

УДК 621.791.927.7

**О. Шаблій, Ч. Пулька, Л. Цимбалюк, О. Король, Б. Береженко**  
(Тернопільський національний технічний університет імені Івана Пулюя)

## МАТЕМАТИЧНА МОДЕЛЬ ВИЗНАЧЕННЯ ШВИДКОСТЕЙ РУХУ РОЗПЛАВЛЕНОГО МЕТАЛУ В ТЕХНОЛОГІЧНОМУ ТИГЕЛІ

Розроблена математична модель формування швидкостей руху розплавленого металу в технологічному тигелі створених пондемоторними силами, після досягнення в ньому початкових і технологічних умов необхідних при відновленні зношених залізничних коліс. Рух розплавленого металу в технологічному тиглі, що сконструйований навколо підготовленого зношеного колеса, описується рівняннями Нав'є-Стокса, які мають вигляд:

$$\begin{cases} \frac{dV_x}{dt} = F_x - \frac{1}{\rho} \frac{\partial P_x}{\partial x} + \nu \left( \frac{\partial^2 V_x}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 V_x}{\partial z^2} \right) + \left( \frac{\xi}{\rho} + \frac{\nu}{3} \right) \frac{\partial}{\partial x} \left( \frac{\partial V_x}{\partial x} + \frac{\partial V_x}{\partial z} \right) + \frac{Q_x}{\rho}; \\ \frac{dV_z}{dt} = F_z - \frac{1}{\rho} \frac{\partial P_z}{\partial z} + \nu \left( \frac{\partial^2 V_z}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 V_z}{\partial z^2} \right) + \left( \frac{\xi}{\rho} + \frac{\nu}{3} \right) \frac{\partial}{\partial z} \left( \frac{\partial V_x}{\partial x} + \frac{\partial V_z}{\partial z} \right) + \frac{Q_z(x)}{\rho}. \end{cases} \quad (1)$$

де  $Q_x$  і  $Q_z$  – проекції пондемоторної сили на осі  $x$  і  $z$ .

З допомогою системи рівнянь (1) отримуємо вирази проінтегровані по часу:

$$V_x = V_x^0 - \frac{1}{\rho} \frac{\partial \beta_x^0}{\partial x} + \frac{1}{\rho} \beta_x^0(x); V_z = V_z^0 - \frac{1}{\rho} \frac{\partial \beta_z^0}{\partial z} + \frac{1}{\rho} \beta_z^0(x) - gt. \quad (2)$$

Важливо описати початкове положення (початкових стаціонарних) систем (1) в такій формі, щоб в початковий момент часу виконувалися такі рівняння стану і сумісності:

$$\frac{\partial^2 V_x}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 V_x}{\partial z^2} = 0; \frac{\partial^2 V_z}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 V_z}{\partial z^2} = 0; \frac{\partial V_x}{\partial x} + \frac{\partial V_z}{\partial z} = 0. \quad (3)$$

Після задоволення рівнянь (3) з допомогою виразів (2) одержимо таке рівняння:

$$\frac{\partial^2 \beta_x^0}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 \beta_z^0}{\partial z^2} = \frac{\partial \beta_x^0(x)}{\partial x}; \quad (4)$$

Щоб знайти швидкість за формулами (2) потрібно знайти розв'язок останнього рівняння (4), який має вигляд:

$$\begin{aligned} \beta_x^0 &= \beta_0^0 + \beta_1^0 x^2; \beta_0^0 = (C_1 \cos nx + C_2 \sin nx)(C_3 e^{nz} + C_4 e^{-nz})t; \\ \beta_z^0 &= \beta_0^0 + \beta_1^0 z^2; \beta_0^0 = (C_5 \cos nx + C_6 \sin nx)(C_7 e^{nz} + C_8 e^{-nz})t. \end{aligned} \quad (5)$$

Тоді розв'язок рівняння Нав'є-Стокса (2) буде мати вигляд:

$$\rho V_x = \rho V_x^0 - nt \cos nx (C_2 C_3 e^{nz} + C_2 C_4 e^{-nz}) + \left[ Q_x(x) - \frac{x}{b} (Q_x(b) - Q_x(0)) \right] t; \quad (6)$$

$$\rho V_z = \rho V_z^0 + t e^{-nz} n (C_5 C_8 \cos nx + C_6 C_8 \sin nx) + \left[ Q_z(x) - \frac{z}{b} (Q_x(b) - Q_x(0)) \right] t - g \rho t. \quad (7)$$

З допомогою формул (6) та (7) без початкових значень і граничних умов одержимо наступних чотири рівняння для визначення постійних, визначивши сталі та підставивши їх в (6) та (7) отримуємо:

$$V_x = V_x^0 - \frac{(\cos nx (-Q_x(0)) + Q_x(x) - \frac{x}{b} (Q_x(b) - Q_x(0))) t}{\rho}; V_z = V_z^0 + \frac{\left( \frac{a (Q_x(b) - Q_x(0))}{b (1 - e^{-na})} (1 - e^{-nz}) - \frac{z}{b} (Q_x(b) - Q_x(0)) \right) t}{\rho} \quad (8)$$

Значення швидкості залежать від граничних умов і при різних умовах вони будуть різні, це дає можливість оптимізації початкових умов.