

Вестник МОСКОВСКОГО УНИВЕРСИТЕТА

№ 3—1968

УДК 621.372.061.3

А. А. БЕЛОВ

ОБ ИСПОЛЬЗОВАНИИ АСИМПТОТИЧЕСКИХ МЕТОДОВ ДЛЯ АНАЛИЗА НЕЛИНЕЙНЫХ СИСТЕМ С МАЛЫМИ ПОТЕРЯМИ

Приводится описание способа использования асимптотических методов для анализа нелинейных систем с малыми потерями. Приводится пример расчета с использованием указанного приема.

Применение асимптотических методов [1] для анализа нелинейных систем ограничивается областью малых значений диссипативных и нелинейных членов; кроме того, наблюдаются трудности практического расчета достаточно большого числа приближений. Однако если исследуемая система описывается уравнением, в котором диссипативные члены много меньше нелинейных, то расчеты высших приближений можно существенно упростить.

Пусть уровень потерь в системе определяется малым параметром $\varepsilon_1 \ll 1$, а величина реактивной нелинейности характеризуется параметром ε_2 . Порядок членов в n -м приближении будет определяться величинами ε_1^n ; $\varepsilon_1^k \varepsilon_2^l$, где $k + l = n$, ε_2^n . Если $\varepsilon_1 \ll \varepsilon_2$, то членами порядка ε_1^n и $\varepsilon_1^k \varepsilon_2^l$ в приближениях выше первого можно пренебречь вплоть до m -го приближения, в котором учет реактивной нелинейности приводит к появлению членов, имеющих тот же порядок малости ε_2^m , что и ε_1 . Отбрасывание членов порядка ε_1^n в высших приближениях приводит к существенному упрощению выкладок и дает возможность сравнительно просто находить не только первые два-три, но и более высокие приближения.

Найдем с помощью описанной процедуры вынужденные колебания в резонансном контуре с емкостью запертого p - n -перехода. Будем считать, что p - n -переход резкий, а частота внешней силы близка к собственной частоте контура. Решение этой задачи представляет физический интерес и имеет прикладное значение. Оно позволяет определить коэффициенты Фурье обратной емкости (эластанса) p - n -перехода в схемах с резонансной цепью накачки. Эти коэффициенты, имеющие большое значение для практического расчета параметрических устройств, определены для гармонического тока (и напряжения) накачки [2]. В схемах же с резонансной цепью накачки ни ток ни напряжение не могут быть гармоническими. Пусть L — индуктивность кон-

тура накачки, R — сопротивление его потерь, а u и Q — напряжение и заряд на нелинейном конденсаторе. Тогда уравнение движения имеет вид

$$L \frac{d^2 Q}{dt^2} + R \frac{dQ}{dt} + u = E_0 \cos vt. \quad (1)$$

Здесь $E_0 \cos vt$ — внешняя сила (напряжение генератора накачки). Интегрируя соотношение для дифференциальной емкости p — n -перехода и выражая напряжение на p — n -переходе через заряд на нем, получим

$$\frac{1}{c_g} = \frac{2c_0 \varphi - Q}{2c_0^2 \varphi}; \quad \varphi - u = \frac{(2c_0 \varphi - Q)^2}{4c_0^2 \varphi}. \quad (2)$$

Здесь c_g — дифференциальная емкость p — n -перехода в рабочей точке, c_0 — дифференциальная емкость p — n -перехода при $u=0$, φ — контактный потенциал на p — n -переходе. В рабочем режиме заряд состоит из переменной и постоянной составляющих, причем постоянная составляющая заряда вызвана напряжением смещения и, кроме того, при наличии колебаний в контуре может появиться за счет нелинейности. Но, в соответствии с общей теоремой, доказанной в [3], постоянная составляющая напряжения на запертом p — n -переходе не должна отличаться по величине от напряжения смещения. Вследствие этого, следуя [4], в общем случае необходимо допустить, что на нелинейном конденсаторе имеется некоторый дополнительный постоянный заряд Q_n , величина которого определяется из условия постоянства напряжения смещения. Используя соотношение (2), это условие можно записать в виде

$$\varphi - u_0 = \frac{1}{T} \int_0^T \frac{(2c_0 \varphi - \tilde{Q} - Q_n - Q_x)^2}{4c_0^2 \varphi} dt. \quad (3)$$

Здесь T — период вынужденных колебаний, \tilde{Q} — решение уравнения (1) для заряда на нелинейном конденсаторе, Q_x — заряд на нелинейном конденсаторе, вызванный напряжением смещения в холодной системе. Представляя \tilde{Q} в виде

$$\tilde{Q} = \sum_{m=0}^{\infty} Q_m \cos (mvt + \varphi_m),$$

для заряда Q_n с помощью соотношения (3) получим

$$Q_n = (2c_0 \varphi - Q_x) \left(1 - \frac{Q_0}{2c_0 \varphi - Q_x} - \sqrt{1 - \frac{1}{2} \sum_{m=1}^{\infty} \frac{Q_m^2}{(2c_0 \varphi - Q_x)^2}} \right). \quad (4)$$

Используя соотношение (2) и переходя к безразмерной переменной $x = \frac{\tilde{Q}}{2c_0 \varphi - Q_x}$, преобразуем уравнение (1) к виду

$$\ddot{x} + \nu^2 x = \varepsilon \{ f(vt, x, \dot{x}) - \Delta x \}, \quad (5)$$

где

$$\Delta = \omega_0^2 (1 - x_n) - \nu^2, \quad (6)$$

$$x_n = \frac{Q_n}{2c_0 \varphi - Q_x}. \quad (7)$$

$\omega_0^2 = \frac{1}{\sqrt{Lc_d}}$; $c_d = \frac{2c_0^2\phi}{2c_0\phi - Qx}$ — дифференциальная емкость $p-n$ -перехода в холодной системе,

$$\varepsilon f(vt, x, \dot{x}) = \varepsilon_1 (\omega_0^2 \rho_0 \cos vt - 2\delta \dot{x}) + \varepsilon_2 \frac{\omega_0^2 x^2}{2},$$

$$\rho_0 = \frac{E_0}{2(\varphi - u_0)} \text{ и } \delta = \frac{R}{2L}.$$

Здесь и в дальнейшем ε служит обобщенным параметром для обозначения порядка малости соответствующих членов.

Решение уравнения (5) будем, как обычно [1], искать в виде

$$x = a \cos \psi + \varepsilon u_1(a, vt, \psi) + \varepsilon^2 u_2(a, vt, \psi) + \dots$$

где $\psi = vt + \theta$, причем амплитуда a и фаза θ определяются как решения дифференциальных уравнений вида

$$\begin{aligned} \frac{da}{dt} &= \varepsilon A_1(a, \theta) + \varepsilon^2 A_2(a, \theta) + \dots \\ \frac{d\theta}{dt} &= \varepsilon B_1(a, \theta) + \varepsilon^2 B_2(a, \theta) + \dots \end{aligned} \quad (8)$$

В соответствии с этим в первом приближении

$$\begin{aligned} x &= a \cos \psi, \\ \varepsilon A_1 &= \varepsilon_1 \left(-\delta a - \frac{\omega_0^2 \rho_0}{2v} \sin \theta \right), \\ \varepsilon B_1 &= \varepsilon_1 \left(\frac{\Delta}{2v} - \frac{\omega_0^2 \rho_0}{2av} \cos \theta \right), \end{aligned} \quad (9)$$

причем учет заряда Q_n в соответствии с уравнениями (4, 6, 7) приводит к тому, что собственная частота системы ω_e уже в первом приближении оказывается функцией амплитуды

$$\omega_1^2 = \omega_0^2 \sqrt{1 - \frac{a^2}{2}}.$$

Переходя ко второму приближению и пользуясь обычной методикой [1], найдем поправку к решению

$$\varepsilon u_1 = \varepsilon_2 \left(\frac{\omega_0^2 a^2}{4v^3} - \frac{\omega_0^2 a^2}{12v^2} \cos 2\psi \right)$$

и выражения для коэффициентов A_2 и B_2 . Оставляя в последних лишь члены порядка ε^2 , получим упрощенные формулы

$$\varepsilon^2 A_2 = 0, \quad \varepsilon^2 B_2 = -\varepsilon_2^2 \frac{5\omega_0^4 a^2}{48v^3}. \quad (10)$$

Точно так же, отбрасывая при определении u_2 члены, порядок которых определяется затуханием, найдем

$$\varepsilon^2 u_2 = \varepsilon_2^2 \frac{\omega_0^4 a^3}{192v^4} \cos 3\psi.$$

Переходя к определению коэффициентов A_3 и B_3 , а также поправки u_3 к решению в четвертом приближении, получим сначала соответствующие нашей задаче уравнения в общем виде. Для этого воспользуемся методикой построения асимптотических решений, изложенной в [1], и отбросим члены, порядок малости которых определяется затуханием. В результате для определения A_3 , B_3 и u_3 получим уравнение

$$\frac{\partial^2 u_3}{\partial t^2} + v^2 u_3 = f_2(a, vt, \psi) + 2vA_3 \sin \psi + 2vB_3 \cos \psi,$$

где

$$f_2(a, vt, \psi) = u_2 \frac{\partial f(a, vt, \psi)}{\partial x} + u_1^2 \frac{\partial^2 f(a, vt, \psi)}{\partial x^2} - 2B_2 \frac{\partial^2 u_1^2}{\partial \theta \partial t}.$$

Отсюда, удерживая лишь члены порядка ε_2^2 , получим

$$A_3 = 0; \quad B_3 = 0, \quad (11)$$

а для поправки к решению в четвертом приближении найдем

$$\varepsilon^3 u_3 = \varepsilon_2^3 \left(\frac{19}{288} \frac{\omega_0^6 a^4}{v^6} - \frac{35}{3456} \frac{\omega_0^6 a^4}{v^6} \cos 2\psi - \frac{31}{17280} \frac{\omega_0^6 a^4}{v^6} \cos 4\psi \right).$$

Аналогично получим коэффициенты A_4 и B_4

$$A_4 = 0, \quad B_4 = - \frac{493}{13824} \frac{\omega_0^8 a^4}{v^7} \quad (12)$$

и найдем поправку к решению в пятом приближении

$$u_4 = \frac{907}{552960} \frac{\omega_0^8 a^5}{v^8} \cos 3\psi + \frac{23}{414720} \frac{\omega_0^8 a^5}{v^8} \cos 5\psi.$$

Подставляя соотношения (9, 10, 11, 12) в уравнения (8), найдем резонансную частоту контура ω_e^2 . С достаточной для практики точностью она равна

$$\omega_e^2 = \omega_0^2 z \left(1 + \frac{1}{24} \frac{a^2}{z^2} + \frac{49}{6912} \frac{a^4}{z^4} \right),$$

где $z = \sqrt{1 - \frac{a^2}{2}}$. Используя это выражение, решение уравнения (1) можно представить в виде

$$x = z \left[1 + \frac{a}{z} \cos \psi - \left(\frac{1}{12} \frac{a^2}{z^2} + \frac{23}{3456} \frac{a^4}{z^4} \right) \cos 2\psi + \right. \\ \left. + \left(\frac{1}{192} \frac{a^3}{z^3} + \frac{547}{552960} \frac{a^5}{z^5} \right) \cos 3\psi + \right. \\ \left. + \frac{31}{17280} \frac{a^4}{z^4} \cos 4\psi + \frac{23}{414720} \frac{a^5}{z^5} \cos 5\psi \right]. \quad (13)$$

Здесь в постоянной составляющей решения учитывается и заряд Q_n . Подставляя это решение в соотношение (2), можно найти спектр обратной емкости резкого p - n -перехода в схемах с резонансной цепью накачки. Амплитуды частотных компонентов этого спектра будут равны амплитудам соответствующих гармоник в выражении (13), умноженным на $\frac{1}{ca}$.

Заметим, что описанный прием можно использовать и для решения нелинейных уравнений, содержащих несколько нелинейных членов, существенно различающихся по величине. При этом диссипативный член в зависимости от его величины может быть объединен с одним из нелинейных членов или выделен особо.

В заключение выражаю глубокую благодарность В. В. Мигулину и М. Д. Карасеву за помощь в работе и полезные дискуссии.

ЛИТЕРАТУРА

1. Боголюбов Н. Н., Митропольский Ю. А. Асимптотические методы в теории нелинейных колебаний. М., Физматгиз, 1963.
2. Белов А. А., Карасев М. Д. «Вопросы радиоэлектроники», техника телевидения, вып. 7, 130—135, 1965.
3. Карасев М. Д. «Успехи физических наук», **69**, вып. 2, 217—267, 1959.
4. Мигулин В. В. «Вестн. Моск. ун-та», сер. физ., астроном., № 1, 32—37, 1963.

Поступила в редакцию
3.7 1967 г.

Кафедра
физики колебаний