

УДК 667.11.021

## ДОСЛІДЖЕННЯ РУХУ ЧАСТИНОК ОРГАНО-МІНЕРАЛЬНИХ ДОБРИВ ПО ФОРМУЮЧІЙ ПОВЕРХНІ

*Тарасюк В.В.*

*Дідух В.Ф.*

*Луцький національний технічний університет*

*В статті приведено теоретичні дослідження складного руху частинки органо-мінеральних добрив при її переміщенні по криволінійній поверхні, яка встановлена під кутом до горизонталі.*

*The theoretical research of complex of on organic mineral fertilizer particle when it moves on a curved surface which is set at an angle of the grade contour is submitted in the article.*

### **Постановка проблеми**

Збереження родючості ґрунтів можливе через зниження на них хімічного навантаження при вирощуванні сільськогосподарських культур. У такому випадку, створювати умови живлення рослин при їх посіві, посадці або підживленні, необхідно за допомогою мінеральних добрив не в чистому вигляді, а у складі органо-мінеральних добрив. При цьому, часто в якості органічної складової, використовують озерні сапропелі прісноводних озер. Переваги сапропелю над іншими органічними речовинами полягають у їх структурі, які згідно багатьох дослідників [1] відносять до дрібнодисперсних систем з проявом гелевих властивостей. Вони визначають умови формування гранул органо-мінеральних добрив на основі сапропелю у кулясту форму методом обкочування. При цьому важливим є також масовий вміст мінеральної частини N, P, K у випадку використання, як окремих елементів, а також одночасного їх додавання у суміш згідно пропорцій та агроекологічних вимог.

### **Аналіз останніх досліджень**

На вибір методу гранулювання впливає склад суміші та її вологість в цілому і складників зокрема [2,3]. Наявність вологи у сумішах органо-мінеральних добрив на основі сапропелів вказує на її гранулюванні методом обкочування. Але відомі конструкції [4], які призначені для отримання гранул кулястої форми передбачають умови гранулоутворення, що базується на попередньому утворенні агломератів з рівномірно змочених частинок або нашаруванні сухих частинок на змочені ядра – центри грануло утворення. Цей процес обумовлений дією капілярно-адсорбційних сил зчеплення між частинками і подальшим ущільнення структури у складному, щільному динамічному шарі. Конструкції відомих грануляторів мають велику енергоємність і металоємність, не дозволяють забезпечити максимальний вихід якісної продукції.

Проведені експериментальні дослідження з отримання гранул органо-мінеральних добрив на основі сапропелів кулястої форми відповідно до агроекологічних вимог, дозволили визначитись із формою робочої поверхні гранулятора [5].

### Мета досліджень

Встановлення законів руху частинки коливною криволінійною поверхнею, розміщену під кутом до горизонталі.

### Результати досліджень

Складність процесу формування гранул кулястої форми полягає у зміні геометричної форми частинки, яка рухається по коливній криволінійній поверхні, розміщеної під кутом до горизонту. Встановлення законів її руху даною поверхнею, дозволить визначити основні кінематичні параметри засобу гранулювання органіко-мінеральних добрив на основі сапропелів для забезпечення максимального виходу їх товарної фракції.

При проведенні досліджень зробимо наступні допущення:

- частинка є сталої маси, не змінює її протягом всього шляху при переміщенні, та не відривається від поверхні;
- зміна геометричної форми не впливає на траєкторію руху частинки;
- липкість поверхневого шару частинки не змінюється та не впливає на її прискорення при зміні напрямку руху;
- досліджувана траєкторія не виходить за межі допустимих значень вибраних геометричних параметрів поверхні. Вказані допущення дозволяють проводити дослідження до частинки, як матеріальної точки

*Формулювання задачі.* Нахилена під кутом  $\beta$  до горизонту циліндрична поверхня, у перерізі якої лежить крива задана її графіком  $r = r(\varphi)$  у полярній системі координат  $Or\varphi$ , коливається відносно осі  $Oz$  за законом  $\theta = \theta(t)$ . У початковий момент часу  $t = 0$  у деякому місці поверхні, заданому координатами  $(\varphi, z)$ , поміщено матеріальну точку масою  $m$ , що знаходиться в спокої відносно деякої абсолютної інерційної системи координат. Коефіцієнт тертя ковзання між матеріальною точкою і поверхнею дорівнює  $f$ . Пришвидшення вільного падіння  $g$ . Необхідно встановити рівняння руху матеріальної точки.

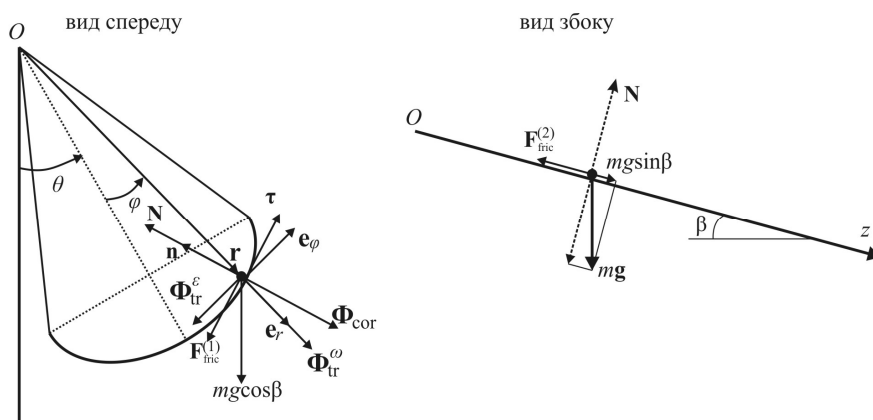


Рис. 1. Сили, які діють на матеріальну точку при переміщенні коливною поверхнею  
Рух розкладемо на дві складових: у площині  $Or\varphi$  та уздовж осі  $Oz$ .

1. Рух у площині  $Or\varphi$ . Центр системи відліку помістимо в нерухому точку  $O$ . Оскільки траєкторія точки, відповідно до умови задачі задана в полярній системі координат, то введемо у розгляд систему одиничних ортогональних векторів  $\mathbf{e}_r$  та  $\mathbf{e}_\varphi$ , спрямованих відповідно вздовж радіуса-вектора точки та перпендикулярно до нього у напрямі відліку полярного кута  $\varphi$ . Відповідно до [6],  $\frac{d\mathbf{e}_r}{d\varphi} = \mathbf{e}_\varphi$ ,  $\frac{d\mathbf{e}_\varphi}{d\varphi} = -\mathbf{e}_r$ . Додатково введемо орти натуральної системи координат: нормаль  $\mathbf{n}$ , спрямовану у напрямі найбільшої увігнутості траєкторії, та дотичну  $\boldsymbol{\tau}$ . Ці вектори пов'язані із векторами  $\mathbf{e}_r$  та  $\mathbf{e}_\varphi$  залежностями

$$\boldsymbol{\tau} = (r'_\varphi(\varphi)\mathbf{e}_r + r(\varphi)\mathbf{e}_\varphi) / J(\varphi); \quad \mathbf{n} = (-r(\varphi)\mathbf{e}_r + r'_\varphi(\varphi)\mathbf{e}_\varphi) / J(\varphi),$$

де  $J(\varphi) = \sqrt{[r(\varphi)]^2 + [r'_\varphi(\varphi)]^2}$  – якобіан; штрихами позначено похідні за змінними, що розташовані в індексі, тобто  $r'_\varphi = \frac{dr}{d\varphi}$ .

Складова відносної швидкості матеріальної точки у площині  $Or\varphi$ , відповідно до означення [7], дорівнює

$$\mathbf{v}_{\text{rel}}^{(1)} = \frac{d\mathbf{r}}{dt} = \frac{d}{dt}(r\mathbf{e}_r) = \frac{dr}{dt}\mathbf{e}_r + r\frac{d\mathbf{e}_r}{dt} = \dot{\varphi}(r'_\varphi(\varphi)\mathbf{e}_r + r(\varphi)\mathbf{e}_\varphi) = \dot{\varphi}J(\varphi)\boldsymbol{\tau}, \quad (1)$$

Тут  $\dot{\varphi} = \frac{d\varphi}{dt}$  – похідна за часом від полярного кута  $\varphi$ , що задає розташування матеріальної точки на її траєкторії.

Відповідно до (1) та означення [7], складова відносного пришвидшення матеріальної точки у площині  $Or\varphi$  дорівнює

$$\begin{aligned} \mathbf{a}_{\text{rel}}^{(1)} &= \frac{d\mathbf{v}_{\text{rel}}^{(1)}}{dt} = \frac{d}{dt}[\dot{\varphi}(r'_\varphi(\varphi)\mathbf{e}_r + r(\varphi)\mathbf{e}_\varphi)] = \ddot{\varphi}J(\varphi)\boldsymbol{\tau} + (\dot{\varphi})^2[(r''_\varphi(\varphi) - r(\varphi))\mathbf{e}_r + 2r'_\varphi(\varphi)\mathbf{e}_\varphi] = \\ &= [\ddot{\varphi}J(\varphi) + (\dot{\varphi})^2\alpha(\varphi)]\boldsymbol{\tau} + \frac{(\dot{\varphi}J(\varphi))^2}{\rho(\varphi)}\mathbf{n}, \end{aligned} \quad (2)$$

де  $\alpha(\varphi) = r'_\varphi(\varphi)(r''_\varphi(\varphi) + r(\varphi)) / J(\varphi)$ ;  $\rho = [J(\varphi)]^3 / (r(\varphi)[r(\varphi) - r''_\varphi(\varphi)] + 2[r'_\varphi(\varphi)]^2$  – радіус кривини траєкторії.

Переносне (транспортне) пришвидшення (тобто пришвидшення, зумовлене обертанням системи координат разом із поверхнею) для матеріальної точки дорівнює

$$\mathbf{a}_{\text{tr}} = -\dot{\varphi}r(\varphi)\mathbf{e}_r + \dot{\varphi}r'_\varphi(\varphi)\mathbf{e}_\varphi \quad (3)$$

Коріолісове пришвидшення матеріальної точки обчислимо із урахуванням того, що вектор переносної кутової швидкості, відповідно до умови задачі, дорівнює  $\boldsymbol{\omega}_{\text{tr}} = -\dot{\varphi}[\mathbf{n} \times \boldsymbol{\tau}]$ . Тобто Коріолісове пришвидшення точки, відповідно до означення [7], дорівнює

$$\mathbf{a}_{\text{cor}} = 2[\boldsymbol{\omega}_{\text{tr}} \times \mathbf{v}_{\text{rel}}] = -2\dot{\varphi}^2(\varphi)\dot{\varphi}[\mathbf{n} \times \boldsymbol{\tau}] \times \boldsymbol{\tau} = 2\dot{\varphi}^2(\varphi)\dot{\varphi}[\boldsymbol{\tau} \times [\mathbf{n} \times \boldsymbol{\tau}]] = 2\dot{\varphi}^2(\varphi)\dot{\varphi}\mathbf{n}. \quad (4)$$

Тут символом « $\times$ » позначено операцію векторного добутку.

Отже, відповідно до (3) і (4) та принципу Даламбера переносна та Кориолісова сили інерції дорівнюють:

$$\Phi_{tr} = -m\mathbf{a}_{tr} = m\ddot{\varphi}r(\varphi)\mathbf{e}_r - m\dot{\varphi}^2r(\varphi)\mathbf{e}_\varphi, \quad \Phi_{cor} = -m\mathbf{a}_{cor} = -2m\dot{\varphi}\dot{\varphi}r(\varphi)\mathbf{e}_\varphi. \quad (5)$$

Окрім сил інерції (5) на матеріальну точку діють нормальна реакція в'язі (поверхні)

$$N = N\mathbf{n}, \quad (6)$$

сила тертя ковзання, що відповідно до закону Кулона при русі точки вважається рівною

$$\mathbf{F}_{fric}^{(1)} = -fN \frac{\mathbf{v}_{rel}^{(1)}}{|\mathbf{v}_{rel}^{(1)} + \mathbf{v}_{rel}^{(2)}|}, \quad (7)$$

та сила ваги матеріальної точки, вектор якої у вибраній неінерційній системі координат має вигляд

$$\mathbf{G}^{(1)} = mg \cos \beta [\cos(\theta + \varphi)\mathbf{e}_r - \sin(\theta + \varphi)\mathbf{e}_\varphi]. \quad (8)$$

Відповідно до другого закону Ньютона, записаного для неінерційної системи відліку, відносне пришвидшення матеріальної точки пропорційне до векторної суми активних сил, реакцій в'язей та сил інерції, що діють на неї, тобто,

$$m\mathbf{a}_{rel}^{(1)} = \mathbf{F}_{fric}^{(1)} + \mathbf{G}^{(1)} + N + \Phi_{tr} + \Phi_{cor}. \quad (9)$$

2. *Рух уздовж осі Oz*. Відповідно до другого закону Ньютона, рух матеріальної точки уздовж осі Oz матиме вигляд

$$m\ddot{z} = mg \sin \beta - F_{fric}^{(2)}, \quad (10)$$

$$\text{де} \quad \mathbf{F}_{fric}^{(2)} = -fN \frac{\mathbf{v}_{rel}^{(2)}}{|\mathbf{v}_{rel}^{(1)} + \mathbf{v}_{rel}^{(2)}|}, \quad \mathbf{v}_{rel}^{(2)} = \dot{z}\mathbf{e}_z. \quad (11)$$

3. *Об'єднання двох рухів та запис визначальних диференціальних рівнянь*. Запишемо векторну рівність (9) у проекціях на осі натуральної системи координат, означеної векторами  $(\mathbf{n}, \boldsymbol{\tau})$ . Для цього помножимо скалярно рівність (9) спочатку на  $\boldsymbol{\tau}$ , а потім на  $\mathbf{n}$  із урахуванням таких залежностей:

$$\begin{aligned} \mathbf{n}\mathbf{g}\mathbf{n} &= 1, \quad \boldsymbol{\tau}\mathbf{g}\boldsymbol{\tau} = 1, \quad \mathbf{n}\mathbf{g}\boldsymbol{\tau} = 0, \quad \mathbf{e}_r\mathbf{g}\mathbf{e}_r = 1, \quad \mathbf{e}_\varphi\mathbf{g}\mathbf{e}_\varphi = 1, \quad \mathbf{e}_r\mathbf{g}\mathbf{e}_\varphi = 0, \\ \mathbf{n}\mathbf{g}\mathbf{e}_r &= (-r(\varphi)\mathbf{e}_r + r'(\varphi)\mathbf{e}_\varphi)/J(\varphi)\mathbf{g}\mathbf{e}_r = -r(\varphi)/J(\varphi); \\ \mathbf{n}\mathbf{g}\mathbf{e}_\varphi &= (-r(\varphi)\mathbf{e}_r + r'(\varphi)\mathbf{e}_\varphi)/J(\varphi)\mathbf{g}\mathbf{e}_\varphi = r'(\varphi)/J(\varphi); \\ \boldsymbol{\tau}\mathbf{g}\mathbf{e}_r &= (r'(\varphi)\mathbf{e}_r + r(\varphi)\mathbf{e}_\varphi)/J(\varphi)\mathbf{g}\mathbf{e}_r = r'(\varphi)/J(\varphi); \\ \boldsymbol{\tau}\mathbf{g}\mathbf{e}_\varphi &= (r'(\varphi)\mathbf{e}_r + r(\varphi)\mathbf{e}_\varphi)/J(\varphi)\mathbf{g}\mathbf{e}_\varphi = r(\varphi)/J(\varphi). \end{aligned}$$

Об'єднуючи отримані залежності з рівнянням (10), матимемо систему диференціальних рівнянь відносного руху матеріальної точки в неінерційній системі координат  $Or\varphi z$ :

$$\begin{aligned} \varphi(\varphi) + (\varphi)^2 \alpha(\varphi) = -fN_0 \frac{\varphi J(\varphi)}{\sqrt{(\varphi J(\varphi))^2 + \mathcal{E}}} + \frac{\varphi r(\varphi) r'_\varphi(\varphi) - \varphi r(\varphi)}{J(\varphi)} + \\ + \frac{g \cos \beta}{J(\varphi)} [r'_\varphi(\varphi) \cos(\theta + \varphi) - r(\varphi) \sin(\theta + \varphi)], \end{aligned} \quad (12)$$

$$\mathcal{E} = g \sin \beta - fN_0 \frac{\mathcal{E}}{\sqrt{(\varphi J(\varphi))^2 + \mathcal{E}}}.$$

де

$$\begin{aligned} N_0 = \frac{N}{m} = \frac{(\varphi J(\varphi))^2}{\rho(\varphi)} + \frac{[\varphi(\varphi)]^2}{J(\varphi)} + \frac{\varphi(\varphi) r'_\varphi(\varphi)}{J(\varphi)} + 2\varphi(\varphi) \varphi + \\ + \frac{g \cos \beta}{J(\varphi)} [r(\varphi) \cos(\theta + \varphi) + r'_\varphi(\varphi) \sin(\theta + \varphi)]. \end{aligned} \quad (13)$$

Рівняння (12) необхідно розв'язувати з урахуванням умови  $N_0 \geq 0$ , тобто того, що матеріальна точка не відривається від заданої циліндричної поверхні.

Диференціальні рівняння (12) є нелінійними диференціальними рівняннями зі змінними коефіцієнтами, тому для їх розв'язування використовуються числові методи. Оптимальним є розв'язування задачі методом Рунге-Куты 4 порядку.

Якщо матеріальна точка поміщена на поверхню без початкової швидкості, то з урахуванням руху поверхні за законом  $\theta = \theta(t)$ , матимемо такі початкові умови:

$$z(0) = 0, \mathcal{E}(0) = 0, \varphi(0) = \varphi_0, \varphi'(0) = \varphi'_0. \quad (14)$$

### Висновок

Отримано формулу для встановлення траєкторії руху матеріальної частинки по криволінійній коливній поверхні без відриву від неї, що дозволить уточнити як форму криволінійної поверхні, так її геометричні параметри.

### Література

1. М.З. Лопотко, Г.А. Євдокимова, П.Л. Кузьмицький. Сапропели в сільському господарстві. – М.: Наука и техника, 1992.-216 с.
2. <http://www.saprex.ru>
3. <http://www.sapropek.narod.ru>
4. П.В. Классен, И.Г. Гришаев, И.П. Шомин. Гранулирование. – М.: Химия, 1991. – 240с.
5. Тарасюк В.В. /В.В.Тарасюк, В.Ф.Дідух, І.В. Тараймович// загальнодержавний міжвідомчий науково-технічний збірник. "Конструювання, виробництво та експлуатація сільськогосподарських машин". Конструктивні особливості формування гранул при виробництві ОМД на основі сапропелю. – Кіровоград., 2010. – Вип.. 40, Ч.2. С.226 – 230.
6. В.И Смирнов. Курс высшей математики. – Т. 1. – М.: ГИФМЛ, 1962. – 487 с.
7. А.П.Маркеев Теоретическая механика: учебник для университетов. – М.: ЧеРо, 1999 – 572 с.