

УДК 621.878.6
 КИНЕМАТИКА ШАРНИРНОГО ЧЕТЫРЕХЗВЕННИКА МЕТОДОМ
 ПРЕОБРАЗОВАНИЯ КООРДИНАТ

О. В. БЛАГОДАРНАЯ, О. А. ПОНОМАРЕВА
 ГУ ВПО «БЕЛОРУССКО-РОССИЙСКИЙ УНИВЕРСИТЕТ»
 Могилев, Беларусь

Задачей кинематического исследования рычажного механизма является определение параметров движения его звеньев (угловых и линейных координат, скоростей и ускорений точек звеньев) при заданном движении входного звена и известных размерах звеньев механизма. Исследование любого многозвонного механизма 2-го класса может быть сведено к исследованию четырехзвенников или диад.

Для шарнирного четырехзвенника (рис. 1) имеет место система уравнений:

$$\begin{cases} x_A = x_B + l_2 a_{11} \\ y_A = y_B + l_2 a_{21} \\ l_3^2 = x_B^2 + y_B^2 \\ 1 = a_{11}^2 + a_{21}^2 \end{cases}, \quad (1)$$

где $a_{11} = \cos \varphi_2$, $a_{21} = \sin \varphi_2$.

Система (1) сводится к квадратному уравнению относительно a_{11} , решением которого является следующая зависимость:

$$a_{11} = (qx_A + \sqrt{(q^2 x_A^2 - (x_A^2 + y_A^2)(q^2 - y_A^2)}) / (x_A^2 + y_A^2),$$

где $q = (x_A^2 + y_A^2 + l_2^2 - l_3^2) / 2l_2$.

После дифференцирования системы (1) получим систему линейных уравнений, которую можно представить в матричном виде как $V_x = MV_y$.

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_A \\ \dot{y}_A \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} l_2 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & l_2 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & x_B & y_B \\ 0 & 0 & a_{11} & a_{21} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{a}_{11} \\ \dot{a}_{21} \\ \dot{x}_B \\ \dot{y}_B \end{bmatrix} \quad (2)$$

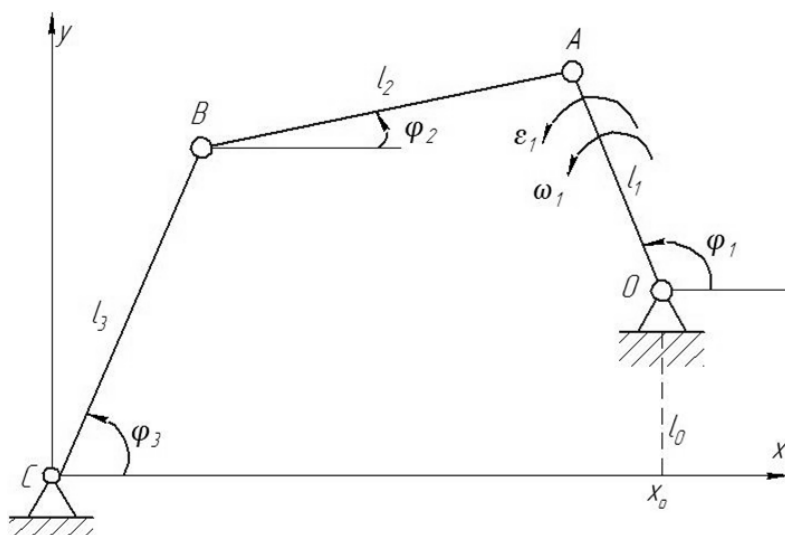


Рис. 1. Шарнирный четырехзвенник

После повторного дифференцирования системы уравнений, соответствующих матричной записи (2), снова получим линейную систему, которую представим в матричном виде как $A_x = M A_y$ или:

$$\begin{bmatrix} \ddot{x}_A \\ \ddot{y}_A \\ -(x_B^2 + y_B^2) \\ -(a_{11}^2 + a_{21}^2) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} l_2 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & l_2 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & x_B & y_B \\ a_{11} & a_{21} & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \ddot{a}_{11} \\ \ddot{a}_{21} \\ \ddot{x}_B \\ \ddot{y}_B \end{bmatrix} \quad (3)$$

Решение системы отыскивается в виде $A_y = M^{-1} \cdot A_x$. Заметим, что как исходная, так и обратная матрица в обоих случаях одна и та же.

Угловую скорость шатуна АВ и угловую скорость коромысла ВС находим по формулам:

$$\begin{aligned} \omega_2 &= -\dot{a}_{11} / a_{21}, \\ \omega_3 &= -\dot{x}_b / y_b. \end{aligned} \quad (4)$$

Угловое ускорение шатуна и угловое ускорение коромысла находим дифференцированием формул (4):

$$\begin{aligned} \varepsilon_2 &= -\ddot{a}_{11} / a_{21} + \dot{a}_{11} \dot{a}_{21} / a_{21}^2, \\ \varepsilon_3 &= -\ddot{x}_b / y_b + \dot{x}_b \dot{y}_b / y_b^2. \end{aligned}$$

Во всех тех случаях, когда относительное движение звена осуществляется посредством вращательной кинематической пары, возможно показанное выше упрощение. Таким образом, кинематическое исследование методом преобразования координат сводится к набору конечных формул, выражающих параметры движения звеньев механизма через параметры движения обобщенных координат.

