ЭЛЕКТРОТЕХНИКА И ЭНЕРГЕТИКА

УДК 62-83:621.313.333

АНАЛИЗ ДВИЖЕНИЯ АВТОКОЛЕБАТЕЛЬНОГО ЭЛЕКТРОПРИВОДА ПРИ РАБОТЕ НА УДАР

В. И. ЛУКОВНИКОВ, М. Н. ПОГУЛЯЕВ, Ю. А. РУДЧЕНКО, Н. В. САМОВЕНДЮК

Учреждение образования «Гомельский государственный технический университет имени П. О. Сухого», Республика Беларусь

Ввеление

Имеется множество областей науки и техники, отраслей народного хозяйства, где используются устройства, рабочие органы которых совершают колебательное движение с ударом. Это в первую очередь электромолотки, дробилки для измельчения руды, окаривающие механизмы, применяемые в лесной и деревообрабатывающей промышленности, установки ударно-канатного бурения, механизмы для ликвидации прихватов, применяемые при бурении нефтяных и газовых скважин, принтеры (матричные, лепестковые, строчные), перфораторы, механизмы забивки свай и вибротряски деревьев, колокола и т. д. [1].

В ряде областей науки, техники и производства, где требуется осуществлять колебательное движение рабочего органа машины без повышенных требований к качеству колебаний, более перспективным оказывается применение автоколебательных режимов работы электродвигателей. Это, например, испытательные стенды пружинных подвесок и других упругих элементов, станки-качалки, аппараты спортивной вибростимуляции, игрушки, рекламные качающиеся устройства, колокола и т. д.

Цель работы

Данная статья посвящена анализу автоколебательного движения электропривода на основе общепромышленного трехфазного асинхронного электродвигателя, подключенного к однофазной электросети, при работе на ударную нагрузку на примере электропривода колокола.

Механическая часть привода чаши колокола

Для получения звучания в колоколах используют три основных способа [2]. Первый осуществляется путем раскачивания языка и соударения его с неподвижной чашей колокола, при втором способе производят раскачивание чаши и соударение ее со свободно подвешенным языком колокола, третий способ получения звучания заключается в ударах молотом по внешней стороне чаши. В настоящее время наиболее распространенным является второй способ, несмотря на большие затраты энергии, т. к. он улучшает силу и качество звучания благодаря пространственному колебанию чаши.

Для раскачивания колоколов нередко используется электрический привод, который выполняется на основе электромагнитов, электродвигателей вращательного движения и линейных асинхронных двигателей дугового типа [3]. Чаще всего применяется электродвигатель вращательного движения с механическим преобразователем (редуктором), что усложняет кинематическую схему привода, приводит к увеличению потерь энергии в редукторе и уменьшению надежности. К недостаткам

привода с линейным двигателем, прежде всего, следует отнести низкие энергетические показатели из-за наличия краевых эффектов.

Есть еще одна возможность построения электропривода колокола — на основе асинхронного двигателя (АД), работающего в автоколебательном режиме. Такой способ построения исключает необходимость использовать редуктор, т. к. ротор двигателя в автоколебательном режиме совершает возвратно-вращательное движение, частота которого определяется массогабаритными характеристиками двигателя и колокола, а амплитуда колебаний зависит от параметров электропитания двигателя [4].

На рис. 1 представлена схема механической части электропривода чаши колокола на основе автоколебательного асинхронного электродвигателя. Чаша 2 колокола жестко закреплена на раме 4 с помощью штанги 3. Рама 4 имеет возможность поворачиваться в подшипниках 5, установленных на станине 8. К раме 2 с помощью муфты 6 подсоединен ротор асинхронного двигателя 7.

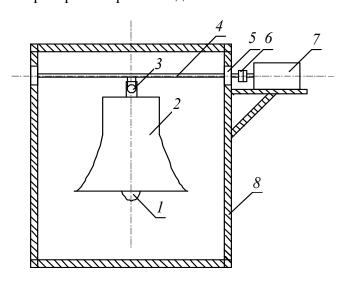


Рис. 1. Схема механической части электропривода чаши колокола: I – язык колокола; 2 – чаша колокола; 3 – штанга; 4 – рама; 5 – подшипник; 6 – муфта; 7 – электродвигатель; 8 – станина

Схема подключения двигателя

Три фазные обмотки электродвигателя подключены к источнику однофазного переменного напряжения и соединены параллельно между собой, две из них включены согласно друг другу и встречно третьей (рис. 2, a) [5]. Фазные обмотки I, II и III включены между собой параллельно, что обеспечивает максимальный фазный ток в обмотках и, как следствие, максимальную амплитуду колебания момента двигателя. При этом относительная суммарная МДС F (рис. 2, δ) равна геометрической сумме относительных МДС отдельных фазных обмоток I, II, III (F_I, F_{II}, F_{III}).

При геометрическом сложении относительных МДС ($F_{\rm I}$, $F_{\rm III}$) трех фазных обмоток, две из которых включены согласно между собой и встречно третьей, имеем результирующую относительную МДС F, которая в два раза больше МДС любой отдельно взятой фазной обмотки.

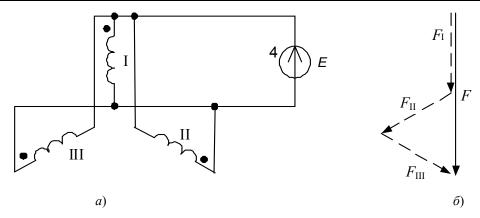


Рис. 2. Схема подключения обмоток двигателя к однофазной сети (a) и векторная диаграмма МДС, наводимых в них (δ)

Математическая модель электропривода

На основании третьего закона Ньютона запишем уравнение свободного (без языка) движения чаши колокола в следующем виде:

$$J_{\mathsf{u}} \cdot \ddot{\varphi}_{\mathsf{u}} + M_{\mathsf{u}\,\mathsf{u}} \cdot \sin(\varphi_{\mathsf{u}}) = M_{\mathsf{DB}} - M_{\mathsf{c}\,\mathsf{u}}, \tag{1}$$

где $\phi_{\text{ч}}$ — угол отклонения чаши от положения равновесия; $\dot{\phi}_{\text{ч}}$ — скорость чаши; $\ddot{\phi}_{\text{ч}}$ — ускорение чаши; $M_{_{\text{м,ч}}}$ — маятниковый момент чаши; $M_{_{\text{дв}}}$ — момент двигателя; $M_{_{\text{с,ч}}}$ — момент сопротивления.

Уравнение (1) представляет собой уравнение автоколебательного движения [8]. Маятниковый момент чаши определяется по формуле:

$$M_{\scriptscriptstyle \mathrm{M.Y}} = m_{\scriptscriptstyle \mathrm{q}} \cdot g \cdot l_{\scriptscriptstyle \mathrm{q}}$$

где $m_{\rm q}$ — суммарная масса подвижных частей; g — ускорение силы тяжести; $l_{\rm q}$ — расстояние от центра тяжести чаши до оси вращения.

Момент двигателя определяется аппроксимацией Сюмека [6]:

$$M_{_{\mathrm{JB}}} = \frac{3\sqrt{3}\cdot M_{_{\mathrm{KP}}}}{2\cdot \omega_{_{\mathrm{I}}}} \cdot \dot{\phi}_{_{\mathrm{Y}}} - \frac{3\sqrt{3}\cdot M_{_{\mathrm{KP}}}}{2\cdot \omega_{_{\mathrm{I}}}^3} \cdot \dot{\phi}_{_{\mathrm{Y}}}^3,$$

где $M_{\rm кp}$ — критический момент однофазного асинхронного двигателя (ОАД); $\omega_{\rm l}$ — скорость идеального холостого хода ОАД.

Момент сопротивления

$$M_{\text{c.u}} = M_{\text{c.t}} \cdot \text{Sign}(\dot{\varphi}_{\text{u}}) + M_{\text{m.t}} \cdot \dot{\varphi}_{\text{u}},$$

где $M_{\text{с.т}}$ — момент сухого трения; $M_{\text{ж.т}}$ — коэффициент жидкого трения (демпфирование).

Аналогично запишем уравнение свободного (без соударения с чашей колокола) движения языка внутри чаши:

$$J_{\mathfrak{g}} \cdot \ddot{\varphi}_{\mathfrak{g}} + M_{\mathfrak{m}\mathfrak{g}} \cdot \sin(\varphi_{\mathfrak{g}}) = -M_{\mathfrak{g}\mathfrak{g}}, \tag{2}$$

где $\phi_{\rm s}$ — угол отклонения языка колокола от положения равновесия; $\dot{\phi}_{\rm s}$ — скорость языка; $\ddot{\phi}_{\rm s}$ — ускорение языка; $M_{\rm m.s}$ — маятниковый момент языка; $M_{\rm c.s}$ — момент сопротивления языка, характеризующийся сухим и жидким трением.

Соударение чаши и языка наступает, когда выполняется условие

$$\left|\phi_{\mathbf{q}} - \phi_{\mathbf{g}}\right| = \phi_{\mathbf{y}} \,, \tag{3}$$

где ϕ_y – угол соударения.

После соударения чаши и языка их скорости изменяются. Время переходного процесса изменения скорости от одного квазиустановившегося значения до другого мало по сравнения со временем периода автоколебаний языка и чаши колокола, поэтому будем считать, что скорости изменяются скачком. Скорости чаши и языка после соударения можно определить на основании законов сохранения импульса и энергии [7]:

$$\begin{cases}
J_{q} \cdot \omega_{q2} + J_{g} \cdot \omega_{g2} = J_{q} \cdot \omega_{q1} + J_{g} \cdot \omega_{g1}, \\
J_{q} \cdot \omega_{q2}^{2} + J_{g} \cdot \omega_{g2}^{2} = \frac{J_{q} \cdot \omega_{q1}^{2}}{2} + \frac{J_{g} \cdot \omega_{g1}^{2}}{2},
\end{cases} (4)$$

где $\omega_{_{q1}}$, $\omega_{_{g1}}$ – скорости чаши и языка до соударения; $\omega_{_{q2}}$, $\omega_{_{g2}}$ – скорости чаши и языка после соударения.

Решим систему (4) относительно $\omega_{_{92}}$ и $\omega_{_{92}}$ и получим:

$$\begin{cases}
\omega_{_{\mathbf{q}2}} = \frac{2J_{_{\mathbf{g}}} \cdot \omega_{_{\mathbf{g}1}} + (J_{_{\mathbf{q}}} - J_{_{\mathbf{g}}}) \cdot \omega_{_{\mathbf{q}1}}}{(J_{_{\mathbf{q}}} + J_{_{\mathbf{g}}})} \cdot k, \\
\omega_{_{\mathbf{g}2}} = \frac{2J_{_{\mathbf{q}}} \cdot \omega_{_{\mathbf{q}1}} + (J_{_{\mathbf{g}}} - J_{_{\mathbf{q}}}) \cdot \omega_{_{\mathbf{g}1}}}{(J_{_{\mathbf{q}}} + J_{_{\mathbf{g}}})} \cdot k,
\end{cases} (5)$$

где k — коэффициент, учитывающий снижение скорости чаши и языка, вследствие преобразования некоторой части кинетической энергии движущихся масс в акустическую ($0 \le k \le 1$).

Выражения (1)–(3), являются математической моделью, описывающей движение чаши и языка колокола с учетом начальных условий после удара (5). Точный анализ данной модели можно проводить только численными методами.

Качественный (приближенный) анализ математической модели

Для проведения приближенного аналитического исследования модели примем ряд допущений:

- уравнения движения чаши (1) и языка (2) колокола близки к линейным;
- скорости языка и чаши колокола в момент удара изменяются скачком;
- момент инерции чаши намного больше момента инерции языка $J_{\scriptscriptstyle ext{\tiny q}} >> J_{\scriptscriptstyle ext{\tiny g}}$;
- маятниковый момент чаши намного больше маятникового момента языка $M_{_{\mathrm{M}\,\mathrm{N}}}\!>>\! M_{_{\mathrm{M}\,\mathrm{S}}}$;
- момент сопротивления чаши намного больше момента сопротивления языка $M_{\rm c,q}\!>\!\!>\! M_{\rm c,q}$;
- коэффициент, учитывающий снижение скорости чаши и языка, вследствие преобразования некоторой части кинетической энергии движущихся масс в акустическую близок к 1 (принимаем k=1, т. е. считаем удар абсолютно упругим).

В результате можно считать, что закон движения чаши колокола близок к гармоническому.

$$\begin{cases}
\phi_{\mathbf{q}} = \phi_{\text{Mak},\mathbf{q}} \sin(\omega_{0\mathbf{q}}t), \\
\omega_{\mathbf{q}} = \phi_{\text{Mak},\mathbf{q}} \omega_{0\mathbf{q}} \cos(\omega_{0\mathbf{q}}t) = \omega_{\text{Mak},\mathbf{q}} \cos(\omega_{0\mathbf{q}}t),
\end{cases}$$
(6)

где $\phi_{\text{мак.ч}}$, $\omega_{\text{мак.ч}}$ — максимальные угол отклонения и скорость движения чаши соответственно; ω_{04} – частота собственных колебаний чаши

$$\omega_{0\mathbf{q}} = \frac{m_{\mathbf{q}} \cdot g \cdot l_{\mathbf{q}}}{J_{\mathbf{q}}}.$$

Аналогично будут выглядеть законы изменения угла и скорости языка до и после соударения с чашей.

Для углов отклонения языка: $\frac{\pi}{2} \pm 2\pi \cdot n < \omega_{0_8} t < \omega_{0_8} t_y \pm 2\pi \cdot (n + \frac{1}{2})$, где $n \in N \ge 0$

$$\begin{cases}
\varphi_{_{\mathrm{H}}} = \varphi_{_{\mathrm{MAK},\mathrm{H}}} \sin(m \cdot \omega_{_{\mathrm{0}\mathrm{H}}} t + \frac{\pi}{2} \cdot [1 - m]), \\
\pi_{_{\mathrm{H}}} = \varphi_{_{\mathrm{MAK},\mathrm{H}}} \cdot m \cdot \omega_{_{\mathrm{0}\mathrm{H}}} \cos(m \cdot \omega_{_{\mathrm{0}\mathrm{H}}} t + \frac{\pi}{2} \cdot [1 - m]) = \omega_{_{\mathrm{MAK},\mathrm{H}}} \cos(m \cdot \omega_{_{\mathrm{0}\mathrm{H}}} t + \frac{\pi}{2} \cdot [1 - m]).
\end{cases} (7)$$

Для углов отклонения языка: $\frac{3\pi}{2} \pm 2\pi \cdot n < \omega_{0_9} t < \omega_{0_9} t_y \pm 2\pi \cdot (n+1)$, где $n \in N \ge 0$

$$\begin{cases}
\phi_{_{\mathrm{S}}} = -\phi_{_{\mathrm{Mak},\mathrm{S}}} \sin(m \cdot \omega_{_{0\mathrm{q}}} t + \frac{3\pi}{2} \cdot [1 - m]), \\
\omega_{_{\mathrm{S}}} = -\phi_{_{\mathrm{Mak},\mathrm{S}}} m \cdot \omega_{_{0\mathrm{q}}} \cos(m \cdot \omega_{_{0\mathrm{q}}} t + \frac{3\pi}{2} \cdot [1 - m]) = -\omega_{_{\mathrm{Mak},\mathrm{S}}} \cos(m \cdot \omega_{_{0\mathrm{q}}} t + \frac{3\pi}{2} \cdot [1 - m]),
\end{cases} (8)$$

где $\phi_{\text{мак.я}}$, $\omega_{\text{мак.я}}$ — максимальные угол отклонения и скорость движения языка соответственно; ω_{0s} – частота собственных колебаний языка

$$\omega_{0_{\mathfrak{A}}} = \frac{m_{\mathfrak{A}} \cdot g \cdot l_{\mathfrak{A}}}{J_{\mathfrak{A}}};$$

т – отношение частот свободных колебаний языка и чаши колокола

$$m = \frac{\omega_{0\pi}}{\omega_{0\pi}}$$
.

Кроме того, т. к.
$$J_{\rm q}>>J_{\rm g}$$
 и k = 1, то можно записать выражения (5) в виде:
$$\begin{cases} \omega_{{\rm q}2}=\omega_{{\rm q}1};\\ \omega_{{\rm g}2}=\omega_{{\rm q}1}. \end{cases} \tag{9}$$

Из выражений (9) видно, что для принятых допущений скорость движения чаши скачком после соударения с языком не меняется, а скорость движения языка изменяется до значения скорости движения чаши.

Для построения временных диаграмм углов и скоростей движения чаши и языка зададим в относительных единицах исходные данные. Рассмотрим частный случай, в котором колебания чаши происходит с амплитудой $\phi_{\text{мак-ч}} = 1$. Характерным для колоколов является, что частота собственных колебаний чаши выше частоты собственных колебаний языка. Примем $\omega_{09} = 1$ и $\omega_{09} = 0.5$.

Найдем остальные параметры колебательного движения амплитуду скорости движения языка $\phi_{\text{мак.я}}$ и угол соударения $\phi_{\text{у}}$. Для этого составим систему уравнений:

$$\begin{cases}
\phi_{y} = \phi_{\text{Mak,y}} - \phi_{\text{Mak,g}}, \\
\phi_{y} = \phi_{y}(t_{y}) - \phi_{y}(t_{y}),
\end{cases}$$
(10)

где $\phi_{\mathbf{q}}(t_{\mathbf{y}})$, $\phi_{\mathbf{g}}(t_{\mathbf{y}})$ — углы отклонения чаши и языка колокола в момент соударения соответственно.

Вычтем из первого уравнения второе:

$$\phi_{\text{Mak u}} - \phi_{\text{u}}(t_{\text{v}}) - \phi_{\text{Mak u}} + \phi_{\text{u}}(t_{\text{v}}) = 0. \tag{11}$$

Запишем (11) с учетом (6)–(8)

$$\phi_{\text{Mak.u}} - \phi_{\text{Mak.u}} \sin(\omega_{0u} t_y) = \phi_{\text{Mak.u}} - (-\phi_{\text{Mak.u}} \sin(m \cdot \omega_{0u} t_y + \frac{3\pi}{2} \cdot [1 - m])). \tag{12}$$

Подставив в выражение (12) исходные данные, получим:

$$1 - \sin(t_{y}) = \varphi_{\text{Mak.9}}(1 + \sin(0.5t_{y} + \frac{3\pi}{4})). \tag{13}$$

Данное уравнение является параметрическим, решим его относительно $\phi_{\text{мак, я}}$:

$$\phi_{\text{\tiny MAK.R}} = \frac{1 - \sin(t_{y})}{1 + \sin(0.5t_{y} + \frac{3\pi}{4})}.$$
(14)

Будем считать, что соударение чаши и языка происходит в момент, соответствующий $\omega_{0\text{ч}}t_{\text{y}}=\frac{\pi}{6}$, тогда амплитуда колебания языка по выражению (14) равна

$$\phi_{\text{\tiny MAK.SI}} = \frac{1 - \sin(\frac{\pi}{6})}{1 + \sin(\frac{\pi}{12} + \frac{3\pi}{4})} = 0.333.$$

Угол соударения по выражению (3)

$$\phi_v = |\phi_{\text{Mak,4}} - \phi_{\text{Mak,8}}| = 1 - 0.33 = 0.667$$
.

Угол отклонения чаши в момент соударения с языком колокола из первого уравнения системы (6)

$$\phi_{_{\text{\tiny H}}}(t_{_{\text{\tiny y}}}) = \phi_{_{\text{\tiny MAK.H}}} \sin(\omega_{_{0_{\text{\tiny H}}}}t_{_{\text{\tiny y}}}) = \sin(\frac{\pi}{6}) = 0.5.$$

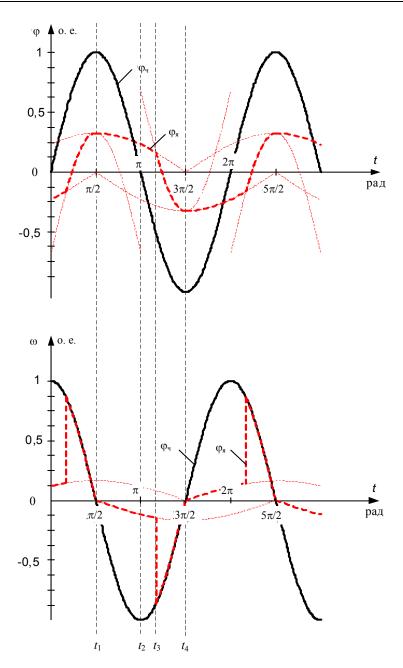


Рис. 3. Временные диаграммы изменения углов и скоростей чаши и языка колокола

Угол отклонения языка в момент соударения с чашей колокола из первого уравнения системы (8) или из второго уравнения системы (10)

$$\phi_{_{\mathrm{M}}}(t_{_{\mathrm{y}}}) = -\phi_{_{\mathrm{Mak},\mathrm{M}}}\sin(m\cdot\omega_{_{\mathrm{0q}}}t_{_{\mathrm{y}}} + \frac{3\pi}{2}\cdot[1-m]) = -0.33\cdot\sin(\frac{\pi}{12} + \frac{3\pi}{4}) = -0.167.$$

Амплитуда скорости движения чаши

$$\omega_{\text{Mak y}} = \phi_{\text{Mak y}} \omega_{0y} = 1$$
.

Амплитуда скорости движения языка

$$\omega_{_{\text{MAK},\text{M}}} = \phi_{_{\text{MAK},\text{M}}} \cdot m \cdot \omega_{_{0\text{\tiny q}}} = 0,333 \cdot 0,5 = 0,167$$
 .

По найденным значениям параметров движения строим временную диаграмму (рис. 3).

Опишем основные этапы цикла движения чаши и языка:

Интервал от t_1 до t_3 на диаграмме – соответствует движению чаши и языка от положения максимального их отклонения до соударения. На данном интервале движение чаши определяется уравнением автоколебательного движения (1), а движения языка уравнением (2).

Момент времени t_3 на диаграмме — соударение чаши и языка колокола. Происходит скачкообразное изменение скорости языка до значения скорости чаши.

Интервал от t_3 до t_4 на диаграмме — соответствует движению чаши и языка после соударения до положения максимального их отклонения. Траектории движения чаши и языка совпадают (язык «прилип» к чаше), закон их движения определяется следующим уравнением:

$$(J_{_{\rm H}} + J_{_{\rm H}}) \cdot \ddot{\varphi} + (M_{_{\rm M,H}} + M_{_{\rm M,H}}) \cdot \sin(\varphi) = M_{_{\rm IIB}} - (M_{_{\rm C,H}} + M_{_{\rm C,H}}).$$

Однако с учетом принятых выше допущений $(J_{_{\rm q}}>>J_{_{\rm g}}; M_{_{\rm м.q}}>>M_{_{\rm м.g}}; M_{_{\rm c.q}}>>M_{_{\rm c.q}}>>M_{_{\rm c.g}})$ можно считать, что закон движения чаши и языка определяется уравнением (1). Далее цикл движения повторяется.

Заключение

В результате проделанной работы получены следующие результаты:

- предложен новый принцип построения привода чаши колокола на основе безредукторного асинхронного автоколебательного электропривода;
- разработана схема соединения обмоток асинхронного двигателя для его работы в автоколебательном режиме;
 - создана математическая модель электропривода чаши колокола.
- проведено аналитическое исследование математической модели, построены временные диаграммы движения чаши и языка колокола, которые можно использовать для проектирования подобных электроприводов.

Литература

- 1. Грачев, С. А. Безредукторный электропривод периодического движения / С. А. Грачев, В. И. Луковников. Минск : Высш. шк., 1991. 160 с.
- 2. Бондаренко, А. Ф. Московские колокола 17 века / А. Ф. Бондаренко. Москва : Русская панорама, 1998. 256 с.
- 3. Шымчак, П. Применение линейных двигателей для установок колебательного движения / П. Шымчак // Электротехника. 2006. № 6. С. 10–14.
- 4. Луковников, В. И. Анализ электромеханической автоколебательной системы «асинхронный электродвигатель упругий элемент» / В. И. Луковников, Ю. А. Рудченко // Вестн. ГГТУ им. П. О. Сухого. 2003. № 1. С. 61—66.
- 5. Стенд динамических испытаний пружин : пат. 1С1 BY, МПК G01B 1/00, G01M 13/00 / В. И. Луковников, Ю. А. Рудченко. № 2156 ; заявл. 14.02.2005 ; опубл. 30.09.2005 // Афіцыйны бюлетэнь / Дзярж. пат. ведамства Рэсп. Беларусь. 2005. № 3.
- 6. Sumec, I. K. Der einphasige Induktionsmotor / I. K. Sumec // Archiv der Math. Und Physik. 1905. Bd 8. s. 306.

- 7. Власенков, В. М. Удар. Теория. Практика / В. М. Власенков, С. И. Феоктистов. Владивосток : Изд-во Дальневосточ. ун-та, 1987. 158 с.
- 8. Луковников, В. И. Исследование автоколебательного движения асинхронного электродвигателя с маятником на валу / В. И. Луковников, Л. В. Веппер, В. В. Тодарев // Вестн. ГГТУ им. П. О. Сухого. − 2003. − № 1. − Гомель: ГГТУ им. П. О. Сухого, 2003. − С. 53–60.

Получено 17.12.2008 г.