

УДК 534.1

© 2002 г. Л.Д. АКУЛЕНКО, Л.И. КОРОВИНА, С.В. НЕСТЕРОВ

АВТОКОЛЕБАНИЯ СУЩЕСТВЕННО НЕЛИНЕЙНОЙ СИСТЕМЫ

Исследуются автоколебания сильно нелинейной системы, возвращающая сила которой описывается нечетной, в частности кубической функцией смещения. Механизм возбуждения принимается стандартного вида, как в осцилляторе Ван дер Поля. Для малых и умеренно больших значений коэффициента обратной связи разработан эффективный численно-аналитический метод расчета основных характеристик колебаний: периода, амплитуды, траектории и предельного цикла. Проведен анализ автоколебаний; установлены механические эффекты, имеющие качественный характер.

1. Постановка задачи. Автоколебательные процессы присущи объектам различной физической природы [1]. Их исследование представляет значительный научный и прикладной интерес для многих областей техники и естествознания, в частности, для механики и радиофизики. Имеется обширная литература, посвященная качественным, аналитическим и численным методам исследования автоколебаний, см. например монографии [1–8] и библиографию к ним. Разработанные качественные и топологические методы для динамических систем на фазовой плоскости дают критерии (достаточные условия) существования предельных циклов (автоколебаний). Положение и форма предельного цикла могут быть приближенно определены с помощью фазовой плоскости, например, методом изоклин [2–6]. В случае квазилинейной автоколебательной системы широко применяются приближенные аналитические методы нелинейной механики (методы малого параметра Ляпунова–Пуанкаре, метод усреднения Крылова – Боголюбова и др.) [2, 6, 7]. Если коэффициент обратной связи есть асимптотически большая величина, то имеет место сингулярно возмущенная автоколебательная система, совершающая релаксационные колебания. В этом случае предельный цикл строится с помощью метода "припасовывания" А.А. Дородницына [5] и методов теории релаксационных колебаний [8].

Для приложений, однако, значительный интерес представляют автоколебания систем для умеренных значений коэффициента обратной связи. Исследование таких существенно нелинейных задач требует разработки эффективных численно-аналитических подходов.

В отличие от хорошо изученных случаев осцилляторов типа Ван дер Поля или Рэлея [2, 5–7], содержащих линейную возвращающую силу, рассмотрим автоколебания сильно нелинейной системы вида

$$m\ddot{x} + cx^{2k-1} - a\dot{x} + bx^2\dot{x} = 0, \quad k = 1, 2, \dots, m, c, a, b > 0 \quad (1.1)$$

Здесь параметр m определяет инерционную характеристику объекта, c – коэффициент возвращающей силы (при $k = 1$ линейной, при $k = 2$ кубической и т.д.); параметры a, b задают обратную связь в системе. Отметим, что нелинейная возвращающая сила может быть реализована с помощью линейных элементов (за счет геометрической нелинейности) [9, 10].

Уравнение (1.1) содержит четыре размерных параметра. Приведем его к стандартному виду посредством преобразований к безразмерным переменным

$$\tau = vt, \quad u = \frac{x}{l}, \quad v = \sqrt{\frac{c}{m}} \left(\frac{a}{b}\right)^{\frac{k-1}{2}}, \quad l = \sqrt{\frac{a}{b}}, \quad \varepsilon = \frac{a}{\sqrt{cm}} \left(\frac{a}{b}\right)^{-\frac{k-1}{2}}$$

$$u'' + u^{2k-1} - \varepsilon(1-u^2)u' = 0. \quad (1.2)$$

Здесь v, l – параметры преобразования; $\varepsilon > 0$ имеет смысл коэффициента обратной связи; штрихами обозначены производные по аргументу τ . В частности, при $k = 1$ уравнение (1.2) совпадает с общезвестным для осциллятора Ван дер Поля [2–8]. Колебания осциллятора хорошо исследованы и описаны в классической литературе, см. выше. Далее основное внимание при исследовании автоколебаний системы (1.2) уделяется случаю $k = 2$ и, в меньшей мере, случаю $k = 3$. Представляет интерес сравнение периодов и амплитуд колебаний, формы предельных циклов и других характеристик движения, отвечающих различным значениям коэффициента k , для малых и умеренно больших величин параметра ε .

На фазовой плоскости (u, v) , $v = u'$, система (1.2) описывается уравнением

$$dv / du = \varepsilon(1-u^2) - u^{2k-1} / u. \quad (1.3)$$

Построение устойчивого предельного цикла для любого фиксированного значения $\varepsilon > 0$ связано с определением замкнутой неоднозначной кривой $v = v(u, \varepsilon)$ уравнения (1.3), что нетривиально. Из полученного соотношения, однако, следует весьма полезный для дальнейшего факт: устойчивый при $t \rightarrow \infty$ предельный цикл, поскольку он существует [2–8], удовлетворяет условию центральной симметрии: $v(-u, \varepsilon) = -v(u, \varepsilon)$, так как уравнение (1.3) не изменится при замене $v \rightarrow -v$ и $u \rightarrow -u$.

2. Применение метода возмущений. Для достаточно малых значений $\varepsilon > 0$ используем методы Ляпунова – Пуанкаре [2, 11] с целью дальнейшего применения численно-аналитических методов ускоренной сходимости и процедуры продолжения по параметру ε , $0 < \varepsilon \leq 10$. В соответствии с подходом Пуанкаре [11] вводится "возмущенный" аргумент θ таким образом, чтобы период Θ автоколебаний по θ был фиксирован, в частности, $\Theta = 1$; имеем нелинейную периодическую краевую задачу:

$$u'' + (T/\Theta)^2 u^{2k-1} - \varepsilon(T/\Theta)(1-u^2)u' = 0$$

$$u(0) = u(\Theta), \quad u'(0) = u'(\Theta)$$

$$\theta = (t\Theta)/T, \quad u(\theta + \Theta, \varepsilon) \equiv u(\theta, \varepsilon) \quad (2.1)$$

Искомое решение $u(\theta, \varepsilon)$, $T = T(\varepsilon)$ строится разложениями или последовательными приближениями по степеням малого параметра ε . В первом приближении по ε амплитуда $A(\varepsilon)$ и период $T(\varepsilon)$ определяются соотношениями:

$$TA^{k-1} = 4\sqrt{k} \int_0^1 \frac{dz}{\sqrt{1-z^{2k}}} = \frac{2}{\sqrt{k}} B\left(\frac{1}{2k}, \frac{1}{2}\right) \quad (2.2)$$

$$A^2 \int_0^1 z^2 \sqrt{1-z^{2k}} dz = \int_0^1 \sqrt{1-z^{2k}} dz, \quad A^2 B\left(\frac{3}{2k}, \frac{3}{2}\right) = B\left(\frac{1}{2k}, \frac{3}{2}\right)$$

Здесь B – бета-функция Эйлера, зависящая от степени нелинейности $k = 1, 2, 3, \dots$. Разрешая второе независимое уравнение (2.2) относительно неизвестной A , получим из условия "энергетического баланса" искомую амплитуду автоколебаний (Γ – гамма-функция Эйлера):

$$A^* = [\Gamma(1/(2k)) / \Gamma(3/(2k))]^{1/2} [\Gamma(3/(2k) + 3/2) / \Gamma(1/(2k) + 3/2)]^{1/2} \quad (2.3)$$

с погрешностью $O(\epsilon)$. Аналогично из первого уравнения определим невозмущенный (с ошибкой $O(\epsilon)$) период автоколебаний

$$T^* = \frac{2}{\sqrt{k}} B\left(\frac{1}{2k}, \frac{1}{2}\right) / (A^*)^{k-1} \quad (2.4)$$

Величины A^* (2.3), T^* (2.4) рассматриваются далее как начальные приближения при достаточно малом $\epsilon > 0$ в численно-аналитической процедуре продолжения по параметру ϵ , основанной на модифицированном методе ускоренной сходимости [12].

3. Алгоритмы метода ускоренной сходимости. Построение Θ – периодического решения уравнения (2.1) связано с определением неизвестного параметра $T(\epsilon)$ и начальных данных $u(0)$, $u'(0)$. Вследствие автономности и установленной антисимметричности периодическую краевую задачу (2.1) можно представить в виде эквивалентной нелинейной краевой задачи на интервале $0 \leq \theta \leq \Theta/2$:

$$u(0) = u(\Theta/2) = 0; \quad T = T(\epsilon), \quad u'(0) = -u'(\Theta/2) = p(\epsilon) \quad (3.1)$$

Решение задачи (3.1) определяет "правую половину" предельного цикла. Согласно (3.1) требуется найти два неизвестных параметра T, p для фиксированного значения $\epsilon > 0$. Пусть имеются достаточно точные оценки T^*, p^* искомых величин, определяющих периодическое движение системы как решение соответствующей задачи Коши. Тогда уточняющая рекуррентная процедура имеет вид

$$\begin{aligned} T_{(n+1)}(\epsilon) &= T_{(n)}(\epsilon) + \delta T_{(n)}(\epsilon), & p_{(n+1)}(\epsilon) &= p_{(n)}(\epsilon) + \delta p_{(n)}(\epsilon) \quad (n = 0, 1, 2, 3, \dots) \\ T_{(0)} &= T^*, & p_{(0)} &= p^* \end{aligned} \quad (3.2)$$

В частности, при $\epsilon \ll 1$ начальные оценки равны

$$T^* = \frac{2}{\sqrt{k}} \frac{B(1/2k, 1/2)}{(A^*)^{k-1}}, \quad p^* = \frac{2A^*}{k\Theta} B\left(\frac{1}{2k}, \frac{1}{2}\right) \quad (3.3)$$

Величины T^*, A^* в (3.3) определены согласно методу возмущений формулами (2.3), (2.4). Уточняющие добавки $\delta T_{(n)}, \delta p_{(n)}$ вычисляются из условия обнуления невязок по u , $u' + p$ при $\theta = \Theta/2$ (3.1):

$$\begin{aligned} \delta T_{(n)}(\epsilon) &= [U_n W'_n - (U'_n + p_{(n)}) W_n] / \Delta_n \\ \delta p_{(n)}(\epsilon) &= [(U'_n + p_{(n)}) Z_n - U_n (Z'_n + 1)] / \Delta_n \\ \Delta_n &= W_n (Z'_n + 1) - W'_n Z_n \neq 0 \end{aligned} \quad (3.4)$$

Здесь коэффициенты чувствительности W_n, Z_n, W'_n, Z'_n и невязки решения $U_n, U'_n + p_{(n)}$ определяются через решения задачи Коши следующим образом:

$$\begin{aligned} u'' + (T_{(n)} / \Theta)^2 u^{2k-1} - \epsilon(T_{(n)} / \Theta)(1-u^2)u' &= 0, \quad u(0) = 0, \quad u'(0) = p_{(n)} \\ w'' + (T_{(n)} / \Theta)^2 (2k-1)u^{2k-1}w - \epsilon(T_{(n)} / \Theta)((1-u^2)w' - 2uu'w) &= 0 \\ w = \partial u / \partial p, \quad w(0) = 0, \quad w'(0) = 1 \\ z'' + (T_{(n)} / \Theta)^2 (2k-1)u^{2k-1}z - \epsilon(T_{(n)} / \Theta)((1-u^2)z' - 2uu'z) + 2(T_{(n)} / \Theta)^2 u^{2k-1} - \\ - (\epsilon / \Theta)(1-u^2)u' &= 0 \\ z = \partial u / \partial T, \quad z(0) = z'(0) &= 0 \\ U_n = U(\Theta/2, T_{(n)}, p_{(n)}, \epsilon), \quad W_n = W(\Theta/2, T_{(n)}, p_{(n)}, \epsilon), \quad Z_n = Z(\Theta/2, T_{(n)}, p_{(n)}, \epsilon) \end{aligned} \quad (3.5)$$

Алгоритм (3.2)–(3.5) обладает свойством ускоренной (квадратичной) сходимости по отношению к невязкам по u , $u' + p$ при $\theta = \Theta/2$. На начальном этапе при $\varepsilon = \varepsilon_1 \ll 1$ в качестве нулевого приближения $T_{(0)}$, $p_{(0)}$ искомых величин T , p используются значения T^* , p^* (3.3) – первые приближения по методу возмущений. Несколько итераций (обычно две – три) позволяют найти величины $T_1 = T(\varepsilon_1)$, $p_1 = p(\varepsilon_1)$ с достаточной точностью (погрешностью порядка $\varepsilon^4 - \varepsilon^8$).

На следующем шаге процедуры продолжения по параметру ε найденные значения T_1 , p_1 принимаются в качестве начальных приближений $T_{(0)}(\varepsilon_2)$, $p_{(0)}(\varepsilon_2)$, где $\varepsilon_2 = \varepsilon_1 + \delta\varepsilon_2$ достаточно близко к ε_1 ; малым параметром считается $\delta\varepsilon_2$. Затем, на основе уточненных значений $T_2 = T(\varepsilon_2)$, $p_2 = p(\varepsilon_2)$ строятся оценки $T_{(n)}(\varepsilon_3)$, $p_{(n)}(\varepsilon_3)$, где $\varepsilon_3 = \varepsilon_2 + \delta\varepsilon_3$, и т.д. Таким способом могут быть получены искомые значения параметров $T_{(i)}(\varepsilon_i)$, $p_{(i)}(\varepsilon_i)$ ($i = 1, 2, \dots, N$) для достаточно плотного множества значений $\varepsilon \in \{\varepsilon_i\}$ на требуемом интервале значений коэффициента ε , $0 \leq \varepsilon \leq \varepsilon_N$. С целью ускорения процесса продолжения по параметру ε можно применить полиномиальную экстраполяцию для построения начальных приближений $T_{(0)}(\varepsilon_i)$, $p_{(0)}(\varepsilon_i)$, в частности, линейную или параболическую аппроксимацию кривых $T(\varepsilon)$, $p(\varepsilon)$ на интервале $\varepsilon_i \leq \varepsilon \leq \varepsilon_i + \delta\varepsilon_i$. Аналогично строится "левая половина" предельного цикла; она является центрально симметричной кривой по отношению к построенной.

Наряду с определением решения согласно (3.1)–(3.5), аналогично может быть построена "нижняя половина" предельного цикла на фазовой плоскости (u, v) . Нелинейной краевой задаче на интервале $0 \leq \theta \leq \Theta/2$ соответствуют условия

$$u'(0) = u'(\Theta/2) = 0, \quad T = T(\varepsilon), \quad u(0) = A(\varepsilon) = -u(\Theta/2) \quad (3.6)$$

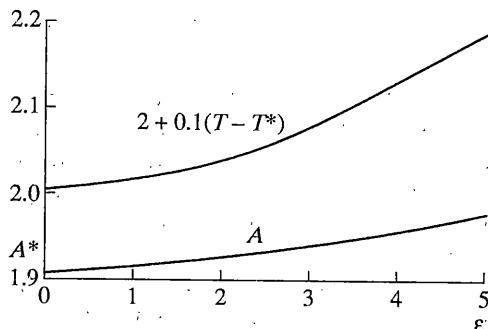
При $\varepsilon = \varepsilon_1 \ll 1$ начальные приближения $T_{(0)}(\varepsilon_1)$, $A_{(0)}(\varepsilon_1)$ неизвестных $T(\varepsilon_1)$, $A(\varepsilon_1)$ определены формулами (2.3), (2.4), см. также (3.3). Алгоритм ускоренной сходимости для уточнения неизвестных $T(\varepsilon)$, $A(\varepsilon)$, $\varepsilon \in \{\varepsilon_i\}$ имеет вид:

$$\begin{aligned} T_{(n+1)}(\varepsilon) &= T_{(n)}(\varepsilon) + \delta T_{(n)}(\varepsilon), \quad A_{(n+1)}(\varepsilon) = A_{(n)}(\varepsilon) + \delta A_{(n)}(\varepsilon) \\ T_{(0)}(\varepsilon_1) &= T^*, \quad A_{(0)}(\varepsilon_1) = A^* \\ \delta T_{(n)}(\varepsilon) &= [U'_n(W_n + 1) - (A_{(n)} + U_n)W'_n] / \Delta_n \\ \delta A_{(n)}(\varepsilon) &= [(A_{(n)} + U_n)Z'_n - U'_n Z_n] / \Delta_n \\ \Delta_n &= Z_n W'_n - Z'_n (W_n + 1) \neq 0, \quad n = 0, 1, 2, \dots \end{aligned} \quad (3.7)$$

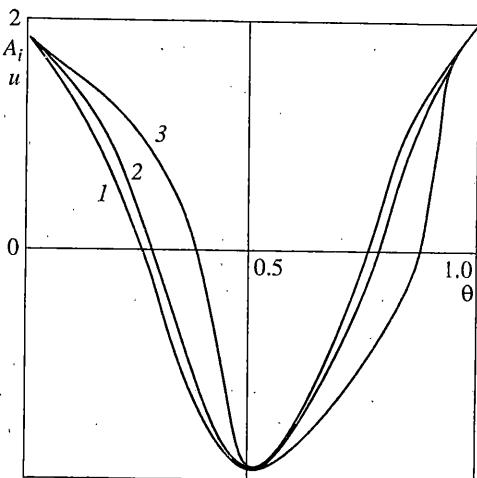
Здесь коэффициенты чувствительности W_n , Z_n , W'_n , Z'_n и невязки решения $U_n + A_{(n)}$, U'_n при $\theta = \Theta/2$ на каждом шаге n определяются как высокоточное решение задачи Коши для уравнений (3.5) с начальными условиями вида:

$$\begin{aligned} u(0) &= A_{(n)}(\varepsilon), \quad u'(0) = 0, \quad T_{(n)} = T_{(n)}(\varepsilon), \quad \varepsilon \in \{\varepsilon_i\} \\ w &= \partial u / \partial A, \quad w(0) = 1, \quad w'(0) = 0 \\ z &= \partial u / \partial T, \quad z(0) = z'(0) = 0 \\ U_n &= U(\Theta/2, T_{(n)}, A_{(n)}, \varepsilon), \quad W_n = W(\Theta/2, T_{(n)}, A_{(n)}, \varepsilon), \quad Z_n = Z(\Theta/2, T_{(n)}, A_{(n)}, \varepsilon) \end{aligned} \quad (3.8)$$

Относительно сходимости алгоритма (3.5)–(3.8) справедливы вышеизложенные замечания, относящиеся к построению "правой" или "левой" половины предельного цикла. Отметим, что при построении центрально симметричной "верхней половины" цикла краевое условие (3.6) для u принимает вид $u(0) = -A(\varepsilon) = -u(\Theta/2)$; вычисления проводятся сходным образом.



Фиг. 1



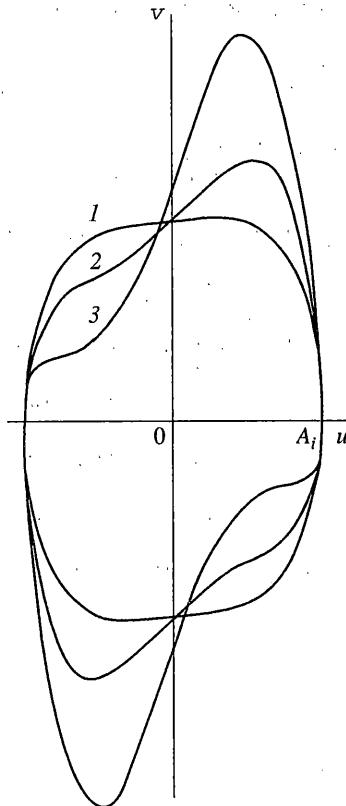
Фиг. 2

4. Результаты расчетов и выводов. Основное внимание было уделено расчету и анализу автоколебаний для случая кубической нелинейности, т.е. $k = 2$. Вычисления по формулам (2.3), (2.4) приводят к невозмущенным значениям амплитуды $A^* = 1.90982$ и периода $T^* = 3.88325$, т.е. значениям $A(\epsilon)$, $T(\epsilon)$ при $\epsilon \rightarrow +0$. Эти величины принимаются в качестве начальных приближений для примененного второго алгоритма расчетов по методу ускоренной сходимости согласно (3.5)–(3.8) при $\epsilon = \epsilon_1 = 0.1$. Затем применялась процедура продолжения по параметру с шагом $\delta\epsilon = 0.5$, параметр ϵ изменялся в пределах $0 \leq \epsilon \leq 5$. Расчеты проводились с абсолютной и относительной погрешностью 10^{-5} – 10^{-6} . Результаты высокоточных расчетов величин $T(\epsilon)$ и $A(\epsilon)$ представлены в таблице. Для наглядности на фиг. 1 представлены графики этих кривых, которые свидетельствуют о том, что амплитуда автоколебаний $A(\epsilon)$ очень медленно возрастает при увеличении ϵ , причем относительное изменение не превышает 3% на указанном интервале $0 \leq \epsilon \leq 5$, см. также таблицу. Однако период автоколебаний $T(\epsilon)$ изменяется (возрастает) существенно, примерно в 1.43 раза, т.е. на 43%. При асимптотическом возрастании параметра ϵ ($\epsilon \rightarrow \infty$) могут быть получены согласно [8] соответствующие приближенные выражения для $A(\epsilon)$, $T(\epsilon)$.

ϵ	0.1	1	2	3	4	5
T	3.8841	3.9847	4.2228	4.6137	5.0853	5.5957
A	1.9099	1.9107	1.9252	1.9409	1.9558	1.9681

На фиг. 2 приведены зависимости 1, 2, 3 периодического решения $u(\theta, \epsilon)$ при $\Theta = 1$ для трех значений параметра ϵ : $\epsilon_1 = 0.1$, $\epsilon_2 = 1$, $\epsilon_3 = 3$. Для малых значений ϵ ($\epsilon \sim 0.1$) траектория описывается эллиптическими функциями Якоби $u \sim \text{sn}$, см. [6, 9]. При возрастании коэффициента обратной связи ϵ колебания приобретают релаксационный характер [8]. Следует отметить, что вследствие весьма слабой зависимости, т.е. постоянства амплитуды $A(\epsilon)$, кривые $u(\theta, \epsilon_i)$ практически сливаются вблизи точек максимумов $\theta = 0$ и минимумов $\theta = 1/2 \pmod{1}$.

На фиг. 3 представлено семейство предельных циклов, отвечающих указанным значениям коэффициента $\epsilon = \epsilon_i$. При возрастании ϵ наблюдается резкое проявление ре-



Фиг. 3

лаксационного характера колебаний: относительно длительные участки движения с малой скоростью, которые сменяются относительно короткими участками движения с большой скоростью, максимум которых также резко возрастает с увеличением ϵ .

Аналогичные вышеизложенным расчеты были проведены для случая более сильной, чем u^3 нелинейности возвращающей силы $k = 3$, что отвечает u^5 вместо u^3 в уравнениях (1.2), (1.3), (2.1).

Из анализа автоколебаний для различных k и ϵ следуют качественные выводы.

1. Амплитуда автоколебаний $A(\epsilon)$ слабо зависит от параметра ϵ . При возрастании показателя степени $k \rightarrow \infty$, как следует из (2.3), $A \rightarrow (3)^{1/2}$. С хорошей для приложений точностью величина $A(\epsilon)$ может быть определена из условия энергетического баланса (2.2), см. (2.3).

2. Период автоколебаний $T(\epsilon)$ и максимальное значение скорости u' – резко возрастающие функции ϵ ; асимптотику при $\epsilon \rightarrow \infty$ см. в [8].

3. Сравнение предельных циклов при достаточно больших значениях коэффициента ϵ ($\epsilon \sim 10$) свидетельствует, что на их форму относительно слабое влияние оказывает характер возвращающей силы ($k = 1, 2, 3, \dots$). Этот факт следует, по-видимому, из асимптотического анализа [5, 8].

4. Изложенный численно-аналитический метод позволяет также эффективно строить неустойчивые и полуустойчивые предельные циклы для осцилляторов с другими механизмами возбуждения автоколебаний [2–5].

Работа выполнена при финансовой поддержке Российского фонда фундаментальных исследований (проекты 02-01-00252, 02-01-00157).

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Харкевич А.А. Автоколебания. М.: Гостехиздат, 1953. 170 с.
2. Андронов А.А., Витт А.А., Хайкин С.Э. Теория колебаний. М.: Физматгиз, 1959. 916 с.
3. Андронов А.А., Леонтьевич Е.А., Гордон И.И., Майер А.Г. Качественная теория динамических систем второго порядка. М.: Наука, 1966. 568 с.
4. Лефишер С. Геометрическая теория дифференциальных уравнений. М.: Изд-во иностр. лит., 1961. 388 с.
5. Боголюбов Н.Н., Митропольский Ю.А. Асимптотические методы в теории нелинейных колебаний. М.: Наука, 1974. 503 с.
6. Каудерер Г. Нелинейная механика. М.: Изд-во иностр. лит., 1961. 778 с.
7. Блакъер О. Анализ нелинейных систем. М.: Мир, 1969. 400 с.
8. Мищенко Е.Ф., Розов Н.Х. Дифференциальные уравнения с малым параметром и релаксационные колебания. М.: Наука, 1975. 248 с.
9. Волосов В.М., Моргунов Б.И. Метод осреднения в теории нелинейных колебательных систем. М.: Изд-во МГУ, 1971. 507 с.
10. Акуленко Л.Д. Асимптотические методы оптимального управления. М.: Наука, 1987. 365 с.
11. Малкин И.Г. Некоторые задачи теории нелинейных колебаний. М.: Гостехиздат, 1956. 491 с.
12. Акуленко Л.Д., Нестеров С.В., Шматков А.М. Обобщенные параметрические колебания механических систем // ПММ. 1999. Т. 63. Вып. 5. С. 746–756.

Москва

Поступила в редакцию
20.06.2000