

УДК 531.396, 534.011

Обухов А. Н., Паламарчук В. А., Бережная Е. В.

МАТЕМАТИЧЕСКОЕ МОДЕЛИРОВАНИЕ СИСТЕМЫ «ТЕЛЕЖКА – ГРУЗ» МОСТОВОГО КРАНА

Распространённым типом грузоподъёмных машин являются мостовые краны [1], предназначенные для осуществления погрузочно-разгрузочных работ при различных технологических операциях в промышленных зданиях, на закрытых навесах площадках, а также на открытом воздухе. Несмотря на то, что конструкции мостовых кранов совершенствовались, в настоящее время имеют место многочисленные преждевременные отказы оборудования, что связано с конструктивными несовершенствами отдельных механизмов, узлов и элементов металлоконструкций кранов, а также с низким уровнем существующих методов расчета действующих на силовые элементы нагрузок. В этой связи вопросы динамического нагружения механизмов кранов в период их нестационарного движения остаются достаточно сложными [2] и актуальными на настоящий момент.

Цель работы – разработка математической модели динамического нагружения системы «тележка – груз» при нестационарном движении, позволяющей описать динамику системы на каждом из трёх этапов движения: разгон, движение с постоянной скоростью, торможение.

Согласно принятой расчетной схеме (рис. 1) введем обозначения:

$y(t)$ – горизонтальное перемещение тележки под действием силы $F_t(y)$;

F_c – сила сопротивления движению;

$\varphi(t)$ – угол отклонения груза от его равновесного положения;

m_t, m_k, m_a – масса соответственно: тележки, колеса (колёс четыре), груза;

$\dot{y}(t)$ – скорость перемещения тележки;

r – радиус колеса

l – длина подвеса груза.

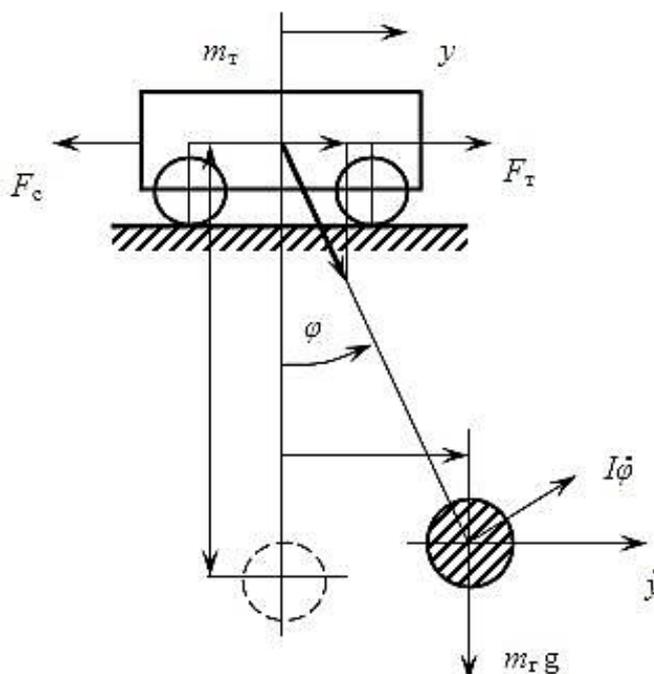


Рис. 1. Расчётная схема динамического нагружения системы «тележка – груз»

Скорость груза может быть записана в виде:

$$|v_z| = \sqrt{(\dot{y} + l\dot{\varphi} \cos \varphi)^2 + (l\dot{\varphi} \sin \varphi)^2} = \sqrt{\dot{y}^2 + 2l\dot{\varphi}\dot{y} \cos \varphi + l^2\dot{\varphi}^2}. \quad (1)$$

Найдём систему дифференциальных уравнений, описывающих движение системы «тележка-груз». Запишем кинетическую энергию механической системы «тележка – груз»:

$$T = T_1 + T_2. \quad (2)$$

Кинетическая энергия груза:

$$T_2 = \frac{m_z |v_z|^2}{2} = \frac{m_z}{2} (\dot{y}^2 + 2l\dot{\varphi}\dot{y} \cos \varphi + l^2\dot{\varphi}^2). \quad (3)$$

Кинетическая энергия тележки:

$$T_1 = \frac{m_t + 4m_k}{2} \dot{y}^2 + \frac{4J_k}{2} \left(\frac{\dot{y}}{r} \right)^2, \quad (4)$$

где $J_k = \frac{m_k r^2}{2}$ – момент инерции колеса.

$$\text{Тогда } T_1 = \frac{m_t + 4m_k}{2} \dot{y}^2 + m_k \dot{y}^2 = \frac{m_t + 6m_k}{2} \dot{y}^2.$$

Обозначим приведенную массу тележки $M = m_t + 6m_k$.

Окончательно, кинетическую энергию системы «тележка – груз» можно записать в виде:

$$T = \frac{M}{2} \dot{y}^2 + \frac{m_z}{2} (\dot{y}^2 + 2l\dot{\varphi}\dot{y} \cos \varphi + l^2\dot{\varphi}^2). \quad (5)$$

Запишем потенциальную работу внешних сил:

$$\Pi = \Pi_1 + \Pi_2,$$

где $\Pi_1 = -mgl(1 - \cos \varphi)$ – потенциальная энергия груза;

$\Pi_2 = \int_0^y (F_t(y) - F_c) dy$ – работа внешних сил, приложенных к тележке.

Окончательно

$$\Pi = -mgl(1 - \cos \varphi) + \int_0^y (F_t(y) - F_c) dy. \quad (6)$$

Запишем уравнение Лагранжа второго рода:

$$\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial T}{\partial \dot{x}_i} \right) - \frac{\partial T}{\partial x_i} - \frac{\partial \Pi}{\partial x_i} = 0 \quad (i=1,2). \quad (7)$$

Здесь x_i и \dot{x}_i – перемещения и скорости обобщенных координат:

$x_1 = y$; $x_2 = \varphi$ – обобщённые координаты, их скорости: $\dot{x}_1 = \dot{y}$; $\dot{x}_2 = \dot{\varphi}$.

Используя равенство (5), найдём:

$$\begin{aligned} \frac{\partial T}{\partial \dot{y}} &= M\dot{y} + m_z(\dot{y} + l\dot{\varphi} \cos \varphi); \quad \frac{\partial T}{\partial \dot{\varphi}} = m_z(l\dot{y} \cos \varphi + l^2\dot{\varphi}); \\ \frac{\partial T}{\partial \varphi} &= -m_z l \dot{y} \dot{\varphi} \sin \varphi; \quad \frac{d}{dt} \left(\frac{\partial T}{\partial \dot{y}} \right) = M\dot{y} + m_z(\ddot{y} + l\ddot{\varphi} \cos \varphi - l\dot{\varphi}^2 \sin \varphi). \end{aligned} \quad (8)$$

$$\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial T}{\partial \dot{\varphi}} \right) = m_z(l\ddot{y} \cos \varphi + l\dot{y} \dot{\varphi} \sin \varphi + l^2\ddot{\varphi})$$

Используя равенство (6), найдём:

$$\frac{\partial \Pi}{\partial y} = F_t(y) - F_c; \quad \frac{\partial \Pi}{\partial \varphi} = -mgl \sin \varphi \quad (9)$$

Подставляя найденные выражения (8) и (9), в систему равенств (7), найдём систему дифференциальных уравнений, с помощью которой можно описать динамику системы «тележка – груз».

$$\begin{cases} (M + m_2)\ddot{y} + m_2l(\ddot{\varphi} \cos \varphi - \dot{\varphi}^2 \sin \varphi) = F_t(y) - F_c; \\ m_2l^2\ddot{\varphi} + m_2l \cos \varphi \cdot \ddot{y} + m_2gl \sin \varphi = 0. \end{cases} \quad (10)$$

Система дифференциальных уравнений (10) описывает динамику системы «тележка-груз». Учитывая, что в реальной ситуации $\varphi \ll 1$, можно пренебречь бесконечно малыми $\cos \varphi \approx 1$; $\sin \varphi \cdot \dot{\varphi} \approx 0$; $\sin \varphi \approx \varphi$, в этом случае систему (10) можно переписать в виде:

$$\begin{cases} (M + m_2)\ddot{y} + m_2l\ddot{\varphi} = F_t(y) - F_c; \\ \ddot{\varphi} + \frac{1}{l}\ddot{y} + \frac{g}{l}\varphi = 0. \end{cases} \quad (11)$$

Преобразуем систему уравнений (11), из первого уравнения найдём \ddot{y} :

$$\ddot{y} = -\frac{m_2l\ddot{\varphi}}{M + m_2} + \frac{F_t(y) - F_c}{M + m_2}, \quad (12)$$

подставляя выражение (12) во второе уравнение системы, получим:

$$\ddot{\varphi} - \frac{m_a}{M + m_a}\ddot{\varphi} + \frac{F_t(y) - F_c}{l(M + m_a)} + \frac{g}{l}\varphi = 0 \quad \text{или} \quad \frac{M}{M + m_2}\ddot{\varphi} + \frac{g}{l}\varphi = -\frac{F_t(y) - F_c}{l(M + m_2)}, \quad \text{разделив на } \frac{M}{(M + m_a)},$$

найдем:

$$\ddot{\varphi} + \frac{g}{l}\frac{M + m_2}{M}\varphi = -\frac{F_t(y) - F_c}{l \cdot M} \quad (13)$$

Объединяя (12) и (13), получим преобразованную систему уравнений в виде:

$$\begin{cases} \ddot{y} - \frac{m_a}{M}\left(\frac{g}{l}\right)(l\varphi) = \frac{F_t(y) - F_c}{M} \\ (l\ddot{\varphi}) + \frac{g}{l}\frac{M + m_a}{M}(l\varphi) = -\frac{F_t(y) - F_c}{M} \end{cases} \quad (14)$$

Введём обозначения:

$$\omega_1^2 = \frac{m_a}{M}\left(\frac{g}{l}\right); \quad \omega^2 = \frac{M + m_a}{M}\left(\frac{g}{l}\right).$$

Цикл движения системы «тележка – груз» можно разбить на три периода [3]:

- период разгона, от начала движения до момента времени t^* , когда

$$F_t(y(t^*)) = F_c. \quad (15)$$

Система уравнений (14) примет вид:

$$\begin{cases} \ddot{y} - \omega_1^2(l\varphi) = \frac{F_t(y) - F_c}{M} \\ (l\ddot{\varphi}) + \omega^2(l\varphi) = -\frac{F_t(y) - F_c}{M} \end{cases} \quad (16)$$

Начальные условия при этом

$$\begin{aligned} y(0) = \dot{y}(0) = 0; \\ \varphi(0) = \dot{\varphi}(0) = 0. \end{aligned} \tag{17}$$

- период движения системы с постоянной скоростью V_0 .

$$\begin{cases} \ddot{y} - \omega_1^2(l\varphi) = 0; \\ (l\ddot{\varphi}) + \omega^2(l\varphi) = 0 \end{cases} \tag{18}$$

Начальные условия при этом

$$\begin{aligned} y(0) = y(t^*); \quad \dot{y}(0) = \dot{y}(t^*); \\ \varphi(0) = \varphi(t^*); \quad \dot{\varphi}(0) = \dot{\varphi}(t^*) \end{aligned} \tag{19}$$

- период торможения системы;

$$\begin{cases} \ddot{y} - \omega_1^2(l\varphi) = -\frac{F_t^*(y) + F_c}{M} \\ (l\ddot{\varphi}) + \omega^2(l\varphi) = -\frac{F_t^*(y) + F_c}{M} \end{cases} \tag{20}$$

с начальными условиями:

$$\begin{aligned} y(0) = 0; \quad \dot{y}(0) = \dot{y}(t_1) = V_0; \\ \varphi(0) = \varphi(t_1); \quad \dot{\varphi}(0) = \dot{\varphi}(t_1). \end{aligned} \tag{21}$$

В системе (14) перейдем к безразмерным параметрам:

$y = l^* \xi$, $0 \leq \xi \leq 1$, где l^* – расстояние, на которое нужно переместить груз.

$\tau = \omega t$, где $\omega = \sqrt{\frac{M + m_a}{M} \frac{g}{l}}$ – собственная частота колебаний системы, а $\omega_1 = \sqrt{\frac{m_a}{M} \frac{g}{l}}$.

$$\begin{cases} \ddot{y} - \omega_1^2 l \varphi = \frac{F_t(y) - F_c}{M} \\ l \ddot{\varphi} + \omega^2 l \varphi = -\frac{F_t(y) - F_c}{M} \end{cases} \tag{22}$$

Найдем производные y и φ :

$$\dot{y} = l^* \dot{\xi}_\tau \cdot \omega, \quad \ddot{y} = l^* \ddot{\xi}_{\tau\tau} \cdot \omega^2, \quad l\dot{\varphi} = l\omega\dot{\varphi}_\tau, \quad l\ddot{\varphi} = l\omega^2\ddot{\varphi}_{\tau\tau}$$

Подставляя выражения y , φ и их производных в (22), получим:

$$\begin{cases} l^* \ddot{\xi}_{\tau\tau} \cdot \omega^2 - \omega_1^2 l \varphi = \frac{F_t(l^* \xi) - F_c}{M} \\ l\omega^2 \ddot{\varphi}_{\tau\tau} + \omega^2 l \varphi = -\frac{F_t(l^* \xi) - F_c}{M} \end{cases}$$

или

$$\begin{cases} \ddot{\xi}_{\tau\tau} - \left(\frac{\omega_1}{\omega}\right)^2 \frac{l}{l^*} \varphi = \frac{F_t(l^* \xi) - F_c}{M \cdot l^* \omega^2} \\ \ddot{\varphi} + \varphi = -\frac{F_t(l^* \xi) - F_c}{M \cdot l \omega^2} \end{cases} \tag{23}$$

Обозначим $\left(\frac{\omega_1}{\omega}\right)^2 \frac{l}{l^*} = \frac{m_a l}{(m_a + M) l^*} = \eta$.

Пусть $F_t(l^* \xi) = F_T e^{-\alpha l^* \xi} = F_T e^{-\beta \xi}$, где $\beta = \alpha l^*$, $0 \leq \xi \leq 1$.

Преобразуем правые части уравнений системы (23):

$$\frac{F_t(l^*\xi) - F_c}{M \cdot l^* \omega^2} = \frac{F_T e^{-\beta\xi} - F_c}{(M + m_2)g} \frac{l}{l^*} = a_1 e^{-\beta\xi} - b_1,$$

$$\frac{F_t(l^*\xi) - F_c}{M \cdot l \omega^2} = a_1 \frac{l^*}{l} e^{-\beta\xi} - b_1 \frac{l^*}{l},$$

где $a_1 = \frac{F_T}{(M + m_2)g} \frac{l}{l^*}$; $b_1 = \frac{F_c}{(M + m_2)g} \frac{l}{l^*}$.

Окончательно систему уравнений в безразмерной форме можно записать в виде:

$$\begin{cases} \ddot{\xi}_{\tau\tau} - \eta\varphi = a_1 e^{-\beta\xi} - b_1, \\ \ddot{\varphi} + \varphi = -(a_1 e^{-\beta\xi} - b_1) \frac{l^*}{l}. \end{cases} \quad (24)$$

Здесь безразмерные параметры:

$$\eta = \left(\frac{\omega_1}{\omega}\right)^2 \frac{l}{l^*}; \quad \beta = \alpha l^*;$$

$$a_1 = \frac{F_T}{(M + m_2)g} \frac{l}{l^*}, \quad b_1 = \frac{F_c}{(M + m_2)g} \frac{l}{l^*}, \quad (25)$$

где $0 \leq \xi \leq 1$.

Движение системы «тележка – груз» можно рассмотреть последовательно на трёх этапах: Этап (период) первый – разгон.

Динамику разгона системы «тележка – груз» можно описать решением системы (24), удовлетворяющем начальным условиям $\xi(0) = \xi'_\tau(0) = 0$; $\varphi(0) = \varphi'_\tau(0) = 0$.

на отрезке времени $0 \leq \tau \leq \tau^*$, где τ^* определяем из условия

$$a_1 e^{-\beta\xi} - b_1 = 0 \Rightarrow e^{-\beta\xi} = \frac{b_1}{a_1} \Rightarrow -\beta\xi = \ln\left(\frac{b_1}{a_1}\right);$$

$$\xi^* = \xi(\tau^*) = -\frac{1}{\beta} \ln\left(\frac{b_1}{a_1}\right) = -\frac{1}{\beta} \ln\left(\frac{F_c}{F_T}\right) = \ln\left(\frac{F_T}{F_c}\right) \frac{1}{\beta}.$$

Путь тележки при разгоне составит $0 \leq \xi \leq \xi^*$.

Этап (период) второй: движение с постоянной скоростью.

Динамику движения системы «тележка – груз» с постоянной скоростью можно описать решением системы дифференциальных уравнений:

$$\begin{cases} \ddot{\xi}_{\tau\tau} - \eta\varphi = 0; \\ \ddot{\varphi} + \varphi = 0. \end{cases} \quad (26)$$

удовлетворяющих начальным условиям

$$\begin{cases} \xi(\tau) = \xi(\tau^*); & \dot{\xi}(\tau) = \dot{\xi}(\tau^*); \\ \varphi(\tau) = \varphi(\tau^*); & \dot{\varphi}(\tau) = \dot{\varphi}(\tau^*); \end{cases} \quad (27)$$

Найдём решение системы (26), удовлетворяющее начальные условия (27). Общее решение второго уравнения системы (26) можно записать в виде:

$$\varphi(\tau) = \tilde{N}_1 \cos(\tau - \tau^*) + C_2 \sin(\tau - \tau^*)$$

Удовлетворяя начальным условиям (27), найдём $\tilde{N}_1 = \varphi(\tau^*)$ и $\tilde{N}_2 = \dot{\varphi}(\tau^*)$. Тогда угловые отклонения груза от вертикального положения равновесия изменяется по закону:

$$\varphi(\tau) = \varphi(\tau^*) \cos(\tau - \tau^*) + \dot{\varphi}(\tau^*) \sin(\tau - \tau^*). \quad (28)$$

Используя первое уравнение системы (26) $\ddot{\xi} = \eta\varphi$, или

$$\ddot{\xi} = \eta \cdot (\varphi(\tau^*) \cos(\tau - \tau^*) + \dot{\varphi}(\tau^*) \sin(\tau - \tau^*)). \quad (29)$$

Интегрируя дважды, найдём общее решение уравнения (29)

$$\xi(\tau) = -\eta \cdot (\varphi(\tau^*) \cos(\tau - \tau^*) + \dot{\varphi}(\tau^*) \sin(\tau - \tau^*)) + C_1(\tau - \tau^*) + C_2. \quad (30)$$

Используя начальные условия (27) найдём C_1 и C_2 :

$$C_1 = \dot{\xi}(\tau^*) + \eta\dot{\varphi}(\tau^*); \quad C_2 = \xi(\tau^*) + \eta\varphi(\tau^*). \quad (31)$$

Тогда перемещение тележки на втором периоде движения можно определить зависимостью:

$$\xi(\tau) = \xi(\tau^*) + \eta\varphi(\tau^*) + (\dot{\xi}(\tau^*) + \eta\dot{\varphi}(\tau^*))(\tau - \tau^*) - \eta(\varphi(\tau^*) \cos(\tau - \tau^*) + \dot{\varphi}(\tau^*) \sin(\tau - \tau^*)). \quad (32)$$

Окончательно, на втором периоде движения системы «тележка – груз» законы перемещения принимают вид (28) и (32). При этом $\tau^* \leq \tau \leq \tau_1$, где $\tau = \tau_1$ момент включения торможения тележки.

Рассмотрим третий период движения тележки (торможение).

Динамику этого периода движения можно описать решением системы дифференциальных уравнений, аналогичных (24):

$$\begin{cases} \ddot{\xi}_{\tau\tau} - \eta\varphi = a_1^* e^{-\beta^*(\xi - \xi_1)} - b_1, \\ \ddot{\varphi}_{\tau\tau} + \varphi = (a_1^* e^{-\beta^*(\xi - \xi_1)} + b_1) \frac{l^*}{l}. \end{cases} \quad (33)$$

где

$$\beta^* = \alpha^* l^*; \quad a_1^* = \frac{F_T^*}{(M + m_a)g}, \quad (34)$$

F_T^* – наибольшая величина тормозной силы,

α^* – показатель степени в экспоненте при торможении.

Система (29) удовлетворяет начальным условиям:

$$\begin{aligned} \xi(0) &= \xi(\tau_1); & \dot{\xi}(0) &= \dot{\xi}(\tau_1); \\ \varphi(0) &= \varphi(\tau_1); & \dot{\varphi}(0) &= \dot{\varphi}(\tau_1); \end{aligned} \quad (35)$$

Функции $\xi(\tau) = \xi(\tau - \tau_1)$ и $\varphi(\tau) = \varphi(\tau - \tau_1)$. $\tau_1 \leq \tau \leq \tau_2$.

ВЫВОДЫ

Построена система дифференциальных уравнений, с помощью которой можно описать динамику системы «тележка – груз» на каждом из трёх этапов движения: разгон, движение с постоянной скоростью, торможение. Для этапа движения с постоянной скоростью найдены законы перемещения, как тележки, так и груза. Численное решение предложенной системы дифференциальных уравнений может быть положено в основу математической модели механической системы «тележка – груз».

СПИСОК ИСПОЛЬЗОВАННОЙ ЛИТЕРАТУРЫ

1. Грузоподъёмные машины / М. П. Александров, Л. Н. Колобов, Н. А. Лобов [и др.] – М. : Машиностроение, 1986. – 620 с.
2. Лобов Н. А. Динамика грузоподъёмных кранов / Н. А. Лобов – М. : Машиностроение, 1987. – 160 с.
3. Обухов А. Н. Моделирование системы «тележка-груз» мостового крана / А. Н. Обухов, В. А. Паламарчук // Автоматизация та комп'ютерно-інтегровані технології у виробництві та освіті: стан, досягнення, перспективи розвитку. Матеріали Всеукраїнської науково-практичної інтернет конференції. – Черкаси. 2015. – С. 109–111.

Статья поступила в редакцию 13.05.2015 г.