Technical service of agriculture, forestry and transport systems

Харченко С.А. Семенцов В.І. Аблуев М.М.

Харьковский национальный технический университет сельского хозяйства имени Петра Василенко

#### Коротий В.А.

Харьковский автотранспортный техникум им. С. Орджоникидзе

### ОСЕСИММЕТРИЧНЫЕ КОЛЕБАНИЯ КОЛЬЦЕВОГО ЗЕРНОВОГО СЛОЯ ПРИ ДВИЖЕНИИ ПО СТРУКТУРНОМУ РЕШЕТУ

УДК 631.362:53

В статье приведеньисследования осесимметричных колебаний кольцевого зернового слоя при движении по структурному цилиндрическому решету зерновых сепараторов, получены математические выражения.

**Постановка проблемы**. Физические модели динамики движущихся зерновых смесей (3C) по плоским и цилиндрическим виброрешетам[1-5] показали свою адекватность.

В результате проведенных исследований разработана модель динамики пузырьковой псевдоожиженной ЗС по плоским структурным виброрешетам, которая такжепоказала свою эффективность [6-9]. Последующий анализ способов и выбор эффективного направления моделирования динамики пузырьковых псевдоожиженных зерновых смесей на цилиндрических виброрешетах с учетом структурности решет и свойств смеси позволит значительно расширить область применения предварительно полученных математических моделей.

**Цель работы**: исследования осесимметричных колебаний кольцевого зернового слоя при движении по структурному цилиндрическому решету зерновых сепараторов.

**Основной материал**. В результате исследований [10] получена начально-краевая задача, которая позволяет моделировать процесс просеваемости кольцевого зернового слоя в цилиндрических зерновых сепараторах.

Принимаем  $r, \varphi, z$  - цилиндрическою систему координат связанная с решетом. Поверхность решета представляет собой двумерно-периодическую структуру с периодом  $\Delta z$  вдоль аксиальной координаты z и периодом  $\Delta \varphi R$  вдоль азимутальной координаты  $\varphi$ . Периодическая структура (решето) получается трансляцией базовой ячейки вдоль оси z и вдоль образующей цилиндрического решета, соответственно, на  $n\Delta z$  и  $m\Delta \varphi R$ , где n, m - целые числа. Принимаем R - радиус цилиндрической поверхности решета, а h - толщина кольцевого слоя зерновой смеси.

Поле относительной скорости  $\vec{V}$  удовлетворяет уравнению

$$\rho \left( \frac{\partial \vec{V}}{\partial t} + (\vec{V}, \nabla) \vec{V} \right) = -\nabla P - \rho g \vec{e}_z + \vec{F} + \mu \Delta \vec{V}. \tag{1}$$

где сила инерции равна

$$\vec{F} = -\vec{a}_0 \rho - 2\vec{\Omega} \times \vec{V} \rho - \vec{\Omega} \times (\vec{\Omega} \times \vec{r}) \rho ,$$

где  $-\vec{a}_0 \rho$  - сила инерции поступательного движения решета;  $-2\vec{\Omega} \times \vec{V} \rho$  - Кариолисова сила;  $-\vec{\Omega} \times (\vec{\Omega} \times \vec{r}) \rho$  - центробежная сила;

P – избыточное давление, g - ускорение свободного падения.

Принимаем начальные и краевые условия:

$$- div\vec{V} = 0; (2)$$

- избыточное давление и поле скорости относительного движения  $ec{V}$  :

$$P|_{t\leq 0}=0, \qquad \vec{V}|_{t\leq 0}=0.$$
 (3)

Technical service of agriculture, forestry and transport systems

- базовой ячейкой такой структуры является область:

$$D = \left\{ (\varphi, z); -\frac{R\Delta\varphi}{2} \le \varphi \le \frac{R\Delta\varphi}{2}, -\frac{\Delta z}{2} \le z \le \frac{\Delta z}{2} \right\}$$

на которой расположено N отверстий  $D_1, D_2 \dots D_N$ .

-при r = R - h, тензор напряжений  $((\sigma_{ij})_{i,j=k}^3$  псевдожидкости с пузырьками

$$\sigma_{ij}\Big|_{r=R-h} = 0$$
,  $i, j = 1, 2, 3$ ; (4)

Тензор напряжений определяется по зависимостям:

$$\sigma_{11} = -P + 2\mu \frac{\partial V_r}{\partial r}, \ \sigma_{22} = -P + \frac{2\mu}{r} \left( \frac{\partial V_{\varphi}}{\partial \varphi} + V_r \right), \ \sigma_{33} = -P + 2\mu \frac{\partial V_z}{\partial z},$$

$$\sigma_{12} = \sigma_{21} = \mu \left( r \frac{\partial}{\partial r} \left( \frac{V_{\varphi}}{r} \right) + \frac{1}{r} \frac{\partial V_r}{\partial \varphi} \right), \ \sigma_{13} = \sigma_{31} = \mu \left( r \frac{\partial V_r}{\partial z} + \frac{\partial V_z}{\partial r} \right),$$

$$\sigma_{23} = \sigma_{32} = \mu \left( \frac{1}{r} \frac{\partial V_z}{\partial \varphi} + \frac{\partial V_{\varphi}}{\partial z} \right).$$
(5)

При r = R - h должны выполнятся следующие соотношения

$$\left(-p+2\mu\frac{\partial V_r}{\partial r}\right)\Big|_{r=R-h} = \left[-p+\frac{2\mu}{r}\left(\frac{\partial V_{\varphi}}{\partial \varphi}+V_r\right)\right]\Big|_{r=R-h} = \left(-p+2\mu\frac{\partial V_z}{\partial z}\right)\Big|_{r=R-h} = 0,$$
(6)

$$\left(\frac{\partial V_r}{\partial z} + \frac{\partial V_z}{\partial r}\right)\Big|_{r=R-h} = \left(\frac{\partial V_z}{\partial \varphi} + \left(R - h\right)\frac{\partial V_\varphi}{\partial z}\right)\Big|_{r=R-h} = 0, \tag{7}$$

$$\left[ \left( R - h \right) \frac{\partial V_{\varphi}}{\partial r} - V_{\varphi} + \frac{\partial V_{r}}{\partial \varphi} \right]_{r=R-h} = 0.$$
(8)

Будем рассматривать решение начально-краевой задачи (1)-(8) не зависящее от азимутальной координаты  $\varphi$  (осесимметричные колебания). Кроме того, будем предполагать, что нелинейным членом  $(\vec{V}, \nabla)\vec{V}$  в уравнении (1) можно пренебречь. Отметим, что учет этого члена можно осуществить с помощью метода последовательных приближений. Задача аналогична с колебаниями зернового слоя на плоском решете [5-8].

Представим уравнения (1) и (2) в цилиндрической системе координат. Тогда после ряда преобразований будем иметь:

$$\frac{\partial V_r}{\partial t} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial P}{\partial r} - 2V_{\varphi} \Omega + r\Omega^2 + v \left( \Delta V_r - \frac{V_r}{r^2} \right), \tag{9}$$

$$\frac{\partial V_{\varphi}}{\partial t} = -2V_r \Omega + v \left( \Delta V_{\varphi} - \frac{V_{\varphi}}{r^2} \right), \tag{10}$$

$$\frac{\partial V_z}{\partial t} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial P}{\partial z} - g + A\omega^2 \sin \omega t + v\Delta V_z, \qquad (11)$$

$$r\frac{\partial V_r}{\partial r} + V_r + r\frac{\partial V_z}{\partial z} = 0. \tag{12}$$

Здесь:  $v = \mu/\rho$  - кинематический коэффициент вязкости псевдожидкости с пузырь-

ками, моделирующей кольцевой зерновой слой;  $\Delta = \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left( r \frac{\partial}{\partial r} \right) + \frac{\partial^2}{\partial z^2}$  - оператор Лапласа

Technical service of agriculture, forestry and transport systems

в цилиндрической системе координат;  $\mu$  - эффективный коэффициент динамической вязкости, который определяется по [11, 12]

В уравнениях (9) – (12) учтено, что поле относительной скорости  $\vec{V}$  и избыточное давление P не зависят от азимутальной координаты  $\varphi$ .

Сформулируем начальные и краевые условия. Будем полагать, что для временной переменной  $t \le 0$ :

$$V_{r}|_{t\leq 0} = V_{\varphi}|_{t\leq 0} = V_{z}|_{t\leq 0} = P|_{t\leq 0} = 0.$$
(13)

На свободной поверхности кольцевого слоя, согласно (6) – (8), поле скорости  $\vec{V}$  и избыточное давление P должны удовлетворять условиям:

$$\left(-p+2\mu\frac{\partial V_r}{\partial r}\right)_{r=R-h}=0, \tag{14}$$

$$\left(\frac{\partial V_r}{\partial z} + \frac{\partial V_z}{\partial r}\right)_{r=R-h} = 0, \tag{15}$$

$$\left(-p + 2\mu \frac{\partial V_z}{\partial z}\right)_{r=R-h} = 0, \tag{16}$$

$$\left( \left( R - h \right) \frac{\partial V_{\varphi}}{\partial r} - V_{\varphi} \right) \Big|_{r=R-h} = \frac{\partial V_{\varphi}}{\partial z} \Big|_{r=R-h} = 0.$$
(17)

Будем полагать, что на внутренней поверхности решета тангенциальные компоненты относительной скорости обращаются в нуль. Для абсолютной скорости это условие имеет вид:

$$V_z^a\big|_{r=R} = A\omega\cos\omega t, V_\omega^a\big|_{r=R} = \Omega R, \tag{18}$$

где  $V_z^a$  и  $V_\varphi^a$  - тангенциальные к поверхности решета компоненты абсолютной скорости  $\vec{V}_a$  .

Отметим, что условие (18) уже использовалось в ряде работ (см. например, [13] и библиографии в ней). Также это условие известно в гидродинамике [14] и является условием прилипания частиц зерновой смеси к внутреней поверхности решета.

Решето вдоль оси z имеет конечные размеры и, следовательно, необходимо было бы поставить соответствующие краевые условия на концах решета. Будем полагать, что эти условия слабо влияют на движение зернового слоя в центральной части решета.

Как уже отличалось выше, решето является периодической структурой вдоль координаты z. Поэтому решение задачи (9) - (18) будем искать в виде рядов Фурье по базисным

функциям  $\left(e^{i\frac{2\pi n}{l}z}\right)_{n=-\infty}^{+\infty}$  , где l - период повторения отверстий решета вдоль координаты z:

$$V_{r} = \sum_{n=-\infty}^{+\infty} V_{nr}(r,t) e^{i\frac{2\pi n}{l}z}, V_{\varphi} = \sum_{n=-\infty}^{+\infty} V_{n\varphi}(r,t) e^{i\frac{2\pi n}{l}z},$$
(19)

$$V_{z} = \sum_{n=-\infty}^{+\infty} V_{nz}(r,t) e^{i\frac{2\pi n}{l}z}, P = \sum_{n=-\infty}^{+\infty} P_{n}(r,t) e^{i\frac{2\pi n}{l}z}.$$
 (20)

Подставим (19) и (20) в (9) – (12) и воспользуемся ортогональностью базисных функций  $e^{i\frac{2\pi n}{l}z}$  на интервале ( -l/2;l/2 ).

Тогда будем иметь:

Technical service of agriculture, forestry and transport systems

$$\frac{\partial V_{nr}}{\partial t} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial P_n}{\partial r} - 2\Omega V_{n\varphi} + r\Omega^2 \delta_{on} + v \left( \frac{\partial^2 V_{nr}}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial V_{nr}}{\partial r} - \left( \frac{2\pi n}{l} \right)^2 V_{nr} - \frac{V_{nr}}{r^2} \right), \tag{21}$$

$$\frac{\partial V_{n\varphi}}{\partial t} = -2\Omega V_{nr} + v \left( \frac{\partial^2 V_{n\varphi}}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial V_{n\varphi}}{\partial r} - \left( \frac{2\pi n}{l} \right)^2 V_{n\varphi} - \frac{V_{n\varphi}}{r^2} \right), (22)$$

$$\frac{\partial V_{nz}}{\partial t} = -\frac{i \ 2\pi n}{l\rho} P_n + v \left( \frac{\partial^2 V_{nz}}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial V_{nz}}{\partial r} - \left( \frac{2\pi n}{l} \right)^2 V_{nz} \right) - g \delta_{on} + A \omega^2 \sin \omega t \delta_{on}, \qquad (23)$$

$$\frac{\partial}{\partial r}(rV_{nr}) + r\frac{i \ 2\pi n}{l}V_{nz} = 0, \ n = 0, \pm 1, \pm 2,...,$$
 (24)

где  $\delta_{\scriptscriptstyle on}$  - символ Кронекера.

Неизвестные функции  $P_{n}$ ,  $V_{nr}$ ,  $V_{n\varphi}$ ,  $V_{nz}$  должны удовлетворять начальным и краевым условиям:

$$P_n|_{t\le 0} = 0, \ V_{nr}|_{t\le 0} = V_{n\varphi}|_{t\le 0} = V_{nz}|_{t\le 0} = 0,$$
 (25)

$$\left(-p_n + 2\mu \frac{\partial V_{nr}}{\partial r}\right)_{r=R-h} = 0, \qquad (26)$$

$$\left(\frac{i2\pi n}{l}V_{nr} + \frac{\partial V_{nz}}{\partial r}\right)_{r=R-h} = 0,$$
(27)

$$\left(-p_n + \frac{4\mu\pi ni}{l}V_{nz}\right)_{r=R-h} = 0,,$$
 (28)

$$\frac{i2\pi n}{l}V_{n\varphi}\Big|_{r=R-h} = \left[ \left(R-h\right)\frac{\partial V_{n\varphi}}{\partial r} - V_{n\varphi} \right]_{r=R-h} = 0.$$
(29)

В том случае когда индекс n=0 условия (27) и (28) следует заменить следующими

$$\frac{\partial V_{oz}}{\partial r}\Big|_{r=R-h}=0,$$
(30)

$$\left( (R - h) \frac{\partial V_{o\varphi}}{\partial r} - V_{o\varphi} \right)_{r=R-h} = 0.$$
(31)

В дальнейшем будем рассматривать два случая когда n=0 и  $n=\pm 1;\pm 2,...$ 

Пусть индекс n = 0. Тогда уравнения (21) - (24) упрощается и принимаем следующий вид:

$$\frac{\partial V_{or}}{\partial t} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial P_o}{\partial r} - 2\Omega V_{o\varphi} + r\Omega^2 + v \left( \frac{\partial^2 V_{or}}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial V_{or}}{\partial r} - \frac{V_{or}}{r^2} \right), \tag{32}$$

$$\frac{\partial V_{o\varphi}}{\partial t} = -2\Omega V_{or} + v \left( \frac{\partial^2 V_{o\varphi}}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial V_{o\varphi}}{\partial r} - \frac{V_{o\varphi}}{r^2} \right), \tag{33}$$

$$\frac{\partial V_{oz}}{\partial t} = -g + A\omega^2 \sin \omega t + v \left( \frac{\partial^2 V_{oz}}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial V_{oz}}{\partial r} \right), \tag{34}$$

$$V_{or} + r \frac{\partial V_{or}}{\partial r} = 0. {35}$$

# **Технічний сервіс агропромислового, лісового та транспортного комплексів**Technical service of agriculture, forestry and transport systems

**Выводы** .Таким образом, получены упрощенные уравнения динамики псевдоожиженой зерно-вой смеси по цилиндрическому структурному решету зерновых сепараторов.

### Литература

- 1. Тищенко Л.Н. Интенсификация сепарирования зерна. Харьков. Основа, 2004.-224c.
- 2. Тищенко Л.Н., Мазоренко Д.И., Пивень М.В., Харченко С.А., Бредихин В.В., Мандрыко А.В. Моделирование процессов зерновых сепараторов. Харьков: "Місьдрук", 2010. 360 с.
- 3. Моделированиединамикизерновойсмеси при сепарировании на рифленомреше-те вибросепаратора /Тищенко Л.Н., Ольшанский В.П., Харченко Ф.М., Харченко С.А.// Інженерія природокористування. Харків: ХНТУСГ, 2014. № 2 (2). С. 54-61.
- 4. Тищенко Л.Н. К применениюметодовмеханикисплошныхсред для описаниядвижениязерновыхсмесей на виброрешетах / Л.Н.Тищенко, С.А.Харченко // MOTROL «Motorizationandpowerindustryinagriculture». Poland: Lublin, 2013. Vol. 15 D. №7. Р. 94-99.
- 5. Харченко С.А. К построению уравнений динамики стационарных потоков в псевдоожиженномзерновом слое на структурных виброрешетах / Харченко С.А. // Вісник ХНТУСГ: Механізаціясільськогосподарськоговиробництва. Харків:ХНТУСГ, 2014. Вип.148. С.181-186.
- 6. Харченко С.А. Построение решений уравнений динамики зерновых смесей на плоских виброрешетах / Харченко С.А. // Конструювання, виробництво та експлуатаціяс.г. машин, вип.43, ч.ІІ.-Кіровоград: КНТУ, 2013. С.287-292.
- 7. Харченко С.А. Уточнение уравнений динамики пузырьковой псевдоо-жиженой зерновой смеси по структурному виброрешету / С.А. Харчен-ко, Л.Н. Тищенко // Вібрації в техніці та технологіях. Вінниця: ВНАУ, 2014. №1 (73). С. 50 53.
- 8. Харченко С.А. К построению трехмерной гидродинамической модели динамики пузырьковой псевдоожиженой зерновой смеси по структурному виброрешету / С.А. Харченко // Праці ТДАТУ. Мелітополь, 2014. Вип.14. Т.2. С.80-85.
- 9. Харченко С.А. Результаты математического моделирования динамики псевдоожиженой зерновой смеси на плоском структурном виброрешете / С.А. Харченко // Вестник БГАТУ: МНПК «Современные проблемы освоения новой техники, технологий, организации технического сервиса в АПК», 2014. Секция 2. С.251-258.
- 10. Харченко С.А. К разработке гидродинамической модели движения зерновой смеси по цилиндрическому решету виброцентробежных сепараторов // Вісник ХНТУСГ «Технічний сервіс машин для рослинництва». Харків, 2015. Вип.159. С.60-69.
- 11. Исследование закономерностей вибровязкости зерновых смесей при сепарировании цилиндрическими виброцентробежными решетами /Л.Н. Тищенко, М.В. Пивень, С.А. Харченко, В.В. Бредихин // Сучасні напрямки технології та механізації процесів переробних і харчових виробництв: Вісник ХНТУСГ. Харків: ХНТУСГ, 2009. Вип. 88. С. 34 43.
- 12. Харченко С.А., Тищенко Л.Н. Алгоритм расчета эффективного коэффициента динамической вязкости пузырьковой псевдожидкости, модели-рующей сепарируемую зерновую смесь / С.А. Харченко, Л.Н. Тищенко // Вібрації в техніці та технологіях. 2013.  $\mathbb{N}$ 2 (70). С.64 72.
- 13. Тищенко Л.Н., Ольшанский В.П., Ольшанский С.В. Колебания зерновых потоков на виброрешетках.- Харьков: "Місьдрук", 2012.- 267 с.
- 14. Шестопалов В.П. Метод задачи Римана Гильберта в теории дифракции и распространении электромагнитных волн. Харьков: Изд-во Харьк. Университет, 1971.- 400с.

## **Технічний сервіс агропромислового, лісового та транспортного комплексів**Technical service of agriculture, forestry and transport systems

# S. Kharchenko, V. Sementsov, V. Korotii **Axisymmetrical vibrations annular grain** layerat motion on structural sieve

To the article researches of axisymmetrical vibrations of annular grain layer at motion on structural cylindrical sieve grain separators, obtained mathematical expressions.

#### Reference

- 1. Tishchenko LN Intensification of grain separation. Kharkiv. Basis, 2004.- 224p.
- 2. Tishchenko LN, Mazorenko DI, Piven MV Kharchenko SA, Bredikhin VV, AV Mandryka Modelling of processes of grain separators. Kharkov: "Misdruk", 2010. 360 p.
- 3. Modelirovaniedinamikizernovoysmesi with separation on those riflenomreshe-Vibroseparator / LN Tishchenko, Olshansky VP Kharchenko FM, Kharchenko SA .// Inzheneriya prirodokoristuvannya. Kharkiv: HNTUSG, 2014. № 2 (2). S. 54-61.
- 4. Tishchenko LN By primeneniyumetodovmehanikisploshnyhsred for opisaniyadvizheniyazernovyhsmesey on vibroreshetah / L.N.Tischenko, S.A.Harchenko // MOTROL «Motorizationandpowerindustryinagriculture». Poland: Lublin, 2013. Vol. 15 D. №7. P. 94-99.
- 5. Kharchenko SA Construction of dynamical equations of stationary flows psevdoozhizhennomzernovom layer on structural vibroreshetah / Kharchenko SA // News HNTUSG: Mehanizatsiyasilskogospodarskogovirobnitstva. Kharkiv: HNTUSG, 2014 Vip.148. S.181-186.
- 6. Kharchenko SA Solutions of the equations of dynamics of grain mixes on flat vibroreshetah / Kharchenko SA // Konstruyuvannya, virobnitstvo that ekspluata-tsiyas.g. machines vip.43, ch.II.-Kirovograd: KNTU, 2013. S.287-292.
- 7. Kharchenko SA Clarification of the bubble dynamics equations psevdoo-thin the cereal mixture on structural vibroreshetu / SA Grubs-ko, LN Tischenko // Vibratsiï in tehnitsi that tehnologiyah. Vinnitsa: VNAU, 2014. №1 (73). S. 50 53.
- 8. Harchenko SA Construction of a three-dimensional hydrodynamic model of the dynamics of the bubble fluidized-grain mix for structural vibroreshetu / SA Har Marchenko // Pratsi TDATU. Melitopol, 2014 Vip.14. V.2. S.80-85.
- 9. Kharchenko SA The results of mathematical modeling of the dynamics of the pseudo-liquefaction of the cereal mixture on a flat structural vibroreshete / SA Kharchenko // Herald BSATU: PBMCs "Modern problems of development of new techniques, technologies, organization of technical service in agriculture", 2014. Section 2 S.251-258.
- 10. Harchenko SA To develop a hydrodynamic model of the motion of grain mixture cylindrical sieve vibrocentrifugal separators // News HNTUSG "Tehnichny SERVIS machines roslinnitstva". Kharkiv, 2015. Vip.159. S.60-69.
- 11. Investigation of vibrovyazkosti grain mixes with separation-vanii cylindrical vibrocentrifugal /L.N sieves. Tishchenko, MV Piven, SA Kharchenko VV Bredikhin // Suchasni napryamki tehnologii that mehanizatsiiprotsesivpe-rerobnih i harchovihvirobnitstv: News HNTUSG. Kharkiv: HNTUSG, 2009. Vip. 88. P. 34 43.
- 12. Harchenko SA Tishchenko LN The algorithm for calculating the effective coefficient of dynamic viscosity of pseudo-liquid bubble, model-ating Separated cereal mixture / SA Kharchenko LN Tischenko // Vibratsiï in tehnitsi that tehnologiyah. 2013. №2 (70). P.64 72.
- 13. LN Tishchenko, VP Olshansky, Olshansky SV Fluctuations in grain flows on vibroreshetkah.- Kharkov: "Misdruk", 2012.- 267 p.
- 14. Shestopalov VP Riemann problem method Hilbert in the theory of diffraction and propagation of electromagnetic waves. Kharkov: Publishing House of Kharkov. University, 1971.-400c.