

ПОШИРЕННЯ АКУСТИЧНИХ ХВИЛЬ У РІДИНІ З КАВІТАЦІЄЮ

Запропоновано систему рівнянь, що описує поширення акустичних хвиль у рідині в умовах кавітації. Отримано вирази для енергії й потоку енергії звукової хвилі в середовищі з кавітаційними бульбашками, а також критерій, що характеризує розбіжність між ідеальною рідиною й рідиною з розвинутою кавітацією. Розглянуто задачу про поширення плоскої хвилі з урахуванням втрат за наявності бульбашок.

Вступ. Потужне звукове поле в рідині породжує парогазові порожнини (бульбашки), які під дією цього поля можуть зростати, захоплюватися (колапс) і викликати такі ефекти, як випромінювання шуму в широкій смузі частот, руйнування поверхні твердих тіл (ерозія), звуколюмінісценція, ініціювання електрохімічних реакцій тощо. Ці ефекти характеризують фізичне явище, яке називають акустичною кавітацією. Гідродинамічна кавітація супроводжується утворенням і руйнуванням парогазових бульбашок у місцях локального зниження тиску за обтікання тіл рідиною. Відрізняється вона тільки способом виникнення і має багато спільного з акустичною кавітацією. Загалом акустичну кавітацію можна описати так. У фазі розрідження акустичної хвилі з мікроскопічних бульбашок (зародки кавітації) утворюється розрив у вигляді порожнини, що заповнюється насиченою парою й газом. У фазі стиску пара конденсується, а газ всередині бульбашки піддається сильному адіабатичному стиску. У момент колапсу досягають високих значень тиск ($\approx 10^8$ Па) і температура ($\approx 10^5$ К) газу, що породжує в околі бульбашки пружний імпульс високого тиску й випромінювання світла (звуколюмінісценція) [2, 6, 7].

Більшість теоретичних праць присвячена моделюванню руху однієї бульбашки, однак експериментальні дослідження свідчать, що в рідинах існує кавітаційна область – сукупність великої кількості взаємодіючих бульбашок різних розмірів. Зацікавлюють важливі задачі поширення звуку в двофазних середовищах: рідина з бульбашками газу й (або) пари, область розвинутої кавітації в ультразвуковому технологічному устаткуванні, верхні шари океану, кильватерний шлейф, криогенні рідини тощо. Кавітаційна порожнина під час падіння на неї акустичної хвилі робить вимушені коливання й при цьому частково поглинає звукову енергію завдяки в'язкості та теплопровідності, а частково розсіює падаючу хвилю – вторинне випромінювання. За наявності в рідині великої кількості парогазових бульбашок кожна з них перебуває в полі як падаючої, так і розсіяних хвиль від сусідніх бульбашок. Створюється вторинне поле багаторазового розсіювання. Вивчення особливостей цього хвильового поля часто єдиний спосіб отримати інформацію про фізичні властивості середовища [3, 9].

Формулювання задачі й основні рівняння. У праці [5] вперше запропоновано систему рівнянь гідродинаміки, що задовільно описує рух рідини з кавітацією. Однак там не враховували стисливість рідини без кавітації, що може призвести до істотних похибок. Нижче розглянемо деякі питання, пов'язані з поширенням звукових хвиль у рідині з кавітацією. Скористаємось системою рівнянь

$$\frac{du}{dt} = -\frac{1}{\rho} \bar{\nabla} p,$$

$$\begin{aligned}\rho &= \frac{\rho_{\text{рід}}}{1 + b(R^3 - R_0^3)}, \\ \frac{d\rho}{dt} + \rho \bar{\mathbf{V}} \cdot \mathbf{u} &= 0, \\ p &= p_{\text{кр}} - \rho_0 \left[R \ddot{R} + \frac{3}{2} R^2 - \frac{1}{R c_0} \frac{d}{dt} (R^2 \dot{R}^2) \right], \\ p &= p(\rho_{\text{рід}}),\end{aligned}\quad (1)$$

де $b = \frac{4}{3} \pi n$, n – кількість зародків кавітації в одиниці об'єму рідини без кавітації; R_0 – рівноважний радіус зародків; R – радіус кавітаційних бульбашок у даний момент часу t ; $\rho_{\text{рід}}$ – густина ідеальної рідини за наявності збурення, викликаного звуковою хвилею; ρ_0 – рівноважна густина рідини без кавітації; p , ρ , \mathbf{u} – відповідно тиск, густина та швидкість рідини з кавітаційними порожнинами; $p_{\text{кр}}$ – критичний тиск, за якого починається розвиток кавітації; c_0 – швидкість звуку в рідині на межі з кавітаційною порожниною за тиску $p = p_{\text{кр}}$. Якщо замінити $\rho_{\text{рід}}$ на ρ_0 , то перші чотири рівняння (1) відповідатимуть системі, запропонованій раніше [6].

Визначимо енергію звукової хвилі в середовищі з кавітаційними бульбашками, тобто в середовищі, яке описує система рівнянь (1). Енергія одиниці об'єму

$$E = \rho \varepsilon + \frac{\rho u^2}{2}, \quad (2)$$

де ε – внутрішня енергія одиниці маси. Подамо змінні ε і ρ у вигляді

$$\varepsilon = \varepsilon_0 + \varepsilon', \quad \rho = \rho_0 + \rho', \quad (3)$$

де ε_0 , ρ_0 – рівноважні значення внутрішньої енергії одиниці маси та густини рідини; ε' , ρ' – їхні збурення, обумовлені звуковою хвилею.

2. Розв'язання задачі. Підставивши (3) у формулу (2) з урахуванням того, що член $\rho' u^2 / 2$ є величина третього порядку малості маємо з точністю до членів другого порядку включно:

$$E = \rho_0 \varepsilon_0 + \rho' \varepsilon_0 + \frac{\rho_0 u^2}{2} + \rho' \varepsilon' + \rho_0 \varepsilon'. \quad (4)$$

Оскільки рух частинок середовища у звуковій хвилі адіабатичний, то можна покласти [2]

$$\varepsilon = \varepsilon_0 + \int_{\rho_0}^{\rho} \frac{p}{\rho^2} d\rho; \quad \varepsilon' = \int_{\rho_0}^{\rho} \frac{p}{\rho^2} d\rho. \quad (5)$$

Із третього й четвертого рівнянь системи (1) та співвідношень (5) отримуємо:

$$\varepsilon' = \int_{\rho_0}^{\rho_{\text{рід}}} \frac{p}{\rho_{\text{рід}}^2} d\rho_{\text{рід}} - \frac{b}{\rho_0} p_{\text{кр}} (R^3 - R_0^3) + \frac{3}{2} b R^3 \dot{R}^2 - \frac{2}{c_0} b R^3 \dot{R}^3. \quad (6)$$

Використовуючи величину $\rho' = \rho'_{\text{рід}} - \rho_0 b (R^3 - R_0^3)$, із співвідношень (4), (6) дістаємо вираз для приросту енергії:

$$\begin{aligned}
dE = & \rho_0 \int_{\rho_0}^{\rho_{\text{рід}}} \frac{p d\rho_{\text{рід}}}{\rho_{\text{рід}}^2} - b p_{\text{кр}} (R^3 - R_0^3) + \frac{3}{2} \rho_0 b R^3 \dot{R}^2 - \frac{2}{c_0} \rho_0 b R^3 \dot{R}^3 + \\
& + [\rho'_{\text{рід}} - \rho_0 b (R^3 - R_0^3)] \varepsilon_0 + [\rho'_{\text{рід}} - \rho_0 b (R^3 - R_0^3)] \times \\
& \times \left[\int_{\rho_0}^{\rho_{\text{рід}}} \frac{p d\rho_{\text{рід}}}{\rho_{\text{рід}}^2} - b \frac{p_{\text{кр}}}{\rho_0} (R^3 - R_0^3) - \frac{3}{2} b R^3 \dot{R}^2 \left(1 - \frac{4}{3} \frac{\dot{R}}{c_0} \right) \right] + \frac{\rho_0 u^2}{2} \quad (7)
\end{aligned}$$

Оскільки співвідношення $\rho' \ll \rho_0$ виконується з точністю до членів другого порядку включно, то приріст енергії звукової хвилі в рідині з кавітацією такий:

$$\begin{aligned}
dE = & \rho'_{\text{рід}} w_0 + \frac{c^2 (\rho'_{\text{рід}})^2}{2 \rho_0} - b p_{\text{кр}} (R^3 - R_0^3) + \frac{3}{2} \rho_0 b R^3 \dot{R}^2 - 2 \frac{\rho_0}{c_0} b R^3 \dot{R}^3 - \\
& - \rho_0 b (R^3 - R_0^3) \varepsilon_0 - \rho_0 b (R^3 - R_0^3) \rho'_{\text{рід}} \left[\frac{p_0}{\rho_0^2} + \frac{\rho_0 u^2}{2} \right], \quad (8)
\end{aligned}$$

де w_0 – рівноважне значення ентальпії в рідині.

Перший і шостий члени у співвідношенні (8) – приріст енергії, обумовлений зміною маси двофазної рідини в одиниці об'єму. Під час обчислення повної енергії всього об'єму рідини, яку розраховують інтегруванням енергії в одиничному об'ємі, ці члени випадають, тому що вся кількість рідини із часом залишається незмінною. Отже, повна енергія рідини, пов'язана зі звуковою хвилею, така:

$$\begin{aligned}
E = & \int_V \frac{c^2 (\rho'_{\text{рід}})^2}{2 \rho_0} - b p_{\text{кр}} (R^3 - R_0^3) + \frac{3}{2} \rho_0 b R^3 \dot{R}^2 - \\
& - 2 \frac{\rho_0}{c_0} b R^3 \dot{R}^3 - \rho_0 b (R^3 - R_0^3) \rho'_{\text{рід}} \left[\frac{p_0}{\rho_0^2} + \frac{\rho_0 u^2}{2} \right] dV, \quad (9)
\end{aligned}$$

де підінтегральний вираз можна розглядати як густину звукової енергії в рідині з кавітаційними порожнинами.

Перший член підінтегрального виразу (9) – потенціальна енергія звукової хвилі в одиниці об'єму ідеальної рідини. Другий, третій, четвертий і п'ятий члени описують зміну енергії в одиниці об'єму двофазної рідини, що викликана звуковою хвилею й обумовлена бульбашками. Другий член – робота, витрачена на розширення порожнин. Третій – кінетична енергія руху рідини, зумовлена розширенням і колапсом кавітаційних порожнин. Четвертий – енергія звукових хвиль, яку випромінюють пульсівні порожнини. П'ятий – потенціальна енергія двофазної рідини, обумовлена стисливістю бульбашок в ідеальній рідині. І, нарешті, шостий член – кінетична енергія рідини у звуковій хвилі.

Обчислимо густину потоку енергії в рідині з бульбашками. За означенням [2]

$$I = \rho u \left(w + \frac{u^2}{2} \right), \quad (10)$$

де w – значення ентальпії в збуреній рідині. Оскільки рух у хвилі адіабатичний, то можна покласти

$$w = w_0 + \left(\frac{p}{\rho} - \frac{p_0}{\rho_0} \right) + \int_{\rho_0}^{\rho} \frac{p d\rho}{\rho^2}. \quad (11)$$

Підставимо співвідношення (11) у формулу (10), врахуємо третє й четверте рівняння системи (1) і знехтуємо член $\rho u^3 / 2$ як величину третього порядку малості. Після обчислень, подібних до виконаних вище, отримуємо густину потоку енергії у звуковій хвилі за кавітаціі:

$$I = \rho \mathbf{u} w_0 + p' \mathbf{u} + b(R^3 - R_0^3) p_0 \mathbf{u} - \\ - \mathbf{u} p_{\text{кр}} b(R^3 - R_0^3) + \frac{3}{2} \mathbf{u} \rho_0 b R^3 \dot{R}^2 - \frac{2 \mathbf{u}}{c_0} b \rho_0 R^3 \dot{R}^3, \quad (12)$$

де ρ' – тиск у звуковій хвилі.

Усереднюючи вираз (12) за часом, знайдемо середній повний потік енергії через розглянуту замкнуту поверхню:

$$\oint \left(\overline{p' \mathbf{u} + b(R^3 - R_0^3) p_0 \mathbf{u} - \mathbf{u} b(R^3 - R_0^3) p_{\text{кр}}} + \frac{3}{2} \overline{\mathbf{u} b \rho_0 R^3 \dot{R}^2} - \frac{2 \mathbf{u}}{c_0} \overline{b \rho_0 R^3 \dot{R}^3} \right) ds. \quad (13)$$

Інтеграл від першого члена усередненого виразу (12) дорівнює нулеві, оскільки загальна кількість рідини в усьому об'ємі незмінна. У загальному випадку закон збереження енергії має вигляд [5]

$$\frac{\partial}{\partial t} \overline{\rho \left(\frac{u^2}{2} + \varepsilon \right)} = - \bar{\nabla} \cdot \left[\overline{\rho \mathbf{u} \left(\frac{u^2}{2} + w \right)} \right], \quad (14)$$

де риска зверху означає усереднення за часом. Для отримання закону збереження звукової енергії в рідині з кавітацією необхідно підставити в рівняння (14) підінтегральні вирази (9) і (13).

Проаналізуємо систему рівнянь (1). Підставивши третє її рівняння у друге та врахувавши четверте і п'яте рівняння, отримуємо:

$$3bR^2 \frac{dR}{dt} + \frac{[1 + b(R^3 - R_0^3)]}{C^2} \left[\frac{dR}{dt} \frac{d^2 R}{dt^2} + R \frac{d^3 R}{dt^3} + 3 \frac{dR}{dt} \frac{d^2 R}{dt^2} - \frac{d}{dt} \left\{ \frac{1}{R c_0} \frac{d}{dt} (R^2 \dot{R}^2) \right\} \right] = \\ = \rho_{\text{рід}} [1 + b(R^3 - R_0^3)] \cdot \bar{\nabla} \cdot \mathbf{u}. \quad (15)$$

Перший член у лівій частині виразу (15) характеризує стисливість рідини з кавітаційними бульбашками, обумовлену тільки зміною об'єму порожнин. Другий член визначає стисливість у холодній рідині.

Нехай T – деякий характерний час (півперіод у звуковій хвилі); \bar{R} – характерний радіус бульбашки (розмір, до якого вона виростає за час T під час розширення). Можливі два граничні випадки. Нехай перший член у лівій частині виразу (15) набагато більший за другий:

$$\frac{3b\bar{R}^3}{T} \gg \frac{\bar{R}^2}{c^2 T^2}, \text{ або } 3bc^2 T^2 \bar{R} \gg 1.$$

Тоді стисливість суцільної рідини можна знехтувати порівняно зі стисливістю рідини з кавітаційними бульбашками, що обумовлено зміною об'єму порожнин. При цьому $\rho_{\text{рід}} \equiv \rho_0$, тобто рух двофазної рідини описуватимуть перші чотири рівняння системи (1). Цей випадок розглянув Когарко [4].

Нехай тепер перший член у лівій частині співвідношення (15) набагато менший за другий:

$$\frac{3b\bar{R}^2}{T} \ll \frac{\bar{R}^2}{c^2 T^2}, \text{ або } 3bc^2 T^2 \bar{R} \ll 1.$$

Цей випадок характерний тим, що можна знехтувати стисливість рідини в

умовах кавітації, яка пов'язана зі зміною об'єму бульбашок, порівняно зі стисливістю вихідної рідини. Тоді $\rho \equiv \rho_{\text{рід}}$, тобто у системі рівнянь (1) можна опустити третє й четверте рівняння. Рух рідини у звуковій хвилі описуватиме система рівнянь вихідної рідини, тобто перше, друге і п'яте рівняння.

Розглянемо поширення плоскої звукової хвилі за умови $3bc^2T^2R < 1$ з урахуванням втрат у ній, обумовлених кавітацією. Використаємо як густину енергії й густину потоку енергії підінтегральні вирази (9) і (13). Застосувавши співвідношення (14) та знехтувавши члени вищих порядків малості, отримуємо рівняння

$$\frac{d}{dt} \left(\frac{3}{2} \rho_0 b R^3 \dot{R}^2 \right) = - \frac{d}{dx} \overline{p'u}. \quad (16)$$

Окрім того,

$$I = \overline{p'u} = \frac{\overline{(p')^2}}{\rho c}; \quad R \approx \sqrt{\frac{2}{3\rho_0}} \sqrt{\overline{(p')^2}} t.$$

Відомо [8], що

$$b = a(I - I_n); \quad I > I_n,$$

де $a = \text{const}$; I_n - інтенсивність виникнення кавітації (порога кавітації).

Тоді

$$\frac{d}{dt} \left(\frac{3}{2} \rho_0 R^3 \dot{R}^2 \right) \approx 2 \frac{c^{5/4} a T^2}{\rho_0^{1/4}} (I - I_n) (I^{5/4} - I_n^{1/4}) \approx 2 \frac{c^{5/4} a T^2 I_n^{1/4}}{\rho_0^{1/4}} (I - I_n)^2 = k (I - I_n)^2,$$

де $k = 2 \frac{c^{5/4} a T^2 I_n^{1/4}}{\rho_0^{1/4}}$. Отже,

$$\frac{dI}{dx} = -k (I - I_n)^2. \quad (17)$$

Проінтегруємо рівняння (17) за умови, що в площині $x = 0$ середня густина потоку звукової енергії дорівнює I_0 . Отримуємо усереднену густину потоку звукової енергії у вихідній хвилі залежно від координати x в одновимірній кавітаційній області

$$I(x) = I_n + \frac{I_0 - I_n}{1 + kx(I_0 - I_n)} \quad (18)$$

за умов $I_0 > I_n$.

Висновки.

- Отримано критерій (16), що характеризує розходження між ідеальною рідиною й рідиною з розвинутою кавітацією.
- Отримано аналітичний вираз для густини потоку енергії у плоскій хвилі, що поширюється з втратами у рідині з кавітаційними порожнинами.
- Вираз (18) повністю відповідає результатам праці [1], які отримані на основі феноменологічної теорії одновимірної кавітаційної області з використанням експериментально замірених величин.

2. Дудзінський Ю. М. Ближнее поле осесимметричного гидродинамического излучателя // Акуст. вісник. – 2004. – 7, № 4. – С. 48–51.
3. Дудзінський Ю. М. Моделі акусто-гидродинамічних сенсорів порога кавітації рідини // Мат. методи та фіз.-мех. поля. – 2005. – 48, № 4. – С. 199–204.
4. Козарко Н. С. Об одной модели кавитирующей жидкости // Докл. АН СССР. – 1961. – 137, № 6. – С. 1331–1333.
5. Ландау Л. Д., Лифшиц Е. М. Механика сплошных сред. – М.: ГТТИ, 1954. – 500 с.
6. Мощные ультразвуковые поля / Под ред. Л. Д. Розенберга. – М.: Наука, 1968. – 650 с.
7. Физические основы ультразвуковой технологии / Под ред. Л. Д. Розенберга. – М.: Наука, 1970. – 800 с.
8. Messing D., Sette D., Wanderlingh F. Statical approach to ultrasonic cavitation // J. Acoust. Soc. America. – 1963. – 35, № 10. – P. 1575–1583.
9. Mettin R., Luther S., Ohl C.-D., Lauterborn W. Acoustic Cavitation Structures and Simulations by a Particle Model // Ultrason. Sonochem. – 1999. – 6. – P. 25–29.

РАСПРОСТРАНЕНИЕ АКУСТИЧЕСКИХ ВОЛН В ЖИДКОСТИ С КАВИТАЦИЕЙ

Предложена система уравнений, которая описывает распространение акустических волн в жидкости в условиях кавитации. Получены выражения для энергии и потока энергии звуковой волны в среде с кавитационными пузырьками. Найден критерий, характеризующий различие между идеальной жидкостью и жидкостью с развитой кавитацией. Рассмотрена задача о распространении плоской бегущей волны с учетом потерь при наличии пузырьков.

DISTRIBUTION OF ACOUSTIC WAVES IN LIQUID WITH CAVSTATIONS

The system of equalizations, which describes distribution of acoustic waves in a liquid in the conditions of cavitations, is offered. Expressions for energy and stream of energy of sound wave in an environment with cavitations' bubbles are given. A criterion, characterizing distinction between an ideal liquid and liquid with developed cavitations, is given. A task about distribution of flat progressing wave taking into account losses at presence of bubbles is considered.

¹Одеський нац. політехнічний ун-т, Одеса;

²Наці. технічний ун-т України

«Київський політехнічний інститут», Київ

Одержано

12.08.10