

## ОБ УСЛОВИЯХ ТЕОРЕМЫ РОБЕРТСА-ЧЕБЫШЕВА

Н. В. Еремеев  
 (Москва)

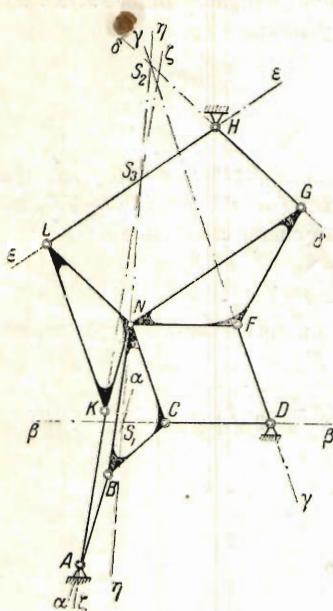
Теоремой Робертса-Чебышева устанавливается возможность получения трех различных плоских шарнирных четырехзвенных механизмов, имеющих одну и ту же шатунную кривую.

Рассмотрим десятизвенный шарнирный механизм (фиг. 1), в котором:

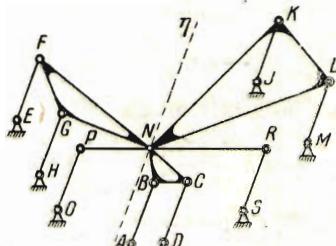
- треугольники  $ADH$ ,  $BCN$ ,  $FGN$  и  $KLN$  подобны;
- контуры  $DFNC$ ,  $HGNL$  и  $ABNK$  — параллелограммы.

В этом заключаются условия известной теоремы Робертса-Чебышева, при которых траектория точки  $N$  представляет собой одновременно шатунные кривые трех четырехзвенных шарнирных механизмов:  $ABCD$ ,  $DFGH$  и  $HLKA$ . Приведем пример, когда условия а) и б) не являются необходимыми.

На фиг. 2 представлены четыре четырехзвенника. Контуры  $ABCD$ ,  $EFGH$ ,  $JKLM$ ,  $OPRS$  — параллелограммы; звенья  $BCN$ ,  $FGN$ ,  $KLN$ ,  $PRN$  движутся поступательно, и так как  $AB = CD = \dots = RS$ , то траектории всех точек этих звеньев — окружности радиуса  $AB$ . Любой другой плоский шарнирный четырехзвенник, звенья которого образуют параллелограмм, а длина звеньев,



Фиг. 1



Фиг. 2

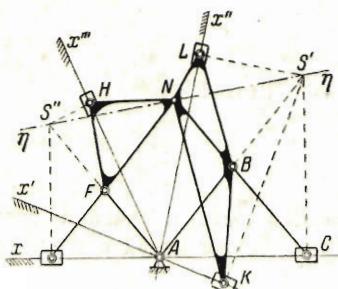
входящих в шарнирные соединения со стойкой, равна  $AB$ , будет также иметь шатунными кривыми окружности радиуса, равного  $AB$ .

Укажем необходимое условие для соблюдения теоремы Робертса-Чебышева. Рассмотрим фиг. 1. Точки  $S_1$ ,  $S_2$  и  $S_3$  являются мгновенными центрами вращения звеньев  $BCN$ ,  $FGN$  и  $KLN$  в их движении относительно стойки. Поэтому направление вектора скорости точки  $N$  должно быть перпендикулярным к линиям  $NS_1$ ,  $NS_2$  и  $NS_3$ , что возможно только в том случае, когда все эти три линии совпадают и, следовательно, все четыре точки  $N$ ,  $S_1$ ,  $S_2$  и  $S_3$  лежат на одной прямой  $\eta$ , которая во время движения механизма вращается относительно стойки.

Таким образом, необходимое условие будет: *точки шатунов четырехзвенников, описывающие общую шатунную кривую, и мгновенные центры этих шатунов должны лежать на одной прямой*.

располагаться на одной прямой в любом положении механизма, образованного из этих четырехзвенников.

Приведенное необходимое условие является и достаточным, так как его соблюдение в любом положении механизма обеспечивает его подвижность, а следовательно, возможность движения точки  $N$ .



Фиг. 3

На фиг. 3 приведен механизм, образованный рядом различных эллипсографов, в котором  $AB = BC = BK = BL$  и  $AF = FG = FH$ ; треугольники  $BCN$ ,  $FHN$ ,  $BLN$ ,  $BKN$  не являются подобными. Точка  $S'$  — мгновенный центр звеньев  $BCN$ ,  $BKN$ ,  $BLN$  и точка  $S''$  — мгновенный центр звеньев  $GFN$  и  $HFN$  при движении механизма остаются на прямой  $\eta$ , проходящей через точку  $N$ , описывающую шатунную кривую, общую всем эллипсографам. Очевидно, что число таких эллипсографов можно сделать сколь угодно большим, так как направляющие  $x$ ,  $x'$ ,  $x''$  и  $x'''$  расположены под произвольными между собой углами.

Поступила в редакцию

2 IV 1948

#### ПИСЬМО В РЕДАКЦИЮ

В нашей работе «О равновесии и потере устойчивости пологих оболочек при больших прогибах», опубликованной в ПММ т. XII, вып. 4, 1948, стр. 389—406, по недосмотру авторов в правой части равенства (3.7) пропущено слагаемое

$$\chi \left( \vartheta_0 + \frac{\vartheta}{2} \right) + \vartheta \left( \chi_0 + \frac{\chi}{2} \right)$$

Это привело к тому, что в правой части второго окончательного уравнения (5.11) отсутствует слагаемое

$$-Eh \frac{\partial^2}{\partial x \partial y} \left[ \chi \left( \vartheta_0 + \frac{\vartheta}{2} \right) + \vartheta \left( \chi_0 + \frac{\chi}{2} \right) \right]$$

а в уравнении (6.3) слагаемое

$$-Eh \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left\{ r \frac{\partial}{\partial \varphi} \left[ \chi \left( \vartheta_0 + \frac{\vartheta}{2} \right) + \vartheta \left( \chi_0 + \frac{\chi}{2} \right) \right] \right\}$$

В правой части уравнения (7.7) отсутствует также член

$$-Q \frac{\chi_0 + \chi}{r}$$

Пересчет, выполненный с учетом указанного обстоятельства, не меняет ни метода решения задачи, ни качественных результатов, изменения лишь величину критического давления и величину относительного прогиба, при котором происходит потеря устойчивости. Устойчивость попрежнему теряется с числом складок, равным восьми, и кривые  $n = 5, 6, 7, 8, 9$ , приведенные на фиг. 9, лишь несколько смешаются вверх; для критического давления получается значение  $p_0 \approx 880$  вместо 660 и для относительного прогиба  $\omega_0/h \approx 9.6$  вместо 8.7.

Авторы выражают благодарность Л. И. Балабуху, обратившему внимание на указанную ошибку.

Поступило в редакцию

4 X 1948

Д. Ю. Панов, В. И. Феодосьев