ⓒ 应用数学和力学编委会, ISSN 1000-0887

http://www.applmathmech.cn

基于 Allee 效应诱导的 Filippov 生态系统的动力学行为研究^{*}

覃文杰1, 关海艳1, 王培培1, 唐光耀2

(1. 三峡大学 三峡数学研究中心,湖北 宜昌 443002;2. 湖北民族大学 数学系,湖北 恩施 445000)

摘要: 该文建立了一类由 Allee 效应诱导的非光滑 Filippov 切换系统.运用 Filippov 系统的定性分析方法,从理论上研究了系统的滑动区域、滑动模态和各类平衡点的存在性.同时用数值方法研究 了系统的滑动模态分支、边界焦点分支及全局动力学行为.研究发现: Allee 效应的强度可使种群的动态不稳定,不利于濒危生物种群的管理.

关键词: Allee效应; Filippov系统; 滑动模态; 滑动分支
 中图分类号: 0175 文献标志码: A DOI: 10.21656/1000-0887.400169

引

言

Allee 效应^[1-2]是由著名的生态学家 Allee 于 20 世纪 30 年代提出来的,他指出: 生物种群的群聚现象有利于种群的增长、存活,每个生物种群都有自己的最适密度,过分稀疏、拥挤都可能阻碍种群的生长.Allee 效应可能是由诸多因素引起的,包括寻找配偶的困难、近亲繁殖、对捕食者的防御以及扩散消耗等.脊椎动物、无脊椎动物、植物等有机体^[3-5]都可能存在 Allee 效应,当种群数量变大时 Allee 效应就消失了.Allee 效应对濒危生物的管理、种群的开发利用以及物种的引入至关重要.

自 Allee 效应被提出后,生态种群的 Allee 效应一直是生态学及生物数学领域内一个倍受 关注的热点研究问题.许多专家学者尝试着用数学模型来研究种群的 Allee 效应,文献[5-6]建 立了具有 Allee 效应的单种群模型; 文献[7-8]将 Allee 效应引入到多种群模型中.然而,应用 非光滑 Filippov 系统来研究种群 Allee 效应的文献很少,本文正是关注于 Allee 阈值对生物种 群行为的影响,建立由 Allee 阈值诱导的非光滑 Filippov 生态切换模型,并从理论和数值上研 究模型的动力学行为.

本文的结构如下:第1节将建立具有 Allee 效应的 Filippov 捕食模型;第2节重点介绍 Filippov 系统的基本理论、相关定义及其子系统的动力学性质;第3节从理论上对模型的滑动

- 基金项目: 国家自然科学基金(11601268;11761031;11801311)
- **作者简介:** 覃文杰(1983—),男,副教授,博士,硕士生导师(E-mail: wenjieqin@ hotmail.com); 关海艳(1986—),女,讲师,博士(通讯作者. E-mail: ghyan928@ ctgu.edu.cn).
- **引用格式**: 覃文杰, 关海艳, 王培培, 唐光耀. 基于 Allee 效应诱导的 Filippov 生态系统的动力学行为研究[J]. 应用数学和力学, 2020, **41**(4): 438-447.

^{*} 收稿日期: 2019-05-10;修订日期: 2019-07-12

区域、滑动动力学及各类平衡点的存在性进行系统分析;第4节从数值上研究模型的滑动分支、全局动力学行为等;最后给出相应的生物意义解释.

1 模型建立

基于文献[9]提出的 Leslie-Gower 捕食模型,考虑到食饵种群具有附加 Allee 效应,文献 [10] 建立了具有 Allee 效应的 Leslie-Gower 捕食模型:

$$\begin{cases} \frac{\mathrm{d}x}{\mathrm{d}t} = x \left(r_1 - bx - \frac{p}{x+q} \right) - \frac{a_1 x y}{x+k_1}, \\ \frac{\mathrm{d}y}{\mathrm{d}t} = y \left(r_2 - \frac{a_2 y}{x+k_2} \right), \end{cases}$$
(1)

其中x(t)和y(t)分别代表食饵和捕食者在时间t的种群密度; r_1 和 r_2 分别表示食饵和捕食者 的内禀增长率,b为食饵种群的种内抑制率, a_1 和 a_2 分别代表食饵转化成捕食者的最大生物 转化率和生物转化率, k_1 和 k_2 表示半饱和常数;p/(x + q)为附加 Allee 效应,其中p和q为 Allee 效应常数;假设所有参数均为正常数.

Allee 效应只有在食饵密度小于 Allee 阈值 x_{ET} 时才发生,而当食饵密度大于 Allee 阈值 x_{ET} 时,食饵种群将不会发生 Allee 效应,于是便得到了如下模型(即文献[9]考虑的情形):

$$\begin{cases} \frac{\mathrm{d}x}{\mathrm{d}t} = x(r_1 - bx) - \frac{a_1 xy}{x + k_1}, \\ \frac{\mathrm{d}y}{\mathrm{d}t} = y \left(r_2 - \frac{a_2 y}{x + k_2} \right). \end{cases}$$

$$(2)$$

因此,联系模型(1)和(2),本文建立了具有附加 Allee 效应的非光滑 Filippov 捕食模型:

$$\begin{cases} \frac{\mathrm{d}x}{\mathrm{d}t} = x \left(r_1 - bx - \frac{\varepsilon p}{x+q} \right) - \frac{a_1 x y}{x+k_1}, \\ \frac{\mathrm{d}y}{\mathrm{d}t} = y \left(r_2 - \frac{a_2 y}{x+k_2} \right), \end{cases}$$
(3)

其中

$$\varepsilon = \begin{cases} 1, & x - x_{\rm ET} < 0, \\ 0, & x - x_{\rm ET} > 0. \end{cases}$$
(4)

2 预备知识

2.1 Filippov 系统的相关理论及定义

定义二维空间 $R_{+}^{2} = \{Z = (x, y) \mid x \ge 0, y \ge 0\}$ 和函数 $H(Z) = x - x_{ET}$, 并作如下记号: $F_{c_{1}}(Z) = \left[x\left(r_{1} - bx - \frac{p}{x+q}\right) - \frac{a_{1}xy}{x+k_{1}}, y\left(r_{2} - \frac{a_{2}y}{x+k_{2}}\right)\right],$ $F_{c_{2}}(Z) = \left[x(r_{1} - bx) - \frac{a_{1}xy}{x+k_{1}}, y\left(r_{2} - \frac{a_{2}y}{x+k_{2}}\right)\right].$ 则模型(3)及(4)可以写成一般的非光滑 Filippov 系统^[11-17]:

$$\dot{Z}(t) = \begin{cases} F_{G_1}(Z), & Z \in G_1, \\ F_{G_2}(Z), & Z \in G_2, \end{cases}$$
(5)

其中

 $G_1 = \{ Z \in R_+^2 | H(Z) < 0 \}, G_2 = \{ Z \in R_+^2 | H(Z) > 0 \}.$

同时,定义不连续的切换面 $\Sigma = \{Z \in R_+^2 | H(Z) = 0\}$ 将区域 $G_1 \subseteq G_2$ 分开.为了研究模型(5) 在切换面 Σ 上的性质,需要采用凸组合^[11]或 Utkin 等度控制^[12]方法.由文献[11]的相关定义 可得

$$F_{G}(Z) = \lambda(Z) F_{G_{1}}(Z) + [1 - \lambda(Z)] F_{G_{2}}(Z), \qquad (6)$$

其中

$$\lambda(Z) = \frac{F_{G_2}H(Z)}{F_{G_2}H(Z) - F_{G_1}H(Z)}, \qquad 0 < \lambda(Z) < 1;$$
(7)

或定义

$$F_{c}(Z) = \left[1 - \lambda(Z)\right]F_{c_{1}}(Z) + \lambda(Z)F_{c_{2}}(Z),$$

其中

$$\lambda(Z) = \frac{F_{c_1}H(Z)}{F_{c_1}H(Z) - F_{c_2}H(Z)}, \qquad 0 < \lambda(Z) < 1.$$

另外,Filippov系统的滑动模式动力学可由

$$\frac{\mathrm{d}Z(t)}{\mathrm{d}t} = F_{\mathcal{G}}(Z(t)), \qquad Z(t) \in \Sigma_{\mathcal{S}} = \{ Z \in \Sigma \mid 0 \leq \lambda(Z) \leq 1 \}$$

决定.

现在,本文参考文献[11-14],给出了 Filippov 系统平衡点的相关定义。

定义 1(伪平衡点) 若平衡点 Z_* 是 Filippov 系统(5) 滑动模式动力学上的点,且满足关系式(6) 和(7),则称 Z_* 为 Filippov 系统(5) 的伪平衡点.

定义 2(边界平衡点) 若 Filippov 系统(5)的平衡点 Z_{*} 满足如下条件之一:

(i) $F_{G_1}(Z_*) = 0, H(Z_*) = 0;$

(ii) $F_{G_2}(Z_*) = 0$, $H(Z_*) = 0$,

则称 Z_* 为 Filippov 系统(5)的边界平衡点.

定义3(切点) 若 Filippov 系统(5)的平衡点 Z_{*} 满足如下条件之一:

(i) $F_{G_1}H(Z_*) = 0, Z_* \in \Sigma_s;$

(ii) $F_{G_2}H(Z_*) = 0, Z_* \in \Sigma_S$,

则称 Z_{*}为 Filippov 系统(5)的切点.

定义 4(真、假平衡点) 若 Filippov 系统(5)的平衡点 Z_* 满足如下条件之一:

(i) $F_{G_1}(Z_*) = 0, H(Z_*) < 0;$

(ii) $F_{G_2}(Z_*) = 0, H(Z_*) > 0,$

则称 Z_* 为 Filippov 系统(5)的真平衡点.

若 Z_{*} 满足如下条件之一:

(i) $F_{G_1}(Z_*) = 0, H(Z_*) > 0;$

(ii)
$$F_{G_2}(Z_*) = 0, H(Z_*) < 0,$$

则称 Z_* 为 Filippov 系统(5)的假平衡点.

2.2 子系统的动力学行为

当 x(t) < x_{ET} 时, Filippov 系统(5)的动力学行为由子系统(1)决定, 文献[10] 通过无量纲

变化将系统(1)转化成如下系统:

$$\begin{cases} \frac{\mathrm{d}x}{\mathrm{d}t} = x \left(1 - x - \frac{m}{x+b} \right) - \frac{cxy}{x+c_1}, \\ \frac{\mathrm{d}y}{\mathrm{d}t} = sy \left(1 - \frac{y}{x+c_2} \right). \end{cases}$$
(8)

文献[10]对系统(8)的动力学行为进行了深入细致的分析,本文主要考虑0 < m < b 的情形(弱 Allee 效应),为了方便叙述引理,作记号:

$$\begin{split} m^* &= \frac{2b - c - c_1 + 1}{9(b + c - 2c_1 - 1)} (b^2 + b - bc - bc_1 - 2c^2 + 4c - 4cc_1 - 2c_1^2 - 5c_1 + 9cc_2 - 2) ,\\ 3\eta_1 &= b + c + c_1 - 1, \ 3\eta_2 &= bc + bc_1 + cc_2 + m - b - c_1, \ \eta_3 &= bcc_2 + c_1(m - b) ,\\ p &= \eta_2 - \eta_1^2, \ q &= \eta_3 - 3\eta_1\eta_2 + 2\eta_1^3, \ z_1 &= \frac{\sqrt[3]{(-4q + 4\sqrt{4p^3 + q^2})^2} - 4p}{2\sqrt[3]{-4q + 4\sqrt{4p^3 + q^2}}},\\ s^{[x]} &= \bar{x} \bigg[\frac{c(\bar{x} + c_2)}{(\bar{x} + c_1)^2} + \frac{m}{(\bar{x} + b)^2} - 1 \bigg] ,\\ \mu_1 &= 1 + b + c_1 + bc_1 + c^2 + cc_1 - 2m - bc - 2cc_2 - 2c, \\ \mu_2 &= -cc_2 + b - m + 2bc_1 - 2bc + b^2 - cc_1 + c^2c_2 + c^2b - bm + cm - b^2c - 4mc_1 + c_1^2 - 4bcc_2 + c_1 - cc_2c_1 + b^2c_1 + bc_1^2 + 2bc_1c, \\ \mu_3 &= b^2c_1^2 - bcc_1 - bmc_1 + mcc_1 + b^2cc_1 + bc^2c_2 - bcc_1c_2 - bcc_2 + bc_1 - mc_1 + b^2c_1 + bc_1^2 - 2b^2cc_2 - 2mc_1^2. \\ \mathbf{FIT} &= \mathbf{1} \quad \text{MR} \\ \mathbf{F} \\ \mathbf{FIT} &= \mathbf{1} \quad \text{MR} \\ \mathbf{F} \\ \mathbf{K} \\$$

则系统(8)存在唯一的正平衡点 $\tilde{E}(\bar{x},\bar{y}) = (z_1 - \eta_1, z_1 - \eta_1 + c_2)$.进一步地,如果

$$\frac{c(x+c_2)}{(\bar{x}+c_1)^2} + \frac{m}{(\bar{x}+b)^2} > 1, \, \mu_1 \bar{x}^2 + \mu_2 \bar{x} + \mu_3 > 0,$$

则系统(8)的正平衡点 $\overline{E}(\overline{x},\overline{y})$ 的 Hopf 分支发生在 $s = s^{[\overline{x}]}$ 处.

当 $x(t) > x_{\text{ET}}$ 时, Filippov 系统(5)的动力学行为由子系统(2)决定.基于文献[9]的主要 研究结果,本文给出了如下引理.

引理2 子系统(2)存在三个边界平衡点(0,0), $(r_1/b_1,0)$, $(0,r_2k_2/a_2)$. 若 $r_1k_2a_1 < r_1k_1a_2$, 则系统存在唯一的正平衡点 (x^*, y^*) . 进一步地, 如果

 $2a_1L_1 < r_1k_1, k_1 < 2k_2, 4(r_1 + b_1k_1) < a_1$ 成立,则正平衡点 (x^*, y^*) 是全局渐近稳定的,其中

$$x^{*} = \frac{a_{2}r_{1} - a_{1}r_{2} - a_{2}b_{1}k_{1} + \sqrt{(a_{1}r_{2} + a_{2}b_{1}k_{1} - a_{2}r_{1})^{2} - 4a_{2}b_{1}(a_{1}r_{2}k_{2} - a_{2}r_{1}k_{1})}{2a_{1}b_{1}}$$

$$y^{*} = \frac{r_{1}(x^{*} + k_{2})}{a_{2}}, L_{1} = \frac{a_{2}r_{1}(r_{1} + 4) + (r_{2} + 1)^{2}(r_{1} + b_{1}k_{2})}{4a_{2}b_{1}}.$$

3 滑动模态及平衡点

由式(7)中 $\lambda(Z)$ 的定义,可得

$$\lambda(Z) = \frac{x+q}{p} \left(r_1 - bx - \frac{a_1 x y}{x+k_1} \right).$$

求解不等式 $0 \leq \lambda(Z) \leq 1$ 可得

$$\frac{x+k_1}{a_1} \left(r_1 - bx - \frac{p}{x+q} \right) \le y \le \frac{(r_1 - bx)(x+k_1)}{a_1}, \qquad x = x_{\text{ET}}.$$

为了叙述的方便,作如下记号:

$$y_{\min} = \frac{x + k_1}{a_1} \left(r_1 - bx - \frac{p}{x + q} \right), \ y_{\max} = \frac{(r_1 - bx)(x + k_1)}{a_1}.$$

根据预备知识中关于 Σ_s 的定义,可得 Filippov 系统(5)的滑线区域为

 $\Sigma_{S} = \{ (x, y)^{T} \in R_{+}^{2} | x = x_{ET}, y_{min} \leq y \leq y_{max} \}.$ (9)

接下来,应用 Utkin 等度控制方法^[12]来研究 Filippov 系统(5)在滑线 Σ_s 上的动力学性质, 由 H(Z) = 0 可得

$$\frac{\partial H}{\partial t} = \frac{\mathrm{d}x(t)}{\mathrm{d}t} = x \left(r_1 - bx - \frac{\varepsilon p}{x+q} \right) - \frac{a_1 x y}{x+k_1} = 0.$$

对于上述方程关于 *ε* 求解得

$$\varepsilon = \frac{x_{\rm ET} + q}{p} \left(r_1 - bx_{\rm ET} - \frac{a_1 y}{x_{\rm ET} + k_1} \right).$$

由 Utkin 等度控制方法可得 Filippov 系统(5) 在滑线 Σ_s 上滑动模式动力学微分方程为

$$\frac{\mathrm{d}y(t)}{\mathrm{d}t} = y \left(r_2 - \frac{a_2 y}{x + k_2} \right), \qquad x = x_{\mathrm{ET}}.$$
(10)

下文将继续探讨 Filippov 系统(5)各类平衡点的存在性.

伪平衡点 由定义1可知 Filippov 系统(5)存在唯一的伪平衡点 $E_p(x_{ET}, y_p)$,其中

$$y_{\rm p} = \frac{r_2(x_{\rm ET} + k_2)}{a_2}, \qquad y_{\rm p} \in \Sigma_s.$$

边界平衡点 由定义2可知 Filippov 系统(5)的边界平衡点需满足如下方程:

$$\begin{cases} r_1 - bx - \frac{p}{x+q} - \frac{a_1 y}{x+k_1} = 0, \\ r_2 - \frac{a_2 y}{x+k_2} = 0, \\ x(t) = x_{\text{ET}}, \end{cases}$$
(11)

或

$$\begin{cases} r_{1} - bx - \frac{a_{1}y}{x + k_{1}} = 0, \\ r_{2} - \frac{a_{2}y}{x + k_{2}} = 0, \\ x(t) = x_{\text{ET}}. \end{cases}$$
(12)

对于方程组(11),若 $y_{min} = y_p$,则 Filippov 系统(5)存在边界平衡点 $E_b(x_{ET}, y_{min})$; 对于方程组(12),若 $y_{max} = y_p$,则 Filippov 系统(5)存在边界平衡点 $E_b(x_{ET}, y_{max})$. 切点 由定义 3 可知 Filippov 系统(5)的切点需满足如下方程:

$$\begin{cases} r_1 - bx - \frac{p}{x+q} - \frac{a_1 y}{x+k_1} = 0, \\ x(t) = x_{\text{ET}}, \end{cases}$$
(13)

或

$$\begin{cases} r_1 - bx - \frac{a_1 y}{x + k_1} = 0, \\ x(t) = x_{\text{ET}}. \end{cases}$$
(14)

求解上述方程组可得,Filippov 系统(5)存在切点 $E_t(x_{ET}, y_{min})$ 或 $E_t(x_{ET}, y_{max})$.

真、假平衡点由子系统的动力学行为相关预备知识可知,子系统(1)至多存在两个正平衡点,记为 $E^{11}(x_{11},y_{11})$ 和 $E^{12}(x_{12},y_{12})$,在此假设 $x_{11} < x_{12}$.因此对子系统(1)的真、假平衡点概括如下:

(i) 若 $x_{12} > x_{ET}$,则子系统(1)存在两个假平衡点 E_v^{11} 和 E_v^{12} ;

(ii) 若 $x_{11} < x_{ET}$,则子系统(1)存在两个真平衡点 E_r^{11} 和 E_r^{12} ;

(iii) 若 $x_{11} < x_{FT} < x_{12}$,则子系统(1)存在一个真平衡点 E_r^{11} 和一个假平衡点 E_v^{12} .

类似地,子系统(2)至多存在一个正平衡点,记为 $E^{21}(x_{21},y_{21})$.则对子系统(2)的真、假平衡点概括为:

(i) 若 $x_{21} < x_{ET}$, 则子系统(2)存在一个假平衡点 E_v^{21} ;

(ii) 若 $x_{21} > x_{ET}$, 则子系统(2)存在一个真平衡点 E_r^{21} .

此外,本文还给出两个子系统的等倾曲线方程.子系统(1)的垂直和水平等倾曲线方程分 别为

$$f_{v1} = \frac{(x+k_1)\left(r_1 - bx - \frac{p}{x+1}\right)}{a_1}, f_h = \frac{r_1(x+k_2)}{a_2}, \qquad x < x_{ET}$$

子系统(2)的垂直和水平等倾曲线方程分别为

$$f_{\rm v2} = \frac{(x+k_1)(r_1-bx)}{a_1}, f_{\rm h} = \frac{r_1(x+k_2)}{a_2}, \qquad x > x_{\rm ET} \,.$$

4 滑动分支及全局动力学行为

通过对 Filippov 系统(5) 滑动区域、滑动模态动力学及平衡点的研究可知: Filippov 系统(5)存在伪平衡点、真平衡点、假平衡点、边界平衡点等多种平衡点,当一些重要参数发生微小变化时,可能会引起一系列滑动模态及平衡点分支现象.下面,本文将通过数值方法来研究 Filippov 系统(5)的滑动分支及全局动力学行为.

首先,选择 Allee 阈值 x_{ET} 作为分支参数来研究 Filippov 系统(5)的滑动模态分支,同时固定其他参数为 $r_1 = 4$, $r_2 = 3$, b = 0.1, q = 0.1, $a_1 = 0.5$, $a_2 = 0.9$, $k_1 = 2$, $k_2 = 2$.如图 1 所示,随着 x_{ET} 的逐渐变化, Filippov 系统(5)的滑线段长度、伪平衡点的存在发生了迅速变化.特别地,当 Allee 效应常数 p 不同时, Filippov 系统(5)的滑线段长度和伪平衡点个数变化趋势也不同.通过对比图 1(a)与1(b)发现 Filippov 系统(5)的滑动模态对 Allee 效应常数 p 相当敏感,当 p 较大时,即 Allee 效应较强时, Filippov 系统(5)滑线段上的伪平衡点个数增多, 而滑线上的伪平衡点会使 Filippov 系统的动力学行为变得更加复杂.这说明了 Allee 效应的强度可使种群的动态变得不稳定,不利于濒危生物种群的管理.





接下来,选择以 Allee 常数 q 为分支参数来研究 Filippov 系统(5)的边界焦点分支,其他参数为 $r_1 = 1, r_2 = 0.125, a_1 = 0.5, a_2 = 0.125, k_1 = 0.3, k_2 = 0.2, b = 1, p = 0.24, x_{ET} = 0.5.当 q 较小时, Filippov 系统(5)的两个子系统(1)和(2)分别存在一个稳定的真平衡点(焦点) <math>E_r^{11}$ 和 E_r^{21} ,同时系统还存在一个稳定的伪平衡点 E_p ,如图 2(a)如示.当 q 增大到 3.3 时,即图 2(b)所示情形,子系统(1)的焦点 E_r^{11} 与系统的伪平衡点 E_p 碰撞成一点,即边界平衡点 E_b ,此时 Filippov 系统(5)发生了边界焦点分支.进一步增大 q 到图 2(c)所示情形,边界平衡点 E_b 突然消失,系统所有的轨线趋于子系统(2)的真平衡点(焦点) E_r^{21} .

最后,本文研究了 Filippov 系统(5)的全局动力学行为**.**如图 3 所示,选取所有参数值为 r_1 = 1, r_2 = 0.08, a_1 = 0.5, a_2 = 0.08, k_1 = 0.3, k_2 = 0.2,b = 1,p = 0.24,q = 0.4, x_{ET} = 0.5.子系统存在一个不稳定的真平衡点(焦点) E_r^{11} 和一个稳定的标准周期解(极限环) Γ .同时,Filippov 系统(5)在滑线上存在一个稳定的伪平衡点 E_p .此外,从图 3 还可以看出:子系统(2)存在一个稳定的真平衡点(焦点) E_r^{21} .



图 3 Filippov 系统(5)的全局动力学行为 Fig. 3 Global dynamic behaviors of Filippov system (5)

5 结 论

本文在一类具有 Allee 效应的 Leslie-Gower 捕食模型的基础上,考虑到 Allee 阈值对种群 Allee 效应的影响,建立了一类具有附加 Allee 效应的非光滑 Filippov 捕食系统.综合运用 Filippov 系统的基本理论与研究方法,从理论上研究了 Filippov 系统(5)的滑动区域、滑动动力学和 各类平衡点的存在性.同时用数值分析技巧研究了该系统的滑动模态分支、边界焦点分支及 全局动力学行为.研究发现: Allee 效应的强度可使种群的动态不稳定,不利于濒危生物种群 的管理.

然而,本文仅考虑了附加 Allee 效应对种群生态的影响.事实上,诸如气候的多变、环境的 不确定等随机因素也可能会对生物种群带来重要影响.因此,考虑这些随机因素,建立复杂的 混合动力学模型来研究 Allee 效应对种群生态的影响,探讨在 Allee 效应条件下混合动力系统 的生态学解释,这将是一项非常有意义的工作.今后我们将重点关注这方面的研究.

参考文献(References):

- ALLEE W C. Animal Aggregations: a Study in General Sociology [M]. Chicago: Chicago University Press, 1931.
- [2] ALLEE W C, PARK O, EMERSON A E, et al. *Principles of Animal Ecology*[M]. Philadelphia: Saunders Company, 1949.
- [3] DENNIS B. Allee effects: population growth, critical density, and the chance of extinction[J]. Natural Resource Modeling, 1989, 3(4): 481-538.
- [4] MCCARTHY M A. The Allee effect, finding mates and theoretical models[J]. *Ecological Modelling*, 1997, **103**(1): 99-102.
- [5] STEPHENS P A, SUTHERLAND W J. Consequences of the Allee effect for behaviour, ecology and conservation [J]. *Trends in Ecology & Evolution*, 1999, **14**(10): 401-405.
- [6] BOUKAL D S, BEREC L. Single-species models of the Allee effect: extinction boundaries, sex ratios and mate encounters[J]. *Journal of Theoretical Biology*, 2002, **218**(3): 375-394.
- [7] WANG W X, ZHANG Y B, LIU C. Analysis of a discrete-time predator-prey system with Allee effect[J]. *Ecological Complexity*, 2011, **8**(1): 81-85.
- [8] YU T, TIAN Y, GUO H, et al. Dynamical analysis of an integrated pest management predatorprey model with weak Allee effect[J]. *Journal of Biological Dynamics*, 2019, 13(1): 218-244.
- [9] AZIZ-ALAOUI M A, OKIYE M D. Boundedness and global stability for a predator-prey model with modified Leslie-Gower and Holling-type II schemes [J]. Applied Mathematics Letters, 2003, 16(7): 1069-1075.
- [10] CAI Y L, ZHAO C D, WANG W M, et al. Dynamics of a Leslie-Gower predator-prey model with additive Allee effect[J]. *Applied Mathematical Modelling*, 2015, **39**(7): 2092-2106.
- [11] FILIPPOV A F. Differential Equations With Discontinuous Right-Hand Sides [M]. Dordrecht: Kluwer Academic Publishers, 1988.
- UTKIN V I, GULDNER J, SHI J X. Sliding Model Control in Electromechanical Systems [M]. London: Taylor Francis Group, 2009.
- [13] KUZNETSOV YU A, RINALDI S, GRAGNANI A. One parameter bifurcations in planar Filippov systems[J]. *International Journal of Bifurcation and Chaos*, 2003, **13**(8): 2157-2188.
- [14] DI BERNARDO M, BUDD C J, CHAMPNEYS A R, et al. Bifurcations in nonsmooth dynamical systems[J]. SIAM Review, 2008, 50(4): 629-701.
- [15] KRIVAN V. On the Gause predator-prey model with a refuge: a fresh look at the history[J]. Journal of Theoretical Biology, 2011, 274(1): 67-73.
- [16] TANG S Y, LIANG J H, XIAO Y N, et al. Sliding bifurcations of Filippov two stage pest control models with economic thresholds [J]. SIAM Journal on Applied Mathematics, 2012, 72 (4): 1061-1080.
- [17] TANG S Y, LIANG J H. Global qualitative analysis of a non-smooth Gause predator-prey model with a refuge[J]. Nonlinear Analysis: Theory, Methods & Applications, 2013, 76: 165-180.

Dynamic Behaviors of Filippov Ecosystems Induced by Allee Effects

QIN Wenjie¹, GUAN Haiyan¹, WANG Peipei¹, TANG Guangyao²

(1. Three Gorges Mathematical Research Center,
China Three Gorges University, Yichang, Hubei 443002, P.R.China;
2. Department of Mathematics, Hubei Minzu University,
Enshi, Hubei 445000, P.R.China)

Abstract: A non-smooth Filippov predator-prey system induced by Allee effects was proposed. The sliding domain, the sliding mode dynamics and the existence of several equilibria were discussed by means of the qualitative theory and method related to the Filippov system. Furthermore, the sliding mode bifurcation, the boundary focus bifurcation and the global dynamic behaviors were given through numerical simulations. The results indicate that, the intensity of Allee effects could make the dynamics of population become unstable, and may be unfavorable for the protection of endangered species.

Key words: Allee effect; Filippov system; sliding mode; sliding bifurcation

Foundation item: The National Natural Science Foundation of China (11601268; 11761031; 11801311)