测试与故障诊断

文章编号:1671-4598(2023)03-0022-07 DOI:10.16526/j.cnki.11-4762/tp.2023.03.004 中图分类号:TP391 文献标识码:A

基于机器视觉的摄像整纬纬斜检测研究

史先传,许议元,殷 帅

(常州大学 机械与轨道交通学院, 江苏 常州 213164)

摘要:为了在线检测织物的纬纱倾斜量,研究了基于机器视觉的纬斜检测算法;首先采用改进后的陷波滤波器对织物图像进 行频域滤波预处理,得到纬纱较为凸显的纹理图像描述;计算自相关图像初步提取纹理基元,随后构建大尺寸 Sobel 边缘检测模 板,结合 Blob 分析提取纬纱纹理;再通过霍夫变换将纹理区域变换到参数空间,根据黑塞矩阵分析参数空间图像后,利用阈值 逼近手段获取直线检测的阈值,最后反变换到图像空间中,显示出所有检测到的纬斜角;搭建摄像检测的硬件系统和软件界面, 检测多类高密、低密织物,检测出的纬斜角度平均绝对误差小于 0.35°,平均检测时间在 225.5 ms 内,能够满足整纬机的实际工 作要求。

关键词:整纬系统;机器视觉;摄像检测;傅里叶变换;纹理提取

Research on Weft Skew Detection of Camera Weft Straightener Based on Machine Vision

SHI Xianchuan, XU Yiyuan, YIN Shuai

(College of Mechanical and Rail Transportation, Changzhou university, Changzhou 213164, China)

Abstract: In order to detect the skew value of fabrics online, a weft skew detection algorithm based on machine vision is studied. Firstly, for the sake of the more prominent weft yarn of the texture, an improved notch filter is used to preprocess the fabric image in frequency domain. Secondly, the autocorrelation image is calculated to initially extract texture primitives. Then, A large Sobel edge detection template is constructed to extract the weft texture with the Blob analysis. The texture domain is transformed into the parameter space by Hough transform, analyzing the parameter space image with Hessina Matrix is beneficial to obtain the threshold of line detection by the mean of threshold approximation. Finally, the transformation is reversed to display all detected weft skew angles. The camera detection hardware system and software interface are built to carry out the detection on both high density and low density fabrics. The results show that the mean absolute deviation is less than 0.35° and the average running time is less than 225.5 ms, which can meet the practical work application requirements of the weft straightener.

Keywords: weft straightener system; machine vision; camera detection; fourier transformation; texture extraction

0 引言

织物在染色、漂洗等工艺流程中,均会产生不同程度 的纬斜量,需要经过整纬机矫正、定型机热定型后,才能 达到成品布料的质量标准^[1-3]。纬斜检测的准确性直接关系 到整纬机的矫正效果。目前,国内纬斜检测的主流技术依 然是光电检测技术,虽然在检测实时性上占有一定优势, 但所能检测的织物种类存在局限性,例如对于透光性较差 的厚重布料,光电检测信号较弱^[4-6]。而机器视觉作为一种 高效、无接触的检测技术,已经开始应用于织物纬斜的检 测中^[7-8]。

国外的 Leimer 公司在基于机器视觉的整纬机开发上处 于业内领先水平。其研发的整纬系统自动化水平高,对图 像数据处理速度快,在织物行进速度高达 150 m/min 时仍 能稳定工作,整纬率可达 100%,且对于不同种类的织物 均能保证检测质量,适应性较广。其额外添加的监控系统 通过自检便能实现故障排查。Mahlo公司的宽幅图像整纬 机适用于纬斜角度在 30°范围内的绝大多数织物,允许的 织物幅面长度最高可达4 000 mm,视觉检测系统在检测纬 斜的同时还能检测出纬纱的密度。其自身的恒张力控制机 构,可以防止宽幅织物在行进过程中出现褶皱影响整纬效 果。此外,整纬机还配有触摸屏外设,使人机交互更为 便捷。

近年来,国内多家企业在机器视觉整纬机的开发上也 取得了一定的成效,如常州宏大公司生产的智能图像整纬 机,利用多部面阵相机结合透射与反射两种红外光源,对 织物实行全幅采集检测实现整纬矫正。但国内的摄像整纬 技术还不够成熟,在实际生产运行的复杂工况下仍不够稳 定,无法完全取代光电整纬机,与国外先进技术水平存在

收稿日期:2022-07-19; 修回日期:2022-08-25。

作者简介:史先传(1972-),男,安徽合肥人,博士,副教授,主要从事机器视觉,先进数字化装备技术方向的研究。

通讯作者:许议元(1997-),男,江苏无锡人,硕士,主要从事机器视觉方向的研究。

引用格式:史先传,许议元,殷 帅.基于机器视觉的摄像整纬纬斜检测研究[J].计算机测量与控制,2023,31(3):22-28,35.

一定的差距^[9]。织物种类繁杂多样,国内学者都在试着寻 求一种适应性较广的纬斜检测算法。对此,董燕等提出了 离散傅里叶变换结合多步投影分析的纬斜检测算法, 通过 对频谱图像的投影映射统计,计算得到纬斜角度^[10]。王蕾 等分析织物二值化后的频谱图像,计算功率谱后利用霍夫 变换确定纬斜方向[11]。刘建宝等在传统最大类间方差法的 基础上进一步优化,分步分割出纬纱纹理后进行窗口像素 统计,统计结果中的最大值所对应的窗口角度即为纬纱倾 斜的方向^[12]。但上述文献多局限于对于织物图像的离线检 测,在少有的针对实时动态摄像检测的设计中,楼跃升等 指出投影法会统计到干扰信息,从而弱化了主要的纹理信 息,不可避免地降低检测结果的准确性,并提出了频域次 亮点检测法。但该方法存在一定的局限性,实验表明该方 法的检测精度受织物纹理数目的影响,对于纹理数目较少 的织物检测误差会偏大[13]。这些理论基础与实践探究都为 摄像整纬技术的不断改进提供了很好的借鉴。

在动态采集的过程中实时检测纬斜,必须要兼顾检测 精度以及检测耗时这两个关键因素。为解决这一问题,针 对性地研究了基于机器视觉的纬斜检测算法。在频域内采 用改进后的巴特沃斯陷波滤波器滤除干扰像素,得到纬纱 纹理较为凸显的织物图像。分析纬纱纹理特征后计算其自 相关图像,结合边缘检测与 Blob 分析,将纹理区域提取出 来,再对纹理区域进行霍夫变换,阈值自适应后检测出纬 斜角度,实现准确高效的纬斜检测。最后搭建了由六台 CMOS 工业相机构成的采集系统,模拟摄像整纬机的工作 过程,动态抓拍织物图像,并在上位机控制系统中检测纬 斜,观察纬纱变化趋势,综合结果误差与检测耗时验正所 提出方法的合理性。

1 织物图像的频域预处理

由相机采集到的原始织物图像需进行预处理。预处理 的主要目的在于滤除噪声、经纱纹理等干扰像素,尤其是 对于经纱密度大于纬纱密度的织物,其经纱纹理相较于纬 纱纹理更加明显,会对纬纱的检测造成较大的干扰。而织 物图像上的干扰像素分布各不相同,在空间域中很难系统 地分析,因此选择利用傅里叶变换,将图像转变到频域中 处理。

图 1 是同一织物处于不同纬斜角度时的频谱图像。当 织物纬纱倾角发生 θ_0 的变化时,由于傅里叶变换的旋转性 质 $f(r, \theta+\theta_0) \Leftrightarrow F(\omega, \varphi+\theta_0)$,其频谱图像也会发生相 应角度 θ_0 的变化。而当织物纬斜角度为 0° 时,纬纱纹理信 息在频域中则被集中反映在竖直方向的频段上,频域次亮 点检测法也由此衍生而出。鉴于该方法存在的缺陷,在频 域中只对织物图像作预处理,将包含纬纱信息的频段作保 留处理,屏蔽包含经纱和其他干扰信息的频段,便能达到 频域滤波的目的。

在 *M*×*N* 尺寸的织物图像上,点(*x*, *y*)处的灰度值 可以用实函数 *f*(*x*, *y*)表示,其快速傅里叶变换得到的频





谱图像具有共轭对称性,即:

 $F * (u, v) = F(-u, -v) \tag{1}$

式中, F (u, v) 表示 f (x, y) 的傅里叶变换, F * (u, v) 表示 F (u, v) 的共轭, u, v 为频域变量。

根据这一性质可知,这些频段不可能独立出现。对于 这种对称存在且较为分散的频段,可以用巴特沃斯陷波滤 波器来屏蔽^[14],其产生公式为:

$$H(u,v) = \frac{1}{1 + \left\lceil \frac{D_0^2}{(D_1(u,v)D_2(u,v))} \right\rceil^2}$$
(2)

式中, D_0 表示滤波半径。 D_1 , D_2 分别表示点(u,v)到 (u_k , v_k)和($-u_k$, $-v_k$)的距离。n表示巴特沃斯陷波滤 波器的阶数,用于调整滤波器的陡峭程度,避免图像产生 振铃现象。

滤波器使以 (u_k, v_k) 和 $(-u_k, -v_k)$ 为滤波中心的 圆形范围频段的响应值为 0, 欧式距离 D_i (i=1, 2) 表达 式如下:

$$D_{i} = \sqrt{\left(u - \frac{M}{2} + (-1)^{i}u_{k}\right)^{2} + \left(v - \frac{N}{2} + (-1)^{i}v_{k}\right)^{2}} (3)$$

由于待滤除的经纱频段多呈高亮条带状,因此在滤除 经纱频段的同时,要保留邻域频谱能量,以保证滤波后的 图像细节能被还原。故在选择阻带时,要求阻带的形态较 窄,然而传统的巴特沃斯陷波滤波器是基于圆形区域的阻 带,会削弱非目标区域的频谱能量,导致滤波后的纬纱边 缘发生一定程度的模糊和振铃。针对传统巴特沃斯陷波滤 波器在此应用背景下的缺陷,本文将邻域阻带近似地设计 成椭圆形,从而精准滤除目标频段^[15]。

若椭圆邻域阻带的长轴为a,短轴为b,倾斜角度为 θ ,则椭圆邻域阻带内的点D(x, y)可表示为:

$$D(x,y) = \sqrt{(x\cos\theta + y\sin\theta)^2 + \frac{a^2}{b^2}(y\cos\theta - x\sin\theta)^2}$$
(4)

织物图像作为二维离散函数,在频域内实部 R(u, v)与虚部 I(u, v)的范围大,直接滤波难以准确滤除目标频 段。因此需对其平滑处理,在滤波前先按照 $|F(u, v)| = \sqrt{R^2(u, v) + I^2(u, v)}$ 计算其功率谱,将灰度值范围缩 小至 [0, 255] 区间内,提高频谱图像的对比度,再利用 滤波器进行频域滤波,滤波结果如图 2(a),(b) 所示。待 滤波结束后使用傅里叶逆变换,由图 2(c),(d) 可见,经 过预处理后,织物图像的纬纱纹理得到凸显,大部分冗余 的经纱纹理和噪声信息已被滤除。



图 2 织物预处理前后对比

2 纬纱纹理提取

2.1 频域自相关

纹理是描述织物结构的基本属性,从图像处理的角度 出发,可以由灰度值、形状特征、空间位置关系等多个角 度定量分析。经预处理后的织物图像中,经纱纹理像素已 被弱化,纬纱纹理按照特定规律紧密排列在一起,与纬纱 间的间隙呈现出明显的高低灰度交替变化,即纬纱的纹理 特征^[16]。若将纬纱纹理视为由若干相互关联的像素点构成 的基元,则可通过构建灰度共生矩阵计算其相关性^[17]。

设织物图像为I(M, N),图像上存在任意一点A(x, y),以及不与其重合的一点B(x+dx, y+dy)。若此时A点处的灰度值为 $l_i(x, y)$,B点处的灰度值为 $l_j(x, y)$,则在点A移动的过程中,会产生不同的 (l_i, l_j) ,倘若图像中共存在 256个灰度等级,则会产生 256×256个 (l_i, l_j) 的组合。对于整幅织物图像,统计出每种组合出现的次数,并计算其频率,将结果排列构成矩阵,即为灰度共生矩阵 $P_{256\times256}$ 。灰度共生矩阵的相关性可以间接反映出原织物灰度图像中行列像素点间灰度值的相似程度,其计算表达式为:

$$Correlation = \frac{1}{\sigma_1 \sigma_2} \Big[\sum_{i,j=0}^{255} ij P^2(i,j) - \mu_1 \mu_2 \Big]$$
(5)

式中, P(i, j)代表灰度共生矩阵中第 i 行 j 列的元素。

1

$$\mu_1 = \sum_{i=0}^{255} i \sum_{j=0}^{255} P(i,j)$$
(6)

$$\mu_2 = \sum_{i=0}^{255} i \sum_{j=0}^{255} P(i,j)$$
(7)

$$\sigma_1^2 = \sum_{i=0}^{255} (i - \mu_1)^2 \sum_{j=0}^{255} P(i,j)$$
(8)

$$\sigma_2^2 = \sum_{i=0}^{255} (i - \mu_2)^2 \sum_{j=0}^{255} P(i,j)$$
(9)

灰度共生矩阵及相关性计算结果如图 3 所示。计算结 果表明,纹理彼此间存在较大的相关性,可以将图像与自 身作自相关计算,得到其自相关图像,获取纬纱纹理像素 点在图像空间中的位置分布,达到间接提取纬纱纹理的目 的,其计算表达式为:

$$f(x,y) \circ f(x,y) = \sum_{m=0}^{M-1} \sum_{n=0}^{N-1} f \star (m,n) f(x+m,y+n)$$
(10)

式中, *f*(*x*, *y*)。*f*(*x*, *y*)表示空域自相关, *f* *(*m*, *n*)表示 *f*(*m*, *n*)的共轭, *M* 与 *N* 分别代表图像的宽度 与高度尺寸。

由于直接在空间域计算织物图像的自相关图像计算量 较大、耗费时间长,为了减小计算量,考虑在频域中进行 自相关计算。空域自相关在频域中可等价为:

 $f(x,y) \circ f(x,y) \Leftrightarrow F * (u,v)F(u,v) \tag{11}$

由此,可在预处理的频域滤波结束后,对频谱图像作 自相关计算,计算结果如图 4 (a)所示。再由频域返回到 空间域,获得图 4 (b)所示的空域自相关图像,从微观角 度,原本的纬纱纹理被细化成分布规律的局部灰度峰值像 素点;而从宏观角度,纬纱纹理已表现为一条条等距分布 的平行线。在此基础上执行边缘检测和 Blob 分析,便能提 取出清晰的纬纱纹理区域。



图 3 灰度共生矩阵相关性计算结果



图 4 自相关图像

2.2 边缘检测

纬纱边缘是由纬纱间灰度发生快速变化的邻域产生的, 其变化剧烈程度可以用梯度来度量,从而判断纬纱的纹路 走势^[18]。织物图像作为离散数字图像,其梯度是由图像分 别在x、y方向上的偏导数计算得到的,若图像中某一像素 点(x,y)的像素值为f(x,y),则其在(x,y)处的梯 度 $\nabla f(x$,y)可用式(12)表示,并可根据梯度分量计算 该点处的幅值大小。

$$\nabla f(x,y) = f_x(x,y)\vec{i} + f_y(x,y)\vec{j}$$
(12)

式中, $\nabla = \frac{\partial}{\partial x} \hat{i} + \frac{\partial}{\partial x} \hat{j}$, $f_x(x, y) \hat{i} \oplus f_y(x, y) \hat{j} \oplus \hat{j}$ 分别表

示水平和竖直方向的梯度分量。

由此可得
$$\nabla f(x, y)$$
的幅值 $M(x, y)$ 为:

$$M(x,y) = \sqrt{f_x^2(x,y) + f_y^2(x,y)}$$
(13)

CMOS 相机实况采集得到的织物图像易参杂噪声,而 边缘检测的 Sobel 算子是由 Gaussian 平滑和微分结合而成 的离散型差分算子,对噪声有抑制作用^[19]。Sobel 算子采用 水平和竖直的离散近似模板求取两个方向的梯度分量,一 般来说掩码模板的大小为 3×3,但实际情况下小模版对织 物纹理边缘的检测结果较为模糊,为了得到轮廓更加清晰 的边缘图像,采用 7×7 的大模板掩码。由帕斯卡三角形分 别确定平滑系数和差分系数的向量,得到水平方向的掩码 Sobel₁,将其转置即为竖直方向的掩码 Sobel₂。

对于层级为i位置为j的帕斯卡系数,可由来P(i, j)表示:

$$P(i,j) = \begin{cases} \frac{i!}{\left[(i-j)! * j!\right]} & ,j \ge 0 \& \& j \leqslant i \\ 0 & .otherwise \end{cases}$$
(14)

而模板大小为 n 的各个平滑系数 S (k) 和差分系数 D (k) 可分别记为:

$$S(k) = P(n-1,k)$$
 (15)

$$D(k) = P(n-2,k) - P(n-2,k-1)$$
(16)

式中, k (0 < k < n-1) 表示系数所在位置。

则水平方向的掩码模板 Sobel₁ 可表示为:

$$Sobel_{1} = \sum_{x=0}^{n-1} \sum_{y=0}^{n-1} S(y) D(x)$$
(17)

于是可计算得到 7×7 大小模板的 x 方向掩码 Sobel₁ 为:

Γ1	4	5	0	-5	-4	-1	
6	24	30	0	-30	-24	-6	
15	60	75	0	-75	-60	-15	
20	80	100	0	-100	- 80	-20	
15	60	75	0	-75	-60	-15	
6	24	30	0	-30	-24	-6	
1	4	5	0	-5	— 4	-1	

其中,中心系数权重较大是为了起到平滑边缘的作用, 而总和为0是为了使灰度一致的区域不产生梯度。

利用 7×7 模板 Sobel_k (k=1, 2) 分别与以 (x, y) 为 中心的 7×7 窗口 w [f (x, y)] 做卷积运算,得到水平与 竖直方向上的梯度分量 f_x (x, y), f_y (x, y),根据式 (18) 计算得到 (x, y) 处的输出值,图 5 为最终输出的边 缘方向图,边缘方向与纬纱倾斜方向一致。

$$G(x,y) = \frac{1}{\alpha} \sqrt[2]{f_x^2(x,y) + f_y^2(x,y)}$$
(18)

式中, α 表示衰减因子,用于防止计算结果溢出最大值 255, 取 $\alpha=2$ 。

2.3 纬纱纹理分割

在经过频域滤波、自相关计算和边缘检测后,织物的 边缘方向图主要由纬纱和背景两部分的像素点构成,统计 [0,255] 区间上各个灰度级的像素点个数,绘制灰度直方 图,如图6所示。通常情况下,经过平滑后的灰度直方图 整体呈现出3个波峰和两个波谷,而常用的最大类间方差 法难以处理存在多个灰度直方图波峰的图像。



图 5 织物边缘方向图





经过试验分析发现,第一个波峰灰度值较低,主要是较 暗的背景像素点;第三个波峰灰度值较高,主要是残存的经 纱像素点;而两个波谷间的过渡部分就是构成纬纱纹理的像 素点。基于对灰度直方图的分析,只需求取两个波谷灰度值 分别作为低阈值 T₁ 与高阈值 T₂,就能实现对边缘方向图的 二值化处理,分割出纬纱纹理部分。其中,T₁ 作为弱边界, 主要用于过滤背景像素的同时平滑纬纱边缘轮廓,使原本强 边界 T₂ 分割出的断断续续的纬纱边缘连接起来。

经平滑后的边缘方向图的灰度分布,可以近似看作由 离散点拟合而成的曲线 f(x),其一阶导数 f'(x) = 0 处 的灰度 x 即为波峰或是波谷。这里用差分代替微分,对于 f(x) 有各个等距节点 $x_k = x_0 + k$, $k = (1, 2, \dots, 255)$, 则 f(x) 上相邻灰度级上的一阶差分可以表示为:

$$\Delta f(x_k) = f(x_{k+1}) - f(x_k) \tag{19}$$

当 $\Delta f(x_k) > 0 \pm \Delta f(x_{k-1}) < 0$ 时,则认为此时的 x_k 为波谷阈值。依据此法遍历直方图寻找 $T_1 = T_2$,从而 分割出二值化纹理区域。在后续实时检测中,由于光照不 匀等外界因素的影响,得到的直方图的灰度分布有时会出 现多个局部的峰值,给处理造成一定程度的干扰。但通过 此方法对不同织物图像的多次试验分析,得到的纬纱像素 点灰度范围均集中在[50,140]区间内,动态检测中可以 此经验二值化范围直接进行阈值分割,完成纬纱纹理区域 的提取。

3 霍夫变换检测纬斜

霍夫变换将待检测区域转换到参数空间,利用图像空

间与参数空间两者间由点到线的映射关系,实现对于直线 区域的角度检测^[20]。因其较好的鲁棒性且不易受噪声影响, 在区域特征检测中被普遍采用。霍夫变换的原理是创建并 初始化一个二维数组累加器 $L(\rho, \theta)$,遍历图像区域上的 像素点 (x, y), 根据 θ 的取值范围 $(\theta_{min}, \theta_{max})$ 转化到参 数空间,其转化关系式为:

$$\rho = x\cos\theta + y\sin\theta \tag{20}$$

式中,ρ表示极径,θ表示极角。

将得到的ρ在对应的位置累加,当遍历结束后,若累加 器中的最大值大于事先设定的直线检测阈值,则判定该点 为参数空间中多数曲线的交点,而这些曲线在图像空间中 恰恰是构成所求直线的像素点,参数空间中交点对应的坐 标 (p, θ) 即为所求直线方程的参数^[21]。

图 7 (a) 为原纬纱区域经霍夫变换得到的参数空间图 像。参数空间图像中一系列的高亮点,其实质是变换前特 定像素较为集中的纬纱区域,纬纱越长越近似直线,参数 空间图像上对应点的灰度值就越高^[22]。

基于上述参数空间图像的特性,采用了如下的阈值适 应方法检测直线。参数空间中各个像素点(x, y)处的灰 度值可以用二次多项式 G(x, y) 近似表示:

 $G(x, y) = \alpha_1 x^2 + \alpha_2 y^2 + \alpha_3 x y + \alpha_4 x + \alpha_5 y + \alpha_6 \quad (21)$ 建立式(22)所示的黑塞矩阵 H [G(x, y)],并按照 式(23)计算其行列式值 det(H),可判断出图像中的灰度 极值点。

$$H[G(x,y)] = \begin{bmatrix} \frac{\partial^2 G}{\partial x^2} & \frac{\partial^2 G}{\partial x \partial y} \\ \frac{\partial^2 G}{\partial x \partial y} & \frac{\partial^2 G}{\partial y^2} \end{bmatrix}$$
(22)

$$det(H) = \frac{\partial^2 G}{\partial x^2} \frac{\partial^2 G}{\partial y^2} - \left(\frac{\partial^2 G}{\partial x \partial y}\right)^2$$
(23)

当满足 $\frac{\partial^2 G}{\partial r^2} < 0$, det (H) >0 时,则该点被认为是局

部灰度峰值点,比较一系列峰值点后得出最大灰度值 G_{max}, 以 G=G_{max}为阈值对参数空间图像进行阈值分割,将分割出 来的区域细化成单独的高亮连通域,记作 Region,。累计连 通域个数 N,倘若 N 过小,则以其作为霍夫变换直线检测 的阈值检测出来的纬纱数目也会很少。从增加样本容量减 小误差的角度出发,取 $\delta=5$,令 $G=G-\delta$,对阈值作递减 处理,重复阈值分割统计连通域个数 N,当 N 大于等于 10 时,再将此时的G作为直线检测的阈值。从参数空间反变 换到图像空间中,纬纱检测结果如图7(b)所示,整体流 程图如图 8 所示。

由霍夫变换检测得到的角度为垂直于纬纱的法线与水 平轴的夹角,记为 α ,即可由此计算出实际纬纱倾斜角度 θ $=90-\alpha$ 。当 θ 大于 0,即为右上倾斜;当 θ 小于 0,即为右 下倾斜。

4 检测系统组成

图 9 为织物纬斜检测系统的原理图,主要由硬件采集



(a)参数空间图像

图 7 霍夫变换直线检测



图 8 阈值逼近流程图

系统与软件检测系统组成。考虑到单目相机视场尺寸有限, 无法兼顾到整幅织物,故采用六路相机联合工作,红外透 射光源为其补光,由各路相机采集到的局部织物图像拟合 而成织物整体变化趋势。为模拟整纬机实际工作中的纬斜 检测过程,将变频器接至 PLC 控制器,交流电机则通过皮 带直接与导布辊相连,由变频器驱动电机将动力经过皮带 轮传递给导布辊,带动织物行进,上位机则与 PLC 控制器 通过 RS232 串口实时通讯。



图 9 纬斜检测系统原理图

4.1 硬件系统搭建

搭建了如图 10 所示的硬件系统结构。其中,上位机端 因需要控制多路相机同步采集,短时间内处理多组图像数 据,对配置要求较高,故选用 Windows10 64 位系统, Intel[®] Core[™]i9-10900 处理器 CPU, DDR4 16 GB 内存, Intel[®] UHD Graphics 630 显示适配器, 1 000 Mbps 千兆网卡。 采集设备洗用海康威视 MV-CA003-20 GM GigE 工业



图 10 纬斜检测系统结构示意图

相机,Computar M2528 相机适配镜头。该工业相机采用 CMOS 感光芯片,相比于 CCD 芯片更适用于高速采集的场 合。为其选配的镜头能够防止图像发生畸变,成像清晰度 高。GigE 工业相机通过海康威视 MV-ACC-01-1101 网线接 至上位机的千兆网卡实现与上位机的通讯,可以快速将分 辨率为 672 512 的实时图像帧数据传输到上位机用户端^[23]。 测试现场如图 11 所示。





4.2 软件系统搭建

软件平台基于.NET Framework 开发环境,为降低开 发难度,调用 MvCamCtrl.NET 与 HalconDotNet 类库函 数。MvCamCtrl.NET 源于海康威视 GigE 相机的 SDK 软件 开发包,可用于对相机功能的二次开发。而 HalconDotNet 源于视觉处理软件 Halcon 17.12,包含了上千种封装好的 图像处理函数,可用于实现所提出的纬斜检测算法。

在采集检测任务开始前,上位机软件平台枚举以太网 内满足 GigE Vision 传输协议的相机设备,为其注册采集图 像的回调函数,创建句柄,配置曝光、帧率、增益等参数。 利用多线程和委托为各个相机对象创建独立的线程并行工 作,提高 CPU 的利用率从而优化了系统的性能,使用户可 根据在线相机数目以及使用需求自由选择1至8路相机同时 工作,不会出现线程阻塞的现象。相机有连续采集与单帧 采集两种采集模式可供用户选择,其中单帧采集为硬触发 采集,由外部设备给相机发送触发信号来实现。当任务启 动时,将各路相机采集到的图像信息存放到各自独立的缓 存地址,交由纬斜检测算法执行一系列的检测处理。在窗 口控件中实时显示检测结果,用箭头标出纬斜方向,便于 用户观察,下方文本框内则显示具体纬斜角度。对多路相 机的检测结果进行融合运算,得到整幅织物的纬斜量和纬 弯量,结合 DevExpress. XtraCharts. Control 控件与定时器 动态绘制成曲线图,实时有效地图表化显示织物的整体变 化趋势。上位机端将检测数据发送给 PLC 控制器,PLC 控 制器便能控制斜辊和弯辊执行后续的纬纱矫正。系统运行 效果如图 12 所示。





4.3 相机参数配置

相机作为整个系统中最为重要的一环,其参数的配置 直接决定了图像质量,进而影响到后续检测结果的准确性。 相机需要配置的参数分别为曝光、帧率以及增益。

在动态采集时,得到的图像会沿运动方向产生拖影,如图 13 所示。拖影的产生会模糊纬纱纹理,干扰纬纱的检测。为减小负面影响,提出精度要求,竖直方向拖影长度不得超过 5 piexl。若竖直方向实际视场尺寸为 20 mm,则可计算得到竖直方向上的精度要求为 20/512×5≈0.195 mm。当织物行进速度为 1333 mm/s (约 80 m/min)时,可推出曝光时间必须要小于 0.195×10⁶/1 333≈146 μ s。通常情况下,曝光时间越短,帧率越高,取帧率为最大值 337。增益一般用于强化较弱的信号,同时也会增加图像中的噪声信号,故将其值设为 0。



图 13 拖影现象

5 实验与结果分析

选取现有的多种低密、高密织物作为实验对象。一般 情况下,织物的纬纱倾斜角在-30°~30°范围内。在实验过 程中,导布辊带动织物以 50 m/min 的速度行进,GigE 相 机采用硬触发的采集方式,配合透射光源每间隔 500 ms 进 行一次采集,由上位机根据算法自动检测。为各个相机创 建对应的文件夹,将采集到的图像自动保存到文件夹中, SQL Server 数据库中则按相机编号分类,记录每一帧织物 图像的纬斜角度 θ,和耗时t_i,以便后续的人工测量纬斜分析 误差。

待停机后,根据检测过程中保存的每一帧图像,参照 国标 GB/T14801-1993《机织物与针织物纬斜和弓纬试验方 法》中的人工纬斜测量法,在织物图像中人为标出纬纱线 段,由线段两端点坐标计算出斜率 k,得到人工纬斜检测角 度 θ'_i =arctank,并记录人工检测耗时 t'_i 。对同一织物比较 多组算法检测结果 θ_i 与人工测量结果 θ'_i 后,计算平均绝对 误差。

表1汇总了六类织物纬斜的算法检测结果与人工检测 结果的平均绝对误差,以及平均检测耗时。在织物快速行 进的过程中,整幅织物两端受力不均出现褶皱,光源亮度 不匀造成织物表面局部较暗,以及织物受导布辊牵引发生 形变都会给检测造成不同程度的影响。除以上客观因素 外,人工检测精确度较低,也会产生一定程度的误差。相 比之下,人工检测耗时费力,所耗时间远远超过了算法 检测。

表 2 汇总了根据参考文献 [13] 提出的频域次亮点分 析法检测得出的数据,正如文献 [13] 中所述,织物纹理 数目会对检测结果造成一定程度的影响,纹理数目越多, 检测结果的准确性越高。

如脑米副	平均绝对误差	算法平均耗时	人工平均耗时
织初失望	/(°)	/ms	/ s
低密织物一	0.23	195.7	40
低密织物二	0.24	219.1	38
低密织物三	0.14	191.8	43
高密织物一	0.29	225.5	47
高密织物二	0.35	205.6	48
高密织物三	0.31	210.9	45

表1 本文方法六类织物的检测结果

织物类型	平均绝对误差/(°)	平均耗时/ms
低密织物一	1.38	75.4
低密织物二	1.48	77.3
低密织物三	1.61	78.5
高密织物一	1.15	83.1
高密织物二	1.06	75.9
高密织物三	1.23	75.6

而从六种织物的总体情况可以看出,本文算法对高、

低密度的织物适应性较好。至于两种方法的检测时间,考虑到纬纱整体变化趋势较为连续,不会发生突变,相机每500 ms 硬触发执行一次采集,300 ms 内完成检测处理已经能够满足实际的工作需求。

同时,为测试所提出的纬斜检测算法在真实工况下的 抗干扰能力,待测织物局部存在污渍、破损等缺陷,如图 14 所示。图 14 (a)由算法检测出的纬斜量为-5.25°,人 工测量结果为-5.08°,绝对误差为 0.17°;图 14 (b)由算 法检测出的纬斜量为-3.13°,人工测量结果为-2.87°,绝 对误差为 0.26°。该结果表明所提出的纬斜检测算法不易受 织物自身缺陷的影响,鲁棒性较好。



图 14 存在缺陷的织物

6 结束语

针对实时动态检测纬斜这一问题,提出了基于机器视觉的纬斜检测算法,并搭建硬件、软件平台展开测试,模拟摄像整纬中的检测过程,测试结果表明,纬斜检测系统适用于多种高密、低密织物,平均绝对误差在 0.35°以内,平均耗时不超过 225.5 ms,在实际工作中较为稳定。研究有如下创新点:

 1) 对初始图像采用改进后的巴特沃斯陷波滤波器进行 预处理,综合了对织物图像空间域与频域两个不同角度的 分析,清晰地提取出纬纱纹理区域,避免了霍夫变换因区 域干扰信息较多而造成较大的检测误差。

2)设计了独立的摄像整纬系统上位机控制界面,控制 六路 GigE 工业相机实现稳定高效的采集检测,界面设计便 于观察织物整体变化趋势,并可根据整纬机的门幅宽度拓 展至八路相机。

但本文研究的算法主要针对带有明显纹理方向的织物, 而对于少部分编织工艺复杂,不具备纬纱纹理走向的织物 检测存在一定困难,这也是摄像整纬技术下一阶段研究的 主要方向。

参考文献:

- [1] 史先传,徐镇冬,苏胜辉. 整纬设备光电检测头的设计与研究 [J]. 传感技术学报,2019,32 (8):1169-1174.
- [2] 裴华强,吴必瑞. 基于 MSP430 的织物纬斜检测系统 [J]. 国际纺织导报,2009,2 (1):38-40.
- [3] 黄倩倩,张 杰,张建刚,等. Mahlo 印染在线控制系统专利布 局启示 [J]. 纺织科学研究, 2019, (4): 39-41.
- [4] 赵奇志,朱亦军. 论整纬器在染整行业的作用与前景 [J]. 轻 纺工业与技术,2011,40 (4):112-113.

(下转第35页)