

FD-1型动态张力仪在布厂工艺管理中的应用

刘京平

(常州第二棉纺织厂)

【提要】 作者介绍了常州第二棉纺织厂在布厂工艺管理中使用FD-1型动态张力仪的方法和效果。

FD-1型单纱动态张力仪是苏州丝绸工学院设计，无锡无线电六厂制造的测试仪器。该仪器体积小，重量轻，稳定性较好，调试方便。几年来，我厂在棉布质量管理与创优质品工作中，应用该仪器对布厂各工序的单纱动态张力进行了一系列的测试分析，取得了一定效果。现简要介绍如下。

一、FD-1型张力仪的技术特征

FD-1型张力仪主要用于测定单纱的动、静态张力，用的是非电量精密电测系统，张力测定范围为0~400克，并能将张力变化波形记录在热敏记录纸上，以供分析纱线动态瞬时张力情况，为改进工艺，提高质量提供依据。其外形如图1，外形尺寸为 $34 \times 26 \times 11$ (厘米)，重7公斤，用220伏交流电源。

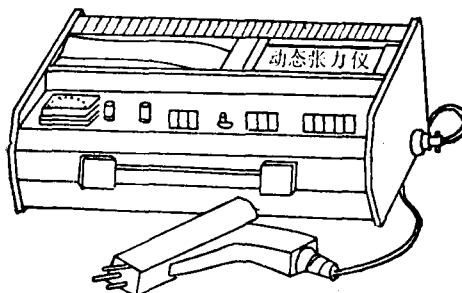


图1 FD-1型单纱动态张力仪

二、使用方法

根据被测纱线所处的机上位置，选择合适的传感器与量程范围，用标准砝码标定出记录纸上的量程，作为测定张力值的参照标

准，即可开始测定。测定中采用所需记录速度记录张力波形，最后按照张力波形的量程求得单纱动态张力值。

三、实例简介

1. 络筒工艺参数的研究

络筒工序中，络纱速度、张力盘重量等与络筒过程中的纱线张力、筒子成形以及耗电密切相关。通常认为，络筒时在保证筒子卷绕成形良好的前提下纱线张力以小为宜，这样有利于保护纱线的强力、伸度等物理品质和提高成布实物质量水平。为探讨上述几种工艺参数之间的相互关系，用FD-1型动态张力仪及三相交流电度表等进行了测试。

1332M型络筒机张力装置上的张力盘与清纱板的距离很小，为了便于测量，卸去了传感器针后面的一根导纱杆。在张力盘重21克的条件下，对29号棉纱络纱时的动态张力进行了测定。图2为不同槽筒速度时纱的

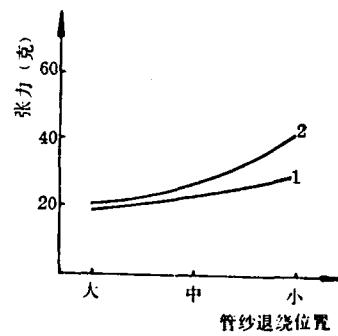


图2 动态张力比较曲线

1—槽筒2300转/分；2—槽筒2600转/分。

表 1 不同槽筒速度时纱的张力与强伸度的变化情况

槽筒速度(转/分)	2600	2300
动态平均张力(克)	31.3	26.4
筒子卷绕密度(克/厘米 ³)	0.43	0.41
管纱强力(克)	398.8	398.8
管纱伸度(%)	7.52	7.52
筒纱强力(克)	379.4	393.4
筒纱伸度(%)	7.44	7.50
耗电(千瓦/台时)	2.16	1.8

动态张力比较, 表 1 为纱的张力与强伸度的变化情况。由测定结果可见, 槽筒 2300 转/分时单纱经络筒后的伸长和强力降低都较少, 而 29 号纱的筒子卷绕密度在一般情况下为 0.41 克/厘米³ 已经足够。故我厂确定加工 29 号棉纱时槽筒速度取 2300 转/分。

2. 筒子架各部位张力圈重量的确定

整经工序的工艺要求主要是做到张力、排列、卷绕三均匀。由于整经中各根纱线是从筒子架上不同部位的筒子上引出的, 纱线间的动态张力差异较大, 必须合理地配置筒子架不同位置的张力圈重量, 以缩小各根纱线间的张力差异。为此, 选择了几种张力圈重量配置方法, 分别测定了单纱的动态张力, 算出张力不匀率, 进行比较和选择。测定点选在筒子架前端断头落针前 20 厘米处。图 3 为 29 号棉纱在张力圈重 6 克的条件下整经的动力张力波形曲线。计算时, 按波形曲线的中间值确定平均动态张力。测定结果表

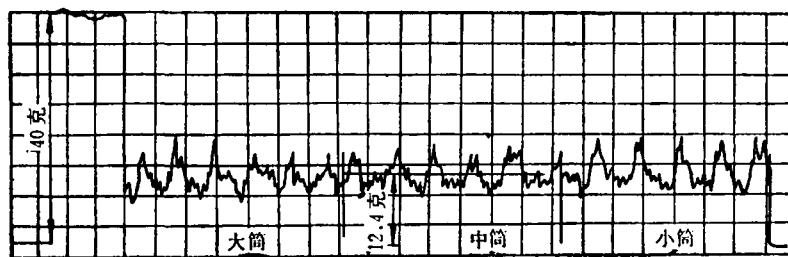


图 3 整经时纱线张力波形图

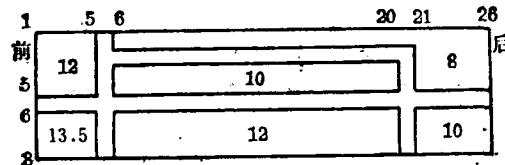


图 4 筒子架张力圈重量配置方法举例
(适用品种 29 号棉纱)

明图 4 所示的张力圈重量(单位: 克)配置方式较为合理, 从而使单纱动态张力不匀率由调整前的 10% 左右降低为 1.68%, 达到了工艺要求。

3. 浆纱机卷绕形式的选择

浆轴卷绕时, 要求从小轴至满轴都能使浆纱保持恒定的卷绕张力, 使浆轴卷绕密度内外均匀, 以保证布面平整和斜纹类织物纹路的匀、直。我厂浆纱机原有直流电机控制卷绕和差动行星轮卷绕两种形式。为分析卷绕质量, 对浆轴单纱卷绕张力作了逐匝连续测定。由于每只浆轴的生产时间在半小时以上, 如仅靠手持传感器进行测定, 不仅操作劳动强度大, 且握持位置不稳定, 影响测试结果。故参照无锡轻工业学院介绍的经验, 设计了专用支架, 见图 5。测定前, 用压板与螺栓将传感器固定在专用支架上, 调节好支架连杆结点, 使传感器与纱线的相对位置在测定过程中始终保持不变。在浆纱速度为 30 米/分的条件下测得 2020 纱卡的经纱浆纱时的卷绕张力变化情况见图 6。

从图 6 可见, 卷绕方式以直流电机控制为佳, 因此选定了这一方式, 从而提高了浆

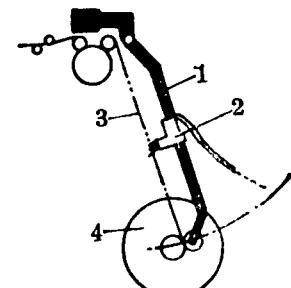


图 5 专用支架示意图

1—专用支架; 2—传感器; 3—经纱; 4—浆轴。

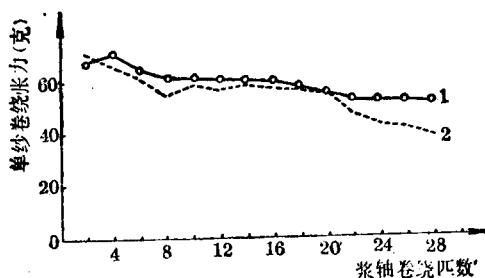


图 6 梳纱卷绕张力变化曲线

1—直流电机控制卷绕；2—差动行星轮卷绕。

轴的卷绕质量。

4. 1515型织机部分工艺的探讨

为扩大生产品种的应变能力，做到适销对路，我厂将原 1511 狹幅(44 英寸)织机逐步更新为 56 英寸和 75 英寸织机，织物由狭改阔。由于对阔幅织机的工艺特点不甚了解，订不出确切的工艺参数，以致布面实物质量水平不够理想。我们对阔幅织机的有关工艺如梭口大小、经位置线等进行了探讨，同时还测试了每页综框上的纱线动态张力。测点选在机后停经片与后梁之间。平握传感器，与经纱片轻微浮接。然后按照每页综框各列综丝的顺序，将欲测纱线逐根提起，套在传感针上。在正常织造中记录单纱动态张力波形，然后标出各页综的单纱动态张力值与差异率。结果表明，阔幅织机宜采用小梭口，即踏综杆的套综框点取第二档，这种情况下各页综框的单纱动态张力差异较小，与狭幅织机相似，改善了阔幅布面的平整度与纹路匀直

度。用 1511(44 英寸)织机生产 39 英寸 2020 纱卡和用 1515(56 英寸)织机生产 47 英寸 2020 纱卡时单纱动态张力的变化见图 7，部分试验结果归纳于表 2。

表 2 织机部分工艺数据测试情况

织机	44 英寸	56 英寸
车速(转/分)	205	180
边撑(毫米)	+22	+22
箱座(毫米)	-39	-43
停经架中圆杆(毫米)	-24	-26
后梁(毫米)	-20	-20
梭口大小	小	小
动态平均张力(克)	15.3	15.7
打纬瞬间张力差异*		
最大值(克)	104	108
最小值(克)	83	89
极差(克)	21	19
布面实物质量	良好	良好

* 系 8 列综丝中的单纱动态张力值比较。

尺寸高低(十、一)以胸梁为基准。

四、结束语

我厂几年来应用 FD-1 型动态张力仪的实践表明：这种张力仪的操作方便，测得的数据精确度能符合生产要求，值得在纺织厂工艺管理部门推广应用。

本文测试工作得到本厂葛秋萍同志全力配合，在此表示感谢。

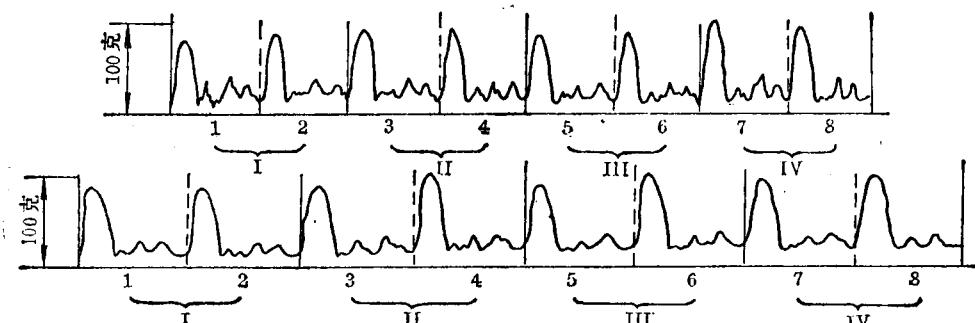


图 7 织机上单纱动态张力波形比较
(上图为 1511 织机，下图为 1515 织机)