

УДК: 531.8

Зиялиев К.Ж., Такырбашев А.Б., Чинбаев О.К.

ИГУ им. К.Тыныстанова

## УРАВНЕНИЕ ДВИЖЕНИЯ МЕХАНИЗМА ПРИВОДИМОГО ОТ АСИНХРОННОГО ЭЛЕКТРИЧЕСКОГО ДВИГАТЕЛЯ

*В данной работе составлено уравнение движения в энергетической форме с использованием формулы Клосса, в котором механизм приводится в движение асинхронным двигателем.*

**Ключевые слова:** механизм, уравнение движения, момент инерции, момент сил, динамика.

*Берилген иште асинхрондук кыймылдаткыч менен кыймылга келицици механизме Клосстун формуласын колдонуу менен энергетикалык формада кыймыл теъдемеси тизилген.*

**Негизги сөздөр:** механизм, кыймыл теъдемеси, инерция моменти, кичтици моменти, динамика.

*In this paper, the equation of motion in the energy form is compiled using the Kloss formula, in which the mechanism is driven by an induction motor.*

**Key words:** mechanism, equation of motion, moment of inertia, moment of forces, dynamics.

Благодаря своим уникальным свойствам механизмы с особыми положениями все большее применение находят в качестве исполнительных механизмов в различных устройствах и машинах. На рис. 1 представлена схема пятизвенного механизма ударной машины. Удар в этой машине наносится массивным ползуном, совершающим возвратно-поступательное движение. Благодаря этому, в пятизвенных механизмах с особыми положениями по сравнению с четырехзвенными механизмами, в которых удар совершается качающимся коромыслом, значительно уменьшается вибрация машины в поперечном направлении.

При исследовании динамики таких машин необходимо учесть следующие факторы: 1) момент инерции механизма, приведенный к кривошипу (ведущему звену), является переменной величиной, зависящей от угла поворота звена приведения; 2) приведенный момент сил тяжестей подвижных звеньев также является переменным и по величине сравним с другими моментами, приложенными к звене приведения.

Рассмотрим тот случай, когда данный механизм приводится в движение асинхронным электродвигателем. При этом имеем одномассовую систему, момент инерции которой является функцией от угловой координаты (положения) звена приведения и нагруженную приведенным моментом, зависящим от скорости (крутящий момент ротора двигателя), и моментом, зависящим от положения механизма (приведенный момент сил тяжестей подвижных звеньев).

Для определения закона движения данного механизма можно применить уравнение Лагранжа второго рода или уравнение движения в энергетической форме. Выберем второй вариант и составим уравнение движения для небольшого интервала углового перемещения  $\Delta\varphi$  звена приведения:

$$\frac{J_{\Sigma i}^{np} \omega_i^2}{2} - \frac{J_{\Sigma 0}^{np} \omega_0^2}{2} = \Sigma A_{0i}, \quad (1)$$

где  $\omega_0$  – значение угловой скорости звена приведения в начале углового интервала, т.е при  $\varphi_0$ ,  $\omega_i$  – значение угловой скорости звена приведения при

$\varphi_i = \varphi_0 + \Delta\varphi$ ,  $J_{\Sigma 0}^{np}$  – приведенный момент инерции машины в начальном положении,  $J_{\Sigma i}^{np}$  – приведенный момент инерции машины в  $i$ -м положении,  $\sum A_{\varphi 0i}$  – сумма работ приведенных моментов, зависящих от скорости и положения звена приведения в промежутке 0 -  $i$ .

Наметив ряд положений звена приведения 0,  $i$ ,  $k$ , ...; отсчет угла  $\varphi$  будем вести от нулевого положения  $\varphi_0 = 0$  (рис. 1).

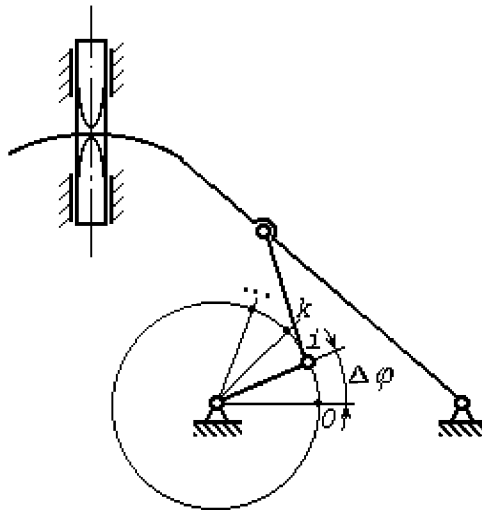


Рис. 1.

Сумма работ всех сил  $\sum A_{\varphi 0i}$  в интервале  $\Delta\varphi$  определяется:

$$\sum A_{\varphi 0i} = A_{\omega 0i} + A_{\varphi 0i},$$

где  $A_{\omega 0i}$  – работа приведенного момента  $M_{\omega}^{np}$  сил, зависящих от скорости звена приведения;

$A_{\varphi 0i}$  – работа приведенного момента  $M_{\varphi}^{np}$  сил, зависящих от положения звена приведения.

С учетом этого уравнение движения в энергетической форме (1) для интервала 0- $i$  запишем в следующем виде:

$$\frac{J_{\Sigma i}^{np} \omega_i^2}{2} - \frac{J_{\Sigma 0}^{np} \omega_0^2}{2} = A_{\omega 0i} + A_{\varphi 0i}.$$

Моменты сил и их работы считаются положительными, если их направления совпадают с направлением движения звена приведения, в противном случае они считаются отрицательными. В рассматриваемом примере звено приведения, т.е. кривошип, вращается по часовой стрелке.

Считаем, что в пределах небольшого интервала 0- $i$  моменты  $M_{\omega}^{np}$  и  $M_{\varphi}^{np}$  при увеличении угла  $\varphi$  изменяются линейно и в конце интервала получают некоторые значения  $M_{\omega i}^{np}$  и  $M_{\varphi i}^{np}$ , поэтому в уравнении (1) приближенно можно принять соответственно:

$$A_{\omega 0 i} = \frac{M_{\omega 0}^{np} + M_{\omega i}^{np}}{2} \Delta \varphi \quad \text{и} \quad A_{\varphi 0 i} = \frac{M_{\varphi 0}^{np} + M_{\varphi i}^{np}}{2} \Delta \varphi.$$

С учетом этого, формулу (4.8) преобразуем в следующий вид:

$$\frac{J_{\Sigma i}^{np} \omega_i^2}{2} - \frac{J_{\Sigma 0}^{np} \omega_0^2}{2} = \frac{M_{\omega 0}^{np} + M_{\omega i}^{np}}{2} \Delta \varphi + A_{\varphi 0 i}.$$

В этой формуле  $J_{\Sigma 0}^{np}$ ,  $J_{\Sigma i}^{np}$ ,  $M_{\omega 0}^{np}$ ,  $A_{\varphi 0 i}$  становятся известными, если будут заданы начальные условия, т.е. значения  $\varphi_0$ ,  $\omega_0$ , и  $\Delta \varphi$ . Задача сводится к определению скорости звена приведения  $\omega_i$  и приведенного момента  $M_{\omega i}^{np}$ , зависящего от этой скорости по известной зависимости Клосса (для асинхронных двигателей).

Отсюда

$$\frac{J_{\Sigma i}^{np} \omega_i^2}{\Delta \varphi} + \left[ \frac{2A_{\varphi 0 i}}{\Delta \varphi} - \frac{J_{\Sigma 0}^{np} \omega_0^2}{\Delta \varphi} - M_{\omega 0}^{np} \right] = M_{\omega i}^{np}. \quad (2)$$

Обозначив сумму, содержащуюся в скобках, буквой В:

$$\left[ \frac{2A_{\varphi 0 i}}{\Delta \varphi} - \frac{J_{\Sigma 0}^{np} \omega_0^2}{\Delta \varphi} - M_{\omega 0}^{np} \right] = B_{0 i}. \quad (3)$$

Тогда уравнение (2) приобретает следующий расчетный вид:

$$\frac{J_{\Sigma i}^{np} \omega_i^2}{\Delta \varphi} + B_{0 i} = M_{\omega i}^{np}. \quad (4)$$

Ошибка от сделанного приближения будет тем меньше, чем меньше выбранный интервал  $\Delta \varphi$ . Величину  $J_{\Sigma i}^{np}$  для  $i$ -го положения можно определить по углу  $\varphi_i = \varphi_0 + \Delta \varphi$  из зависимости  $M_{\varphi}^{np} = M_{\varphi}(\varphi)$  (рис. 3).

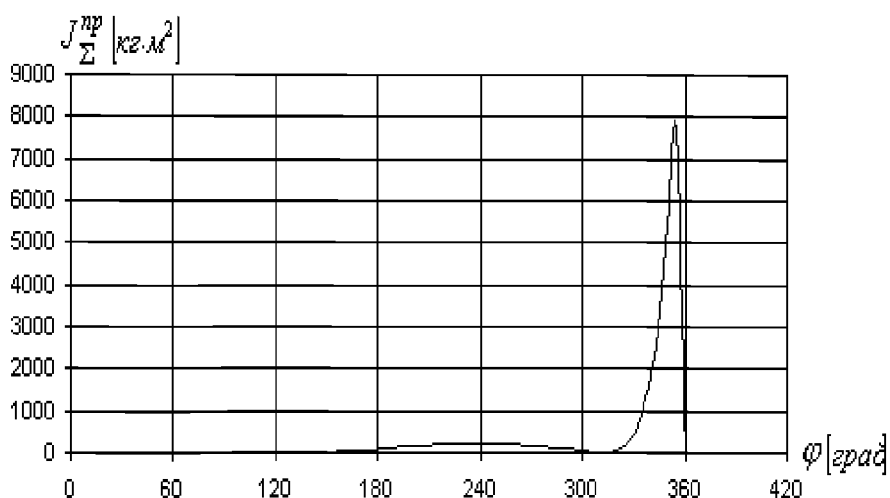


Рис. 2. График приведенного момента инерции  $J_{\Sigma i}^{np}$ , зависящего от угла поворота  $\varphi$ .

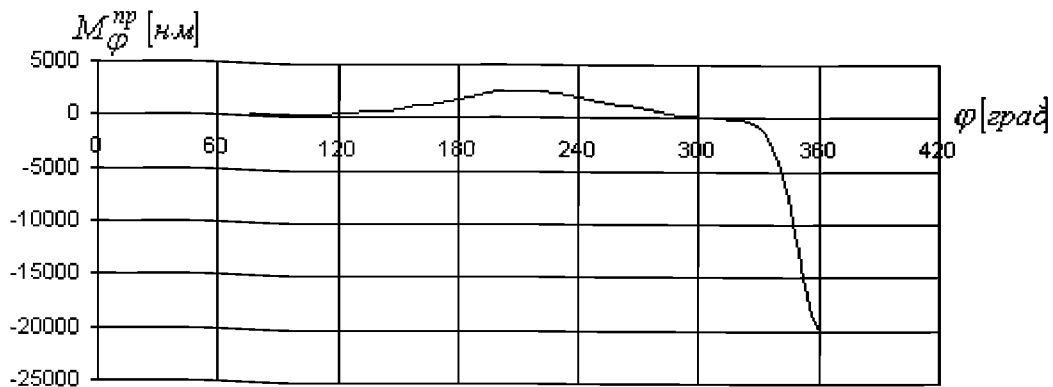


Рис. 3. График приведенного момента  $M_{\varphi}^{np}$ , зависящего от угла поворота  $\varphi$  звена приведения.

График функции  $M_{\omega}^{np} = M_{\omega}(\omega)$  приведен на рис. 4.

В каждом новом положении угловая скорость  $\omega$  начального звена и приведенный момент  $M_{\omega}^{np}$  приобретает новые значения, какие – пока неизвестно кроме  $M_{\varphi}^{np}$ .

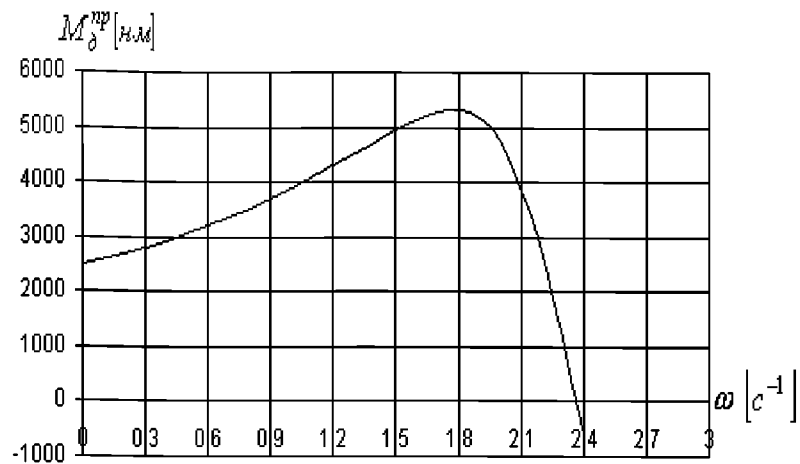


Рис. 4. График зависимости приведенного момента от скорости звена приведения.

Необходимо отметить, что в уравнении (3) нужно учитывать знак величины  $A_{c_{oi}}$ . Следовательно, в уравнении (4) неизвестными будут только величины  $\omega_i$  и  $M_{oi}^{np}$ . При этом  $M_{oi}^{np}$  строго связан с  $\omega_i$  зависимостью  $M_{\omega}(\omega)$ . Если характеристика  $M_{\omega} = f(\omega)$  представлена в виде формулы, то уравнение можно решить аналитическим путем.

Приведенные данные позволяют рассчитать параметры механической характеристики асинхронного двигателя, т.е. по формуле Класа описать зависимость

крутящего момента  $M_\delta$  на роторе двигателя от его угловой скорости  $\omega_{ром}$ :

$$M_\delta = \frac{2M_\kappa S_\kappa \left(1 - \frac{\omega_{ром}}{\omega_c}\right)}{S_\kappa^2 + \left(1 - \frac{\omega_{ром}}{\omega_c}\right)^2}; \quad S_\kappa = \left(1 - \frac{\omega_\kappa}{\omega_c}\right);$$

где  $M_\delta$ ,  $M_\kappa$  - моменты двигателя, соответственно текущий и критический;  
 $S_\kappa$  - критическое скольжение двигателя;

$\omega_{ром}$ ,  $\omega_c$  - угловая скорость ротора, соответственно текущая и холостого хода.

Если движущий момент  $M_\delta$  передается к звену приведения через редуктор, то приведенный движущий момент  $M_\delta^{np}$  пишется следующим образом:

$$M_\delta^{np} = \frac{2M_\kappa S_\kappa U_{ред} \left(1 - \frac{\omega}{\left(\frac{\omega_c}{U_{ред}}\right)}\right)}{S_\kappa^2 + \left(1 - \frac{\omega_{ром}}{\left(\frac{\omega_c}{U_{ред}}\right)}\right)^2}; \quad (5)$$

где  $U_{ред}$  - передаточное отношение редуктора.

Теперь, используя уравнение (5) перепишем уравнение (4) так:

$$\frac{J_{\Sigma i}^{np} \omega_i^2}{\Delta \varphi} + B_{0i} = \frac{2M_\kappa S_\kappa U_{ред} \left(1 - \frac{\omega}{\left(\frac{\omega_c}{U_{ред}}\right)}\right)}{S_\kappa^2 + \left(1 - \frac{\omega_{ром}}{\left(\frac{\omega_c}{U_{ред}}\right)}\right)^2}; \quad (6)$$

Полученное уравнение (6) пригодно для расчета уравнения движения механизма в одномассовой системе.

#### Литература:

1. Артоболевский И.И. Теория механизмов и машин. -М.: Наука, 1988.- 638 с.
2. Зиялиев К.Ж. Кинематический и динамический анализ шарнирно-четырёхзвенных механизмов переменной структуры с созданием машин высокой мощности. –Бишкек: Илим, 2005. -195 с.