Vol. 6 No. 1 Mar. 2008

受两个频率激励和皮带驱动的具有 干摩擦的振子的动力学分析*

李志从 王琪

(北京航空航天大学理学院,北京 100083)

摘要 一个可调节速度的皮带驱动的干摩擦振子系统,设其干摩擦力大小是常值且两个激励频率是谐调的,本文对这个简单的力学模型进行了研究,分析了Filippov系统中可能出现的四种余维-1 sliding分岔并给出数值模拟.分析表明:该系统具有极其丰富的 sliding 分叉现象,较小的激励频率易引起非光滑分岔现象.

关键词 非光滑系统, 余维-1 sliding 分岔, Filippov 系统

引 言

近几年来,非光滑动力系统由于其复杂的动力 学现象和特性不能通过光滑动力系统的古典理论 加以解释而被广泛研究. Leine 根据不连续状态, 不连续的向量场及向量场的不连续的导数对非光 滑动力系统进行了一个详细的划分.由不连续的向 量场描述的系统称为 Filippov 系统(如带干摩擦或 者粘弹性支撑的系统).当非光滑系统的一个极限 环同一个同时从两边吸引的切换流形的一段区域 相交时,此类系统会出现 sliding 运动.文献中研究 了 Filippov 系统的一些数值算法.

在文献中,作者第一次提出了在 Filippov 系统 中存在的四种可能的 sliding 分岔.在文献中作者给 出了他们的解析条件.无论如何,同时能出现这四 种余维-1 slidng 分岔现象的例子还很少.

在本文中,研究了受两个频率激励和皮带驱动的 一个干摩擦振子的动力学特性,通过数值仿真发现在 该系统中存在这四种余维-1的 sliding 分岔现象.

1 力学模型

振子系统如图 1 所示. 一个物块通过一个粘 弹性元件与一个支架相连,并可在一个速度可以 连续控制的驱动皮带上运动. 物块与皮带间存在 干摩擦,物块由 Voigt 模型描述. 另外,外激励通 过弹性元件作用在系统上.

*国家自然科学基金资助项目(10672007)



图 1 干摩擦振子模型 Fig. 1 The model of a dry friction oscillator

其中:

M:物块质量[kg]; τ:时间[s]; X:物块坐标,其原点在平衡点处[m]; X': $\frac{dX}{dt}$; U_1 , U_2 :外激励的振幅[m]; Ω_1 , Ω_2 :外激励的频率[rad/s]; F:物块与皮带间的摩擦力[N]; D_1 :内部粘性阻尼[Ns/m]; D_2 :外部粘性阻尼[Ns/m]; K_1 :内部刚度系数[N/m]; K_2 :外部刚度系数[N/m];

 $m,t,x,x,f,d_1,k_1,k_2,v_d$:上述各量相应的无量 纲表达.

外部激励由两个谐频激励组成:

 $U(\tau) = U_1 \sin(\Omega_1 \tau) + U_2 \sin(\Omega_2 \tau) \tag{1}$

设系统处于平衡状态,指的是两弹簧的力大小为零 处,则系统的动力学方程为

²⁰⁰⁷⁻⁰⁵⁻³⁰ 收到第1稿,2007-09-20 收到修改稿.

$$MX + (D_1 + D_2)X + (K_1 + K_2)X = -F \operatorname{sing}(X - V_{DR}) + K_1 (U_1 \operatorname{sin} \Omega_1 \tau + U_2 \operatorname{sin} \Omega_2 \tau) + D_1 (U_1 \Omega_1 \cos \Omega_1 \tau + U_2 \Omega_2 \cos \Omega_2 \tau)$$
(2)

为了突出外激励 U(t)的影响,设 K₂≪K₁. 定义

$$\omega_{0} = \sqrt{\frac{K_{1} + K_{2}}{M}}, t = \omega_{0}\tau, d_{1} = \frac{D_{1}}{M\omega_{0}}, d_{2} = \frac{D_{2}}{M\omega_{0}},$$
$$u_{1} = \frac{U_{1}}{M\omega_{0}^{2}}, u_{2} = \frac{U_{2}}{M\omega_{0}^{2}}, v_{dr} = \frac{V_{DR}}{\omega_{0}},$$
$$f = \frac{F}{K_{1} + K_{2}}, \omega_{1} = \frac{\Omega_{1}}{\omega_{0}}, \omega_{2} = \frac{\Omega_{2}}{\omega_{0}}$$
(3)

则无量纲方程可以写为:

$$\ddot{x} + (d_1 + d_2)\dot{x} + x \in u_1 \sin\omega_1 \tau + u_2 \sin\omega_2 \tau + d_1(u_1\omega_1 \cos\omega_1 \tau + u_2\omega_2 \cos\omega_2 \tau) - f \operatorname{Sign}(\dot{x} - v_d)$$
(4)

其中 $\dot{x} = \frac{\mathrm{d}x}{\mathrm{d}t}$.

$$Sign(y) = \begin{cases} 1, & y > 0; \\ \in [-1,1], & y = 0; & y \in R \\ -1, & y < 0 \end{cases}$$
(5)

假设两个外激励的频率是谐调的,即

$$\frac{\omega_2}{\omega_1} = v = \frac{M}{N} \tag{6}$$

其中 M 和 N 是不可约的整数且f 大小是常值.

2 动力性分析

2.1 Slip 和 Stick 运动的解

假设 d₁ = d₂ = 0,可以得到 Slip 运动和 Stick 运 动的解析解. 设初始条件为

 $x(t_0) = x_0, \dot{x}(t_0) = x_0$

在 Slip 运动阶段,系统的解是

$$x(t) = \mp f + \frac{u_1}{1 - \omega_1^2} \sin \omega_1 (t - t_0) + \frac{u_2}{1 - \omega_2^2} \sin \omega_2 (t - t_0) + \gamma_1 \cos(t - t_0) + \gamma_2 \sin(t - t_0)$$
(7)

其中:

 $\gamma_1 = x_0 \pm f$

$$\gamma_2 = \dot{x}(t_0) - \frac{u_1 \omega_1}{1 - \omega_1^2} - \frac{u_2 \omega_2}{1 - \omega_2^2}$$
(8)

注意 Eq.(8)中" ∓"和 Eq.(9)中" ±"的上部和下 部分别对应于 $x > v_d$ 和 $x < v_d$ 的情况.

在 Stick 运动阶段,运动方程是

$$x(t) = x_0 + v_{dr}(t - t_0)$$
(9)

并且一种运动的末状态做为另一种状态的初值.从

Slip 运动到 Stick 运动的转换由下式决定:

$$v_{dr} = \frac{u_1}{1 - \omega_1^2} \cos \omega_1 t + \frac{u_2}{1 - \omega_2^2} \sin \omega_2 t - \gamma_1 \sin t + \gamma_2 \cos t. \quad (10)$$

而由 Stick 运动到 Slip 运动的转换由下式决定:

 $f = |-x_0 - v_{dr}(t - t_0) + u_1 \sin \omega_1 t + u_2 \sin \omega_2 t|$ (11) 无论如何,要得到系统的显式解比较困难,甚至大 多数情况下是不可能的.为了揭示其动力学行为, 我们给出了系统的数值模拟.

2.2 Filippov 系统的 sliding 分岔

文献[8]中,作者根据一个周期轨与切换区域 的边界相交引入了4种可能的 sliding 分岔.图2给 出了一个3维空间的表示,注意图中只绘出了与 sliding 区域相交的一部分轨迹.



图 2 四种可能的余维-1 sliding 分岔:(a)crossing-sliding 分岔; (b)grazing-sliding 分岔;(c)switching-sliding 分岔;(d)adding-sliding 分岔 Fig. 2 The four possible codimension-one bifurcation scenarios: (a)crossing-sliding;(b)grazing-sliding;(c)switching-sliding;(d)adding-sliding

3 数值模拟

假设 $d_1 = d_2 = 0.05$, f = 0.5, $u_1 = 0.3$, $u_2 = 0.2$ 取不同的 ω_1 , v 或者 v_d , 我们给出了 Eq. (4) 的一些 数值结果.

固定 v = 2:3, $v_{dr} = 0.9$,图 3 – 8 描述了不同的 激励下系统的相图. 所有的运动是周期的且系统 在 $\omega_1 = 1.26$ 时从周期 – 3 的运动变为周期 – 2 的 运动.



图 3 描述了上节中定义 grazing – sliding 分岔 (图 2 (*b*)).在此,对小的激励频率,物块的速度 没有达到皮带的驱动速度(图 3(*a*)),即物块一直 在皮带上滑动.随着参数的变化,在 ω_{\pm} 0.8215处 系统的一部分轨迹开始与 sliding 区域接触,从而 出现了 grazing – sliding 分岔.参数的进一步变化, 导致了 stick 运动的发生,即物块在一段时间内粘 在皮带上(图 3(*c*)).



图 4 描述了另一种分岔 switching – sliding 分 岔. 一段轨迹横断穿过 sliding 区域的边界,以高于 皮带的速度运动片刻后,又回到 sliding 区域内(图 4.(b)).而且,从图 4 中也可以看出,两个小环的 振幅随着 ω_1 的增大渐渐变大,从而出现了 grazing – sliding 分岔.更有趣的是,两个较大的环都经历 了 switching – sliding 分岔且两个环都能进入到 sliding 区域,出现 stick 运动(图 4(c)).

从图 5 中可以看出其中一个环的振幅开始减 小,最终周期 – 3 运动在 $\omega_1 = 1.26$ 时被周期 – 2 运动代替(图 5(*b*)).并且,较小的极限环发生了 grazing – sliding 分岔(图 5(c)).



正如图 5(c)和图 6(a)所示,随着 ω_1 的增大 较小的极限环环进入 sliding 区域的位置向左移 动,即振幅逐渐增大(图 6(b)),并发生了 switching – sliding 分岔(图 6(c)).



 $v = \frac{2}{3}, v_{dr} = 0.9, (a)\omega_1 = 1.52, (b)\omega_1 = 1.622, (c)\omega_1 = 1.641$



along Pioncare section $x_2 = v_{dr} = 0.9$,

(b) The mass displacement x_1 versus ω_1 along Pioncare section $x_2=0$

图 8 描绘了 crossing – sliding 分岔的现象. 数 值模拟揭示了如果 $\omega_1 > 1.709$,物块的最大速度不 会超过皮带的驱动速度(图 8(c)). 固定 $v = \frac{2}{3}$, 视外激励频率为参数, 图 9(a) 给 出了物块位移 x_1 沿 Pioncare 截面 $x_2 = v_{dr} = 0.9$ 的 分岔图. 为了便于分析振子的分岔特性, 图 9(b) 给

出了其沿 Pioncare 截面 $x_2 = 0$ 的分岔图.

图 10(a) 和(b) 绘出了取 ω₁ = 0.8, v 为参数, x₁ 沿不同的 Pioncare 截面的分岔图. 结合图 11 我 们看到振子的所有运动都是周期的(图. 11(c,f,g, i)) 或准周期的(图. 11(a,b,d,e,h)), 这取决于不 同的 v. 如果 v < 0.84 或者 v > 1.88,物块的速度小 于皮带的速度并且没有 stick 运动.





(b) The mass displacement x_1 versus v along Pioncare section $x_2 = 0$





 $\begin{aligned} (a) v = 0.\ 899\ , (b) v = 0.\ 998\ , (c) v = 1\ , (d) v = 1.\ 2\ , \\ (e) v = 1.\ 222\ , (f) v = 1.\ 5\ , (g) v = 1.\ 8\ , (h) v = 1.\ 95\ , (i) v = 2 \end{aligned}$ Fig. 11 Different periodic solutions of the system with $\omega_1 = 0.\ 8\ , \\ v_{dr} = 0.\ 9\ , (a) v = 0.\ 899\ , (b) v = 0.\ 998\ , (c) v = 1\ , (d) v = 1.\ 2\ , \\ (e) v = 1.\ 222\ , (f) v = 1.\ 5\ , (g) v = 1.\ 8\ , (h) v = 1.\ 95\ , (i) v = 2 \end{aligned}$

取 v = 1.5, $v_{dr} = 0.1$, 图. 12 绘出了视 ω_1 为参数的 adding – sliding 分岔. 此分岔现象与其他三种分岔现象不同之处在于此分岔是发生在 stick 运动过程中的.



 $(a)\omega_1 = 0.53, (b)\omega_1 = 0.57, (c)\omega_1 = 0.62$ Fig. 12 Different periodic solutions of the system with $v = 1.5, v_{dv} = 0.1, (a)\omega_1 = 0.53, (b)\omega_1 = 0.57, (c)\omega_1 = 0.62$

4 结论

从上面的分析可以看出如此简单的干摩擦振 子系统却有如此丰富的非光滑余维-1 sliding 分 岔现象,包括 grazing – sliding 分岔, switching – sliding 分岔, crossing – sliding 分岔和 adding – sliding 分岔.关于此类问题的分岔分析,既可以通过 理论分析,也可以通过数值仿真找到其分岔点,而 且数值分析可以更详细地分析其动力学行为(如可 以清楚地看到系统的周期性变化).为了系统的稳 定,实际应用中应该考虑这些非光滑分岔现象.如 对此系统来说,尽量取较大的激励频率和适当的 频率谐调比.

参考文献

- Leine R I, Van Campen D H, Van De Vrande B L. Bifurcations in nonlinear discontinuous systems. Nonliear Dynamics, 2000, (23):105~164
- 2 Van De Vrande B L, Van Campen D H, De Kraker A. An approximate analysis of dry – friction – induced stick – slip

vibrations by a smoothing procedure. Nonlinear Dynamics, 1999 (19) :157 ~ 169

- 3 Cheng G,Zu J W. Dynamics of a dry friction oscillator under two – frequency excitations. *Journal of Sound and Vibration*, 2004, (275) :591 ~ 603
- 4 Di Bernardo M, Kowalczyk P, Nordmark A. Sliding bifurcations: a novel mechanism for the sudden onset of chaos in dry – friction oscillators. *International Journal of Bifurcation and Chaos*, 2003, 13(10) :2935 ~2948
- 5 Leine R I, Van Campen D H, Kraker A De. Stick slip vibrations Induced by alternate friction models. *Nonlinear Dynamics*, 1998(16):41 ~ 54
- Bogacz R, Ryczek B. Frictional phenomena in dynamical system with two frequency excitation. *Meccanica*, 2003 (38) :711 ~ 717

- Galvanetto U. Some discontinuous bifurcations in a two block stick – slip system. Journal of Sound and Vibration, 2001,284(4) :53 ~669
- 8 Galvanetto U. Sliding bifurcations in the dynamics of mechanical systems with dry friction – remarks for engineers and applied scientists. *Journal of Sound and Vibration*, 2004, (276) :121 ~ 139
- 9 Kowalczyk P. Di Bernardo M. Two parameter degenerate sliding bifurcations in Filippov systems. *Physica D*, 2005 (204) :204 ~ 209
- 10 Kowalczyk P, Di Bernardo M, Champneys A R, Hogan S J, Homer M, Piiroinen P T. Two – parameter discontinuity – induced bifurcations of limit cycles: classification and open problems. *International Journal of Bifurcation and Chaos*, 2006,16 (3):601~629

DYNAMICAL ANALYSIS OF A DRY FRICTION OSCILLATOR WITH TWO-FREQUENCY EXCITATION AND BELT DRIVING *

Li Zhicong, Wang Qi

(School of Science, Beijing University of Aeronautics and Astronautics, Beijing 100083, China)

Abstract A dry friction oscillator driven by a moving belt, whose velocity could be continuously controlled, was investigated under the assumption that the dry friction force was constant and the excitation frequencies were harmonic. And the codimension – 1 sliding bifurcation of Filippov system was analyzed and numerically simulated. The numerical simulation reveals that there are abundant bifurcation phenomena, and that smaller excitation frequencies tend to cause non – smooth sliding bifurcation in the dry friction oscillator system.

Key words non-smooth system, codimension-1 sliding bifurcation, Filippov system

Received 30 May 2007, revised 20 September 2007.

^{*} The project supported by the National Natural Science Foundation of China (10672007)