

МІНІСТЕРСТВО ОСВІТИ І НАУКИ УКРАЇНИ  
НАЦІОНАЛЬНА АКАДЕМІЯ НАУК УКРАЇНИ  
МАЛА АКАДЕМІЯ НАУК УКРАЇНИ  
НАЦІОНАЛЬНИЙ УНІВЕРСИТЕТ  
“ПОЛТАВСЬКА ПОЛІТЕХНІКА  
ІМЕНІ ЮРІЯ КОНДРАТЮКА”



МІНІСТЕРСТВО  
ОСВІТИ І НАУКИ  
УКРАЇНИ



United Nations  
Educational, Scientific and  
Cultural Organization

**М.А.Н.**

• Мала академія наук  
• України під егідою  
• ЮНЕСКО

# ЗБІРНИК НАУКОВИХ ПРАЦЬ XVII МІЖНАРОДНОЇ НАУКОВО-ПРАКТИЧНОЇ КОНФЕРЕНЦІЇ “АКАДЕМІЧНА Й УНІВЕРСИТЕТСЬКА НАУКА: РЕЗУЛЬТАТИ ТА ПЕРСПЕКТИВИ”



**12-13 ГРУДНЯ 2024 РОКУ**

УДК 621.01.001, 531.65

ПРО МЕТОДИ АНАЛІТИЧНОЇ МЕХАНІКИ  
ПРИ СКЛАДАННІ МАТЕМАТИЧНИХ МОДЕЛЕЙ РУХУ  
РОБОЧИХ ОРГАНІВ ВІБРОФОРМУВАЛЬНОГО ОБЛАДНАННЯ

**Жигилій С.М.**

*Національний університет «Полтавська політехніка імені Юрія Кондратюка»*

*Theormech.ZhS@gmail.com*

**Поліщук Л.К.**

*Підйомно-транспортна академія наук України (ПТАНУ)*

*leo.polishchuk@gmail.com*

**Актуальність.** При складанні математичної моделі руху робочого органа віброформуваального пристрою останній розглядають як відповідну механічну систему. При цьому найчастіше, оперуючи апаратом аналітичної механіки, вживають рівняння Лагранжа другого роду

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial T}{\partial \dot{q}_i} \right) - \frac{\partial T}{\partial q_i} = Q_i, \quad (i = 1, 2, \dots, s), \quad (1)$$

або рівняння Нільсена [1]

$$\frac{\partial}{\partial \dot{q}_i} \left( \frac{dT}{dt} \right) - 2 \cdot \frac{\partial T}{\partial q_i} = Q_i, \quad (i = 1, 2, \dots, s), \quad (2)$$

де  $q_i = f_i(t)$  і  $\dot{q}_i = \frac{dq_i}{dt} = \varphi_i(t)$  – відповідно узагальнені координати й

швидкості, кожна з яких перебуває у певній функціональній залежності від часу, а  $s$  – кількість ступенів вільності механічної системи.

Рівняння (1) і (2) мають енергетичну основу, можуть бути отримані шляхом перетворення виразу  $T$  кінетичної енергії механічної системи, а різниця між ними полягає у математичних діях, пов'язаних із визначенням перших доданків їх лівих частин.

З'ясуємо зазначену різницю, що її є **метою роботи.**

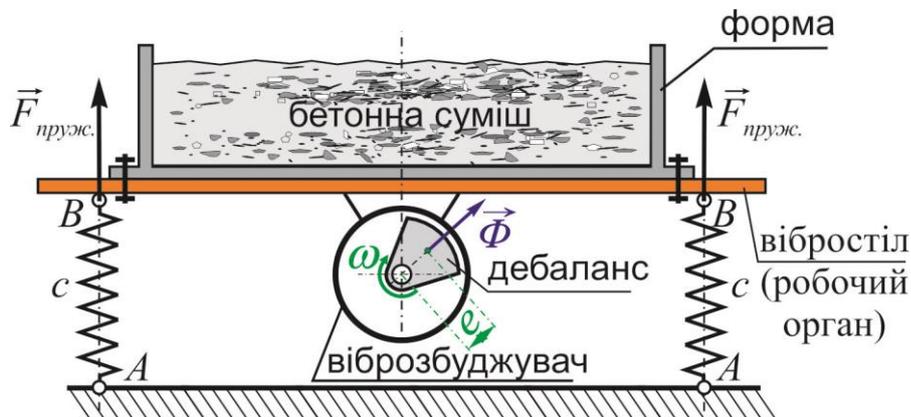
**Методика та організація дослідження.** Розглянемо віброформувальний пристрій найпростішої традиційної конструкції (рис. 1). Незавжди довести, що цей пристрій, як механічна система має  $s = 4$  ступені вільності, узагальненими координатами якої є  $q_1 = x_C$ ,  $q_2 = y_C$ ,  $q_3 = \varphi$ ,  $q_4 = \theta$ , а кінетична енергія

$$T = \frac{M}{2} \cdot \dot{x}_C^2 + \frac{M}{2} \cdot \dot{y}_C^2 + \frac{I_1}{2} \cdot \dot{\varphi}^2 - I_2 \cdot \dot{\varphi} \cdot \dot{\theta} + \frac{I_2}{2} \cdot \dot{\theta}^2 +$$

$$+ m \cdot e \cdot \dot{x}_C \cdot \dot{\varphi} \cdot \cos(\varphi - \theta) - m \cdot e \cdot \dot{x}_C \cdot \dot{\varphi} \cdot \cos \varphi + m \cdot e \cdot \dot{y}_C \cdot \dot{\varphi} \cdot \sin(\varphi - \theta) -$$

$$- m \cdot e \cdot \dot{y}_C \cdot \dot{\varphi} \cdot \sin \varphi - m \cdot e \cdot \dot{x}_C \cdot \dot{\theta} \cdot \cos(\varphi - \theta) - m \cdot e \cdot \dot{y}_C \cdot \dot{\theta} \cdot \sin(\varphi - \theta), \quad (3)$$

де  $M$ ,  $m$ ,  $I_1$ ,  $I_2$ ,  $e$  – сталі фізичні величини.



**Рис. 1. Віброформувальний пристрій**

За алгоритмом Лагранжа спочатку треба знайти частинні похідні  $\frac{\partial T}{\partial \dot{q}_i}$

(вважаючи при цьому, що усі інші узагальнені швидкості є незмінними величинами, через що відповідні доданки в рівнянні (3) дорівнюють нулю), а

потім – загальні похідні за часом  $\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial T}{\partial \dot{q}_i} \right)$  ( $i = 1, 2, \dots, 4$ ):

$$\frac{\partial T}{\partial \dot{q}_1} = \frac{\partial T}{\partial \dot{x}_C} = M \cdot \dot{x}_C + m \cdot e \cdot [l \cdot \dot{\varphi} \cdot \cos(\varphi - \theta) - l \cdot \dot{\varphi} \cdot \cos \varphi - l \cdot \dot{\theta} \cdot \cos(\varphi - \theta)],$$

$$\frac{\partial T}{\partial \dot{q}_4} = \frac{\partial T}{\partial \dot{\theta}} = I_2 \cdot \dot{\varphi} \cdot l - I_2 \cdot \dot{\theta} - m \cdot e \cdot [\dot{x}_C \cdot l \cdot \cos(\varphi - \theta) + \dot{y}_C \cdot l \cdot \sin(\varphi - \theta)];$$

$$\begin{aligned} \frac{d}{dt} \left( \frac{\partial T}{\partial \dot{q}_1} \right) &= \frac{d}{dt} \left( \frac{\partial T}{\partial \dot{x}_C} \right) = M \cdot \ddot{x}_C + m \cdot e \cdot [\ddot{\varphi} \cdot \cos(\varphi - \theta) - \dot{\varphi} \cdot \sin(\varphi - \theta) \cdot (\dot{\varphi} - \dot{\theta}) - \\ &\quad - \ddot{\varphi} \cdot \cos \varphi + \dot{\varphi}^2 \cdot \sin \varphi - \ddot{\theta} \cdot \cos(\varphi - \theta) + \dot{\theta} \cdot \sin(\varphi - \theta) \cdot (\dot{\varphi} - \dot{\theta})], \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \frac{d}{dt} \left( \frac{\partial T}{\partial \dot{q}_4} \right) &= \frac{d}{dt} \left( \frac{\partial T}{\partial \dot{\theta}} \right) = I_2 \cdot \ddot{\varphi} - I_2 \cdot \ddot{\theta} - m \cdot e \cdot [\ddot{x}_C \cdot \cos(\varphi - \theta) - \\ &\quad - \dot{x}_C \cdot \sin(\varphi - \theta) \cdot (\dot{\varphi} - \dot{\theta}) + \ddot{y}_C \cdot \sin(\varphi - \theta) + \dot{y}_C \cdot \cos(\varphi - \theta) \cdot (\dot{\varphi} - \dot{\theta})]. \end{aligned}$$

У результаті виявляється, що для встановлення першого доданка рівняння (1) необхідно здійснити 62 операцій диференціювання.

За алгоритмом Нільсена спочатку треба знайти загальну похідну за часом  $\dot{T} = \frac{dT}{dt}$  (враховуючи функціональну залежність від часу кожної узагальненої координати та кожної узагальненої швидкості, що суттєво впливає на процес взяття похідної, який стає досить складним і надзвичайно громіздким), а потім

відповідні частинні похідні  $\frac{\partial}{\partial \dot{q}_j} \left( \frac{dT}{dt} \right)$  ( $i = 1, 2, \dots, 4$ ):

$$\begin{aligned} \frac{dT}{dt} &= M \cdot \dot{x}_C \cdot \ddot{x}_C + M \cdot \dot{y}_C \cdot \ddot{y}_C + I_1 \cdot \dot{\varphi} \cdot \ddot{\varphi} - I_2 \cdot (\ddot{\varphi} \cdot \dot{\theta} + \dot{\varphi} \cdot \ddot{\theta}) + I_2 \cdot \dot{\theta} \cdot \ddot{\theta} + \\ &\quad + m \cdot e \cdot [\ddot{x}_C \cdot \dot{\varphi} \cdot \cos(\varphi - \theta) + \dot{x}_C \cdot \ddot{\varphi} \cdot \cos(\varphi - \theta) - \dot{x}_C \cdot \dot{\varphi} \cdot \sin(\varphi - \theta) \cdot (\dot{\varphi} - \dot{\theta})] - \\ &\quad - m \cdot e \cdot (\ddot{x}_C \cdot \dot{\varphi} \cdot \cos \varphi + \dot{x}_C \cdot \ddot{\varphi} \cdot \cos \varphi - \dot{x}_C \cdot \dot{\varphi}^2 \cdot \sin \varphi) + \\ &\quad + m \cdot e \cdot [\ddot{y}_C \cdot \dot{\varphi} \cdot \sin(\varphi - \theta) + \dot{y}_C \cdot \ddot{\varphi} \cdot \sin(\varphi - \theta) + \dot{y}_C \cdot \dot{\varphi} \cdot \cos(\varphi - \theta) \cdot (\dot{\varphi} - \dot{\theta})] - \end{aligned}$$

$$-m \cdot e \cdot (\ddot{y}_C \cdot \dot{\varphi} \cdot \sin \varphi + \dot{y}_C \cdot \ddot{\varphi} \cdot \sin \varphi + \dot{y}_C \cdot \dot{\varphi}^2 \cdot \cos \varphi) -$$

$$-m \cdot e \cdot [\ddot{x}_C \cdot \dot{\theta} \cdot \cos(\varphi - \theta) + \dot{x}_C \cdot \ddot{\theta} \cdot \cos(\varphi - \theta) - \dot{x}_C \cdot \dot{\theta} \cdot \sin(\varphi - \theta) \cdot (\dot{\varphi} - \dot{\theta})] -$$

$$-m \cdot e \cdot [\ddot{y}_C \cdot \dot{\theta} \cdot \sin(\varphi - \theta) + \dot{y}_C \cdot \ddot{\theta} \cdot \sin(\varphi - \theta) + \dot{y}_C \cdot \dot{\theta} \cdot \cos(\varphi - \theta) \cdot (\dot{\varphi} - \dot{\theta})];$$

$$\frac{\partial \dot{T}}{\partial \dot{q}_1} = \frac{\partial \dot{T}}{\partial \dot{x}_C} = M \cdot 1 \cdot \ddot{x}_C + m \cdot e \cdot [1 \cdot \ddot{\varphi} \cdot \cos(\varphi - \theta) - 1 \cdot \dot{\varphi} \cdot \sin(\varphi - \theta) \cdot (\dot{\varphi} - \dot{\theta}) -$$

$$-1 \cdot \ddot{\varphi} \cdot \cos \varphi + 1 \cdot \dot{\varphi}^2 \cdot \sin \varphi - 1 \cdot \ddot{\theta} \cdot \cos(\varphi - \theta) + 1 \cdot \dot{\theta} \cdot \sin(\varphi - \theta) \cdot (\dot{\varphi} - \dot{\theta})],$$

$$\frac{\partial \dot{T}}{\partial \dot{q}_2} = \frac{\partial \dot{T}}{\partial \dot{y}_C} = M \cdot 1 \cdot \ddot{y}_C + m \cdot e \cdot [1 \cdot \ddot{\varphi} \cdot \sin(\varphi - \theta) + 1 \cdot \dot{\varphi} \cdot \cos(\varphi - \theta) \cdot (\dot{\varphi} - \dot{\theta}) -$$

$$-1 \cdot \ddot{\varphi} \cdot \sin \varphi - 1 \cdot \dot{\varphi}^2 \cdot \cos \varphi - 1 \cdot \ddot{\theta} \cdot \sin(\varphi - \theta) - 1 \cdot \dot{\theta} \cdot \cos(\varphi - \theta) \cdot (\dot{\varphi} - \dot{\theta})],$$

$$\frac{\partial \dot{T}}{\partial \dot{q}_3} = \frac{\partial \dot{T}}{\partial \dot{\varphi}} = I_1 \cdot 1 \cdot \ddot{\varphi} - I_2 \cdot 1 \cdot \ddot{\theta} + m \cdot e \cdot [\ddot{x}_C \cdot 1 \cdot \cos(\varphi - \theta) - 2 \cdot \dot{x}_C \cdot \dot{\varphi} \cdot \sin(\varphi - \theta) +$$

$$+ \dot{x}_C \cdot 1 \cdot \dot{\theta} \cdot \sin(\varphi - \theta) - \ddot{x}_C \cdot 1 \cdot \cos \varphi + 2 \cdot \dot{x}_C \cdot \dot{\varphi} \cdot \sin \varphi + \ddot{y}_C \cdot 1 \cdot \sin(\varphi - \theta) +$$

$$+ 2 \cdot \dot{y}_C \cdot \dot{\varphi} \cdot \cos(\varphi - \theta) - \dot{y}_C \cdot 1 \cdot \dot{\theta} \cdot \cos(\varphi - \theta) - \ddot{y}_C \cdot 1 \cdot \sin \varphi -$$

$$- 2 \cdot \dot{y}_C \cdot \dot{\varphi} \cdot \cos \varphi + \dot{x}_C \cdot 1 \cdot \dot{\theta} \cdot \sin(\varphi - \theta) - \dot{y}_C \cdot 1 \cdot \dot{\theta} \cdot \cos(\varphi - \theta)],$$

$$\frac{\partial \dot{T}}{\partial \dot{q}_4} = \frac{\partial \dot{T}}{\partial \dot{\theta}} = -I_2 \cdot \ddot{\varphi} \cdot 1 + I_2 \cdot 1 \cdot \ddot{\theta} + m \cdot e \cdot [\dot{x}_C \cdot \dot{\varphi} \cdot 1 \cdot \sin(\varphi - \theta) - \dot{y}_C \cdot \dot{\varphi} \cdot 1 \cdot \cos(\varphi - \theta) -$$

$$- \ddot{x}_C \cdot 1 \cdot \cos(\varphi - \theta) + \dot{x}_C \cdot \dot{\varphi} \cdot 1 \cdot \sin(\varphi - \theta) - 2 \cdot \dot{x}_C \cdot \dot{\theta} \cdot \sin(\varphi - \theta) -$$

$$- \dot{y}_C \cdot 1 \cdot \sin(\varphi - \theta) - \dot{y}_C \cdot \dot{\varphi} \cdot 1 \cdot \cos(\varphi - \theta) + 2 \cdot \dot{y}_C \cdot \dot{\theta} \cdot \cos(\varphi - \theta)].$$

Виявляється, що для встановлення першого доданка рівняння (2) необхідно здійснити 78 операцій диференціювання.

**Висновки.** З'ясована різниця очевидна й твердження про те, що рівняння Нільсена для механічної системи з  $s$  ступенями вільності дозволяють скоротити кількість операцій диференціювання з  $3s$  (як при застосуванні алгоритму Лагранжа) до  $2s + 1$  є безпідставним.

У розглядуваному випадкові  $3s = 3 \cdot 4 = 12$ ,  $2s + 1 = 2 \cdot 4 + 1 = 9$  й зазначена різниця мала б складати  $12 - 9 = 3$  операцій диференціювання, чого й близько немає.

Таким чином, застосування рівнянь Нільсена скорочує тільки кількість повідомлень про наміри про взяття потрібних похідних, але обсяг математичних дій, пов'язаних з безпосереднім диференціюванням, збільшується порівняно з рівнянь Лагранжа II-о роду. Зазначене скорочення може мати місце лише у разі, коли кінетична енергія  $T$  механічної системи визначається єдиним доданком, який містить тільки одну змінну величину, чого у реальній дійсності, звісно, не існує.

#### **Література:**

*1. Nielsen I. Elementare Mechanik. – Berlin, 1935.*

**УДК 004.032.26:519.21:004.94**

#### **ПОЛЬОТИ ЛЕВІ В АТРАКТОРНИХ НЕЙРОННИХ МЕРЕЖАХ**

**Заїка С.О., Лобурець А.Т.**

*Національний університет «Полтавська політехніка імені Юрія Кондратюка»  
zaikasvetlana@gmail.com*

Польоти Леві є ключовим поняттям у вивченні складних динамічних систем, включаючи нейронні мережі, завдяки їхній ефективності в задачах пошуку та навігації. Експерименти з активністю мозку (наприклад, за допомогою функціональної МРТ) демонструють, що під час виконання когнітивних завдань