# 物理学报 Acta Physica Sinica



反应扩散系统中反螺旋波与反靶波的数值研究

倪之玮 李新政 白占国 李燕

Numerical investigation on antispiral and antitarget wave in reaction diffusion system

Ni Zhi-Wei Li Xin-Zheng Bai Zhan-Guo Li Yan

引用信息 Citation: Acta Physica Sinica, 67, 188201 (2018) DOI: 10.7498/aps.67.20180864 在线阅读 View online: http://dx.doi.org/10.7498/aps.67.20180864 当期内容 View table of contents: http://wulixb.iphy.ac.cn/CN/Y2018/V67/I18

您可能感兴趣的其他文章 Articles you may be interested in

## 用晚钠电流终止心脏中的螺旋波和时空混沌

Terminating spiral wave and spatiotemporal chaos in cardiac tissues by using late sodium current 物理学报.2017, 66(13): 138201 http://dx.doi.org/10.7498/aps.66.138201

#### 通过放慢钠通道开闭控制心脏中的螺旋波和时空混沌

Controlling spiral wave and spatiotemporal chaos in cardiac tissues by slowing sodium channel activation and inactivation

物理学报.2016, 65(19): 198201 http://dx.doi.org/10.7498/aps.65.198201

## 用低通滤波方法终止心脏组织中的螺旋波和时空混沌

Terminating the spiral wave and spatiotemporal chaos in cardiac tissue using the low-pass filtering scheme 物理学报.2015, 64(21): 218202 http://dx.doi.org/10.7498/aps.64.218202

## 非对称耦合两层可激发介质中的螺旋波动力学

Dynamics of spiral waves in an asymmetrically coupled two-layer excitable medium 物理学报.2015, 64(19): 198201 http://dx.doi.org/10.7498/aps.64.198201

## 细胞外钾离子浓度延迟恢复对螺旋波的影响研究

Study on the effect of delayed recovery of extracellular potassium ion concentration on spiral wave 物理学报.2014, 63(23): 238201 http://dx.doi.org/10.7498/aps.63.238201

## 反应扩散系统中反螺旋波与反靶波的数值研究<sup>\*</sup>

倪之玮 李新政 白占国 李燕

(河北科技大学理学院,石家庄 050018)

(2018年5月2日收到;2018年6月29日收到修改稿)

采用三变量 Brusselator 扩展模型在二维空间对反应扩散系统中反螺旋波和反靶波进行了数值模拟,利 用色散关系和参量的时空变化研究了反螺旋波与反靶波的形成机制和时空特性,分析了方程参数对反螺旋波 与反靶波的影响,获得了多种不同臂数的反螺旋波.模拟结果表明:反螺旋波源于波失稳、霍普失稳,或两种 失稳的共同作用,而在反靶波中除上述两种失稳外还同时存在图灵失稳,波的传播方向均由外向内;反螺旋波 波头的相位运动方向与波的走向相同,且旋转周期随臂数的增加逐渐增大;多臂数的反螺旋波由于受微扰及 边界条件的影响,在波头的持续旋转运动中可以向臂数少的反螺旋波发生转变,并且在一定条件下单臂反螺 旋波可实现到反靶波的转变;当不活跃中间物质的浓度的扩散系数超过临界值时,波的传播方向发生改变,系 统可以实现反螺旋波到螺旋波以及反靶波到靶波的转变.

关键词:反螺旋波,反靶波,反应扩散系统,斑图 **PACS:** 82.40.Ck, 05.65.+b, 45.70.Qj

#### **DOI:** 10.7498/aps.67.20180864

## 1引言

螺旋波斑图是非线性系统中自组织形成的时 空有序结构,是自然界中最常见和最基本的一种 远离平衡态的斑图形式, 它广泛地存在于自然界 和各实验系统中<sup>[1-5]</sup>,根据传播形式可分为螺旋波 (spiral)和反向螺旋波 (antispiral). 螺旋波 (运动形 式由波头向外传播的螺旋波)由于其广泛存在和容 易形成被人们所熟知,国内外学者已对其进行了 系统的实验及理论研究,并发表了大量的研究结 果. 人们通过分析多个系统中的单臂螺旋波的性 质及其动力学行为,系统地研究了单臂螺旋波的破 缺机制和控制方法[6-12],并对复杂的多臂数螺旋 波和超级螺旋波也从理论模拟和实验上进行了多 方面的研究<sup>[13-19]</sup>.而反螺旋波(运动形式由外向 波头反方向传播的螺旋波)直到2001年Vanag和 Epstein<sup>[20]</sup>在BZ-AOT化学反应系统中发现,才被 命名,随后开始引起人们的注意与研究. Gong和 Christini<sup>[21]</sup>通过模拟发现反应扩散系统在霍普失 稳附近会出现反螺旋波; Wang等<sup>[22]</sup>发现弛豫振荡 介质中远离霍普失稳时以及单相反应扩散系统在 临近霍普失稳时也可以自发出现反螺旋波; Nicola 等<sup>[23]</sup>利用复Ginzburg-Landau理论方程讨论了反 应扩散系统在霍普失稳附近产生螺旋波与反螺旋 波的区别; Qian等<sup>[24]</sup>利用耦合FitzHugh-Nagumo (FHN)模型研究了多普勒失稳造成稳定反螺旋波 到湍流态的演化.鉴于反螺旋波的研究起步较晚, 目前相关研究结果相对较少.研究不同失稳时系统 出现的反螺旋波以及反螺旋波的多样性,将有助于 人们对反螺旋波的了解.

本工作采用三变量 Brusselator 扩展模型, 分 析了反应扩散系统反螺旋波与反靶波的产生机制 与时空特性, 并对反应扩散系统中的反螺旋波与反 靶波以及多臂反螺旋波的形成及其转化过程进行 了数值分析, 其研究结果对于丰富和深入理解反螺 旋波和反靶波的理论具有一定的参考意义.

\* 河北省自然科学基金(批准号: A2017208081)和河北省教育厅重点项目(批准号: ZD2016025)资助的课题.

© 2018 中国物理学会 Chinese Physical Society

<sup>†</sup>通信作者. E-mail: tjiali123@163.com

## 2 理论模型

目前,用于研究螺旋波斑图的理论模型主要 有复Ginzburg-Landau方程、三变量Purwins模型、 Barkley模型、FHN模型和Bär模型等.本工作采 用三变量Brusselator扩展模型<sup>[25]</sup>,其无量纲的形 式如下:

$$\begin{cases} \frac{\partial U}{\partial t} = D_U \nabla^2 U + a - (b+1)U \\ + U^2 V - cU + dW, \end{cases}$$
(1)  
$$\frac{\partial V}{\partial t} = D_V \nabla^2 V + bU - U^2 V, \\ \frac{\partial W}{\partial t} = D_W \nabla^2 W + cU - dW, \end{cases}$$

式中,  $U, V \cap W \cap D$  为活化子 和禁阻子以及不 活跃中间物质的浓度;  $D_U$ ,  $D_V$ ,  $D_W \cap D$  表示三 个变量的扩散系数 ( $D_U < D_V < D_W$ ); a, b, c, d为反应动力学控制参数. 该方程有均匀定态解: ( $U_0, V_0, W_0$ ) = ( $a, b/a, a \cdot c/d$ ), 对定态解做一个微 扰, 令 $U = U_0 + u, V = V_0 + v, W = W_0 + w$ , 代 入上述方程可得线性微扰方程:

$$\begin{pmatrix} u_t \\ v_t \\ w_t \end{pmatrix} = J \begin{pmatrix} u \\ v \\ w \end{pmatrix} + D \begin{pmatrix} u \\ v \\ w \end{pmatrix},$$
  
其中, 雅克比矩阵为 $J = \begin{pmatrix} b-1-c \ a^2 \ d \\ -b \ -a^2 \ 0 \\ c \ 0 \ -d \end{pmatrix}, 扩$   
散系数矩阵为 $D = \begin{pmatrix} D_u \ 0 \ 0 \\ 0 \ D_v \ 0 \\ 0 \ 0 \ D_w \end{pmatrix}.$ 将此微扰在傅  
里叶空间展开, 令

$$\begin{pmatrix} u \\ v \\ w \end{pmatrix} = \sum_{k} \begin{pmatrix} c_k^1 \\ c_k^2 \\ c_k^3 \\ c_k^3 \end{pmatrix} \exp(\lambda_k t + ikx),$$

代入微扰方程,得到特征方程:

$$\lambda_k \begin{pmatrix} c_k^1 \\ c_k^2 \\ c_k^3 \\ c_k^3 \end{pmatrix}$$
$$= \begin{pmatrix} b - 1 - c - k^2 D_u & a^2 & d \\ -b & -a^2 - k^2 D_v & 0 \\ c & 0 & -d - k^2 D_w \end{pmatrix}$$

$$\times \begin{pmatrix} c_k^1 \\ c_k^2 \\ c_k^3 \\ c_k^3 \end{pmatrix},$$

解此特征方程可以得到色散关系:

$$\lambda_k^3 - T\lambda_k^2 + F\lambda_k - H = 0,$$

其中,

$$\begin{split} -T &= k^2 (D_u + D_v + D_w) + a^2 - b + 1 + c + d, \\ F &= a^2 (1 + c + k^2 D_u) \\ &+ (1 + c - b + k^2 D_u) (k^2 D_v + k^2 D_w) \\ &+ (a^2 + k^2 D_v) (d + k^2 D_w), \\ -H &= a^2 d (1 + k^2 D_u) + dk^2 D_v (1 - b + k^2 D_u) \\ &+ k^2 D_w (a^2 + a^2 c + a^2 k^2 D_u \\ &+ k^2 D_v + ck^2 D_v - bk^2 D_v + k^4 D_u D_v). \end{split}$$

利用色散关系可以判断系统的失稳特性,进 而可知系统形成斑图的时空特征.当Im ( $\lambda$ ) = 0, Re( $\lambda$ ) = 0 ( $k = k_T \neq 0$ )时,系统发生图灵失稳,形 成空间上周期性分布的静态斑图;当Im ( $\lambda$ )  $\neq$  0, Re( $\lambda$ ) = 0 (k = 0)时,系统经历霍普失稳,形成 随时间周期变化的均匀动态斑图;当Im ( $\lambda$ )  $\neq$  0, Re( $\lambda$ ) = 0 ( $k = k_w \neq 0$ )时,系统经历波失稳,产生 时间和空间上都具有周期性的动态斑图.

在本文的数值模拟中,采用欧拉向前差分的方法进行积分,数值模拟在一个含有 $N \times N$  (128 × 128)个格子的二维平面上进行,时间积分步长为 $\Delta t = 0.01$ 个时间单位,边界条件选用零流边界条件,为确保其稳定性所有结果的积分时间均超过2000个时间单位.

## 3 数值模拟结果与分析

#### 3.1 反螺旋波的形成机制

非线性系统发生霍普失稳或波失稳时系统的 均匀性会遭到破坏,从而引起物质浓度的变化,系 统形成随时间变化的空间动态斑图. 模拟研究 发现反应扩散系统不仅在霍普失稳、波失稳附近 产生反螺旋波,并且在霍普失稳与波失稳共同作 用下也可以形成多种反向螺旋波. 图1是系统参 数(*a*, *b*, *c*, *d*, *D*<sub>u</sub>, *D*<sub>v</sub>, *D*<sub>w</sub>)在(2.0, 7.0, 1.0, 1.0, 0.5, 1.0, 8.0)附近时,形成的单臂反螺旋波. 从色 散曲线进行分析,可以看出系统在经历霍普失稳 的同时发生波失稳,且霍普模的强度 $h_{\rm f}$ 大于波失 稳处模的强度 $h_{\rm w}$ ,因此霍普失稳占主导地位,而 波失稳相对较弱,系统可形成随时间和空间周期 变化的动态斑图.由于反螺旋波的群速度 $v_{\rm g} > 0$ (图1(c1)),所以其波源成为中心位置的拓扑缺陷 点,而由于波的传播方向由外向内,与螺旋波的方 向相反,所以相速度 $v_{\rm p} < 0$ ,因此可判断反螺旋波 的色散关系为负<sup>[23,25,26]</sup>.从反螺旋波的形成过程 (图1(a2)—(e2))可以看出:二维模拟系统首先随 机产生随时间变化的空间动态点状斑图,随模拟时 间的延长,不同动态点状斑图间相互碰撞融合,逐 渐演化成动态线状条纹斑图,由于条纹斑图不同位 置的波速不同,边缘端点的波速小于中间位置点的 波速,条纹逐渐变为蜷曲状,一个端点形成波头,在 局部形成反螺旋波的初始形态,随模拟时间的延长 最终演化成产生于边界、波由外向内传播、消失于 中心的单臂反螺旋波.图1(d2)和图1(e2)是同一 周期中波头的不同相位,两图的时间间隔约为*T/4*, 从图中可以看出单臂反螺旋波的走向与波头的相 位运动方向相同,均为逆时针,这与所熟悉的单臂 螺旋波的情况相反,是波由外向内的反向传播造 成.经过多次模拟发现反螺旋波的波头在旋转过程 中表现出与螺旋波相同的运动特点,如运动轨迹为 定点、圆形、漫游等.此外,系统还可观察到同向和 反向转动的偶极子反螺旋波对.



图 1 单臂反螺旋波的色散关系曲线及形成过程 (a1) 色散的实部  $\operatorname{Re}(\lambda)$  曲线; (b1) 色散的虚部  $\operatorname{Im}(\lambda)$  曲线; (c1) 虚部的 导数曲线; (a2)—(e2) 为单臂反螺旋波的形成过程 (模拟时间顺序: 13.9, 577.3, 657.7, 1279.6, 1280.3) Fig. 1. Dispersion relation curves and forming process of single-arm antispral: (a1) The real part of dispersion; (b1) the imaginary part of dispersion; (c1) the first derivative of the imaginary part; (a2)–(e2) the forming process of single-armed antispiral (The simulation time sequence is as follows: 13.9, 577.3, 657.7, 1279.6, 1280.3).



图 2 反螺旋波变量的时空分布 (a) 三变量的时间分布 (选取时间间隔 5000—6000); (b) 三变量的空间分布 Fig. 2. Spatio-temporal distribution of variables: (a) The time distribution of the three variables (The selected time interval is between 5000 and 6000); (b) the spatial distribution of the three variables.



图 3 反靶波的色散关系曲线及靶波的形成过程 (a1) 色散的实部  $\operatorname{Re}(\lambda)$  曲线; (b1) 色散的虚部  $\operatorname{Im}(\lambda)$  曲线; (c1) 虚部的 导数曲线; (a2)—(e2) 为靶波的形成过程截图 (模拟时间顺序: 13.8, 75.8, 121, 200.2, 5284.8) Fig. 3. Dispersion relation curves and forming process of antitarget wave: (a1) The real part of dispersion; (b2) the imaginary part of dispersion; (c1) the first derivative of the imaginary part; (a2)–(e2) the forming process of antitarget wave (The simulation time sequence is as follows: 13.8, 75.8, 121, 200.2, 5284.8).

利用 *u*,*v*,*w*三个变量的浓度随时间和空间的 变化对单臂反螺旋波的时空特性进行分析. 从变 量随时间和空间的变化曲线(图2)可以看出: 三者 均随时间做周期性振荡,在空间上也是周期性分布 的,且两图中三变量的峰值出现的位置不同,这是 由于三变量具有不同的时间尺度和扩散速度造成 的. 从变量的时空特征可以判断反螺旋波是一种时 间上振荡,空间上呈周期性分布的时空斑图.

#### 3.2 反靶波的形成机制

系统不仅可以生成反螺旋波,还可以生成向 里传播的反靶波.图3是系统参数( $a, b, c, d, D_u$ ,  $D_v, D_w$ )在(2.0,7.5,1.0,1.0,0.4,1.0,8.0)附近时, 二维模拟系统形成的反靶波斑图.通过对色散关 系曲线分析,发现系统在经历霍普失稳和波失稳的 同时还经历了图灵失稳,并且霍普模的强度 $h_f$ 和 图灵模的强度 $h_T$ 远大于波失稳处模的强度 $h_w$ ,因 此系统以霍普失稳和图灵失稳为主,而波失稳相对 较弱,系统在多种失稳的共同作用下可形成复杂运 动形式的动态斑图.由于反靶波的群速度 $v_g > 0$ (图3(c1)),所以中心为波源,与螺旋波和反螺旋 波的位置相同;又因波的传播方向与反螺旋波相 同——由外向内传播,所以相速度 $v_p < 0$ ,由此可 判断反靶波的色散关系为负. 经研究发现反靶波的 形成过程与反螺旋波不同, 二维模拟系统首先在某 些区域出现强度周期变化的无规则点状斑图, 空间 位置基本不变. 随模拟时间延长, 其中几个区域周 期变化的点状斑图逐渐突显, 并影响到整体, 二维 模拟空间在这几个区域逐渐形成靶源, 并形成由外 向靶心传播的多个自持续反靶波, 多个反靶波间通 过相互影响, 最终二维模拟系统形成单一中心的反 靶波, 但由于受模拟边界及空间位置的影响, 形状 为圆形的反靶波最终演化成方形反靶波.

通过大量模拟发现:在一定条件下单臂反螺 旋波也可以转化成反靶波,此过程初始阶段与二维 系统直接形成反靶波不同,而与反螺旋波的过程相 同.从图4可以看出,系统首先由无规则动态点状 斑图演化成动态条纹斑图,进而形成单臂反螺旋波 斑图,但所形成的反螺旋波斑图的波头较为特殊, 在随模拟时间延长过程中,波头区域会逐渐增大, 在旋转过程中由于其波速较低,会与反螺旋波的临 近部位相碰撞,并在此位置截断反螺旋波,原波头 区域完成一个自持续的周期性靶源,从而在局部 区域形成不规则的反靶波,随模拟时间延长,二维 模拟系统最终形成反靶波斑图.



图 4 单臂反螺旋波向反靶波转化过程 (模拟时间顺序: 702.7, 2115.8, 3605, 4164.9, 4739.4)

Fig. 4. Conversion process of single-armed antispiral to anti-target wave (The simulation time sequence is as follows: 702.7, 2115.8, 3605, 4164.9, 4739.4).

#### 3.3 多臂反螺旋波的时空特性及其转化

通过数值模拟获得了单臂、双臂、三臂等多种 不同臂数的反螺旋波斑图.图5为二维模拟系统 获得的双臂到六臂的反螺旋波斑图.从图5可以看 出,波传播方向均由外向里,波头的相位运动方向 与反螺旋波的走向相同,旋转方向随机,可为顺时 针或逆时针方向,除三臂反螺旋波的波头顺时针转 动外,其余则为逆时针转动.研究发现,反螺旋波 随臂数的增加,不仅波头的动力学行为更加复杂, 而且中心区域的半径也逐渐增大,这与实验系统系 统对多臂螺旋波研究结果相一致<sup>[27]</sup>.



图5 不同臂数反螺旋波斑图 (其余固定参数: a = 3.0; b = 11.39; c = d = 1.0) (a) 双臂 ( $D_u = 0.5$ ,  $D_v = 1.0$ ,  $D_w = 23.0$ ); (b) 三臂 ( $D_u = 0.6$ ,  $D_v = 1.0$ ,  $D_w = 25.0$ ); (c) 四臂 ( $D_u = 0.7$ ,  $D_v = 1.0$ ,  $D_w = 25.0$ ); (d) 五臂 ( $D_u = 0.45$ ,  $D_v = 1.0$ ,  $D_w = 40.0$ ); (e) 六臂 ( $D_u = 0.6$ ,  $D_v = 1.0$ ,  $D_w = 26.0$ )

Fig. 5. Various kinds of multi-armed antispiral patterns (Parameters: a = 3.0; b = 11.39; c = d = 1.0): (a) Two arms  $(D_u = 0.5, D_v = 1.0, D_w = 23.0)$ ; (b) three arms  $(D_u = 0.6, D_v = 1.0, D_w = 25.0)$ ; (c) four arms  $(D_u = 0.7, D_v = 1.0, D_w = 25.0)$ ; (d) five arms  $(D_u = 0.45, D_v = 1.0, D_w = 40.0)$ ; (e) six arms  $(D_u = 0.6, D_v = 1.0, D_w = 26.0)$ .

在模拟多臂反螺旋波过程中,发现不同臂数反 螺旋波的波头运动规则不同,并且波头间的碰撞顺 序与波头的旋转方向有关.图6是双臂与三臂反螺 旋波的波头逆时针旋转运动的情况,可以看出:波 头的转动方向都与波的走向相同,双臂反螺旋波的 动力学行为相对比较简单(图6(a1)—(d1)),在*T*/2 周期内两臂的波头不断发生碰撞和远离,且绕着同 一个中心点做周期性运动,旋转过程中每半个周期 两旋转臂的波头碰撞一次,两个波头位置总是关于 中心点对称分布,这就意味着双臂反螺旋波的两个 波头相位差始终保持π; 三臂反螺旋波的波头具有 非常复杂的动力学过程(图6(a2)—(d2)),由于相 邻两臂的相位差为2π/3,所以旋转臂失去了对称 性,在*T*/3周期内波头碰撞两次,它的三个波头端 点两两相互碰撞,顺序为1-3-2-1的逆时针排序.由 于多臂螺旋波的波头在不停地碰撞和远离,所以随 着臂数的增加,四臂、五臂和六臂反螺旋波的波头 运动情况更为复杂,并且发现随臂数的增加,波头 的旋转运动周期逐渐增大,其原因可能与中心区域 的旋转半径有关.

通过观察不同情况的多臂反螺旋波发现,在一 定模拟条件下多臂反螺旋波经历一段时间后,其中 的一个旋转臂会逐渐远离波头中心区域,并逐渐消 失,系统形成一个新的臂数少一的反螺旋波斑图. 图7是逆时针旋转的反螺旋波从四臂→三臂的转 化过程,可以看出:四臂反螺旋波中心波头的旋转 及相互碰撞比双臂与三臂反螺旋波运动更加复杂, 在波头旋转运动的过程中其中心会发生缓慢的移 动,从而使四臂反螺旋波逐渐失去了空间旋转不变 对称性;同时由于它的中心四个端点也在不断地相 互作用,造成其中的一个旋转臂逐渐远离旋转中心 区域,并在边界条件的限制下逐渐消失,二维模拟 系统形成一个新的三臂反螺旋波.分析其原因主要 是由于微扰的作用或者其他条件的影响,使位错的 拓扑荷符号与反螺旋波的拓扑荷符号相反造成的. 图 7 中四臂反螺旋波为逆时针走向时,因与螺旋波 运动方向相反,所以其拓扑荷符号应为负值;而反 螺旋波的波头相位运动方向同为逆时针,因此位错 的拓扑荷符号为正值.此外,还发现多臂反螺旋波 在一定条件下可以实现从多臂到单臂的连续转化.



图 6 双臂与三臂反螺旋波波头的旋转运动情况 (a1)—(d1)双臂模拟时间顺序分别为 3424.5, 3425, 3425.7, 3426.3; (a2)—(d2) 三臂模拟时间顺序分别为 3074.7, 3075.3, 3075.7, 3076.2

Fig. 6. Rotating motion of the wave tips with two arms and three arms. (a1)–(d1) the simulation time sequence of twoarmed antispiral is as follows: 3424.5, 3425, 3425.7, 3426.3. (a2)–(d2) the simulation time sequence of three-armed antispiral is as follows: 3074.7, 3075.3, 3075.7, 3076.2.



图 7 四臂反螺旋波向三臂反螺旋波转化过程(模拟时间顺序: 2405.9, 2529.9, 2648.1, 2895.8, 3190)

Fig. 7. Conversion process of four-armed antispiral to three-armed antispiral (The simulation time sequence is as follows: 2405.9, 2529.9, 2648.1, 2895.8, 3190).

#### 3.4 系统参数对反螺旋波和反靶波的影响

由于斑图的形成与稳定性依赖于参数的选取, 因此研究系统参数对图形的影响非常重要.文中在 一定范围内研究了控制参数*a*,*b*以及扩散系数对斑 图的影响:通过对比发现控制参数*a*,*b*的连续变化 可引起反螺旋波空间尺度的规律变化,随*a*的增加 反螺旋波逐渐变稀疏(图8(a1)和图8(b1)),而随*b* 的增加反螺旋波逐渐变密集(图8(c1)和图8(d1)), 并且参数*a*的可变化范围远小于*b*.扩散系数虽对 斑图的空间尺度没有明显的影响,但发现扩散系 数 *D*<sub>w</sub> 持续增加到一定值时, 波的传播方向会发 生改变, 由向内传播改为向外, 二维模拟系统形 成的反螺旋波与反靶波会被螺旋波和靶波所取代 (图 8 (a2)—(d2)), 且随 *D*<sub>w</sub> 的增大反螺旋波不仅会 转为同臂数的螺旋波, 还可形成不同臂数的螺旋 波. 利用色散曲线分析其原因发现, 随 *D*<sub>w</sub> 的增加, 系统的波失稳程度逐渐增大, 当波失稳达到一定程 度时, 波速 *v*<sub>g</sub> 为正值, 从而导致了系统斑图属性的 改变. 因此得出系统在临界波失稳附近时可形成反 螺旋波和反靶波, 而在远离波失稳时易形成螺旋波 和靶波.



图 8 系统参数变化对斑图的影响 (a1), (b1) *a* 变化时波空间尺度对比 (a = 1.95, 2.05); (c1), (d1) *b* 变化时波空间尺度 对比 (b = 6.5, 7.0); (a2), (b2) 反螺旋波到螺旋波的转变 ( $D_w = 6.0, 19.0$ ); (c2), (d2) 反靶波到靶波的转变 ( $D_w = 8.0, 10.0$ ))

Fig. 8. Influence of system parameter variation on the pattern: (a1), (b1) Wave space scale changes induced by parameter a (a = 1.95, 2.05); (c1), (d1) wave space scale changes induced by parameter b (b = 6.5, 7.0); (a2), (b2) the transformation of antispiral to spiral induced by parameter  $D_w$  ( $D_w = 6.0, 19.0$ ); (c2), (d2) the transformation of antitarget wave to target wave induced by parameter  $D_w$  ( $D_w = 8.0, 10.0$ ).

## 4 结 论

本文利用三变量Brusselator扩展模型对反应 扩散系统中反螺旋波和反靶波进行了数值研究,并 与螺旋波的研究结果进行了对比,发现其形成机制 和时空特性具有与螺旋波相同的特征,如失稳特 征、时空的周期性、波头运动轨迹的多样性等,同 时还发现反螺旋波的波头旋转方向与波的走向相 同这一点与螺旋波不同,考虑其原因是反螺旋波由 外向内传播方式造成的.除霍普失稳外,系统得到 在超临界波失稳附近生成的多种反螺旋波.通过改 变参数获得了多种不同臂数的反螺旋波,发现随臂 数的增加,波头的运动特点更为复杂,且波头的旋 转周期随臂数的增加逐渐增大.在一定的模拟条件 下,由于受微扰及边界条件因素的影响,多臂数的 反螺旋波可以向臂数少的反螺旋波发生转变,并可 实现单臂反螺旋波到反靶波的转化.通过研究系统 参数对斑图的影响发现:控制参数*a*,*b*对反螺旋波 与反靶波的空间尺度影响比较明显,而与参数*a*,*b*  持续增大造成波空间尺寸变化的效果相反;扩散系数 D<sub>w</sub>的持续增加会造成波失稳程度的增大,并导致波速符号发生变化,从而系统斑图出现反螺旋波 到螺旋波以及反靶波到靶波的转变.本文的研究结 果不仅丰富了反螺旋波的相关理论,对于深入研究 反螺旋波和螺旋波的相互联系也具有重要的借鉴 作用.

#### 参考文献

- [1] Cysyk J, Tung L 2008 Biophys. J. 94 1533
- [2] Frisch T, Rica S, Coullet P, Gilli J M 1994 Phys. Rev. Lett. 72 1471
- [3] Lodahl P, Bache M, Saffman M 2000 Phys. Rev. Lett. 85 4506
- [4] Sawai S, Thomason P A, Cox E C 2005 Nature 433 323
- [5] Zaritski R M, Pertsov A M 2002 Phys. Rev. E 66 066120
- [6] Guo H Y, Li L, Ouyang Q 2003 J. Chem. Phys. 118 5038
- [7] Cai M C, Pan J T, Zhang H 2014 Phys. Rev. E 89 022920
- [8] Hendrey M, Ott E, Antonsen T M 2000 Phys. Rev. E 61 4943
- [9] Vaidelys M, Lu C, Cheng Y J, Ragulskis M 2017 Physica A 467 1
- [10] Wang P, Li Q Y, Tang G N 2018 Acta Phys. Sin. 67
   030502 (in Chinese) [汪芃, 李倩昀, 唐国宁 2018 物理学报
   67 030502]

- [11] Ma J, Xu Y, Wang C N, Jin W Y 2016 Physica A 461 586
- [12] Li T C, Gao X, Zheng F F, Pan D B, Zheng B, Zhang H 2017 Sci. Rep. 7 8657
- [13] Yuan G Y, Zhang H, Wang G R 2013 Acta Phys. Sin.
  62 160502 (in Chinese) [袁国勇, 张焕, 王光瑞 2013 物理 学报 62 160502]
- [14] Liu W B, Dong L F 2015 Acta Phys. Sin. 64 245202 (in Chinese) [刘伟波, 董丽芳 2015 物理学报 64 245202]
- [15] Vasiev B, Siegert F, Weijer C 1997 Phys. Rev. Lett. 78 2489
- [16] Bursac N, Aguel F, Tung L 2004 Proc. Natl. Acad. Sci. 101 15530
- [17] Deng L Y, Zhang H, Li Y Q 2009 Phys. Rev. E 79 036107
- [18] Hagan P S 1982 Siam. J. Appl. Math. 42 762
- [19] Gao J, Wang Q, Lü H P 2017 Chem. Phys. Lett. 685 205
- [20] Vanag V K, Epstein I R 2001 Science 294 835
- [21] Gong Y F, Christini D J 2003 Phys. Rev. Lett. 90 088302
- [22] Wang C, Zhang C X, Ouyang Q 2006 Phys. Rev. E 74 036208
- [23] Nicola E M, Brusch L, Bär M 2004 J. Phys. Chem. B 108 14733
- [24] Qian Y, Huang X D, Liao X H, Hu G 2010 Chin. Phys. B 19 050513
- [25] Yang L F, Epstein I R 2002 J. Phys. Chem. A 106 11676
- [26] Vanag V K, Epstein I R 2002 Phys. Rev. Lett. 88 088303
- [27] Plapp B B, Bodenschatz E 1996 Phys. Scr. 1996 111

## Numerical investigation on antispiral and antitarget wave in reaction diffusion system<sup>\*</sup>

Ni Zhi-Wei Li Xin-Zheng<sup>†</sup> Bai Zhan-Guo Li Yan

(School of Sciences, Hebei University of Science and Technology, Shijiazhuang 050018, China) ( Received 2 May 2018; revised manuscript received 29 June 2018 )

#### Abstract

In this paper, the antispiral and antitarget wave patterns in two-dimensional space are investigated numerically by Brusselator model with three components. The formation mechanism and spatiotemporal characteristics of these two waves are studied by analyzing dispersion relation and spatiotemporal variation of parameters of model equation. The influences of equation parameters on antispiral and antitarget wave are also analyzed. Various kinds of multi-armed antispiral are obtained, such as the two-armed, three-armed, four-armed, five-armed, and six-armed antispirals. The results show that antispirals may exist in a reaction-diffusion system, when the system is in the Hopf instability or the vicinity of wave instability. In addition to the above two types of instabilities, there is the Turing instability when the antitarget wave emerges. They have the periodicity in space and time, and their propagation directions are from outside to inward (the phase velocity  $v_p < 0$ ), just as the incoming waves disappear in the center. The rotation directions of the various antispiral tips are the same as those of the waves, which can be rotated clockwise or anticlockwise, and the rotation period of wave-tip increases with the number of arms. Furthermore, it is found that the collision sequence of the multi-armed antispiral tip is related to the rotation direction of the wave-tip. With the increase of the number of antispiral arms, not only the dynamic behavior of the wave-tip turns more complex, but also the radius of the center region increases. Due to the influence of perturbation and boundary conditions, the multi-armed antispiral pattern can lose one arm and become a new antispiral pattern in the rotating process. Under certain conditions, it can be realized that the single-armed antispiral wave transforms into an antitarget wave. It is found that the change of control parameters of a and b can induce the regular changes of the space scale of antispiral waves, and antispiral waves gradually turn sparse with the increase of a, on the contrary, they gradually become dense with the increase of b. When the parameter of  $D_w$ exceeds a critical value, the propagation direction of wave is changed, and the system can produce the transformation from antispiral wave to spiral wave and from antitarget wave to target wave.

Keywords: antispiral, antitarget, reaction-diffusion system, pattern

**PACS:** 82.40.Ck, 05.65.+b, 45.70.Qj

**DOI:** 10.7498/aps.67.20180864

<sup>\*</sup> Project supported by the Natural Science Foundation of Hebei Province, China (Grant No. A2017208081) and the Major Project of Educational Commission of Hebei Province, China (Grant No. ZD2016025).

<sup>†</sup> Corresponding author. E-mail: tjiali123@163.com