

Вплив вібрації пучка труб на теплообмін з щільним шаром сипучого матеріалу

Одеський національний політехнічний університет

Анотація

Одним з перспективних засобів інтенсифікації теплообміну щільного шару з поверхнею є вібрація. У ряді випадків вібрація дозволяє не тільки значно інтенсифікувати процес теплообміну, але й забезпечити стабільність руху шару. Данні по теплообміну щільного гравітаційного шару з поверхнею в умовах вібрації, що наведені у літературі, обмежуються дуже вузьким діапазоном режимних і геометрических характеристик із-за чого не мають рекомендацій з методики розрахунку та проектування теплообмінних апаратів.

Ключові слова : щільний шар , теплообмін, інтенсивність ,вібрація, термічний опір.

Abstract

Vibration is one of perspective methods of intensification of packet bed heat transfer with surface. It happens that vibration provides hot only considerably intensify the process of heat transfer but also ensures stability of bed's motion. Data on the heat transfer of a dense gravitational layer with the surface in terms of vibrations is limited to a narrow range of variation of the mode and geometric characteristics/ Due to this fact scientific works do not contain recommendations on the methods of calculation and design of heat transfer apparatuses.

Keywords : packer bed, heat transfer, intensification, pipe bundles.

Вступ

Нагрів (охолодження) сипучого матеріалу можливо організувати двома шляхами(за рахунок міжкомпонентного теплообміну або через поверхню). У першому випадку безпосередній контакт матеріалу з теплоносієм часто обмежений (великий гіdraulічний опір, можливість виносу частинок ,забруднення, окислення і таке інше). У подібних випадках нагрівання (охолодження) може здійснюватися другим шляхом – у поверхневих апаратих, які скомпоновані з поперечно обтічних трубних пучків, а матеріал рухається у вигляді щільного шару.

Процес теплообміну з поверхнею відрізняється порівняно низькою інтенсивністю , а для матеріалів з високими коефіцієнтами внутрішнього і зовнішнього тертя часто не може бути здійснений через нестабільність руху. У таких випадках раціонально використання рекуперативних апаратів з різними схемами вібрації .

Вібрація поверхні теплообміну дозволяє не тільки значно інтенсифікувати процес теплообміну , але й забезпечити стабільність руху шару .Данні по теплообміну щільного гравітаційного шару з пучками труб в умовах вібрації , що наведені у літературі , обмежуються дуже вузьким діапазоном режимних і геометрических характеристик із-за чого не містять рекомендацій з методики розрахунку та проектування теплообмінних апаратів.

Основна частина

Як зазначалося вище, відомість про вплив вібрації на інтенсифікацію теплообміну щільного гравітаційного шару сипучого матеріалу з поверхнею наведені в роботах [1,2] (теплообмін в умовах вібрації одиночного циліндра) та роботах Львова Д.П. Афоніна В.А. (теплообмін в умовах вібрації трубного пучку) не дозволяють створити методики розрахунку та проектування теплообмінних апаратів в умовах вібрації .

Вказані причини визначили постановку основної задачі досліджень та сформулювати мету досліджень.

Мета – вивчення впливу вібрації на теплообмін щільного гравітаційного шару сипучого матеріалу з пучками труб для розробки рекомендацій з методики розрахунку теплообмінних апаратів з віброгравітаційним шаром.

Для проведення досліджень була створена експериментальна установка , що представляє собою вертикальну шахту прямокутного перетину , у який під дією сил тяжіння к режимі щільного шару ($Fe < Fr_{cr}$) рухається сипучий матеріал. Швидкість шару регулюється здвоєним шибером , який має багато отворів, встановленим у випускному отворі шахти . Конструкція установки забезпечувала циркуляцію матеріалу по замкнутому контуру і можливість зміни шахт у залежності від розв'язуваної задачі. У кожному разі розміри шахт забезпечували необмеженість і відсутність впливу випуску на характер руху в місці установки досліджувального зразка . Теплообмінна поверхня здійснювала спрямовані коливання . Детально експериментальна установка описана в [2].

Параметри вібрації контролювались вібрографом ВР-1 (амплітуда) і за допомогою осцилографа по фігурам Ліссажу (частота) . Замір витрат сипучого матеріалу проводився за допомогою мірної ємності ,яка працювала за принципом дозатора і контролювались ваговим засобом.

Теплообмін досліджувався при сталому русі сипучого матеріалу методами стаціонарного і регулярного теплових режимів . Схеми калориметрів з розміщеними термопарами докладно описані у [1,2].

Треба підкреслити , що при досліді теплообміну щільного шару сипучого матеріалу з пучками труб не ставилася задача визначення впливу рядності на величину коефіцієнту тепловіддачі , тому що такі досліди були проведені Донсковим С.В. Автор показав , що зміна коефіцієнту тепловіддачі (незначне зменшення) має місце у перших трьох рядах пучка і подальше стабілізується . Зважуючи на це, ми калориметр встановлювали у четвертий ряд пучка з тим , щоб отримати залежність характерну для більшості рядів теплообмінного апарату (локальне теплове моделювання) .

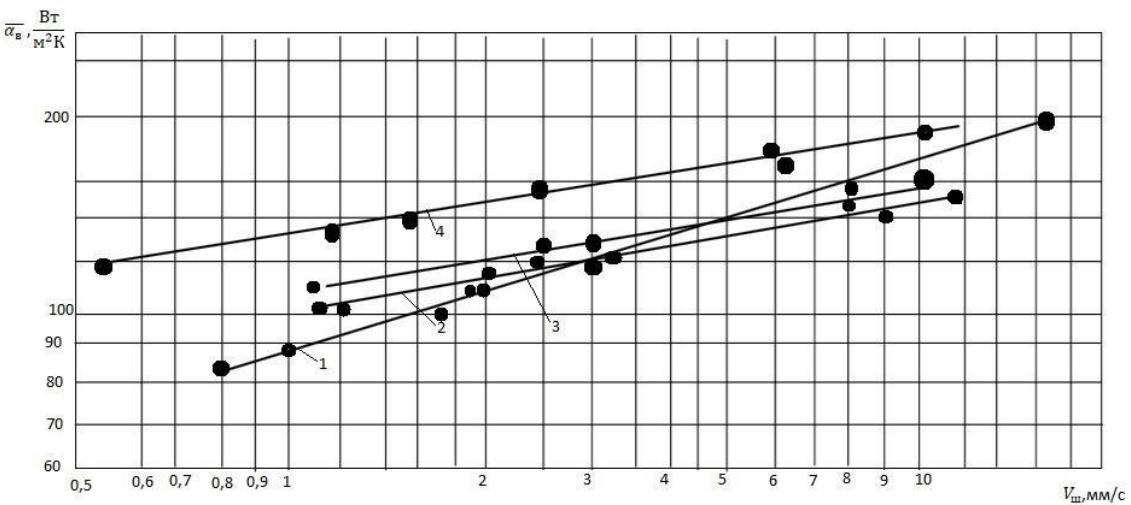
Результати, що отримані при вібрації одиночного калориметру [1,2], дозволили виявити причини і ступінь інтенсифікації теплообміну. В даній роботі вирішувалась задача по перевірці ефективності вібрації стосовно трубного пучка, що особливо важливо при розробці трубчастих теплообмінних апаратів.

Режимні характеристики змінювались в такому діапазоні: швидкість гравітаційного руху шару $V_{ш} = 0,4 \pm 12$ м/с, параметри вертикальної вібрації – амплітуда $A = 0 \pm 1$ мм, частота $f = 0 \pm 20$ Гц швидкість вібрації $V = 4Af = 0 \pm 60$ $\frac{\text{мм}}{\text{с}}$ відносна швидкість вібрації $\frac{V}{V_{ш}} = 0 \pm 110$.

$$V_{ш}$$

Компоновка пучка прийнята шахова при відносних кроках $S_1/D = 1,82$; $S_2/D = 6,13$. Як показали досліди з нерухомим пучком, така компоновка забезпечує максимальну інтенсивність теплообміну. В якості модельного матеріалу досліджувався кварцевий пісок (суміш з середнім розміром часток 0,45 мм).

На фіг.1 представлена залежність коефіцієнту тепловіддачі пучка труб від швидкості шару при вібрації з різними параметрами .



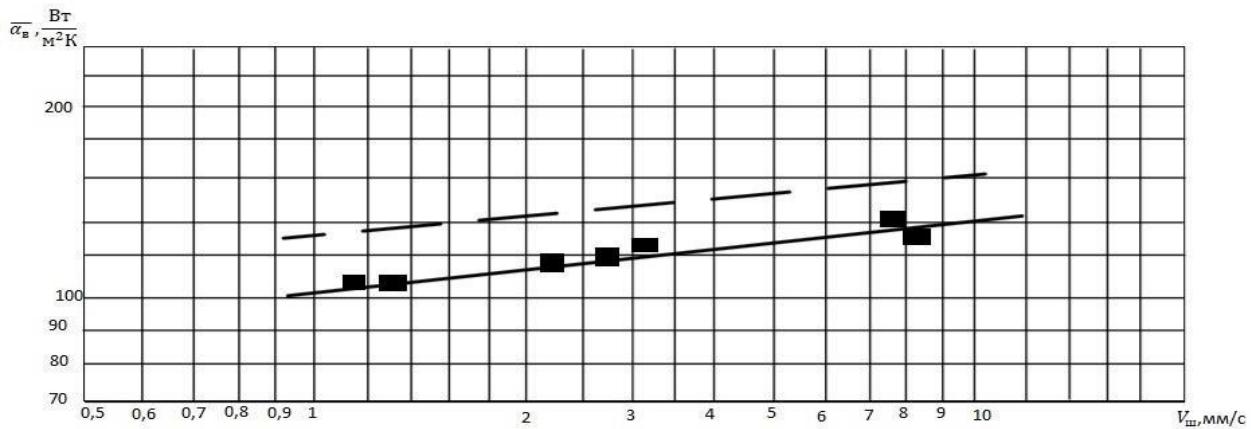
Фіг.1 Залежність коефіцієнту тепловіддачі пучка від швидкості шару

1-без вібрації; 2- $f=9\text{Гц}$; 2A=0,75мм; 3- $f=9\text{Гц}$; 2A=1,75мм; 4- $f=15\text{Гц}$; 2A=2мм

Як показують зображені графіки , вплив вібрації на теплообмін в пучках зберігається таким , як для одиночного калориметра. Найбільша інтенсифікація теплообміну має місце в області малих швидкостей шару. При зростанні швидкості шару інтенсифікація теплообміну зменшується . При швидкості шару $V_{ш} \approx 8 \pm 10 \frac{\text{мм}}{\text{с}}$ тепловіддача в умовах вібрації погрішується . Зміна параметрів

вібрації якісно не міняє темп залежності коефіцієнту тепловіддачі пучка від швидкості шару. В області малих швидкостей шару вібрація приводить до інтенсифікації теплообміну тим більшому, чим вище параметри вібрації і чим нижче швидкість шару. В дослідуваніх межах частота і амплітуда коливань чинять рівноцінний вплив , який може бути врахований одним параметром – швидкістю вібрації. Причини, що приводять до цієї закономірності , для пучка ті ж , що і для одиничного калориметру [1,2]. При інших рівних умовах темп зростання коефіцієнту тепловіддачі для пучка трохи нижче ніж для одиничного калориметра. Це видно з фіг.1 і пояснюється тим, що при обтіканні пучка відбувається значніше зменшення щільності шару, ніж при обтіканні одиночного циліндра.

На фіг.2 представлена залежність коефіцієнту тепловіддачі від швидкості шару при вібрації з одинаковими параметрами одиничного калориметра і пучка труб.



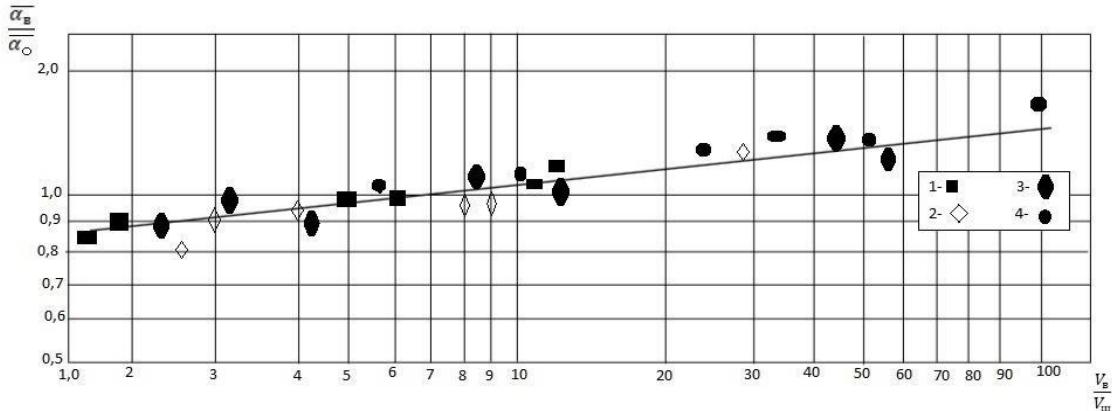
Фіг.2 Залежність коефіцієнта тепловіддачі від швидкості шару при вібрації одиничним калориметром та пучка труб (- - одиничний калориметр)

З аналізу цього графіка треба зробити висновок , що темп зростання інтенсивності теплообміну одиничного калориметра при збільшенні швидкості шару дорівнює темпу зростання інтенсивності

теплообміну для трубного пучка. Треба також відмітити , що коефіцієнт тепловіддачі для одиночного калориметра вище, ніж для пучка труб при інших рівних умовах.

На фіг. 3 представлени результати сумісної обробки всіх дослідних даних по теплообміну у вигляді залежності $\frac{\bar{\alpha}_B}{\bar{\alpha}_0} = f(\frac{V_B}{V_{ш}})$.

$$\frac{\bar{\alpha}_B}{\bar{\alpha}_0} = f(\frac{V_B}{V_{ш}})$$



Фіг.3 Залежність ступеня інтенсифікації теплообміну відносної швидкості вібрації

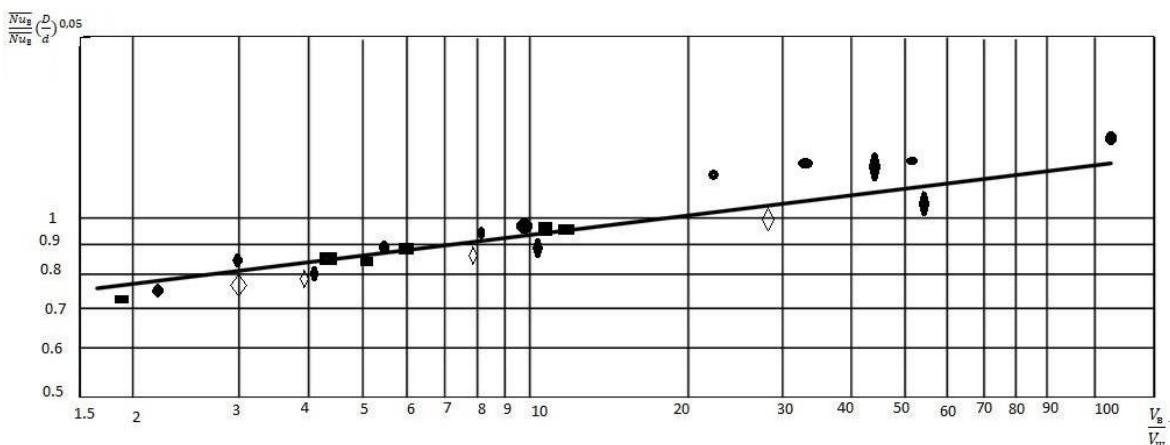
1-f=9Гц; 2A=0,75мм; 2-f=9Гц; 2A=1,75мм; 3-f=20Гц; 2A=0,55мм; 4-f=20 Гц; 2A=2 мм

Така обробка добре узагальнює данні експерименту (максимальна похибка становить 10%). Це ще раз підтверджує той факт, що ступінь інтенсифікації теплообміну визначається відносною швидкістю вібрації . Характерно, що темп зростання залежності ступеня інтенсифікації теплообміну від відносної швидкості вібрації для пучка такий, як в одиночного калориметру, тобто :

$$\frac{\bar{\alpha}_B}{\bar{\alpha}_0} \sim \left(\frac{V_B}{V_{ш}} \right)^{0,1} \quad (1)$$

У зв'язку з тим, що експерименти по теплообміну в умовах вібрації виконані для пучка , зібраного з труб одного діаметру ($D=22$ мм) з постійними поперековими і продольними кроками не вдалося визначити вплив на ступінь інтенсифікації теплообміну симплексів $\frac{D}{d}$ (використовувались одна сума $d=0,45$ мм), $\frac{S_1}{D}$ і $\frac{S_2}{D}$. Тим не менш узагальнююча залежність , яка дозволяє розрахувати інтенсифікацію теплообміну у пучках труб під впливом вібрації була отримана. На фіг.4 пряма лінія зображує результати розрахунку ступеня інтенсифікації теплообміну під впливом вібрації, отримані у [1] для одиночного калориметру.

На цій же фіг.4 представлені результати , отримані для пучка.



Фіг.4 Узагальнююча залежність ступеня інтенсифікації теплообміну шахових пучків з гравітаційним щільним шаром в умовах вібрації

Добре узгодження результатів дозволяє рекомендувати для розрахунку ступеня інтенсифікації теплообміну у шахових пучках під впливом вібрації наступну залежність:

$$\frac{\bar{\eta}}{\bar{N}u_B} = 0,71 \left(\frac{V_B}{V_{ш}} \right)^{0,1} \left(\frac{D}{d} \right)^{0,05}, \quad (2)$$

Що є справедливою з вірогідністю $\pm 4,9\%$ при $1,8 \leq \frac{V_B}{V_{ш}} \leq 110$; $2,3 \leq \frac{D}{d} \leq 111$; $1,36 \leq \frac{S_1}{S_2} \leq 2,7$;

$$1,82 \leq \frac{S_2}{D} \leq 6,13.$$

Висновки

При вібрації з однаковими параметрами:

1. Темп зростання залежності коефіцієнта тепловіддачі від швидкості щільного шару сипучого матеріалу для одиночного циліндра такий , як і для трубчатого пучка.
2. В області малих швидкостей шару сипучого матеріалу вібрація приводить до інтенсифікації теплообміну тим більшому , чим вище параметри вібрації і чим нижче швидкість шару.
3. В результаті проведених дослідів отримана критеріальна залежність , яка дозволяє розраховувати теплообмінні апарати для нагріву (охолодження) щільного шару сипучого матеріалу в умовах вібрації.

Список використаної літератури

1. Титар С.С. Інтенсифікація теплообміну сипучого матеріалу щільного шару з циліндром за допомогою вібрації / С.С. Титар, О.С. Фурман // Сучасні технології , матеріали і конструкції в будівництві.2016. - №1. – с.65 – 70.
2. Титар С.С. Локальний теплообмін щільного шару сипкого матеріалу з циліндром за відсутності та наявності вібрації / С.С. Титар, О.М. Шраменко // Вісник Вінницького політехнічного університету.2018. - №1(136). – с.18 – 23.
3. Бошкова И.Л. Исследование эффективности теплообмена в теплообменниках-утилизаторах с гранулированной насадкой / И.Л. Бошкова , А.В. Солодкая // Энергетика. Проблема регионального развития . – 2016. –Т.3,№32. – с.110 – 106.

Titar Sergii Semenovich – к.т.н., професор кафедри теплових електричних станцій та енергозберігаючих технологій, Одеський національний політехнічний університет, м.Одеса.

Dariienko Bogdan Eugeniovich – студент групи TE-1302, інститут енергетики і комп'ютерно-інтегрованих систем управління, Одеський національний політехнічний університет, м.Одеса, email: redbeard.odessa@gmail.com

Науковий керівник: **Titar Sergii Semenovich** – к.т.н., професор кафедри теплових електричних станцій та енергозберігаючих технологій, Одеський національний політехнічний університет, м.Одеса.

Titar Sergii – Cand. Cs. (Eng.) , Professor of the chair of thermal power plant and energy saving technologies.

Dariienko Bogdan – student group TE-1302, Institute of Power Engineering and Computer Integrated Management Systems, Odessa National Polytechnic University, Odessa, email: redbeard.odessa@gmail.com

Supervisor : **Titar Sergii** – Cand. Cs. (Eng.) , Professor of the chair of thermal power plant and energy saving technologies.