09 О времени установления синхронного режима колебаний в двух связанных идентичных подсистемах

© А.А. Короновский, А.Е. Храмов, И.А. Хромова

Саратовский государственный университет им. Н.Г. Чернышевского, ГосУНЦ "Колледж" E-mail: alkor@cas.ssu.runnet.ru, aeh@cas.ssu.runnet.ru

Поступило в Редакцию 6 августа 2003 г.

Изучается механизм установления синхронного режима колебаний в двух идентичных связанных потоковых системах. Показано, что время (прошедшее с момента включения связи), за которое устанавливается синхронный колебательный режим, зависит от разности фаз колебаний в подсистемах. При варьировании параметра связи происходит изменение характера зависимости длительности установления синхронного режима от разности фаз колебаний, а также выявлены несколько типов установления синхронного режима, реализующихся при различных значениях параметра связи.

Синхронизация нелинейных динамических систем, особенно синхронизация хаотических колебаний, в настоящее время привлекает к себе широкое внимание исследователей. После опубликования статей Ресога и Carroll [1,2] появилось много работ по данному направлению, и их число стремительно растет. Это обусловлено тем, что явление синхронизации связано с широким кругом задач, имеющих как фундаментальное, так и прикладное значение: секретная передача информации [3–6], биологические [7,8], химические [9], экологические [10], астрономические [11] задачи и т.п.

В последнее время наряду с задачами нахождения значений управляющих параметров, при которых реализуется режим синхронизации, определения условий разрушения синхронизации [12], установления факта слабой связи нескольких подсистем [13] внимание исследователей привлекает также время установления синхронного режима колебаний [14,15]. Внимание к этой проблеме обусловлено как теоретическими, так и практическими аспектами: например, при скрытой

79

передаче информации с использованием хаотической синхронизации знание интервала времени, в течение которого происходит синхронизация, позволяет корректно выделить полезную информацию [14]. В частности, в работах [14,15] на примере двух связанных идентичных генераторов Ван-дер-Поля (выбранных в качестве объекта исследования, как наиболее простых систем) было показано, что зависимость времени установления режима полной синхронизации от параметра связи подчиняется степенному закону, а также приведены некоторые количественные оценки.

Целью настоящей работы является изучение вопроса о том, как сильно зависит (и зависит ли вообще) время установления режима полной синхронизации [16] в двух связанных одинаковых системах от начальной разницы фаз в этих системах. Ранее [17] было показано, что для автоколебательных динамических систем (генератор Ван-дер-Поля и распределенная активная среда "винтовой электронный поток встречная электромагнитная волна"), находящихся под внешним периодическим воздействием, время установления синхронных колебаний на частоте внешней вынуждающей силы существенным образом зависит от разности фаз собственных колебаний системы и внешнего воздействия.

В качестве объекта исследования, так же как и в [14,15], выбраны два генератора Ван-дер-Поля с однонаправленной связью

ü

$$\ddot{x} + d(1 - x^2)\dot{x} + x = 0,$$

+ $d(1 - u^2)\dot{u} + u = K(u - x)\delta(t - t_0),$ (1)

где x, u — динамические переменные, характеризующие состояние первого (ведущего) и второго (ведомого) генератора соответственно; d = 0.3 — параметр нелинейности, K — параметр связи, $\delta(\xi)$ функция Хевисайда, t_0 — момент времени, в который осуществляется включение однонаправленной связи. До этого момента времени t_0 обе системы эволюционируют независимо друг от друга, причем значение t_0 выбирается достаточно большим, чтобы в обеих системах переходные процессы завершились, и изображающие точки в фазовых пространствах вышли на предельные циклы.

Численное моделирование системы (1) осуществлялось методом Рунге-Кутты четвертого порядка с шагом по времени h = 0.001. Интервал времени T_s , в течение которого устанавливается режим



Рис. 1. Зависимости интервала времени T_s , за который устанавливается режим полной синхронизации после включения связи между автогенераторами, от начальной фазы колебаний первого (ведущего) генератора $\varphi_x(t_0)$ для различных значений параметра связи *K*.

полной синхронизации, определялся как

$$T_s = t_s - t_0, \tag{2}$$

где *t_s* — момент времени, когда связанные подсистемы синхронизуются. В качестве критерия полной синхронизации выбиралось условие

$$\sqrt{(x-u)^2 + (\dot{x} - \dot{u})^2} \leqslant 10^{-3}.$$
(3)

На рис. 1 приведены характерные зависимости интервала времени T_s , за который в системе (1) устанавливается режим полной синхронизации после включения связи между автогенераторами, от начальной фазы колебаний первого (ведущего) генератора $\varphi_x(t_0)$. Момент времени t_0 , когда осуществляется включение однонаправленной связи, выбирается таким образом, чтобы фаза колебаний второго (ведомого) генератора $\varphi_u(t_0)$ была равна нулю. Фактически, изучается зависимость

времени установления режима полной синхронизации от начальной разности фаз $\varphi_x(t_0) - \varphi_u(t_0)$ в ведущем и ведомом генераторах в момент включения связи. Исследования показали, что при выборе другого значения начальной фазы ведомого генератора $\varphi_u(t_0)$ зависимость времени T_s установления синхронного режима от начальной фазы ведущего генератора $\varphi_x(t_0)$ сдвигается вдоль оси $\varphi_x(t_0)$, при этом никаких качественных изменений характера зависимости не происходит.

Из рис. 1 видно, что время, за которое устанавливается синхронный режим, зависит от начальной разности фаз колебаний ведущего и ведомого автогенераторов. Очевидно, что в том случае, когда первоначальная разность фаз колебаний генераторов $\varphi_x(t_0) - \varphi_0(t_0)$ в момент включения связи равняется нулю, колебания изначально являются синхронными, а следовательно время синхронизации также равно нулю (рис. 1).

При начальной разности фаз, отличной от нуля, время синхронизации системы (1) отлично от нуля, при этом время синхронизации слабо изменяется в достаточно широком диапазоне изменения начальной фазы ведущего генератора $\varphi_x(t_0)$. В то же самое время из приведенных зависимостей отчетливо видно, что для малых значений параметра связи *K* существуют такие значения фазы $\phi_x(t_0)$, при которых длительность интервала времени синхронизации существенно отличается от типичного значения Т_s. В этом случае при величине параметра связи К меньше некоторого критического значения К_с (для указанных значений управляющих параметров $K_c \approx 0.145$) существует такая начальная фаза ведущего генератора $\varphi_x(t_0) = \varphi_c$, для которой длительность времени синхронизации значительно возрастает. С увеличением значения параметра связи К и превышением им некоторого критического значения происходит качественное изменение характера зависимости длительности интервала времени синхронизации T_s от начальной разности фаз автогенераторов (рис. 1, кривые, соответствующие K = 0.14 и K = 0.15) — примерно при том же значении фазы ведущего генератора φ_c на графике зависимости наблюдается резкий минимум,¹ что свидетельствует о том, что режим полной синхронизации устанавливается существенно быстрее, нежели в типичном случае. С дальнейшим увеличением значения параметра связи К длительность

 $^{^1}$ Следует заметить, что с изменением параметра связи *K* значение фазы φ_c , при которой длительность установления синхронного режима существенно отличается от типичного случая, слегка изменяется.

интервала времени, в течение которого устанавливается режим полной синхронизации, уменьшается, а все различия в зависимости от начальной разности фаз автогенераторов практически исчезают (рис. 1, кривая, соответствующая K = 0.75).

Рассмотрим особенности установления режима полной синхронизации в системе (1) для значения параметра связи K = 0.15. При данном значении параметра связи на зависимости длительности T_s установления синхронного режима от значения начальной фазы $\varphi_x(t_0)$ ведущего генератора (рис. 1) имеется особенность (минимум длительности) при $\varphi_c = 0.547$.

При начальных фазах ведущего генератора $\varphi_x(t_0) \in (0, \varphi_c)$ ведомая система ведет себя следующим образом (рис. 2, *a*): амплитуда колебаний резко уменьшается, а затем с течением времени снова приближается к величине, соответствующей установившемуся режиму. Этот механизм позволяет ликвидировать несоответствие в фазах колебаний ведущей $\varphi_x(t)$ и ведомой $\varphi_u(t)$ подсистем. Фазовая траектория, соответствующая поведению ведомой подсистемы, "накручивается" на предельный цикл изнутри; при этом значительная часть времени после того, как амплитуда в ведомой системе вышла на первоначальное значение, тратится на тонкую подстройку фазового соотношения между двумя генераторами.

При начальных фазах ведущего генератора $\varphi_x(t_0) \in (\varphi_c, 2\pi)$ ведомая система ведет себя несколько иначе (рис. 2, *c*): снова, как и в предыдущем случае, амплитуда колебаний резко уменьшается, а затем приближается к величине, соответствующей установившемуся режиму. Но теперь фазовая траектория, соответствующая поведению ведомой подсистемы, "накручивается" на предельный цикл снаружи. Случай $\varphi_x(t_0) = \varphi_c$ соответствует "пограничной" ситуации, когда осуществляется переход от первого сценария поведения ведомого генератора ко второму (рис. 2, *b*). В этом случае реализуется оптимальная с точки зрения установления синхронного режима ситуация: после того как амплитуда колебаний в системе достигает значения, соответствующего установившемуся режиму, фазы колебаний в обеих системах оказываются одинаковыми и на тонкую подстройку фазы время уже не тратится.

При меньших значениях параметра связи *К* воздействие первого генератора на второй оказывается уже недостаточным для того, чтобы реализовался вышеописанный механизм подстройки фазы, связанный с резким уменьшением амплитуды колебаний в ведомой подсистеме и последующим выходом амплитуды на первоначальное значение, после



Рис. 2. Фазовые портреты поведения системы (1) при значении параметра связи K = 0.15. Предельный цикл, показанный черным цветом, соответствует поведению первого ведущего генератора (переменные x и \dot{x}), светло-серая фазовая траектория соответствует поведению второго (ведомого) генератора (переменные u и \dot{u}), начиная с момента времени t_0 и заканчивая t_s . Начальная фаза ведомого генератора $\varphi_u(t_0)$ равна нулю, а начальная фаза ведущего генератора равна: $a - \varphi_x(t_0) = 0.5$; $b - \varphi_x(t_0) = \varphi_c = 0.547$; $c - \varphi_x(t_0) = 0.55$.

85



Рис. 2 (продолжение).

чего уже реализуется тонкая подстройка фазы. При малых значениях параметра связи K амплитуда колебаний в ведомой подсистеме меняется незначительно, а расстройка фаз колебаний в двух подсистемах ликвидируется постепенно, что приводит к общему возрастанию длительности интервала времени T_s , за который осуществляется синхронизация, а также смене характера особенности (с минимума на максимум) зависимости времени синхронизации от фазы для φ_c .

Наконец, при больши́х значениях параметра связи K (рис. 1, кривая, соответствующая K = 0.75) механизм установления синхронного режима следующий: при включении связи воздействие ведущей подсистемы приводит к тому, что в ведомой подсистеме происходит резкое изменение амплитуды колебаний (сначала резкое уменьшение, затем возрастание), за счет которого ликвидируется несоответствие между фазами колебаний в обеих подсистемах. При этом никакой тонкой подстройки фазы уже не требуется. В силу этого время установления синхронного режима при больши́х величинах параметра связи K практически не зависит от соотношения фаз в ведущем и ведомом генераторах.

Таким образом, в настоящей работе показано, что в двух одинаковых подсистемах время установления режима полной синхронизации

зависит от разности фаз колебаний в этих подсистемах. Показано, что существует несколько механизмов установления синхронного режима, реализующихся при различных значениях параметра связи *K*.

Работа выполнена при поддержке Федеральной целевой программы "Интеграция" (проект Б0057), Программы поддержки ведущих научных школ РФ, а также научно-образовательного центра "Нелинейная динамика и биофизика" при Саратовском госуниверситете им. Н.Г. Чернышевского (грант REC-006 of U.S. Civilian Research and development Foundation for the Independent States of the Former Soviet Union (CRDF)).

Список литературы

- [1] Pecora L.M., Carroll T.L. // Phys. Rev. Lett. 1990. V. 64 (8). P. 821-824.
- [2] Pecora L.M., Carroll T.L. // Phys. Rev. A. 1991. V. 44 (4). P. 2374-2383.
- [3] Pyragas K. // Phys. Rev. E. 1998. V. 58 (3). P. 3067-3071.
- [4] Murali K., Lakshmanan M. // Phys. Rev. E. 1994. V. 49 (6). P. 4882–4885.
- [5] Murali K., Lakshmanan M. // Phys. Rev. E. 1994. V. 48 (3). P. R1624-R1626.
- [6] Cuomo K.M., Oppenheim A.V. // Phys. Rev. Lett. 1993. V. 71 (1). P. 65-68.
- [7] Постнов Д.Э., Хан С.К. // Письма в ЖТФ. 1999. Т. 25 (4). С. 11-18.
- [8] Anishchenko V.S., Balanov A.G., Janson N.B., Igosheva N.B., Bordyugov C.V. // Int. J. Bifurcation and Chaos. 2000. V. 10 (10). P. 2339–2348.
- [9] Parmananda P. // Phys. Rev. E. 1997. V. 56 (2). P. 1595-1598.
- [10] Blasius B., Stone L. // Int. J. Bifurcation and Chaos. 2000. V. 10 (10). P. 2361– 2380.
- [11] Palus M, Kurths J, Schwarz U, Novotna D, Charvatova I. // Int. J. Bifurcation and Chaos. 2000. V. 10 (11). P. 2519–2526.
- [12] Corron N.J. // Phys. Rev. E. 2001. V. 63. P. 055203.
- [13] Rosenblum M.G., Pikovsky A., Kurths J. // IEEE Trans. Circuits and Syst. 1997.
 V. 44 (10). P. 874–881.
- [14] Woafo P., Kraenkel R.A. // Phys. Rev. E. 2002. V. 65. P. 036225.
- [15] Leung H.K. // Phys. Rev. E. 1998. V. 58 (5). P. 5704-5709.
- [16] Анищенко В.С., Вадивасова Т.Е., Астахов В.В. Нелинейная динамика хаотических и стохастических систем. Саратов: Изд-во Сарат. ун-та, 1999.
- [17] Короновский А.А., Трубецков Д.И., Храмов А.Е. // Докл. РАН. 2003. Т. 389 (6). С. 749–752.