

к.т.н. Корнютин В.В. (м. Київ)

д.т.н. Траєнов В.А. (м. Київ)

к.т.н., доц. Жук В.М. (м. Львів)

ПРОМИСЛОВА ГІДРАВЛІКА І НЕВМАТИКА

№1(27)
2010

Всесуспільний науково-технічний журнал

Журнал засновано у березні 2003 р.

Свідоцтво про реєстрацію №В № 7033, видавець
Державним комітетом інформаційної політики,
телекомуникацій і радіовипускання України 7.03.2003 р.

Засновники: Вінницький державний аграрний університет,
Асоціація спеціалістів промислової гідрравліки і пневматики

Номер друкується згідно з рішенням Вченого ради ВДАУ (протокол №17 від 26.01.2010 р.)

Журнал рішенням прації ВАН України від 30 червня 2004 р. № 3-65/7 включено в перелік
наукових фахових видань (бюлетень ВАН України, № 8, 2004 р.)

ЗМІСТ

Загальні питання промислової гідрравліки і пневматики

Н.І. Библюк, О.А. Стираківський, О.С. Мачуга

Науково-технічні аспекти запобігання негативному впливу

господарської діяльності на довкілля 3

М.Г. Бойко, О.А. Геммерлінг

Дослідження сил у ударі гідроміпульсного струменя при проходженні його

через шар зернистого піску різної вологості 10

Г.О. Мазяр, І.О. Гузьова, Я.М. Ханик

Вивчення гідродинаміки при фільтрації теплоносія крізь сухі шари фосфатіту 13

І.А. Емельянова, А.А. Задорожний, С.А. Бузенко

Залежність складності дії джгутика частин бетонної смесі від наочальних умов

робочого процеса при використанні малогабаритного обладнання 16

А.Г. Виноградов

Математичне моделювання розподілу концентрації та швидкостей крапель

у водяній завісі 20

М.П. Кулик

Про можливі енергоефективні підходи в процесі виробництва тепловог

та електричної енергії 23

Р.С. Мягкожіб

Моделювання тепломасообмінних процесів при сушці деревини:

алгоритмування розрахунку 27

Прикладна гідромеханіка, гідромашини і гідропневмоагрегати

В.А. Батлук, І.В. Проскуріна, А.В. Ляшенко

Математична модель процесу очищування запиленого потоку

у відцентрово-інерційних пиловловлювачах 31

А.Ф. Луговской, В.П. Фесич, А.В. Мовчанюк

Методика расчета ультразвуковых высокочастотных резонансных приводов

для квантитативных технологий 37

В.І. Сівецький, Д.Д. Рабінік, О.Я. Сокольський

Вплив ефективного ковзання на параметри потоку кінематонівської рідини 41

Асоційовані зарубіжні члени редакційної
мілітегі:

- д.т.н., проф. Попов Д.М.
(м. Москва, Росія)
д.т.н., проф. Ермаков С.О.
(м. Москва, Росія)
д.т.н., проф. Іванов Г.М.
(м. Москва, Росія)
д.т.н., проф. Нагорний В.С.
(м. Санкт-Петербург, Росія)
д.т.н., проф. Чегодаєв Д.С.
(м. Самара, Росія)
к.т.н., с.н.с. Малишев С.А.
(м. Москва, Росія)
к.т.н., доц. Ащеулов О.В.
(м. Санкт-Петербург, Росія)
к.т.н., с.н.с. Колеватов Ю.В.
(м. Новосибірськ, Росія)
д.т.н., проф. Нетюк Н.Ф.
(м. Мінськ, Республіка Білорусь)
к.т.н., проф. Немировський І.А. (Ізраїль)
д.т.н., проф. Врублевський А. (Польща)
д.т.н., проф. Кристов Х. (Болгарія)
д.т.н., проф. Неделчева П. (Болгарія)

Адреса редакції:

21008, м. Вінниця
вул. Соцічна, 3,
Вінницький державний аграрний
університет
тел.: (0432) 57-42-27, 43-72-30
e-mail: Jurnal@vsau.org



ГЛОБУС-ПРЕС

21021, м. Вінниця, 600-річчя, 15
Свідоцтво про внесення до Державного
реєстру ДК № 1877
тел. (+38 0432) 67-58-92

E-mail: globusp@svitonline.com

Технічний редактор О.А. Мельниченко
Комп'ютерна верстка О.В. Ступак
Коректор С.Н. Гонта

Здано до набору 11.01.2010.
Підписано до друку 21.02.2010.
Формат 60x84/16. Папір офсетний.
Гарнітура JOURNAL. Друк офсетний.
Ум. друк. арк. 21. Зак. № 09-41.
Нахлад 100 прим.

ЗМІСТ

С.В. Носко, С.А. Чистяков, А.В. Котелевець <i>Оцінка структури потоку фотозмульсії в розподільчих каналах млюгощімової голівки</i> 44
Р.М. Гнатів, І.Ф. Рип'як, В.В. Чернюк <i>Дослідження неусталованого середовища трубопроводів гідравлічних систем методами візуалізації</i> 47
А.А. Етушленко, С.О. Луговая, Л.Л. Ольштинський, И.Б. Твердохлеб <i>Исследование промежуточной ступени центробежного насоса с уменьшенными массо-габаритными характеристиками в диапазоне $n = 120-140$</i> 52
С.О. Хованський <i>Вимоги до форм енергетичних характеристик відцентрових насосів гідравлічних мереж комунального водопостачання</i> 56
А.Г. Гусак, В.А. Панченко, И.В. Острівський <i>Некоторые подходы и методике проектирования направляющих аппаратов осевых погружных моноблочных насосов</i> 61
А.Н. Гульн, А.Н. Зубахин <i>Совершенствование конструкций центробежных насосов, основанное на использовании демпфирующих эффектов щелевых уплотнений проточных частей</i> 65
Д.М. Кащуба, О.М. Яхно, В.С. Кривошеєв, О.В. Кривошеєва <i>Метод расчета потерь енергии при течении аномально-вязких жидкостей в конических щелевых зазорах</i> 68

Системи приводів. Технологія і обладнання машинобудівного виробництва. Мехатроніка

З.Я. Лурье, А.И. Гасюк <i>Определение аппроксимирующих уравнений нагрузки на гидростатический подшипник гидроагрегата подъема вала паровой турбины</i> 71
В.Б. Струтинський, Д.Ю. Федоринець <i>Моделювання тракторного просторового руху опорних точок шиндаеля на основі стохастичної математичної моделі</i> 75
В.В. Дубінський, С.П. Кулініч, В.П. Чуйко <i>Математична модель вібраційного гідравлічного привода преса для утилізації відходів деревообробних підприємств</i> 81
Р.Д. Іскович-Лотоцький, М.О. Мовчанюк, М.В. Бакало <i>Вимірювальний початок для визначення робочих параметрів технологічних машин з гідроімпульсним приводом</i> 86
В.І. Носуленко, О.С. Чумаченко <i>Підродинамічні характеристики потоку в зоні обробки електричною дуговою чи вибучаючою функтором при конструкуванні електродо-інструмента</i> 90

Механізація сільськогосподарського виробництва

А.А. Папченко, С.Ф. Ковалев, В.В. Колочієць, М.С. Овчаренко <i>Шляхи підвищення ефективності роторних теплогенеруючих агрегатів-томогенізаторів</i> 67

Механізація сільськогосподарського виробництва

УДК 621.22

А.А. Плячченко, канд. техн. наук,
С.Ф. Ковалев,
В.В. Коломієць,
М.С. Овчаренко

Сумський державний університет

ШЛЯХИ ПІДВИЩЕННЯ ЕФЕКТИВНОСТІ РОТОРНИХ ТЕПЛОГЕНЕРУЮЧИХ АГРЕГАТІВ-ГОМОГЕНІЗАТОРІВ

Розроблено роторний агрегат на базі проточній часті многофункционального теплоенергетичного устройства для реалізації ряду технологіческих процесов піцевої, хімічної, фармацевтическої отраслей. Обоснована можливість використання математичної моделі роторно-пульсаціонних апаратів та предложен способ її уточнення.

Article is devoted creation rotor unit on the basis of a flowing part multifunction heat-generating aggregate for realisation of some technological processes of food, chemical, pharmaceutical branches. Possibility of use of mathematical model rotor-pulsations devices is proved and the way of its specification is offered.

Вступ

Ряд технологічних процесів харчових, фармацевтических та хімічних технологій передбачають постапневе змішування ряду компонентів (як рідин, так і порошкоподібних) з певним температурним підігрівом для розчинення компонентів або протікання хімічної реакції. Характеристики готового продукту при цьому контролюються за показниками однорідності та гранулометричним складом.

До таких технологій можна віднести:

- Підготовку зернового замісу в умовах спиртових виробництв [1-3] (наприклад, Стецьківський спиртзавод). Згідно з цією технологією відбувається сухий помол зерна, змішування крупки з водою та ферментами, підігрів та нікачування по бродильних апаратів. Можливість ресурсо- та енергозбереження при цьому період за все визначається гранулометричним складом зернової суміші: перехід на низькотемпературне бродіння (зі 135°C на 95°C) с можливим тільки дри 100%-ному проході через сито 1 мм. Зниження часу витримки при необхідній температурі мождаю тільки за рахунок зменшення гранулометричного складу.
- Виробництво майонезу (завод продтоварів, с. Бездрик). Ця технологія характеризується змішуванням таких компонентів, як яєчний порошок, вода, сухе молоко, сіль, горічний порошок, оцтова кислота та бета-каротин з піщані рівномірно по температурі близько 60°C. Стійкість кінцевого продукту визначається ступенем гомогенізації.
- Виробництво соків з м'якоттю та сумішей на їх основі (Рожищенський консервний завод). Приготування со-

кових сумішей передбачає змішування у певному відсортованому співвідношенні різних соків (виноградно-яблучний, яблучно-морковний, полунично-банановий тощо). Якість кінцевого продукту та зменшення його розшарування залежить, перш за все, від ефективності гомогенізації.

- Виробництво маргаринів, сирів, молока (ТОВ «Моліс», ТОВ «Авис», ТОВ «Добріяна»). Вказані технології передбачають на певному стадії виробництва змішування молочних сумішей з рослинними або молочними жирами. Для збільшення стійкості смальці використовують гомогенізацію кінцевого продукту.
 - Виробництво масел, мастил, змашувально-охолоджуючих рідин (фірма «Альфа», м. Кривий Ріг). Технологічний процес передбачає змішування різних компонентів (масла, жири, вода, хімічні реагенти та катализатор), підігрів отриманої суміші до температури близько 140°C для переведення хімічної реакції та активування гомогенізації для отримання отонірідного продукту.
 - Виробництво лаків та красок (ТОВ «Імпульс» м. Суми). Технологія передбачає змішування у водному середовищі розчинників з наступним додаванням пігменту та наступним його перетиrom до розмірів 30 мкм.
- Реалізація вказаних технологій є можливою лише за рахунок використання пристрію для гомогенізації. У даних випадках використовують гомогенізатори на базі трьохшнуркових насосів та ізотріческих сонця. Основним недоліком вказаних гомогенізаторів є неможливість регулювання питомого робочого середовища та неможливість додаткового подрібнення твердих включень, що в ньому знаходяться.

Основні результати дослідження

За таких умов було зроблено спробу реалізації вказаних технологічних процесів з використанням багатофункціональних теплогенеруючих агрегатів-гомогенізаторів [4] (рис. 1). Випробування в промислових умовах підтвердили якісні характеристики середовища при роботі в режимі ресиркуляції (середовище проходить через проточну частину агрегата декілька разів).

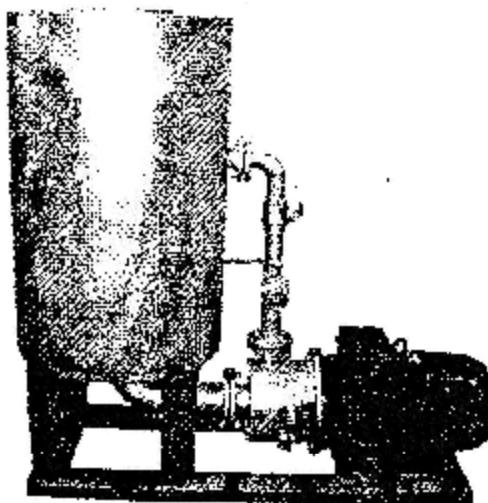


Рис. 1. Зовнішній вигляд викрового теплогенеруючого агрегата гомогенізатора.

Основним недоліком такої організації технологічного процесу є ускладнення лінії та необхідність циклічної роботи виробництва. Для вирішення вказаного питання можна запропонувати десь кілька підходів:

- Спільна робота вихрових гомогенізаторів та гідролінамічних сепараторів. Цю схему реалізовано для технології підготовки зернового замісу в умовах спиртового виробництва (рис. 2). Вказаний напрямок дозволяє за рахунок сепаратора відібрати робоче середовище (від 20 до 50% питрати), що відповідає необхідному гранулометричному складу. Залишок робочого середовища повертається на вход до гомогенізатора. Розрахунок та просктування сепаратора (рис. 3) виконано згідно методики проф. З.Л.Фінкельштейна.
- Створення агрегатів-гомогенізаторів, які дозволяють отримати кінцевий продукт з необхідними якостями «за один прохід». Реалізація такого підходу можлива за рахунок використання конструктивної схеми агрегата, яка дозволяє виконати необхідний ступінь подрібнення, можливість впливу на гранулометричний склад робочого середовища, насосний ефект для прокачування робочого середовища.

Було прийнято рішення реалізації вказаного напрямку підхідом створення роторного гомогенізатора. Були обрані наступні вихідні дані для розрахунку проточої частини роторного гомогенізатора:

- витрата робочого середовища — 10 (m^3/hod);
- щільність робочого середовища — 1000 (kg/m^3);

- кінцевий гранулометричний склад — не більше 0,2 (mm);
- потужність агрегата — 22–30 kWt у залежності від типу робочого середовища.

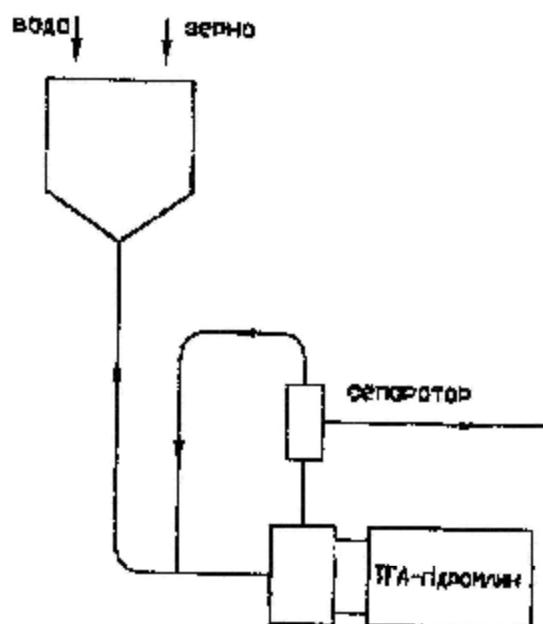


Рис. 2. Схема роботи гомогенізатора з сепаратором.

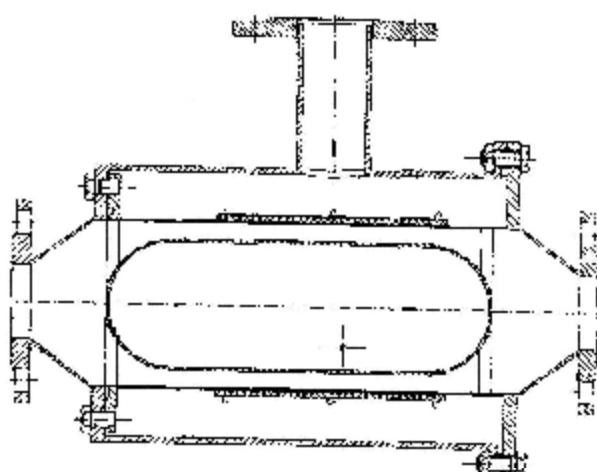


Рис. 3. Сепаратор.

Для розрахунку конструктивних та режимних параметрів використовуємо математичну модель роторно-цибульсацийних апаратів [5, 6].

$N = k_s \cdot \rho \cdot l \cdot n^2 d^4$,

де k_s — коефіцієнт потужності; ρ — густину робочого середовища; l — характерний лінійний розмір; n — частота обертання ротора; d — діаметр ротора.

Значення k_s для роторно-пульсційних апаратів розраховується за формулою:

$$k_s = 37,5 \cdot Re_{\eta}^{-0,1} \left[\left(\frac{b_p \cdot z_p}{d} \right)^{0,7} + \left(\frac{b_c \cdot z_c}{d} \right)^{0,7} \right] \times \\ \times \left(1 + 7,2 \cdot \frac{Q}{\pi \cdot d \cdot b_c \cdot l_c \cdot z_c} \right)^{-0,2}$$

де Re_{η} — відцентровий критерій Рейнольда; b_p — ширина прорізів ротора, м; b_c — ширина прорізів статора, м; b_c — кількість прорізів ротора; b_c — кількість прорізів статора; l_c — висота прорізів статора, м; Q — питома ТГА, m^3/s ; h — величина зазору між зубами статора і ротора, м.

У свою чергу відцентровий критерій Рейнольда Re_{η} розраховується наступним чином:

$$Re_{\eta} = \frac{\rho \cdot n \cdot d^2}{\mu},$$

де μ — лінамічна в'язкість середовини, ($\text{Pa} \cdot \text{s}$).

Слід зауважити, що агрегат розглядається як багатоступеневий і для кожної ступені виконується розрахунок відповідно до вищезазначеных формул. Загальна потужність агрегата визначається як сума значень потужностей на кожному ступені

$$N = \sum_{i=1}^m N_i,$$

де N_i — потужність i -го ступеня, розрахована згідно до формул, Bm ; m — кількість ступенів ТГА.

Виходячи з того, що конструкція роторного гомогенізатора є двухпоточного, то отримане значення сумарної потужності піззачимо

$$N_{\text{спв}} = 2 \cdot N.$$

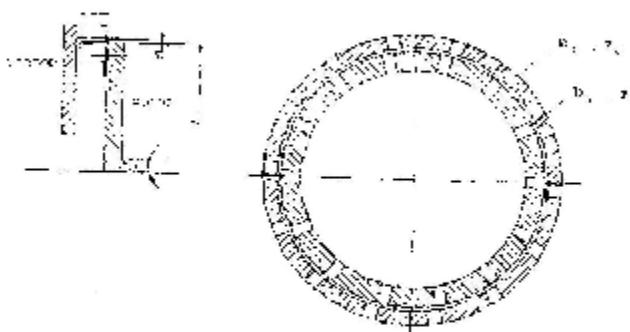


Рис. 4. Розрахункова схема роторно-пульсційного апарату.

Індивідуальну відмінну конструктивну схеми роторно-пульсційного апарату від схеми роторного гомогенізатора, що розробляється, є різна кількість пазів на роторі та статорі. Це призводить до того, що робоча камера повністю не закривається та, як наслідок, не виникають значні пульсації тиску.

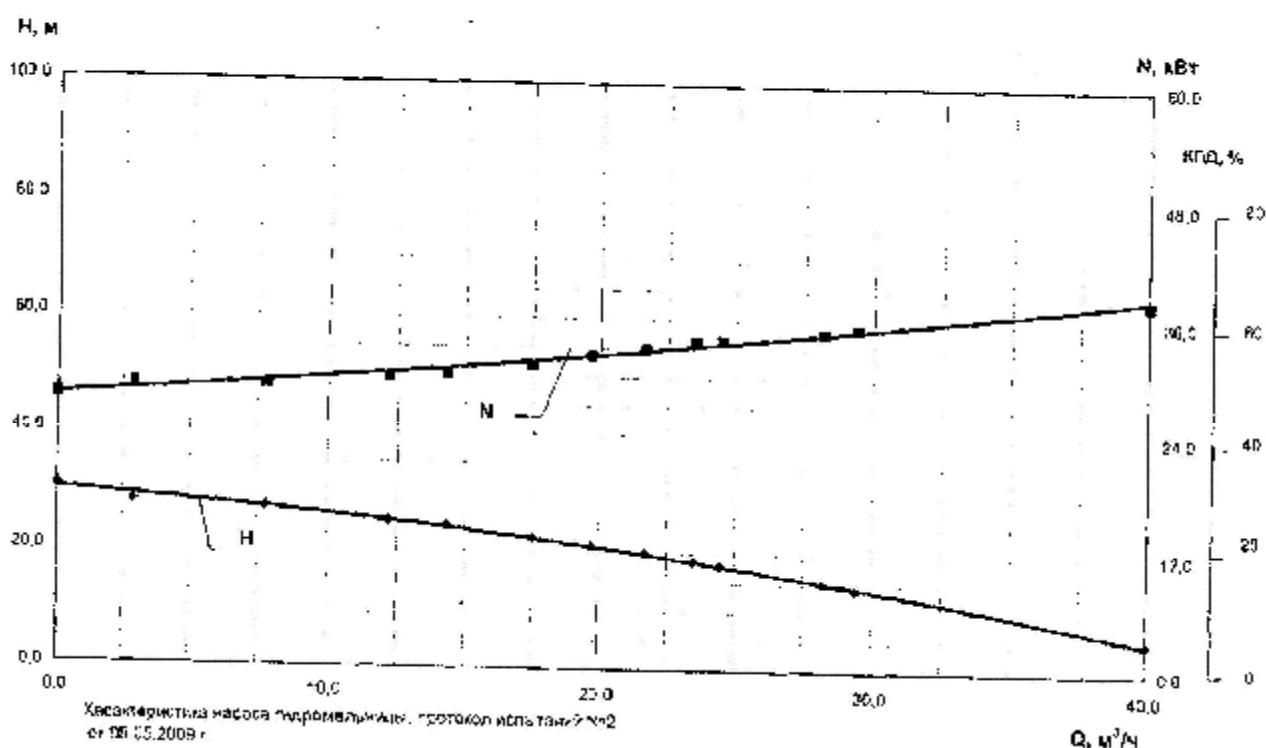


Рис. 5. Напірна та енергетична характеристики другого ступеня ТГА-гідроміліні.

Табл. 1. Вихідні данні та результат розрахунку

Стадії розрахунку							
Параметри ступеня	Ступінь						
	I	II	III	IV	V	VI	VII
	0,1095	0,12	0,1295	0,14	0,1495	0,16	0,1695
	0,005	0,005	0,005	0,005	0,005	0,005	0,005
	0,005	0,005	0,005	0,005	0,005	0,005	0,005
	18	18	18	18	18	18	18
	24	24	24	24	24	24	24
Відцентровий критерій Рейнольдса Re_d	593683	713000	830360	970472	1106647	1267555	1422546
Критерій напругності k_{μ}	6,36	5,07	4,20	3,46	2,94	2,49	2,16
Потужність його ступеня $N_i, \text{Вт}$	1141	1312	1473	1659	1834	2034	2222
Потужність ТГА $N, \text{Вт}$				23350			

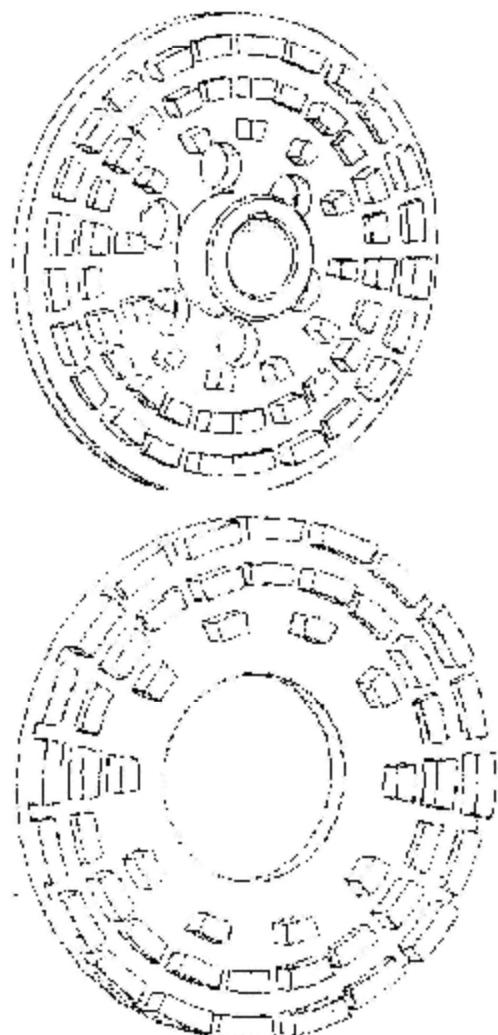


Рис. 6. Робочі органи ТГА-гідромлина.

Для попереднього розрахунку проточної частини та конструкціонного гомогенізатора обираємо математичну модель роторно-пульсашійного агрегата з подальшим її уточненням емпіричним коефіцієнтом.

Визначення вказаного коефіцієнта виконується шляхом порівняння розрахункової характеристики ТГА-гідромлина з експериментальною характеристикою другого ступеня (рис. 5, 6), який досить близький за конструкцією до робочих органів роторного гомогенізатора. Відмінність полягає у зменшенні ширини та кількості вікон ротору та статору та зменшенні величини зазору між ними.

В табл. 1 наведено вихідні дані для розрахунку проточної частини роторного гомогенізатора, а також результати розрахунку уточненого коефіцієнта та величини потужності кожного ступеня та агрегата в цілому. На рис. 7 показано конструктивну схему агрегата гомогенізатора.

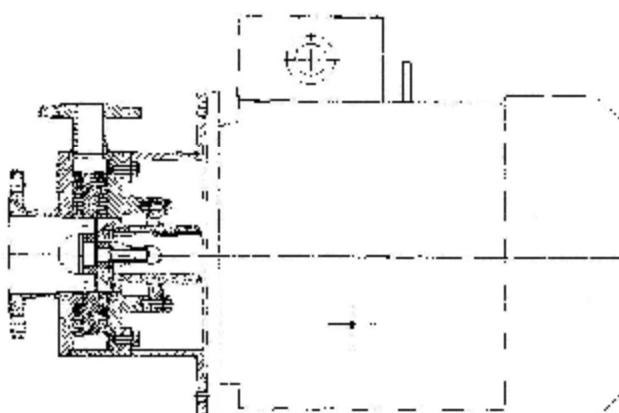


Рис. 7. Роторний гомогенізатор.

Висновки

1. Виконано огляд існуючих технологічних процесів, які для підвищення якості кінцевого продукту потребують процесу гомогенізації.
2. Для ряду технологій обґрунтовано можливість використання теплогенеруючих агрегатів-гомогенізаторів при їх роботі в режимі рециркуляції або з використанням пристрій для сепарації.
3. Запропоновано підхід щодо розрахунку режимних параметрів гомогенізатора роторного типу за допомогою математичної моделі роторно-пульсаційних апаратів з поєднанням уточненням емпіричним коефіцієнтом, що враховує конструктивну відмінність робочих органів.
4. Виконано розрахунок та конструювання роторного гомогенізатора.

Література

1. Технология спирта / В.А. Маринченко, В.А. Смирнов, Б.А. Устинников и др; Под ред. В.А. Смирнова. — М.: Ліжкая и пищевая пром-сть, 1984. — 416 с.
2. Технология спирта и спиртопродуктов / В.В. Ильинич, Б.А. Устинников, И.И. Бурачевский, С.И. Громов; под ред. В.В. Ильинич. — М.: Агропромиздат, 1987. — 383 с.
3. Ковалев С.Ф., Пашченко А.А. Багатофункціональні теплогенеруючі агрегати та їх використання для перспективних технологій спиртової промисловості // Вісник Східноукраїнського національного університету ім. В. Даля. — 2007. — № 3 (109). — С. 124—128.
4. Євтушенко А.О., Пашченко А.А., Ковалев С.Ф., Овчаренко М.С. Розробка багатофункціонального теплогенеруючого агрегату — гомогенізатора для приготування біологічних добавок // Вестник національного технічного університета України «Київський політехнічний інститут». Машинобудування. — К.: НТУУ «КПІ», — 2007. — С. 53.
5. Барам А.А., Дерко Г.Г., Клоунг Б.А. Расчет мощности аппаратов роторно-пульсационного типа // Химическое и нефтяное машиностроение. — 1978. — № 4. — С. 5—9.

Надіяна 14.12.2009 р.