

Гурвич Юрий Абрамович (Gurvich Yuriy Abramovich): Республика Беларусь, г. Минск, Белорусский Национальный Технический Университет, кандидат технических наук, доцент кафедры “Теоретическая механика”, доцент

Августинович Анна Геннадьевна (Avgustinovich Anna Gennadevna): Республика Беларусь, г. Минск, Белорусский Национальный Технический Университет, кафедра “Теоретическая механика”

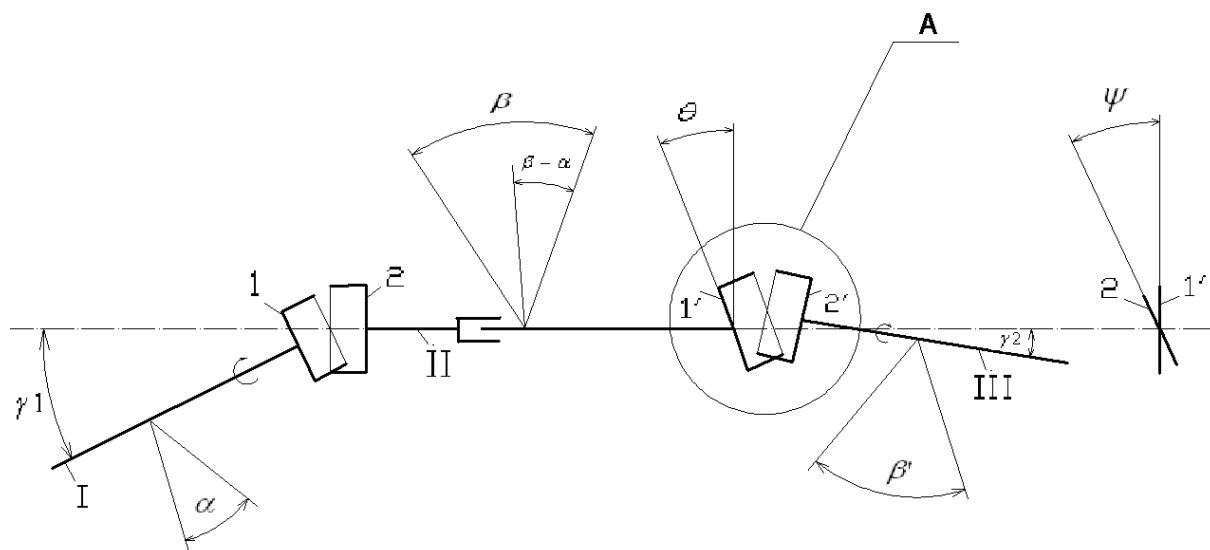
Анализ кинематических характеристик двухшарнирной карданной передачи с тремя углами излома

be_need@mail.ru

УДК 621.825.63

Исследований, посвященных изучению вопроса о неравномерности вращения вала, которая возникает из-за угла излома в карданной передаче, в литературе приведено недостаточно. В отличие от [1-6] в данной работе впервые сделана попытка провести исследование кинематических характеристик для двухшарнирной карданной передачи с тремя углами излома: γ_2 , ψ , θ .

Рассмотрим случай, когда вилка 1 повернута относительно вилки 2 на угол ψ . В свою очередь вилка 1 повернута относительно вилки 2 в плоскости рисунка на угол θ .



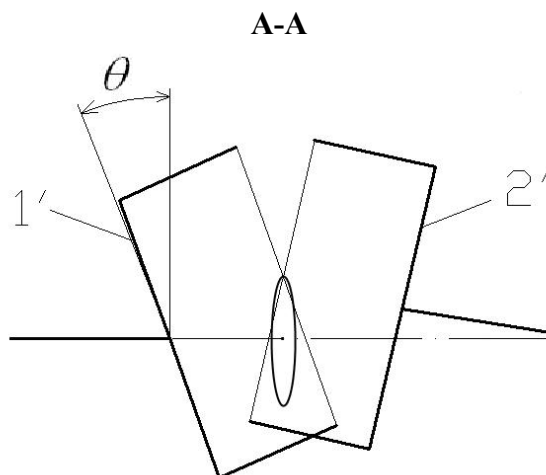


Рис. 1. Схема карданной передачи с двумя шарнирами и обозначением углов: α - угол поворота вала I; β' - угол поворота вала III; γ_1 - угол излома вала I; γ_2 - угол излома вала III; ψ - угол между вилками 1' и 2, расположенными на валу II; θ - угол излома между вилками 1' и 2

В [4] приведено соотношение для определения угла поворота ведомого вала в двухшарнирной карданной передаче:

$$\beta' = \arctan \frac{\cos \gamma_2 \cdot \operatorname{tg} \alpha (1 + \operatorname{tg}^2 \psi)}{\cos \gamma_1 - \operatorname{tg} \alpha \cdot \operatorname{tg} \psi + \cos^2 \gamma_2 \cdot \operatorname{tg} \psi (\operatorname{tg} \alpha + \operatorname{tg} \psi \cdot \cos \gamma_1)} \quad (1)$$

С учетом угла излома θ выражение (1) примет вид:

$$\beta' = \arctan \left[\frac{\cos(\gamma_2 + \theta) \cdot \operatorname{tg} \alpha (1 + \operatorname{tg}^2 \psi)}{\cos \gamma_1 - \operatorname{tg} \alpha \cdot \operatorname{tg} \psi + \cos^2(\gamma_2 + \theta) \cdot \operatorname{tg} \psi (\operatorname{tg} \alpha + \operatorname{tg} \psi \cdot \cos \gamma_1)} \right], \quad (2)$$

где θ - угол излома между вилками 1' и 2.

Угол β' является функцией двух переменных α и γ_2 . Следовательно, полная производная по времени от β' будет представлять собой сумму двух слагаемых:

$$\frac{d\beta'}{dt} = \frac{\partial \beta'}{\partial \alpha} \cdot \frac{d\alpha}{dt} + \frac{\partial \beta'}{\partial \gamma_2} \cdot \frac{d\gamma_2}{dt}. \quad (3)$$

Найдем частные производные $\frac{\partial \beta'}{\partial \alpha}$ и $\frac{\partial \beta'}{\partial \gamma_2}$:

$$\frac{\partial \beta'}{\partial \alpha} = \frac{\cos(\gamma_2 + \theta) \cdot (1 + \operatorname{tg}^2 \alpha) \cdot \frac{1 + \operatorname{tg}^2 \psi}{\cos \gamma_1 - \operatorname{tg} \alpha \cdot \operatorname{tg} \psi + \cos^2(\gamma_2 + \theta) \cdot \operatorname{tg} \psi (\operatorname{tg} \alpha + \operatorname{tg} \psi \cdot \cos \gamma_1)}}{1 + \cos^2(\gamma_2 + \theta) \cdot \operatorname{tg}^2 \alpha \cdot \frac{(1 + \operatorname{tg}^2 \psi)^2}{(\cos \gamma_1 - \operatorname{tg} \alpha \cdot \operatorname{tg} \psi + \cos^2(\gamma_2 + \theta) \cdot \operatorname{tg} \psi (\operatorname{tg} \alpha + \operatorname{tg} \psi \cdot \cos \gamma_1))^2}} - \frac{\cos(\gamma_2 + \theta) \cdot \operatorname{tg} \alpha \cdot \frac{(1 + \operatorname{tg}^2 \psi) \cdot \left[- (1 + \operatorname{tg}^2 \alpha) \cdot \operatorname{tg} \psi + \cos^2(\gamma_2 + \theta) \cdot \operatorname{tg} \psi \cdot (1 + \operatorname{tg}^2 \alpha) \right]}{\cos \gamma_1 - \operatorname{tg} \alpha \cdot \operatorname{tg} \psi + \cos^2(\gamma_2 + \theta) \cdot \operatorname{tg} \psi (\operatorname{tg} \alpha + \operatorname{tg} \psi \cdot \cos \gamma_1)}}}{1 + \cos^2(\gamma_2 + \theta) \cdot \operatorname{tg}^2 \alpha \cdot \frac{(1 + \operatorname{tg}^2 \psi)^2}{(\cos \gamma_1 - \operatorname{tg} \alpha \cdot \operatorname{tg} \psi + \cos^2(\gamma_2 + \theta) \cdot \operatorname{tg} \psi (\operatorname{tg} \alpha + \operatorname{tg} \psi \cdot \cos \gamma_1))^2}};$$

$$\frac{\partial \beta'}{\partial \gamma_2} = \frac{-\sin(\gamma_2 + \theta) \cdot \operatorname{tg} \alpha \cdot \frac{1 + \operatorname{tg}^2 \psi}{\cos \gamma_1 - \operatorname{tg} \alpha \cdot \operatorname{tg} \psi + \cos^2(\gamma_2 + \theta) \cdot \operatorname{tg} \psi (\operatorname{tg} \alpha + \operatorname{tg} \psi \cdot \cos \gamma_1)}}{1 + \cos^2(\gamma_2 + \theta) \cdot \operatorname{tg}^2 \alpha \cdot \frac{(1 + \operatorname{tg}^2 \psi)^2}{(\cos \gamma_1 - \operatorname{tg} \alpha \cdot \operatorname{tg} \psi + \cos^2(\gamma_2 + \theta) \cdot \operatorname{tg} \psi (\operatorname{tg} \alpha + \operatorname{tg} \psi \cdot \cos \gamma_1))^2}} +$$

$$+ \frac{2 \cdot \cos^2(\gamma_2 + \theta) \cdot \operatorname{tg} \alpha \cdot \frac{(1 + \operatorname{tg}^2 \psi) \cdot [\operatorname{tg} \psi \cdot (\operatorname{tg} \alpha + \operatorname{tg} \psi \cdot \cos \gamma_1) \cdot \sin(\gamma_2 + \theta)]}{\cos \gamma_1 - \operatorname{tg} \alpha \cdot \operatorname{tg} \psi + \cos^2(\gamma_2 + \theta) \cdot \operatorname{tg} \psi (\operatorname{tg} \alpha + \operatorname{tg} \psi \cdot \cos \gamma_1)}}{(1 + \operatorname{tg}^2 \psi)^2}}{1 + \cos^2(\gamma_2 + \theta) \cdot \operatorname{tg}^2 \alpha \cdot \frac{(1 + \operatorname{tg}^2 \psi)^2}{(\cos \gamma_1 - \operatorname{tg} \alpha \cdot \operatorname{tg} \psi + \cos^2(\gamma_2 + \theta) \cdot \operatorname{tg} \psi (\operatorname{tg} \alpha + \operatorname{tg} \psi \cdot \cos \gamma_1))^2}};$$

Введем замены:

$L1(\alpha, \gamma_1, \gamma_2, \psi, \theta) = \frac{\partial \beta'}{\partial \alpha}$, $L2(\alpha, \gamma_1, \gamma_2, \psi, \theta) = \frac{\partial \beta'}{\partial \gamma_2}$, $\omega_3 = \frac{d\beta'}{dt}$ - угловая скорость вала III; $\omega_1 = \frac{d\alpha}{dt}$ - угловая скорость вала I; $\omega_{\gamma_2} = \frac{d\gamma_2}{dt}$ - угловая скорость при перемещении оси III от изначального положения.

Выражение для угловой скорости запишем в виде:

$$\omega_3 = \omega_1 \cdot L1(\alpha, \gamma_1, \gamma_2, \psi, \theta) + \omega_{\gamma_2} \cdot L2(\alpha, \gamma_1, \gamma_2, \psi, \theta) \quad (4)$$

Определим угловое ускорение ведомого вала ε_3 , взяв полную производную по времени от левой и правой частей выражения (4):

$$\varepsilon_3 = \frac{d\omega_3}{dt} = \varepsilon_1 \cdot L1(\alpha, \gamma_1, \gamma_2, \psi, \theta) + \omega_1 \cdot \left[\frac{\partial L1(\alpha, \gamma_1, \gamma_2, \psi, \theta)}{\partial \alpha} \cdot \omega_1 + \frac{\partial L1(\alpha, \gamma_1, \gamma_2, \psi, \theta)}{\partial \gamma_2} \cdot \omega_{\gamma_2} \right] +$$

$$+ \varepsilon_{\gamma_2} \cdot L2(\alpha, \gamma_1, \gamma_2, \psi, \theta) + \omega_{\gamma_2} \cdot \left[\frac{\partial L2(\alpha, \gamma_1, \gamma_2, \psi, \theta)}{\partial \alpha} \cdot \omega_1 + \frac{\partial L2(\alpha, \gamma_1, \gamma_2, \psi, \theta)}{\partial \gamma_2} \cdot \omega_{\gamma_2} \right], \quad (5)$$

где ε_1 , ε_{γ_2} , - угловые ускорения валов I и III соответственно.

Для анализа выражения (5) необходимо рассмотреть четыре случая.

1. Первый случай. $\varepsilon_1 = 0$, $\omega_{\gamma_2} = 0$.
2. Второй случай. $\varepsilon_1 = 0$, $\omega_{\gamma_2} \neq 0$.
 - 2.1 Случай равномерного вращения $\varepsilon_{\gamma_2} = 0$;
 - 2.2 Случай неравномерного вращения $\varepsilon_{\gamma_2} \neq 0$.
3. Третий случай. $\varepsilon_1 \neq 0$, $\omega_{\gamma_2} = 0$.
4. Четвертый случай. $\varepsilon_1 \neq 0$, $\omega_{\gamma_2} \neq 0$.
 - 4.1 $\varepsilon_{\gamma_2} = 0$;
 - 4.2 $\varepsilon_{\gamma_2} \neq 0$.

Рассмотрим подробно первый случай.

Первый случай. Угловое ускорение входного вала $\varepsilon_1 = \frac{d\omega_1}{dt} = 0$ (входной вал вращается равномерно), угловая скорость при перемещении оси II от изначального положения $\omega_{\gamma_2} = \frac{d\gamma_2}{dt} = 0$ (угол излома $\gamma_2 = const$).

Выражение (5) примет вид:

$$\varepsilon_3^{(1)} = \frac{d\omega_3}{dt} = \omega_1^2 \cdot \frac{\partial L1(\alpha, \gamma_1, \gamma_2, \psi, \theta)}{\partial \alpha} \quad (6)$$

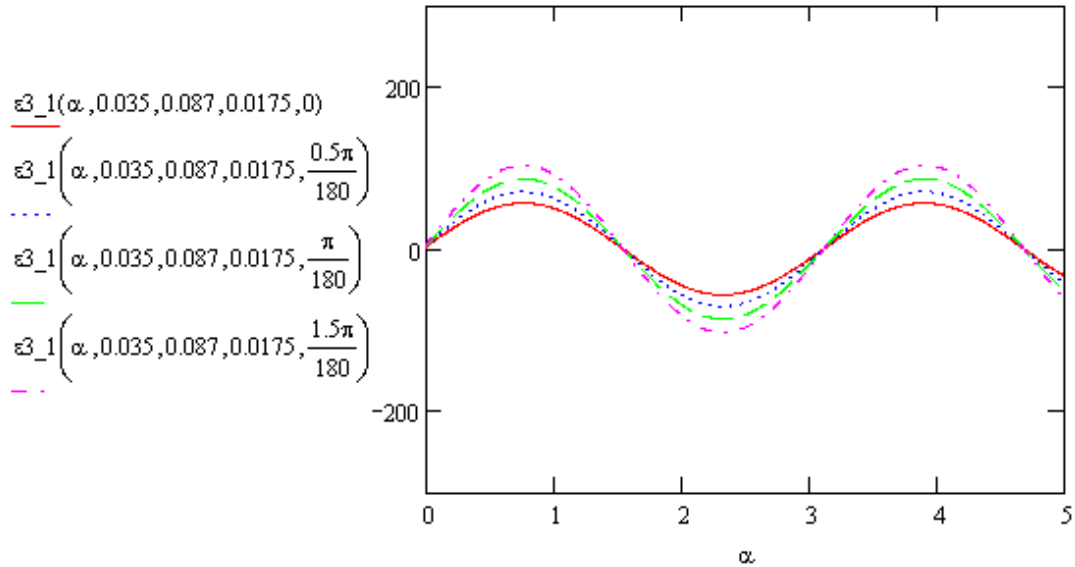


Рис. 2 - График зависимости углового ускорения ε_{31} ($\delta\dot{\alpha}\ddot{\alpha}/\dot{n}^2$) в функции угла поворота ведущего вала при значениях угла $\gamma_1 = 0,035$; рад (2°), угла $\gamma_2 = 0,087$ рад (5°), угла $\psi = 0,0175$; рад (1°) и различных значениях угла θ : 0° ; $30'$; 1° ; $1^\circ 30'$

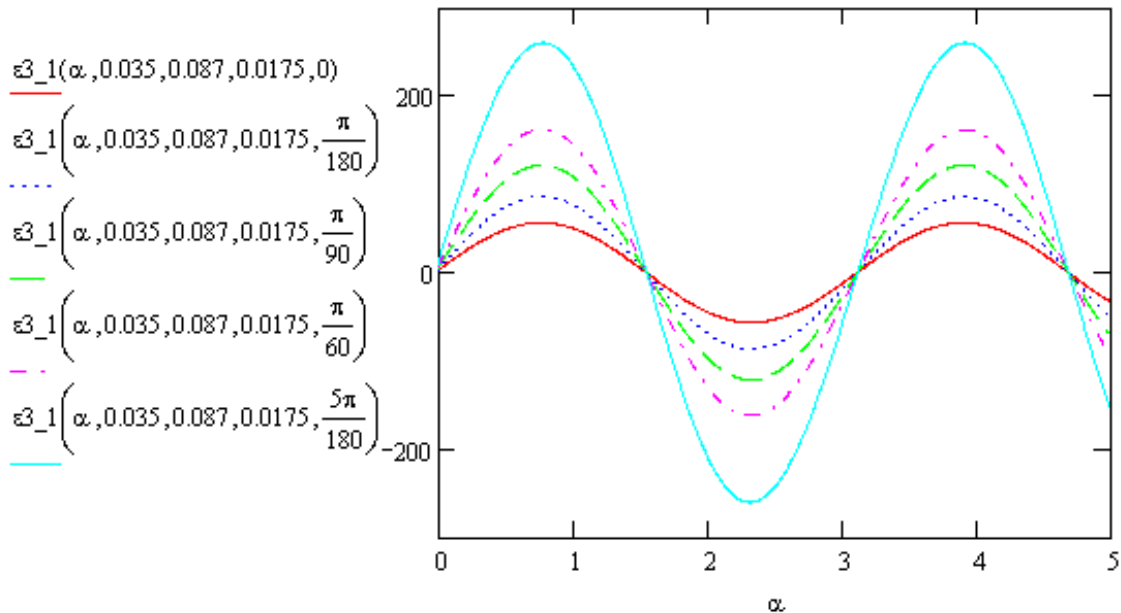


Рис. 3 - График зависимости углового ускорения ε_{31} ($\delta\dot{\alpha}\ddot{\alpha}/\dot{n}^2$) в функции угла поворота ведущего вала при значениях угла $\gamma_1 = 0,035$; рад (2°), угла $\gamma_2 = 0,087$ рад (5°), угла $\psi = 0,0175$; рад (1°) и различных значениях угла θ : 0° ; 1° ; 2° ; 3° ; 5°

ЛИТЕРАТУРА

1. Бойко Л. И. Механика приводов колеблющихся рабочих органов машин. – Мн.: ООО «Мэджик Бук», 2003. – 239с.
2. Гурвич Ю. А., Сафронов К. И., Пащенко А. В. Анализ кинематических характеристик карданных передач. – Мн.: БНТУ.
3. Лойцянский Л. Г., Лурье А. И. Курс теоретической механики. – М.: 1954г. - 379с.
4. Малаховский Я. Э., Лапин А. А.. Карданные передачи. – М.: Машгиз, 1962. - 153с.
5. Островерхов Н. Л., Русецкий И. К., Бойко Л. И. Динамическая нагруженность трансмиссий колесных машин. – Мн.: Наука и техника, 1977. – 191с.
6. Проектирование универсальных шарниров и ведущих мостов. Пер. с англ. Ю.В. Попова. – Л.: Машиностроение, 1984. – 463 с.