# 基于机械臂的食物储藏室热缺陷检测系统 Design of thermal defect detection system for food storage room based on robotic arm

马志艳1,2 李翱翔1 段宇飞1,2 李江华1

 MA Zhi-yan<sup>1,2</sup>
 LI Ao-xiang<sup>1</sup>
 DUAN Yu-fei<sup>1,2</sup>
 LI Jiang-hua<sup>1</sup>

 (1. 湖北工业大学,湖北 武汉
 430068;2. 湖北省农业机械工程研究设计院,湖北 武汉
 430068)

(1. Hubei University of Technology, Wuhan, Hubei 430068, China;

2. Hubei Agricultural Machinery Engineering Research and Design Institute, Wuhan, Hubei 430068, China)

摘要:目的:提高食物儲藏室围护结构的缺陷检测效率。 方法:提出了一种基于机械臂搭载热红外相机履带式行 走机构为一体的检测机构,根据围护结构的面积规划采 集路径,采用改进 Ostu 图像分割方法对采集的热红外图 像进行分析并输出其"缺陷"部位的大小及位置坐标。结 果:"缺陷"的检测率和误检率分别为 92%和 6.6%。结 论:检测机构能完整扫描并采集食物储藏室围护结构热 红外图像,图像分割法能较为清楚地表述出热源的大小, 符合机械视觉检测的实际应用要求。

关键词:图像分割;机械臂;围护结构缺陷;机械视觉

Abstract: Objective: To improve the defect detection efficiency of the enclosure structure of food storage devices. Methods: A robotic arm inspection trolley based on host computer control was proposed. The acquisition path was planned according to the area of the enclosure structure. The improved Ostu image segmentation method was used to analyze the acquired thermal infrared images and output the "defect" parts. Size and position coordinates, and finally verify the effectiveness of the detection through the defect detection rate and false detection rate. Results: The detection mechanism can completely scan and collect thermal infrared images of the enclosure structure of food storage and transportation devices. The image segmentation method can clearly describe the size of the heat source. The detection rate and false detection rate of "defects" were 92% and 6.6%, respectively. Conclusion: The detection mechanism can completely scan and collect the thermal infrared image of the food storage room envelope, and the image segmentation method can clearly describe the size of the heat source, which meets the prac-

收稿日期:2022-03-16

tical application requirements of mechanical vision detection. **Keywords**: image segmentation; robotic arm; defect of enclosure structure; machine vision

目前中国的储藏室大多是由老旧仓库或民房改建而 成,一旦食物储藏室保温围护出现结构缺陷,室内能耗升 高引起储藏的物品变质,就会造成不同程度的经济 损失<sup>[1-2]</sup>。

食物储藏室围护结构中出现因保温材料分布不均、 受潮、材料缺失等使空气易于渗透,这种缺陷称为围护结 构的热工缺陷<sup>[3]</sup>。中国在 20 世纪 90 年代开始了在储藏 室建筑热工缺陷方面的红外检测研究,相比于传统的热 工缺陷检测方法(热箱法、热流计法),红外热成像技术在 检测过程中不会损坏被检测的墙面且具有高精度和测温 范围广的优点[4]。刘长利[5]研究了红外热成像技术在建 筑物围护结构热工缺陷中的应用,分析了建筑围护结构 热工缺陷的主要类型,更全面地推进红外技术在建筑围 护结构的检测工作。王杨洋等<sup>[6]</sup>采用红外辐射成像仪对 目标墙面实行检测,通过发现建筑物外墙热工缺陷所在 处,以确定热工损耗部位,对墙体的质量进行评价,但红外 检测每次仅能扫描被测墙面的小部分区域,而且需要人工 推动成像仪来完成整个室内的扫描,人的频繁活动不仅会 干扰储藏室的制冷环境,还会降低检测的准确程度。在红 外检测探析中,中国已经存在诸多的研究成果,但其主要 集中于热工缺陷的定性分析方面[7-9],对保温墙体的热工 缺陷检测目前尚未存在整体的检测系统,且人工红外检测 效率较低,存在一定的局限性[10],有待通过机械装置提升 其检测效率。研究拟采用机械臂搭载热红外相机和履带 式行走机构为一体的检测机构,对食物储藏室的围护机构 进行热工缺陷检测,结合改进的红外图像处理判别方法, 以实现对墙体"缺陷"的高效、智能检测。

基金项目:"十三五"国家重点研发计划子课题(编号: 2018YFD0701002-03)

作者简介:马志艳(1976一),男,湖北工业大学副教授,工学博士。 E-mail:76895417@qq.com

# 1 检测装置结构设计与选用

## 1.1 总体结构设计

检测装置包括智能行走平台和检测系统两个部分。 履带式机构优势在于其支撑面积大,适合在冷库的地面 上行驶,而且履带支撑面上有履齿,不易打滑造成小车轨 迹偏移,具有较强的地形适应能力。小车行走机构由一 台步进电机驱动底盘的两条履带同时移动,小车前端配 置了两部由电缸组成的刹车装置,当小车需要进行转弯 动作时即可通过上位机发送指令使控制小车刹车的电缸 运动,进而使其中一条履带刹车抱死达到让装置转弯的 目的,冷库围护结构检测小车的结构如图1所示。



 1. 热红外相机 2.6 轴机械臂 3. 机械臂固定平台 4. 激光测 距仪 5. 行走小车 6. 电源 7. 电控柜

图1 装置整体机构图

Figure 1 Structure of the device

#### 1.2 机械臂最大工作空间距离指标

在考虑机械臂的各个杆长时,延长不同部位的杆长 会影响机械臂的工作空间,而缩短机械臂的杆长又会很 大程度缩小工作空间。根据 GB/T 12642—2013《工业机 械人性能规范及其试验方法》对机械臂工作空间的设定, 假设机械臂手腕中心到基本坐标系原点的距离为 X,定 义  $P = (p_x, p_y, p_z)^T$  表示机械臂末端在基础坐标系下的 位置矢量。

$$X_{\max} = \max \sqrt{p_x^2 + p_y^2 + p_z^2}, \qquad (1)$$

$$X_{\min} = \min \sqrt{p_x^2 + p_y^2 + p_z^2}, \qquad (2)$$

$$R_{\max} = X_{\max} - X_{\min} , \qquad (3)$$

 $X_{\text{max}}$ 、 $X_{\text{min}}$ ——机械臂手腕中心到基坐标系原点的最大、最小距离, cm;

R<sub>max</sub>——机械臂的最大工作空间,cm。

## 1.3 机械臂 D-H 坐标系建立及参数设定

对选用的六自由度机械臂的运动特性进行分析,首 先要建立参数模型。根据 1955 年由 Denavit 与 Hartenberg所提出的 D-H 参数法,在每个机械臂的杆件 关节上建立坐标系<sup>[11-13]</sup>用来描述相邻连接杆件的坐标 系关系(图 2),杆件的 D-H 参数如表 1 所示。

## 1.4 履带式行走机构设计

为了简化结构的设计,仅由一台电机提供驱动力,独

立的电机置于底架的前端,传动经过减速器和行走支架 到达驱动轮,缩短了传动路线有利于机身平衡,方便维修 和检查。履带式行走机构结构设计图如图 3 所示。



Figure 2 Robot arm simulation

表 1 UR5 机械臂的 D-H 参数

Table 1 D-H parameters of the UR5 manipulator

机械臂	转角 $\theta_n/(^\circ)$	扭角 a <sub>n</sub> /(°)	偏距 $d_n/mm$	杆长 $a_n/mm$
杆1	0	90	89.20	0
杆 2	-90	0	0.00	-425
杆 3	0	0	0.00	-392
杆 4	-90	90	109.30	0
杆 5	0	-90	94.75	0
杆 6	0	0	82.50	0



(b) 履带装置总体布局图

1. 导向轮 2. 传动连杆 3. 张紧轮 4. 小负重轮 5. 连接钢板
 6. 大负重轮 7. 驱动轮 8. 支重轮 9. 履带 10. 无刷电机
 11. 变速箱 12. 进退开关 13. 电池 14. 油门踏板 15. 电缸
 图 3 履带式行走机



检测小车采用履带式机构,在储藏室的冰面上行走 也不打滑,且具有较好的承重性。电池放置在5(连接钢板)内部的凹槽中用于向机构供电。选用无刷电机作为 履带行走的驱动电机,采用霍尔元件与油门踏板的配合 控制电机的速度输出,霍尔元件控结构图及驱动电路图 如图4所示。



# 2 检测路径设计与规划

#### 2.1 热红外相机成像模型

热红外相机对被测墙面的单次成像如图 5 所示。热 红外相机与被测墙面之间的垂直距离、热红外相机在机 械臂上的水平和垂直视场角可计算出热红外相机视野区 域的面积大小。

计算公式:

$$A = 4L^2 \tan \frac{\alpha}{2} \tan \frac{\beta}{2}, \qquad (4)$$

$$V=2L\tan\frac{\alpha}{2},$$
 (5)



C. 热红外相机 A. 视野区域 V. 视野区域长度 H. 视野区域
 宽度 L. 视距 α. 相机垂直视角 β. 相机水平视角
 图 5 相机视野区域面积计算示意图



$$H = 2L \tan \frac{\beta}{2},$$
 (6)  
式中:  
A —— 视野区域, cm<sup>2</sup>;  
V —— 视野区域长度, cm;  
H —— 视野区域宽度, cm;  
L —— 视距, cm;

α----相机垂直视角,°;

β——相机水平视角,°。

确定相机视野面积大小后即可确定对整面墙体的采 集次数,从而确定检测小车的前进步距和机械臂的抬升 距离。

#### 2.2 **检测路径规划**

首先在上位机中输入室内的墙体尺寸,选择热红外 相机的成像距离,根据其成像距离确定每次步进距离。 假设检测小车与被测冷库围护墙体的距离为*d*,被测的 冷库围护结构墙体的面积为*H×W*(高、宽),根据视野区 域计算热红外相机单次所能拍摄到的热红外图像尺寸为 *h×v*。则理论上所需要机械臂所需抬升(下降)的次数为 *X=W÷v*;所需要的检测小车上下的次数为*Y=H÷h*。 检测过程如图 6 所示。

检测墙体检测路径规划如图 7 所示。检测过程中小 车每次行走的距离为热红外相机所能采集的图像大小 W,每次行走后机械臂可依照图 7 中所设定的路线检测 所规划好的两列墙面。以墙角作为原点建立二维坐标 系,通过上位机计算出每次相机采集的位置(黑点)将其 坐标输入六轴机械臂进行逆运动求解,进而得到机械臂 各个杆件的转动角度使热红外相机达到指定的拍摄 位置。



图 6 检测路径规划 Figure 6 Detection path planning



Figure 7 Wall detection path planning

## 3 检测算法实现

#### 3.1 红外图像采集与预处理

根据检测小车的路径规划,通过上位机向热红外相 机发送采集指令,在采集过程中依照图像的采集顺序对 图像进行标号以便后续的分析处理,采用高德公司型号 为 IPT640 的热红外相机,通过千兆以太网线采集围护结 构的热红外图像信息,该红外相机附带有自身的采集软 件 NetCore 采集图像,通过相机的自带的 SDK 软件开发 工具包在 Visual Studio 上实现对冷库围护结构的图像采 集。采集流程图如图 8 所示。

为了增加处理的精度和效率,在进行缺陷的识别与 定位前先对采集的图像进行预处理,主要包括:① 对图像 进行去噪处理,提高图像的质量并突出重点须关注的元 素;② 对图像进行一些基本的变换,方便后续的对比。经 过灰度化后的图像与原图对比如图 9 所示。









## 3.2 基于改进 Otsu 分割方法的缺陷定位与分级

改进 Otsu 分割处理的过程是选取合适的图像阈值 使类间方差最大化,进而得到最好的分割图像效果。其 数学描述过程:

L——图像的灰度级;

 $N_i$ ——灰度为i的像素点个数。

将采集到的热红外图像的目标区域与背景区域出现 的概率和两者均值的数学计算:

$$W_0 = \sum_{i=0}^t P_i , \qquad (8)$$

$$W_1 = \sum_{i=0}^{L} P_i = 1 - w , \qquad (9)$$

$$M_{0} = \sum_{i=0}^{t} i imes rac{P_{i}}{W_{0}}$$
, (10)

$$M_1 = \sum_{i=t+1}^{t} i \times \frac{P_i}{W_1} , \qquad (11)$$

式中:

 $M_0$ 、 $M_1$ ——图像目标区域与背景区域像素点的灰度 均值,取值范围 0~255;

 $W_0$ 、 $W_1$ ——出现的概率,%; t——确定的最佳阈值,数值范围为 0~ $L_o$ 图像分割类方差可根据式(12)~式(13)得出。  $\delta^2 = (M_0 - M)^2 \times W_0 + (M_1 - M)^2 \times W_1$ , (12)  $t = \operatorname{argmax}\{\delta^2(t)\}_o$  (13)

利用信息熵确定阈值的分割准则时,能够避免图像 中对比度和亮度等信息对算法的约束,能更好地体现出 分割算法的优越性。根据香农公式中对熵值的定义,结 合传统 Otsu 方式<sup>[14]</sup>得到的信息熵值为:

$$\begin{cases} Q_0 = -\sum_{i=0}^{255} P_i \lg P_i \\ Q_1 = -\sum_{i=0}^{t} P_i \lg P_i \\ Q_2 = -\sum_{i=t+1}^{255} P_i \lg P_i \end{cases}$$
(14)

 $Q_0$ 、 $Q_1$ 、 $Q_2$  — 整体图像、检测目标、图像背景的信息熵值。

当采用信息熵代替传统的 Otsu 准则中的灰度均值,

即可得到推广形式的阈值判别函数。

$$t^{*} = \operatorname{argmax} \left\{ \frac{(M_{0} - M)^{2} (M_{1} - M)^{2}}{[(S_{1} - S_{0})^{2} + (S_{2} - S_{0})^{2}]^{2}} \right\}, \quad (15)$$

式中:

 $S_0$ 、 $S_1$ 、 $S_2$ ——整个图像、背景与目标的特征;

t\*----算法优化后得出分割阈值。

式(15)为信息熵的计算公式,优化后的阈值能清楚 地分割出红外图像的目标区域和背景区域。图像处理过 程如图 10 所示。





通过 OPENCV 库函数可找到并绘制出不同阈值下 缺陷轮廓图片,如图 11 所示。



Figure 11 Original image and processed image

## 4 检测试验

选用六轴机械臂与履带式小车组成检测装置主体, 采用 SoildWorks 软件对六轴机械臂进行三维实体建模, 完成机械臂与行走小车的组装。试验中为了方便图像的 采集采用温热水作为"缺陷"热源部位。

#### 4.1 试验软硬件设置

机械臂选用的是 Universal Robots 所生产的六轴机 械臂<sup>[15]</sup>,共有 6 个自由度,机械臂工作电压为 24 V DC, 可由小车的电瓶供电。小车转向采用电缸控制其工作电 压为 24 V DC,最大负载为 1 600 N,运动速度为 7~ 60 cm/s。上位机检测控制程序界面设计如图 12 所示。

当热红外相机、机械臂串口、激光测距仪与上位机成 功连接后,上位机界面会输出连接成功样式的字符,此时





Figure 12 Detection parameter setting interface diagram

即可开始试验检测。

#### 4.2 图像检测数据分析

以某处一小型储藏室检测结果为例进行分析,分别 选取围护结构上 5 处不同位置安放热源,测量室的内部 空间为 4.7 m×2.6 m×2.2 m,当前所测量的墙体尺寸为 4.7 m×2.2 m。由于机械臂的杆长与转角的限制,试验选 用的机械臂最大升限为 3.2 m,故理论采集的墙面尺寸为 3.2 m×2.2 m。

根据行走路径规划和相机位置,检测装置的水平行 走步距设定为 50 cm;垂直运动步距为 42 cm;热红外相 机和围护结构的距离为 32 cm。为了满足小车能在固定 的地方(如墙角处转弯或小车偏移后需要调整姿态)进行 角度调整,根据小车的步距和垂直运动步距将被测量的 墙体平均划分为 30 块(5×6)区域并通过相机对每块区 域进行红外图像采集,所计算得出的步数值对上取整以 保证检测的完整性。为了验证检测机构的有效性,分别 采取不同大小的阈值对冷库围护结构进行检测,结果见 表 2~表 4。

试验中"热源缺陷"的检出率为100%,无漏检情况出现,被检测数据的总体缺陷检测误差按式(16)计算:

$$P = \frac{A_1 + A_2 + \dots + A_n}{n},$$
 (16)

#### 表 2 Ta(i)设定为 50 时的热缺陷检测结果

Table 2 Ta(i) results for thermal defects set to 50

区域标号	位置坐标/m	检测面积/cm <sup>2</sup>	实际面积/cm <sup>2</sup>	面积误差/%
1-5	0.23,1.53	20.32	19.7	3.1
2-3	1.72,1.93	39.70	39.2	2.5
3-2	2.37,0.63	15.73	15.5	1.2
4-3	2.58,1.38	31.37	29.8	5.2
5-6	3.29,1.69	16.90	16.5	2.4

#### 表 3 Ta(i)设定为 70 时的热缺陷检测结果

Table 3 Ta(i) results for thermal defects set to 70

区域标号	位置坐标/m	检测面积/cm <sup>2</sup>	实际面积/cm <sup>2</sup>	面积误差/%
1-5	0.34,1.51	20.88	19.7	5.9
2-3	1.71,1.74	40.20	39.2	2.5
3-2	2.41,0.84	15.80	15.5	1.9
4-3	2.28,2.03	31.72	29.8	6.4
5-6	3.09,0.67	17.32	16.5	5.1

#### 表 4 Ta(i)设定为 90 时的热缺陷检测结果

Table 4 Ta(i) results for thermal defects set to 90

区域标号	位置坐标/m	检测面积/cm <sup>2</sup>	实际面积/cm <sup>2</sup>	面积误差
1-5	0.33,1.51	20.90	19.2	10.3
2-3	1.59,1.64	42.70	38.5	6.3
3-2	2.31,0.84	14.30	15.1	8.4
4-3	2.48,2.03	33.71	30.5	7.2
5-6	2.99,0.67	18.70	17.0	6.8

式中:

P----总体缺陷检测误差,%;

*A<sub>n</sub>*——第*n*次阈值设定后单次检测墙面后与实际缺陷面积的误差率,%。

试验通过参考实时的室内环境,选用不同的图像阈 值大小,实现对围护结构的热红外检测。当所设定的阈 值为 50,70,90 时所得到的"热缺陷"面积与实际的热源 面积的总体缺陷检测误差为 93.7%。

根据表 2~表4的检测数据,可得出研究所设计的检测装置与图像处理方法能准确地检测出冷库围护结构的 热源缺陷,相比于人工检测,该机构具有检测效率快,范 围完整等优点。

## 5 结论

研究设计了基于机械臂与履带行走小车配合的检测 装置,使用改进Ostu图像检测的方法分割缺陷图像。与 传统的检测手段相比,该检测机构能完整且高效地检测 食物储藏室的围护结构是否存在缺陷,通过检测得出的 缺陷面积与实际缺陷面积相差较小。但研究仅对机械结 构设计和图像识别算法作了介绍,尚未考虑到障碍物对 检测过程的影响,后期应该不断完善检测机构的控制与 图像处理部分,以适应不同的检测环境。

#### 参考文献

[1] 刘京.中国冷库 60 年及冷链 30 年全景回顾发展报告[R]. 昆明:
 中关村绿色冷链联盟, 2017: 37-48.

LIU Jing. 60 years of cold storage in China and 30 years of cold chain development report [R]. Kunming: China Refrigeration

Alliance, 2017: 37-48.

[2] 陆紫生. 自动化冷库检测及故障诊断专家系统的研究[D]. 大连; 大连海事大学, 2004: 12-17.

LU Zi-sheng. Research on expert system of automatic cold storage detection and fault diagnosis [D]. Dalian: Dalian Maritime University, 2004: 12-17.

[3] 王贺. 冷库系统节能及优化研究[D]. 重庆: 重庆大学, 2008: 22-34.

WANG He. Research on energy saving and optimization of cold storage system[D]. Chongqing: Chongqing University, 2008: 22-34.

[4] 李建忠. 单片机原理及应用[M]. 西安: 西安电子科技大学出版 社, 2002: 79-83.

LI Jian-zhong. The principle and application of single chip microcomputer[M]. Xi'an: Xidian University Press, 2002: 79-83.

- [5] 刘长利. 红外热像技术在建筑物围护结构热工缺陷测试中的应用[J]. 墙材革新与建筑节能, 2009(11): 50-52, 4. LIU Chang-li. Application of infrared thermal imaging technology in thermal defect test of building envelope[J]. Wall Material Innovation and Building Energy Conservation, 2009(11): 50-52, 4.
- [6] 王杨洋, 方修睦, 李延平. 用红外热成像仪测量建筑物表面温度的实验研究[J]. 暖通空调, 2006, 36(2): 84-88.
  WANG Yang-yang, FANG Xiu-mu, LI Yan-ping. Experimental study on measuring building surface temperature with infrared thermal imager[J]. Heating, Ventilation and Air Conditioning, 2006, 36 (2): 84-88.
- [7] 王合龙,边栓成. 一种增强细节的红外图像处理算法[J]. 太赫 兹科学与电子信息学报, 2018, 16(1): 139-142.
  WANG He-long, BIAN Shuan-cheng. An infrared image processing algorithm with enhanced detail[J]. Journal of Terahertz Science and Electronic Information, 2018, 16(1): 139-142.
- [8] 赵飞,潘丽杰,朱琪.基于红外图像特征匹配的图像处理系统[J].单片机与嵌入式系统应用, 2018, 18(9): 21-23.
  ZHAO Fei, PAN Li-jie, ZHU Qi. Image processing system based on infrared image feature matching[J]. Application of Single Chip Microcomputer and Embedded System, 2018, 18(9): 21-23.
- [9] 任婷婷,张泽奎,易超.基于 MFC 的红外图像处理软件设计[J]. 信息与电脑(理论版), 2019, 31(18): 89-91.
  REN Ting-ting, ZHANG Ze-kui, YI Chao. Design of infrared image processing software based on MFC[J]. Information and Computer (Theoretical Edition), 2019, 31(18): 89-91.
- [10] 王玉洁. 用红外成像仪检测建筑外墙空鼓[J]. 城市勘测, 2018 (S1): 144-148.

WANG Yu-jie. Detecting hollow bulges on building exterior walls with infrared imager[J]. Urban Survey, 2018(S1): 144-148.

[11] 夏发平. 工业机器人运动学建模与仿真研究[D]. 武汉: 华中科 技大学, 2007: 37-40.

XIA Fa-ping. Research on kinematics modeling and simulation of industrial robot[D]. Wuhan: China University of Science and Technology of China, 2007: 37-40.

(下转第240页)