

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: ϕ_i – угол поворота ротора относительно точки O и ψ_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:

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

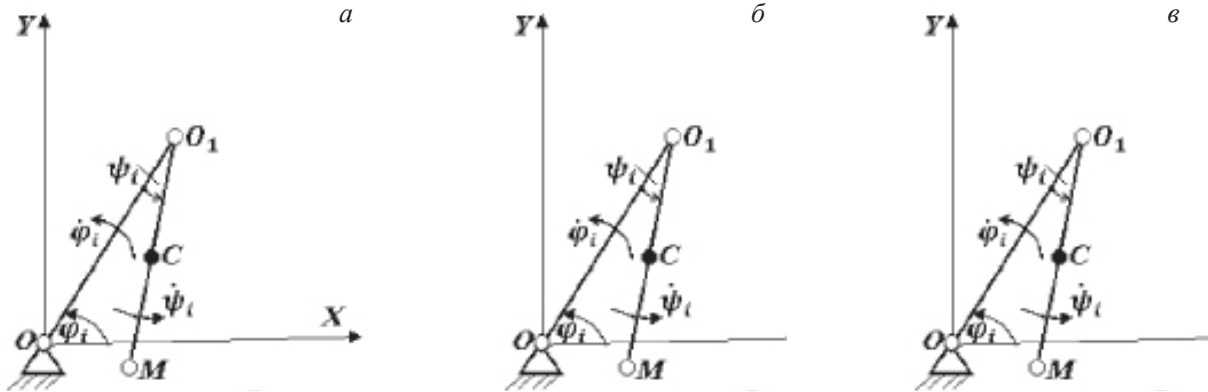


Схема ротационного ударного механизма

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

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

Кинетическая энергия рассматриваемой системы определяется следующим образом:

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

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_ϕ и Q_ψ – 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:

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

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

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

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

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

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 предупредный период.

Литература

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