

## ОПРЕДЕЛЕНИЕ ДИНАМИЧЕСКИХ РЕАКЦИЙ РОТАЦИОННОГО УДАРНОГО МЕХАНИЗМА

***В.В. Воронкин***

Приведена методика определения динамических реакций ротационного ударного механизма с шарнирно-подвешенным ударником.

*Ключевые слова:* ротационный ударный механизм; динамические реакции; теорема о движении центра масс механической системы.

При проектировании ротационных ударных механизмов [1] необходимо определять динамические реакции в их шарнирах. Особенно это важно в предударный период времени.

Ротационный ударный механизм (РУМ) с шарнирно-связанным ударником можно представить в виде двойного маятника, состоящего из двух подвижных звеньев ротора (звена  $OO_1 = l$ ) (см. рисунок) и ударника (звена  $O_1M = l$ ). Центр масс ударника находится в точке  $C$ . Расстояние от точки  $O_1$  до  $C$  равно  $l_C$ . При выходе ударника на ударную позицию ротор вращается с угловой скоростью  $\dot{\phi}_i = \omega_i$  относительно точки  $O$ , а ударник с угловой скоростью  $\dot{\psi}_i$  относительно точки  $O_1$ . Система обладает двумя степенями свободы. Выберем в качестве обобщенных координат независимые параметры:  $\phi_i$  – угол поворота ротора относительно точки  $O$  и  $\psi_i$  – угол поворота ударника относительно точки  $O_1$ .

Положение точки  $M$  ударника относительно неподвижной системы координат  $XOY$  описывается уравнениями:

$$X_M = l \cos \phi_i - l \cos(\phi_i + \psi_i); Y_M = l \sin \phi_i - l \sin(\phi_i + \psi_i). \quad (1)$$

Соответственно для центра масс ударника (точка  $C$ ):

$$X_C = l \cos \phi_i - l_C \cos(\phi_i + \psi_i); Y_C = l \sin \phi_i - l_C \sin(\phi_i + \psi_i). \quad (2)$$

Дифференцируя уравнения (1) и (2) по времени, получаем проекции скоростей:

$$\begin{aligned} \dot{X}_{Mi} &= -l \sin \phi_i \dot{\phi}_i + l \sin(\phi_i + \psi_i)(\dot{\phi}_i + \dot{\psi}_i); & \dot{Y}_{Mi} &= l \cos \phi_i - l \cos(\phi_i + \psi_i)(\dot{\phi}_i + \dot{\psi}_i); \\ \dot{X}_{Ci} &= -l \sin \phi_i \dot{\phi}_i + l_C \sin(\phi_i + \psi_i)(\dot{\phi}_i + \dot{\psi}_i); & \dot{Y}_{Ci} &= l \cos \phi_i - l_C \cos(\phi_i + \psi_i)(\dot{\phi}_i + \dot{\psi}_i). \end{aligned} \quad (3)$$

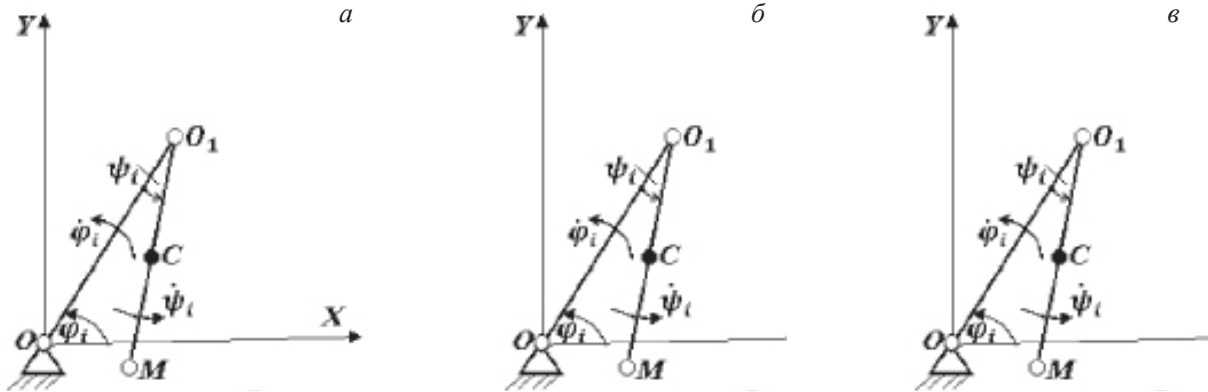


Схема ротационного ударного механизма

Скорости соответственно центра масс ударника (C) и точки M в абсолютном движении равны:

$$V_{C_i} = \sqrt{\dot{\phi}_i^2 l^2 + l_C^2 (\dot{\phi}_i + \dot{\psi}_i)^2 - 2\dot{\phi}_i l l_C (\dot{\phi}_i + \dot{\psi}_i) \cos \psi_i}; \quad V_{M_i} = \sqrt{l^2 [\dot{\phi}_i^2 + (\dot{\phi}_i - \dot{\psi}_i)^2 - 2\dot{\phi}_i (\dot{\phi}_i - \dot{\psi}_i) \cos \psi_i]}. \quad (4)$$

Кинетическая энергия рассматриваемой системы определяется следующим образом:

$$T = \frac{1}{2} [J_1 \dot{\phi}_i^2 + J_2 (\dot{\phi}_i + \dot{\psi}_i)^2 + m V_{C_i}^2], \quad (5)$$

где  $J_1$  и  $J_2$  – моменты инерции ротора и ударника относительно их центров масс;  $m$  – масса ударника.

Подставляя значение скорости, получим:

$$T = \frac{1}{2} (J_1 + ml^2) \dot{\phi}_i^2 + \frac{1}{2} (J_2 + ml_C^2) (\dot{\phi}_i + \dot{\psi}_i)^2 - mll_C (\dot{\phi}_i + \dot{\psi}_i) \dot{\phi}_i \cos \psi_i. \quad (6)$$

Движение системы можно описать дифференциальными уравнениями Лагранжа 2-го рода [1]:

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\delta T}{\delta \dot{\phi}} \right) - \frac{\delta T}{\delta \phi} = Q_\phi; \quad \frac{d}{dt} \left( \frac{\delta T}{\delta \dot{\psi}} \right) - \frac{\delta T}{\delta \psi} = Q_\psi. \quad (7)$$

где  $Q_\phi$  и  $Q_\psi$  – обобщенные силы, действующие на систему.

При горизонтальном движении звеньев  $OO_1$  и  $OM$  без учета их сил тяжести принимаем.

Тогда дифференциальные уравнения, описывающие движение звеньев механизма, исходя из уравнений (7) следующие [1]:

$$\begin{aligned} [J_1 + ml^2 + J_2 + ml_C^2 - 2mll_C \cos \psi_i] \ddot{\phi}_i + [J_2 + ml_C^2 - mll_C \cos \psi_i] \ddot{\psi}_i + mll_C \sin \psi_i \dot{\psi}_i (2\dot{\phi}_i + \dot{\psi}_i) &= 0; \\ [J_2 + ml_C^2 - mll_C \cos \psi_i] \ddot{\phi}_i + (J_2 + ml_C^2) \ddot{\psi}_i - mll_C \sin \psi_i \dot{\phi}_i^2 &= 0. \end{aligned} \quad (8)$$

Для упрощения системы уравнений (8) введем обозначения:

$$A = J_2 + ml_C^2 + J_1 + ml^2 + 2mll_C \cos \psi_i; \quad B = mll_C \sin \psi_i; \quad C = J_2 + ml_C^2 - mll_C \cos \psi_i; \quad D = J_2 + ml_C^2.$$

С учетом принятых обозначений уравнения (8) примут следующий вид:

$$A\ddot{\phi}_i + C\ddot{\psi}_i + B\dot{\psi}_i (2\dot{\phi}_i + \dot{\psi}_i) = 0; \quad C\ddot{\phi}_i + D\ddot{\psi}_i - B\dot{\phi}_i^2 = 0. \quad (9)$$

Решим эти уравнения относительно обобщенных ускорений  $\ddot{\phi}_i$  и  $\ddot{\psi}_i$ :

$$\ddot{\phi}_i = -\frac{1}{A} (C\ddot{\psi}_i + B\dot{\psi}_i^2 + 2B\dot{\phi}_i); \quad \ddot{\psi}_i = -\frac{1}{A} (C\ddot{\phi}_i + B\dot{\phi}_i^2). \quad (10)$$

Подставляя (10) в (9), имеем:

$$\ddot{\phi}_i = \frac{B}{DA - C^2} (C\dot{\phi}_i^2 - B\dot{\psi}_i^2 - 2B\dot{\phi}_i); \quad \ddot{\psi}_i = \frac{B}{DA - C^2} (C\dot{\phi}_i^2 - A\dot{\phi}_i^2 + 2C\dot{\phi}_i). \quad (11)$$

Для определения динамических реакций в шарнире  $O_1$  отделим мысленно звено  $O_1M$  в шарнире  $O_1$  и сообщим точке  $M$  звена перемещение; в результате центр инерции звена  $O_1M$  также переместится.

Составим уравнение движения центра инерции звена  $O_1M$ , применяя теорему о движении центра масс механической системы. Относительно системы координат  $XOY$  имеет вид [2]:

$$m\ddot{x}_C = \sum X_k; \quad m\ddot{y}_C = \sum Y_k. \quad (12)$$

Ординаты центра инерции звена  $O_1M$  ( $X_C$  и  $Y_C$ ) описаны уравнениями (2):

$$X_C = l \cos \phi_i - l_C \cos(\phi_i + \psi_i); \quad Y_C = l \sin \phi_i - l_C \sin(\phi_i + \psi_i).$$

Скорость центра инерции звена  $O_1M$  описана уравнениями (3):

$$\dot{X}_{C_i} = -l \sin \phi_i \dot{\phi}_i + l_C \sin(\phi_i + \psi_i)(\dot{\phi}_i + \dot{\psi}_i); \quad \dot{Y}_C = l \cos \phi_i \dot{\phi}_i - l_C \cos(\phi_i + \psi_i)(\dot{\phi}_i + \dot{\psi}_i).$$

Ускорение центра инерции звена  $O_1M$  запишем следующим образом:

$$\ddot{X}_C = -l \cos \phi_i \dot{\phi}_i^2 - l \ddot{\phi}_i \sin \phi_i + l_C \cos(\phi_i + \psi_i)(\dot{\phi}_i + \dot{\psi}_i)^2 + l_C \sin(\phi_i + \psi_i)(\ddot{\phi}_i + \ddot{\psi}_i);$$

$$\ddot{Y}_C = -l \sin \phi_i \dot{\phi}_i^2 - l \ddot{\phi}_i \cos \phi_i + l_C \sin(\phi_i + \psi_i)(\dot{\phi}_i + \dot{\psi}_i)^2 - l_C \cos(\phi_i + \psi_i)(\ddot{\phi}_i + \ddot{\psi}_i).$$

Подставляя и в уравнения (12), имеем:

$$X_{01} = m \left\{ \ddot{\phi}_i \left[ l_C \sin(\phi_i + \phi_i) - l \sin \phi_i \right] + \dot{\psi}_i l_C \sin(\phi_i + \psi_i) + \phi_i^2 \left[ l_C \cos(\phi_i + \psi_i) - l \cos \phi_i \right] + \psi_i^2 l_C \cos(\phi_i + \psi_i) + 2 \dot{\phi}_i \dot{\psi}_i l_C \cos(\phi_i + \psi_i) \right\}; \quad (13)$$

$$Y_{01} = m \left\{ \ddot{\phi}_i \left[ l \cos \phi_i - l_C \cos(\phi_i + \phi_i) \right] - \dot{\psi}_i l_C \cos(\phi_i + \psi_i) + \phi_i^2 \left[ l_C \sin(\phi_i + \psi_i) - l \sin \phi_i \right] + \psi_i^2 l_C \sin(\phi_i + \psi_i) + 2 \dot{\phi}_i \dot{\psi}_i l_C \sin(\phi_i + \psi_i) \right\}. \quad (14)$$

Подставляя в (13) и (14) выражения (11), получим:

$$X_{01} = m \left\{ \frac{B}{DA-C^2} (C \dot{\phi}_i^2 - B \dot{\psi}_i^2 - 2B \dot{\phi}_i) [l \sin(\phi + \psi) - l \sin \phi_i] + \frac{B}{DA-C^2} (C \dot{\psi}_i^2 - A \dot{\phi}_i^2 + 2C \dot{\phi}_i) l \sin(\phi + \psi) + \phi_i^2 \left[ l_C \cos(\phi_i + \psi_i) - l \cos \phi_i \right] + \psi_i^2 l_C \cos(\phi_i + \psi_i) + 2 \dot{\phi}_i \dot{\psi}_i l_C \cos(\phi_i + \psi_i) \right\};$$

$$Y_{01} = m \left\{ \frac{B}{DA-C^2} (C \dot{\phi}_i^2 - B \dot{\psi}_i^2 - 2B \dot{\phi}_i) [l \cos \phi - l \cos(\phi + \psi)] - \frac{B}{DA-C^2} (C \dot{\psi}_i^2 - A \dot{\phi}_i^2 + 2C \dot{\phi}_i) l \cos(\phi + \psi) + \phi_i^2 \left[ l_C \sin(\phi_i + \psi_i) - l \sin \phi_i \right] + \psi_i^2 l_C \sin(\phi_i + \psi_i) + 2 \dot{\phi}_i \dot{\psi}_i l_C \sin(\phi_i + \psi_i) \right\}.$$

После преобразования имеем:

$$X_{01} = \alpha \dot{\phi}_i^2 + \beta \dot{\psi}_i^2 + \gamma \dot{\phi}_i + \varepsilon \dot{\phi}_i \dot{\psi}_i; \quad Y_{01} = \alpha_1 \dot{\phi}_i^2 + \beta_1 \dot{\psi}_i^2 + \gamma_1 \dot{\phi}_i + \varepsilon_1 \dot{\phi}_i \dot{\psi}_i, \quad (15)$$

где  $\alpha = \frac{mBC}{DA-C^2} [l_C \sin(\phi_i + \psi_i) - l \sin \phi_i] - \frac{mBA}{DA-C^2} l_C \sin(\phi_i + \psi_i) + [l_C \cos(\phi_i + \psi_i) - l \cos \phi_i];$

$$\beta = \frac{mBC}{DA-C^2} [l_C \sin(\phi_i + \psi_i) + l_C \cos(\phi_i + \psi_i)] - \frac{mB^2}{DA-C^2} [l_C \sin(\phi_i + \psi_i) - l \sin \phi_i];$$

$$\gamma = \frac{2mBC}{DA-C^2} l_C \sin(\phi_i + \psi_i) - \frac{2mB^2}{DA-C^2} [l_C \sin(\phi_i + \psi_i) - l \sin \phi_i];$$

$$\varepsilon = 2l_C \cos(\phi_i + \psi_i);$$

$$\alpha_1 = \frac{mBC}{DA-C^2} [l_C \cos(\phi_i + \psi_i) - l \cos \phi_i] + \frac{mBA}{DA-C^2} l_C \cos(\phi_i + \psi_i) + [l_C \sin(\phi_i + \psi_i) - l \sin \phi_i];$$

$$\beta_1 = l_C \sin(\phi_i + \psi_i) - \frac{mB^2}{DA-C^2} [l_C \cos(\phi_i + \psi_i) - l \cos \phi_i] - \frac{mB^2}{DA-C^2} l_C \cos(\phi_i + \psi_i);$$

$$\gamma_1 = \frac{2mBC}{DA-C^2} [l_C \cos(\phi_i + \psi_i) - l \cos \phi_i] - \frac{2mBC}{DA-C^2} l_C \cos(\phi_i + \psi_i);$$

$$\varepsilon_1 = 2l_C \sin(\phi_i + \psi_i).$$

Для определения динамических реакций в опоре  $O$  рассмотрим звено  $OO_1$  (см. рисунок, в). Определим координаты центра инерции:

$$X_{C_0} = \frac{l}{2} \cos \phi_i; \quad Y_{C_0} = \frac{l}{2} \sin \phi_i.$$

Скорость центра инерции

$$\dot{X}_{C_0} = -\frac{l}{2} \sin \phi_i \dot{\phi}_i; \quad \dot{Y}_{C_0} = \frac{l}{2} \cos \phi_i \dot{\phi}_i.$$

Определим ускорения центра инерции звена  $OO_1$ :

$$\dot{X}_{C_0} = -\frac{l}{2} \cos \phi_i \dot{\phi}_i^2 - \frac{l}{2} \sin \phi_i \ddot{\phi}_i; \quad \dot{Y}_{C_0} = -\frac{l}{2} \sin \phi_i \dot{\phi}_i^2 + \frac{l}{2} \cos \phi_i \ddot{\phi}_i.$$

Применив теорему о движении центра масс для определения динамических реакций в опоре  $O$ , имеем:

$$m\ddot{X}_{C_0} = X_0 - X_{01}; \quad m\ddot{Y}_{C_0} = Y_0 - Y_{01}, \quad (16)$$

где  $X_0$  и  $Y_0$  – проекции динамической реакции опоры  $O$ .

Из уравнений (16) находим:

$$X_0 = m\ddot{X}_{C_0} + X_{01}; \quad Y_0 = m\ddot{Y}_{C_0} + Y_{01}. \quad (17)$$

Подставляя в (17) выражения ускорений  $\ddot{X}_{C_0}$  и  $\ddot{Y}_{C_0}$ , а также  $X_{01}$  и  $Y_{01}$  получим:

$$X_0 = m \left( -\frac{l}{2} \cos \phi_i \dot{\phi}_i^2 - \frac{l}{2} \sin \phi_i \ddot{\phi}_i \right) + \alpha \dot{\phi}_i^2 + \beta \dot{\psi}_i^2 + \gamma \dot{\phi}_i + \varepsilon \dot{\phi}_i \dot{\psi}_i;$$

$$Y_0 = m \left( -\frac{l}{2} \sin \phi_i \dot{\phi}_i^2 + \frac{l}{2} \cos \phi_i \ddot{\phi}_i \right) + \alpha_1 \dot{\phi}_i^2 + \beta_1 \dot{\psi}_i^2 + \gamma_1 \dot{\phi}_i + \varepsilon_1 \dot{\phi}_i \dot{\psi}_i.$$

Используя уравнения (11), запишем:

$$X_0 = m \left[ -\frac{l}{2} \cos \phi_i \dot{\phi}_i^2 - \frac{l}{2} \sin \phi_i \frac{B}{DA - C^2} (C \dot{\phi}_i^2 - B \dot{\psi}_i^2 - 2B \dot{\phi}_i) \right] + \alpha \dot{\phi}_i^2 + \beta \dot{\psi}_i^2 + \gamma \dot{\phi}_i + \varepsilon \dot{\phi}_i \dot{\psi}_i;$$

$$Y_0 = m \left[ \frac{l}{2} \cos \phi_i \frac{B}{DA - C^2} (C \dot{\phi}_i^2 - B \dot{\psi}_i^2 - 2B \dot{\phi}_i) - \frac{l}{2} \sin \phi_i \dot{\phi}_i^2 \right] + \alpha_1 \dot{\phi}_i^2 + \beta_1 \dot{\psi}_i^2 + \gamma_1 \dot{\phi}_i + \varepsilon_1 \dot{\phi}_i \dot{\psi}_i.$$

Полные реакции в точках  $O_1$  и  $O$  можно определить по известным формулам:

$$R_{01} = \sqrt{X_{01}^2 + Y_{01}^2}; \quad R_0 = \sqrt{X_0^2 + Y_0^2}.$$

Таким образом, применение уравнений Лагранжа 2-го рода и теоремы о движении центра масс механической системы, позволило получить аналитические выражения для динамических реакций в шарнирах РУМ в предударный период.

### **Литература**

1. Воронкин В.В., Горбачев С.Г. Методика расчета основных параметров электромеханического дробелезабивателя // Машиноведение: Сб. научн. трудов. Вып. 3. Бишкек: Илим, 2002. С. 45–55.
2. Лурье А.И. Аналитическая механика. М.: Изд-во АН СССР, 1961.