# 基于灰度共生矩阵的微动干扰分类识别

史崇崴<sup>1</sup>,张 群<sup>1\*</sup>,刘治东<sup>1</sup>,孙凤莲<sup>2</sup>

(1. 空军工程大学信息与导航学院, 西安, 710077; 2. 空军通信士官学校, 辽宁大连, 116000)

**摘要** 针对雷达成像中面临的调制转发微动干扰、微动散射波干扰、脉冲卷积微动干扰 3 种新型微动干扰样式的识别问题,提出一种基于灰度共生矩阵的干扰识别方法。该方法从图像域角度出发,首先对雷达接收信号矩阵进行灰度化处理,然后利用灰度共生矩阵提取其纹理参数并构造特征参数,最后采用 KNN 分类器实现了对雷达接收信号中目标回波和 3 种微动干扰样式的检测与识别。仿真实验结果表明,当信噪比为-5 dB时,不同干信比下 4 种信号样式的识别率均能够达到 90%以上,每种信号样式整体识别率在 98%以上; 当信噪比为 5 dB时,不同干信比下 4 种信号样式的识别率均能够达到 95%以上,每种信号样式整体识别率在 99%以上。

关键词 微动干扰;灰度共生矩阵;特征提取;干扰识别

**DOI** 10. 3969/j. issn. 2097-1915. 2022. 04. 006

中图分类号 TN974 文献标志码 A 文章编号 2097-1915(2022)04-0035-08

# A Micro-Motion Jamming Classification and Recognition Method Based on Gray-Level Co-Occurrence Matrix

SHI Chongwei<sup>1</sup>, ZHANG Qun<sup>1\*</sup>, LIU Zhidong<sup>1</sup>, SUN Fenglian<sup>2</sup>

(1. Information and Navigation School, Air Force Engineering University, Xi'an 710077, China;2. Air Force Communication NCO Academy, Dalian 116000, Liaoning, China)

Abstract A jamming recognition method based on gray-level co-occurrence matrix is proposed for discriminating micro-motion jamming patterns including modulation and repeater micro-motion jamming from micro-motion scatter-wave jamming and pulse convolution micro-motion jamming. Firstly, from the perspective of image domain, the received radar signal matrix is grayed. Then, the texture parameters are extracted by using the gray-level co-occurrence matrix to construct feature parame ters. Finally, K-Nearest Neighbor (KNN) classifier is adopted to test the jamming recognition rate. The simulation results show that the recognition method can effectively classify and recognize target echo without jamming and three kinds of micro-motion jamming patterns under condition of noisy environment. When the signal-to-noise ratio is -5 dB, the overall recognition rate is over 98%. When the signal-to-noise ratio is -5 dB, the recognition rate of four kinds of signal is over 90% under different jammer-to-signal ratios, and the overall recognition rate of each kind of signal is over 98%. When the signal-to-noise ratio is 5 dB, the recognition

**收稿日期:** 2022-02-17

基金项目: 国家自然科学基金(62131020)

作者简介: 史崇崴(1998—),男,江苏高淳人,硕士生,研究方向为雷达干扰识别。E-mail;zxcvbnm9855@126.com

通信作者: 张 群(1964--),男,陕西合阳人,教授,博士生导师,研究方向为雷达信号处理。E-mail:afeuzq@163.com

**引用格式:**史崇崴,张群,刘治东,等.基于灰度共生矩阵的微动干扰分类识别[J]. 空军工程大学学报,2022,23(4): 35-42. SHI Chongwei, ZHANG Qun, LIU Zhidong, et al. A Micro-Motion Jamming Classification and Recognition Method Based on Gray-Level Co-occurrence Matrix [J]. Journal of Air Force Engineering University, 2022, 23(4): 35-42.

rate of four kinds of signal is over 95% under different jammer-to-signal ratios, and the overall recognition rate of each kind of signal is over 99%.

Key words micro-motion jamming; gray-level co-occurrence matrix; feature extraction; jamming recognition

随着微多普勒效应[1-3]以及微动特征提取技 术[4-6]的研究与发展,利用微动特征进行目标参数估 计[7]以及分类识别[8]已成为一种有效的雷达识别手 段。而在逆合成孔径雷达(inverse synthetic aperture radar, ISAR)成像中,微动调制产生的微多普 勒效应会导致 ISAR 二维成像的方位向上展宽,产 生压制条带,将使目标 ISAR 二维图像的识别性显 著下降。利用这一性质,在 ISAR 成像对抗中,干扰 机对接收到的雷达发射信号进行微多普勒调制后再 转发给雷达接收机,不仅能够在 ISAR 二维图像上 产生压制干扰,同时还可以形成微动特征欺骗,增加 了雷达利用微动特征进行目标识别的难度<sup>19</sup>。例 如,文献[10]提出了基于合成等效微动点的 ISAR 干扰方法,通过对雷达信号进行正弦相位调制,改变 不同干扰参数从而合成不同干扰效果的等效微动点 信号,实现对 ISAR 成像的干扰;文献[11]提出了基 于微动调制的梳状谱灵巧噪声压制干扰方法,利用 雷达压缩增益降低干扰功率,同时运用微动调制特 性提高了灵巧噪声干扰面积;文献[12]对目前不同 体制 ISAR 的微动干扰方法进行了补充与研究,针 对单基地 ISAR 提出了调制转发微动干扰、微动散 射波干扰、脉冲卷积微动干扰,针对多基地 ISAR 提 出微动散射波干扰、脉冲卷积散射波干扰,针对干涉 ISAR(InISAR)提出了微动调制干扰方法、异频调 制干扰方法。因此,微动干扰是一种对 ISAR 成像 识别具有高度威胁的新型干扰方法,开展针对微动 干扰样式识别的研究对提升 ISAR 抗干扰能力具有 重要意义。

雷达干扰样式识别研究大多集中在传统的压制 干扰和欺骗干扰上,而随着新型干扰样式的出现,针 对新型干扰样式的识别开始得到关注。文献[13]针 对多种噪声灵巧干扰和间歇采样转发干扰,提出基 于自适应 SSD 算法和 1.5 维谱的识别方法,该方法 在分离干扰信号特征具有优势,在低信噪比下具有 较高识别率。文献[14]针对传统干扰样式以及间歇 采样转发干扰、灵巧噪声干扰等新型干扰样式,提出 一种基于剪枝的复数卷积神经网络进行干扰样式的 识别,能有效减小运算量,同时提高识别的速度和识 别率。但是,目前尚未见针对微动干扰样式识别的 相关研究工作。

本文针对调制转发微动干扰、微动散射波干 扰、脉冲卷积微动干扰3种微动干扰样式,提出了 一种基于灰度共生矩阵的微动干扰分类识别 方法。

# 1 微动干扰信号回波模型

假设雷达发射线性调频脉冲(Chirp)信号,则其可以表示为:

 $s(t) = \operatorname{rect}\left(\frac{t}{\tau}\right) \cdot \exp\left[j2\pi\left(f_{0}t + \frac{1}{2}kt^{2}\right)\right] (1)$ 式中: rect(•)表示矩形窗函数; t 表示快时间,当  $|t| \leqslant \frac{\tau}{2}$ 时, rect $\left(\frac{t}{\tau}\right) = 1$ ;  $\tau$  表示脉宽;  $f_{0}$  表示雷达 载频; k 表示调频斜率。

#### 1.1 调制转发微动干扰

干扰机截获 ISAR 发射信号后,根据需要计算 虚假微动点的相位调制信息与转发延时,对雷达信 号进行包含微动信息的相位调制后,将干扰信号转 发到 ISAR 接收机<sup>[12]</sup>。以旋转微动点 *P* 为分析对 象,干扰机相位调制项可表示为:

 $e(t_m) = \sigma_P \exp(-jr_P \sin(\omega_P t_m + \varphi))$  (2) 式中: $\sigma_P$  为 P 点散射系数; $r_P$  为 P 点旋转半径; $\omega_P$ 为 P 点旋转角速度; $t_m$  为慢时间; $\varphi$  为初相。不考 虑噪声影响,则 P 点的雷达回波可以表示为:

$$s_{P}(t,t_{m}) = \operatorname{rect}\left(\frac{t-2R_{P}(t_{m})/c}{\tau}\right) \cdot \exp\left[j2\pi\left(f_{0}\left(T-\frac{2R_{P}(t_{m})}{c}\right)+\frac{1}{2}k\left(t-\frac{2R_{P}(t_{m})}{c}\right)^{2}\right)\right]$$
(3)

式中: $R_P$  表示 P 点与雷达之间的距离; c 为光速;  $T = t_m + t$ 表示全时间。则干扰机经过微动调制转发 后的干扰信号可表示为:

$$J_{1}(t,t_{m}) = s_{P}(t - \Delta t, t_{m})e(t_{m}) =$$

$$\operatorname{rect}\left(\frac{t - 2R_{P}(t_{m})/c - \Delta t}{\tau}\right)e(t_{m}) \cdot$$

$$\exp\left[j2\pi\left(f_{0}\left(T - \frac{2R_{P}(t_{m})}{c} - \Delta t\right) + \frac{1}{2}k\left(t - \frac{2R_{P}(t_{m})}{c} - \Delta t\right)^{2}\right)\right]$$
(4)

式中:Δt 表示干扰机转发时延。通过改变干扰机转 发时延,可以控制微动干扰条带的位置及数量,对 ISAR 成像产生不同程度的干扰。

#### 1.2 微动散射波干扰

干扰机截获 ISAR 发射信号后,对雷达信号进

行包含微动信息的相位调制,然后将干扰信号转发 至目标,由目标将干扰信号散射至 ISAR 接收 机<sup>[12]</sup>。假设雷达 R 与微动点 P 距离为  $P_{RP}(t_m)$ ,干 扰机 T 与微动点 P 距离为  $P_{TP}(t_m)$ ,则干扰信号回 波历程可以表示为:

$$R_{TPR}(t_m) = R_{RP}(t_m) + R_{TP}(t_m)$$
(5)

故微动散射波干扰信号可以表示为:

$$J_{2}(t,t_{m}) = \operatorname{rect}\left(\frac{t-2R_{TPR}(t_{m})/c-\Delta t}{\tau}\right) \cdot e(t_{m}) \cdot \exp\left[j2\pi\left(f_{0}\left(T-\frac{2R_{TPR}(t_{m})}{c}-\Delta t\right)+\frac{1}{2}k\left(t-\frac{2R_{TPR}(t_{m})}{c}-\Delta t\right)^{2}\right)\right]$$
(6)

干扰机与 ISAR 可等效看作双基地雷达的发射 机与接收机。假设等效双基角为 $\alpha$ ,由散射波信号 的特性,微动散射波干扰除了在方位向上产生干扰 条带外可知,还可产生与目标相似的二维像,与实际 目标图像相差 $\alpha/2$ 的夹角<sup>[15]</sup>。

#### 1.3 脉冲卷积微动干扰

脉冲卷积微动干扰的干扰原理为:干扰机截获 ISAR 发射信号后,利用不同延时的脉冲序列与其 卷积,然后将干扰信号转发至 ISAR 接收机。该方 法本质上是对选定距离单元内的散射点进行延时转 发,通过控制转发延时参数在固定周期内循环,以实 现虚假微动点回波的效果<sup>[12]</sup>。假设目标上一散射 点*P*,则其雷达回波可表示为:

$$s_{P}(t,t_{m}) = \operatorname{rect}\left(\frac{t-2R_{P}(t_{m})/c}{\tau}\right) \cdot \exp\left[j2\pi\left(f_{0}\left(T-\frac{2R_{P}(t_{m})}{c}\right)+\frac{1}{2}k\left(t-\frac{2R_{P}(t_{m})}{c}\right)^{2}\right)\right]$$
(7)

假设干扰机转发时延  $\Delta t$  在区间[ $t_1, t_2$ ]上随慢时间  $t_m$  循环变化,则脉冲序列可以表示为:

$$p(t,t_m) = \delta(t - \Delta t(t_m)) \tag{8}$$

式中: $\delta(\cdot)$ 表示单位冲激函数。规定  $f(t) = f_1(t) * f_2(t)$ 表示 $f_1(t)$ 和  $f_2(t)$ 的卷积。故脉冲卷 积微动干扰信号可以表示为:

$$J_{3}(t,t_{m}) = p(t,t_{m}) * s_{P}(t,t_{m}) =$$

$$\operatorname{rect}\left(\frac{t-2R_{P}(t_{m})/c - \Delta t(t_{m})}{\tau}\right) \cdot$$

$$\exp\left[j2\pi\left(f_{0}\left(T - \frac{2R_{P}(t_{m})}{c} - \Delta t(t_{m})\right) + \frac{1}{2}k\left(t - \frac{2R_{P}(t_{m})}{c} - \Delta t(t_{m})\right)^{2}\right)\right]$$
(9)

图 1 为飞机散射点模型和 3 种微动干扰的 ISAR 二维像效果图。可以看出,3 种微动干扰样式 均能够对真实目标回波产生压制干扰,显著增加了 ISAR 目标识别与跟踪的难度,因此需要对干扰进





# 2 干扰特征提取与识别

由于微动干扰在不同脉冲间的调制参数不同, 难以从单个脉冲信号中获得足够特征,本文从提取 脉间特征的角度出发,从雷达接收信号矩阵的时域 图像中获得不同微动干扰样式的信息进行分类识 别,采用灰度共生矩阵对雷达接收信号进行分析。

#### 2.1 回波数据预处理

在计算灰度共生矩阵前,首先对雷达接收信号进 行处理。由于雷达采用线性调频脉冲信号,接收信号 在|t|>τ/2的情况下值为0,因此在雷达接收信号经 过解线频调处理后,对接收信号矩阵截取|t|≪τ/2的 部分。接着对所截取的接收信号矩阵进行灰度化处 理,具体方法为:将接收信号矩阵中的复数值取模并 进行归一化处理,接着将数值扩展到0~255并取整, 即可得到雷达接收信号矩阵的灰度图像。为了便于 后续灰度共生矩阵的构造,减少灰度共生矩阵阶数以 及运算量,同时尽可能保留灰度图原有的纹理以保证 识别率,将灰度图像压缩成16级。

# 2.2 灰度共生矩阵原理

灰度共生矩阵(gray-level co-occurrence ma-

trix, GLCM) 是一种应用广泛的图像纹理分析方法。由于图像中相隔不同距离的两像素灰度值之间存在不同程度的关联,对这些关联进行分析可以得到图像纹理的特征。灰度共生矩阵的基本原理就是通过研究灰度图像的空间相关性质来对图像的纹理特征进行描述<sup>[16]</sup>。

灰度共生矩阵定义为:从灰度级为*i*的点沿着 $\theta$ 方向,以*d*作间隔距离,到达灰度级为*j*的点的概 率,记作  $P_{d,\theta}(i,j)$ 。假设*L*表示图像的灰度级,有 *i*,*j*=0,1,...,*L*-1;*M*,*N*分别表示图形像素点的行 数和列数;*l*(*x*,*y*)表示坐标为(*x*,*y*)的点所对应的 灰度级。一般情况下,取 $\theta = \{0^\circ, 45^\circ, 90^\circ, 135^\circ\}, 则$ 从*l*(*x*<sub>1</sub>,*y*<sub>1</sub>)=*i*到*l*(*x*<sub>2</sub>,*y*<sub>2</sub>)=*j*在4个方向上的灰度 共生矩阵元素表达式为:

$$P_{d,\theta}(i,j) = \begin{cases} \# \{((x_1, y_1), (x_2, y_2)) \in (M, N) \times (M, N) \\ | x_2 - x_1 = 0, | y_2 - y_1 | = d, l(x_1, y_1) = i, l(x_2, y_2) = j \} & \theta = 0^{\circ} \\ \# \{((x_1, y_1), (x_2, y_2)) \in (M, N) \times (M, N) \\ | (x_2 - x_1 = d, y_2 - y_1 = d) \overrightarrow{u}(x_2 - x_1 = -d, y_2 - y_1 = -d), \\ l(x_1, y_1) = i, l(x_2, y_2) = j \} & \theta = 45^{\circ} \\ \# \{((x_1, y_1), (x_2, y_2)) \in (M, N) \times (M, N) \\ | | x_2 - x_1 | = d, y_2 - y_1 = 0, l(x_1, y_1) = i, l(x_2, y_2) = j \} & \theta = 90^{\circ} \\ \# \{((x_1, y_1), (x_2, y_2)) \in (M, N) \times (M, N) \\ | (x_2 - x_1 = d, y_2 - y_1 = -d) \overrightarrow{u}(x_2 - x_1 = -d, y_2 - y_1 = d), \\ l(x_1, y_1) = i, l(x_2, y_2) = j \} & \theta = 135^{\circ} \end{cases}$$

. . . . . . . . . . .

式中:#表示满足限制条件的像素点对的个数。为了便于提取纹理特征参数,将矩阵归一化处理:

$$\boldsymbol{P}_{d,\theta} = \frac{1}{R} \begin{bmatrix} P_{d,\theta}(0,0) & P_{d,\theta}(0,1) & \cdots & P_{d,\theta}(0,L-1) \\ P_{d,\theta}(1,0) & P_{d,\theta}(1,1) & \cdots & P_{d,\theta}(1,L-1) \\ \vdots & \vdots & & \vdots \\ P_{d,\theta}(L-1,0) & P_{d,\theta}(L-1,1) & \cdots & P_{d,\theta}(L-1,L-1) \end{bmatrix}, \theta = 0^{\circ}, 45^{\circ}, 90^{\circ}, 135^{\circ}$$
(11)

式中: $P_{d,\theta}$ 表示归一化后的灰度共生矩阵;R表示归 一化系数,其值为灰度共生矩阵的所有元素和:

$$R = \sum_{i=0}^{L-1} \sum_{j=0}^{L-1} P_{d,\theta}(i,j)$$
(12)

则归一化后的灰度共生矩阵各元素可表示为:

$$\hat{P}_{d,\theta}(i,j) = \frac{P_{d,\theta}(i,j)}{R}$$
(13)

将处理后的雷达接收信号矩阵灰度图像依据上 述方法处理,可以得到其4个方向的灰度共生矩阵, 以便进行下一步的特征提取。

#### 2.3 纹理参数特征提取

在按照上述方法生成归一化灰度共生矩阵的 基础上,可以进一步分析二次统计量,提取图形的 纹理参数<sup>[17]</sup>。本文采用了以下4种纹理参数提取 特征。

#### 1)角二阶矩

角二阶矩(angular second moment, ASM)是 灰度共生矩阵所有元素的平方和,也称为能量,可表 示为:

$$ASM = \sum_{i=0}^{L-1} \sum_{j=0}^{L-1} \hat{P}_{d,\theta}^2(i,j)$$
(14)

角二阶矩反映了图像的灰度分布均匀程度和纹 理粗细度。ASM 值越大,表明图像的纹理变化越规则和均匀。因此对于雷达接收信号矩阵灰度图,其 纹理越粗,ASM 越大;纹理越细,ASM 越小。

熵(entropy, ENT)能够度量图像包含纹理信息量的大小,是一种随机性的度量,可表示为:

$$ENT = -\sum_{i=0}^{L-1} \sum_{j=0}^{L-1} \hat{P}_{d,\theta}(i,j) \log \hat{P}_{d,\theta}(i,j) \quad (15)$$

熵反映了图像纹理的复杂程度或非均匀度。对 于雷达接收信号矩阵灰度图,当其灰度共生矩阵中 的元素取值分布不均匀时,表明图像纹理较简单、灰 度均匀,ENT 取值较小;反之,ENT 取值较大。

3)对比度

对比度(contrast, CON)是灰度共生矩阵主对 角线附近的惯性矩,可表示为:

$$CON = \sum_{i=0}^{L-1} \sum_{j=0}^{L-1} (i-j)^2 \hat{P}_{d,\theta}(i,j)$$
(16)

对比度反映了图像的清晰度和纹理沟纹深浅的 程度。对于雷达接收信号矩阵灰度图,当其视觉效 果较清晰,纹理沟纹较深时,则 CON 取值较大;反 之,CON 取值越小。

4)相关

相关(correlation, COR)用于度量灰度共生矩 阵元素在行或列方向上的相似程度,可表示为:

$$COR = \frac{\sum_{i=0}^{L-1} \sum_{j=0}^{L-1} ij \hat{P}_{d,\theta}(i,j) - \mu_x \mu_y}{\sigma_x \sigma_y}$$
(17)

式中:μ<sub>x</sub>、μ<sub>y</sub>、σ<sub>x</sub>和σ<sub>y</sub>分别定义为:

$$\mu_x = \sum_{i=0}^{L-1} i \sum_{j=0}^{L-1} \hat{P}_{d,\theta}(i,j)$$
(18)

$$\mu_{y} = \sum_{j=0}^{L-1} j \sum_{i=0}^{L-1} \hat{P}_{d,\theta}(i,j)$$
(19)

$$\sigma_x^2 = \sum_{i=0}^{L-1} (i - \mu_x)^2 \sum_{j=0}^{L-1} \hat{P}_{d,\theta}(i,j)$$
(20)

$$\sigma_{y}^{2} = \sum_{j=0}^{L-1} (j - \mu_{y})^{2} \sum_{i=0}^{L-1} \hat{P}_{d,\theta}(i,j)$$
(21)

对于雷达接收信号矩阵灰度图,当其灰度共生 矩阵的元素值均匀相等时,图像具有方向性的相似 纹理区域,此时 COR 取值较大;反之,COR 取值 较小。

利用构造的4个方向的灰度共生矩阵纹理参数 求取均值和标准差,则每种纹理参数可得到2个特 征参数,一共可以得到8个特征参数。

#### 2.4 微动干扰样式分类识别步骤

综上所述,本文提出的微动干扰样式分类识别 的具体步骤如下:

**步骤**1 对雷达接收信号矩阵进行预处理,获得其灰度图像;

**步骤** 2 利用式(10)~(11)构造灰度图像 4 个 方向的灰度共生矩阵;

步骤3 利用式(14)~(17)计算角二阶矩、熵、

对比度、相关等4个纹理参数,分别求纹理参数4个 方向的均值和标准差,获得8个特征参数,并构造特 征向量;

**步骤** 4 将特征向量输入 KNN 分类器,从而实现微动干扰样式的分类识别。

# 3 仿真结果与分析

#### 3.1 数据集设计

本文仿真参数设置如下:假设雷达发射线性调频 脉冲信号,载频10 GHz,带宽400 MHz,脉宽5μs,脉 冲重复频率200 Hz,脉冲数量512个。雷达对如图1 (a)所示的飞机散射点目标发射信号,采用 ISAR 转台 成像模型,假设目标距离雷达13 km,转动角速度为 0.02 rad/s。依据雷达是否受到干扰以及不同的微动 干扰类型,将雷达接收信号分为以下4类:

$$\begin{aligned} (E_0 : s_r(t,t_m) &= s_0(t,t_m) + n(t) \\ E_1 : s_r(t,t_m) &= s_0(t,t_m) + J_1(t,t_m) + n(t) \\ E_2 : s_r(t,t_m) &= s_0(t,t_m) + J_2(t,t_m) + n(t) \\ E_3 : s_r(t,t_m) &= s_0(t,t_m) + J_3(t,t_m) + n(t) \end{aligned}$$
(22)

式中: $s_0(t,t_m)$ 为目标回波信号; $J_1(t,t_m)$ 为调制转 发微动干扰信号; $J_2(t,t_m)$ 为微动散射波干扰信号;  $J_3(t,t_m)$ 为脉冲卷积微动干扰信号;n(t)为高斯白 噪声。针对这4类雷达接收信号进行数据集设计,分 别在信噪比(SNR)为5dB,0dB,-5dB的情况下进 行仿真。具体干扰参数范围如表1所示,在此范围内 每种干扰选取10组不同参数,参数取值尽量随机分 散。4种雷达接收信号分别在干信比(JSR)为-5dB ~15dB的情况下,每组参数每隔1dB做20次蒙特 卡洛实验,其中前10次实验数据用于训练,后10次 实验数据用于测试。则在每种信噪比下,4种雷达接 收信号总共有4×21×10×20=16800个样本,其中 训练集8400个样本,测试集8400个样本。

表1 干扰参数设置

<b>秋</b> 1   加多奴反直				
干扰样式	主要参数	取值范围		
调制转发 微动干扰	微动点旋转半径/m	$5\!\sim\!10$		
	微动点旋转角速度/(rad/s)	$10\!\sim\!20$		
	干扰转发次数/次	$2 \sim 4$		
微动散射 波干扰	微动点旋转半径/m	$5\!\sim\!10$		
	微动点旋转角速度/(rad/s)	$10\!\sim\!20$		
	干扰转发次数/次	$2 \sim 4$		
	等效双基角/rad	$0 \sim \pi$		
脉冲卷积 微动干扰	延时循环区间/ns	0~90		
	延时间隔/ns	$1\!\sim\!5$		
	延时距离单元	1~7		
	干扰转发次数/次	$2 \sim 4$		

#### 3.2 特征参数仿真分析

选择 SNR=5 dB 条件下的训练集作为特征参数仿真分析的对象,构造间隔距离 d 为 1,灰度级为 16 级, $\theta$ ={0°,45°,90°,135°}的 4 个灰度共生矩阵, 提取所选训练集在不同 JSR 下的角二阶矩、熵、对 比度和相关 4 个纹理参数的样本均值,并对纹理参数的 4 个方向求均值和标准差,产生 8 个特征参数, 仿真结果如图 2 所示,图例表示皆相同。





如图 2(a)所示,4 个方向纹理参数均值中,角二 阶矩、对比度 2 个特征参数能够有效地将 4 种雷达 接收信号分成 2 类,但是目标回波和脉冲卷积微动 干扰、调制转发微动干扰和微动散射波干扰却难以 区分。熵、相关这 2 个特征参数能够在 JSR 较大的 情况下实现目标回波与脉冲卷积微动干扰的有效分 离。此外,熵还能够在低 JSR 下区别调制转发微动 干扰和微动散射波干扰。

如图 2(b)所示,4 个方向纹理参数标准差中,角 二阶矩、熵、对比度 3 个特征参数均能够对目标回波 信号与干扰信号进行分离,相关能够在低 JSR 下有 效区分目标回波信号和干扰信号。在此基础上,角 二阶矩能够在 JSR 较大的情况下,实现对 4 种雷达 接收信号的分离,但是低 JSR 下 3 种干扰信号难以 区分;熵能够在 JSR 较大的情况下对调制转发微动 干扰和微动散射波干扰进行分离;对比度能够将脉 冲卷积微动干扰信号与另外 2 种干扰信号区别开; 相关能够在低 JSR 下区分调制转发微动干扰和微 动散射波干扰。

综合所提取的 4 种纹理参数的 4 个方向的均值 和标准差共计 8 个特征参数,能够对目标回波和 3 种 微动干扰信号进行有效的区分,因此联合这8个特征 参数用于雷达接收信号的分类识别将有较好的效果。

#### 3.3 识别结果与分析

根据上文所提取的 8 个特征参数,将其组成特 征向量,利用分类器对 SNR=5 dB,0 dB,-5 dB 情况下的雷达接收信号数据集样本进行分类识别, 其中训练集用于训练分类器,测试集用于测试分析 识别结果。考虑到在本文数据集样本足够的条件 下,同时存在噪声干扰情况可能会造成样本特征参 数产生交叉或重叠,选择 KNN 分类器相较于其他 分类器例如支持向量机、决策树等更合适且精度更 高。KNN 分类器的参数设置如下:K 值取 1,距离 度量选取欧氏距离,仿真结果如图 3 所示。





由图 3 可知,在 SNR=5 dB 的情况下,雷达接 收信号识别率整体较为稳定,在 JSR 的变化区间范 围内能够达到 95%以上,目标回波和脉冲卷积微动 干扰能够保持 100%的识别率。在 JSR≥0 dB 时,4 种不同雷达接收信号的识别率几乎能够稳定 在100%。

在 SNR=0 dB 的情况下,调制转发微动干扰在 JSR 取-5~0 dB 时识别率较 SNR=5 dB 情况下有 一定程度的下降,但是整体来看,随着 JSR 的增加, 其识别率也在提升。在 JSR≥5 dB 时,4 种不同雷 达接收信号的识别率能够稳定在 100%。

在 SNR=-5 dB 的情况下,识别性能出现了较 明显的波动与下降,其中目标回波和脉冲卷积微动 干扰的识别率较为稳定,在 JSR 的变化区间范围内 能保持在 99%以上,而微动散射波干扰在 JSR 取 -1~8 dB范围内出现了较明显的波动,而调制转发 微动干扰随着 JSR 的增加,识别率整体在提高,最 后稳定在 99%。在 JSR≥8 dB 时,4 种不同雷达接 收信号的识别率能够保持在 98%以上。

综上所述,提高 JSR 能够提高识别的准确率与 稳定性。对比不同 SNR 下的识别率,可知该方法具 备一定的抗噪能力,在 SNR=-5 dB 的情况下仍然 具备良好的识别率。同时该方法在低 JSR 下也具 有良好的识别性能,在 SNR=-5 dB 时,在低 JSR 变化范围内的最低识别率仍能够保持 90%以上,识 别率较高。不同信号样式在不同 SNR 下整体的识 别率,如表 2 所示。

表 2 不同 SNR 下信号样式的识别率 单位:%

信日代十	SNR/dB		
信亏件式	- 5	0	5
目标回波	100.00	100.00	100.00
调制转发微动干扰	98.24	98.71	99.57
微动散射波干扰	98.00	99.62	99.52
脉冲卷积微动干扰	99.76	100.00	100.00

当 SNR 分别取-5 dB,0 dB,5 dB时,每种雷达 接收信号样式在 JSR 取-5 dB~15 dB的变化范围 内,总体识别率可以达到 98%以上,其中目标回波 能够稳定在 100%的识别率。当 SNR=5 dB时,每 种信号样式的识别率均在 99%以上。由此可见,该 方法对于目标回波和 3 种微动干扰样式具有良好的 识别性能。同时由于数据集设计时,选取各信号样 式的 10 组不同参数,并且兼顾参数分布范围的分散 性,因此该方法具有较好的泛化能力。

## 4 结语

针对目标无干扰回波和调制转发微动干扰、微 动散射波干扰、脉冲卷积微动干扰3种微动干扰样 式的识别问题,本文提出一种基于灰度共生矩阵的 干扰识别方法。该方法通过对雷达接收信号矩阵进 行灰度化处理,提取其4个方向灰度共生矩阵的角 二阶矩、熵、对比度、相关等4个纹理参数的均值和 标准差作为特征参数,并采用KNN分类器实现对4 种信号样式的识别。仿真结果表明,该识别方法具 有良好的识别准确性和抗噪性能。本文仅考虑了对 3种微动干扰样式进行识别,下一步可针对更多微 动干扰样式以及其他新型干扰样式开展分类识别 研究。

#### 参考文献

- [1] CHEN V C, LI F, HO S, et al. Micro-Doppler Effect in Radar-Phenomenon, Model, and Simulation Study
   [J]. IEEE Transactions on Aerospace and Electronic Systems, 2006, 42(1):1-21.
- [2] CHEN V C, MICELI W J, HIMED B. Micro-Doppler Analysis in ISAR-Review and Perspectives[C] // Proceedings of the International Radar Conference. Bordeaux, France; IEEE, 2009;1-6.
- [3] CHEN V C, LIPPS R. ISAR Imaging of Small Craft with Roll, Pitch and Yaw Analysis[C] // Proceedings of the Record of the IEEE International Radar Conference. Alexandria, VA, USA: IEEE, 2000;493-498.
- [4] LUO Y, ZHANG Q, QIU C, et al. Micro-Doppler Effect Analysis and Feature Extraction in ISAR Imaging with Stepped-Frequency Chirp Signals[J]. IEEE Transactions on Geoscience and Remote Sensing, 2010, 48(4):2087-2098.
- [5] LI K M, LIANG X J, ZHANG Q, et al. Micro-Doppler Signature Extraction and ISAR Imaging for Target with Micromotion Dynamics [J]. IEEE Geoscience and Remote Sensing Letters, 2011, 8(3):411-415.
- [6] 张群,胡健,罗迎,等. 微动目标雷达特征提取、成像与

识别研究进展[J]. 雷达学报,2018,7(5):531-547.

- [7] LIU A J, LIU G L, LI B. Parameters Estimation of Precession Cone Target Based on Micro-Doppler Spectrum [J]. Wireless Networks, 2019, 25 (2): 3759-3765.
- [8] YE W B, CHEN H Q. Human Activity Classification Based on Micro-Doppler Signatures by Multiscale and Multitask Fourier Convolutional Neural Network[J]. IEEE Sensors Journal, 2020, 20(10):5473-5479.
- [9] 潘小义. 基于目标散射及微动特性调制的 ISAR 干扰 方法研究[D]. 长沙:国防科学技术大学,2014.
- [10] 祝本玉,薛磊,毕大平. 基于合成等效微动点的 ISAR 干扰新方法[J]. 现代雷达,2011,33(1):33-36.
- [11] 宋杰,张华春,郑慧芳. 基于微动调制的梳状谱灵巧 噪声压制干扰[J]. 雷达科学与技术,2020,18(5): 531-538,545.
- [12] 唐峥钊. 基于微多普勒效应的 ISAR 干扰技术研究 [D]. 西安:西安电子科技大学,2019.
- [13] 张忠民,王雨鑫. 基于自适应的 SSD 算法和 1.5 维谱的新型雷达干扰识别[J]. 应用科技,2021,48(5): 54-59.
- [14] ZHANG H Y, YU L, CHEN Y S, et al. Fast Complex-Valued CNN for Radar Jamming Signal Recognition[J]. Remote Sensing, 2021, 13(15):2867.
- [15] 唐峥钊,董春曦,畅鑫,等. 基于拖曳式干扰机的 ISAR 微动散射波干扰方法[J]. 航空学报,2018,39 (7):185-191.
- [16] 任国贞,江涛. 基于灰度共生矩阵的纹理提取方法研究[J]. 计算机应用与软件,2014,31(11):190-192,325.
- [17] 杨帆. 数字图像处理与分析[M]. 北京:北京航空航 天大学出版社,2007:277-281.

(编辑:徐敏)