# 国产圆盘剪碎边剪缺陷改进及优化

刘 涛(邯钢品质部用户服务中心,河北 邯郸 056000)

**摘 要:**河钢邯钢冷轧厂 2# 酸洗线圆盘剪碎边剪为国产设备。圆盘剪碎边剪在使用过程中存在多处问题和缺陷,使用过程中严重影响生产运行情况、造成生产切边产品异常困难。

关键词:圆盘剪碎边剪;缺陷;改进;优化

## 1 概述

圆盘剪与碎边剪是制约 2# 酸洗线稳定运行的重要因素,严重影响了 2# 酸洗线切边产品的生产节奏与产量质量,同时造成操作人员劳动强度剧增,生产困难。2017 年因圆盘剪碎边剪事故共造成停车 4363min。

## 2 设备状况与理论依据

碎边剪碎边效果不良是影响产线稳定运行的重要因素,如图1。其可能造成圆盘剪与碎边剪剪刃异常损耗严重,碎边剪设备损坏,劳动强度剧增等诸多不利影响。圆盘剪的重叠量与间隙量的传动机构加工精度不够,使用时数值偏差大,需频繁标定。



图 1

以上问题均严重制约着切边产品质量、生产节奏, 且增加着设备维护及备件的成本。

#### 2.1 解决问题思路

通过长期生产发现,圆盘剪剪切不畅、带中发生堵边,绝大部分是因为碎边剪碎边不力所致,碎边剪间隙重叠量调节有设计缺陷,碎边剪重叠量无法调节,间隙量可手动调节但无数值反馈,如图 2。加之碎边剪设备加工精度不良,故碎边效果极差。

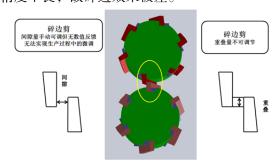


图 2

碎边剪的设备现状要求更换一次碎边剪剪刃要适应 所有厚度与钢种的切边产品。

#### 2.2 理论依据

国内外知名剪切设备制造厂家采用富姆公式进行剪

切力计算, 现采取该公式进行理论验证。

$$\begin{split} P &= 0.257 \sigma_b \frac{fh^2}{R} \\ f &= 1 + R(9.93 - 37.6c) \; \left( \frac{0.199}{0.0936 + c} - 0.605 \right) \\ \overrightarrow{r}. \dot{H} : \end{split}$$

c- 剪刃间隙 (mm); R- 剪刃斜度, R=tan α; h- 带钢厚度 (mm); σ<sub>h</sub>- 强度极限。

以 Q235 为例,若  $\sigma_b$ =425MPa,则根据公式可计算 出碎边剪不同间隙下的剪切力,如表 1 所示。

表 1

剪刃间隙	带钢厚度	剪刃斜度	f	剪切力(kN)			
0.05	3	0.03	1.189	38.946			
0.1	3	0.03	1.078	35.332			
0.2	3	0.03	1.005	32.940			
0.3	3	0.03	1.004	32.899			
0.4	3	0.03	1.031	33.781			
0.5	3	0.03	1.072	35.120			
0.6	3	0.03	1.121	36.717			
0.7	3	0.03	1.174	38.475			

通过公式计算发现。剪刃间隙在 0.2-0.4 之间时,剪切力小,更适合长期剪切。

## 3 碎边剪优化措施

由于碎边剪设备状况,必须探究出一套一次更换即可适合 2# 酸洗长时间生产切边产品的碎边剪剪刃间隙重叠量方法。因碎边剪刀架上剪刃刀槽分度加工不一致,为达到间隙量与重叠量的目标值,在优化改进过程中,必须针对不同的剪刃采取人工底部补偿与侧向补偿的方法,以实现间隙量与重叠量的变化。

#### 3.1 碎边剪间隙量优化

以剪切力公式作为理论参考,采取控制变量法,固定碎边剪重叠量,对碎边剪剪刃间隙量进行4组不同数据测试,测试剪切效果与剪刃寿命。间隙量由小变大,依次进行生产试验,如图3。

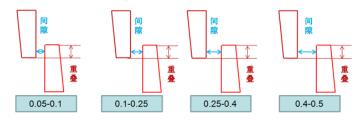


图 3

试验发现: ①间隙过小时(0.05-0.1), 初期剪切

-161-

效果良好,但刃口磨损加剧,寿命短;②间隙过大时(0.4-0.5),剪切效果不良,且刃口受力变大,易出现崩刃;③间隙在0.1-0.4的范围内时,剪切效果良好,且刃口磨损不大,寿命长。试验数据与理论公式计算结果高度吻合,验证了生产试验碎边剪间隙量的优化数据。

## 3.2 碎边剪重叠量优化

同样采取控制变量法,固定碎边剪间隙量,对碎边 剪剪刃重叠量进行3组数据试验,以此测试剪切效果与 剪刃寿命,如图4。

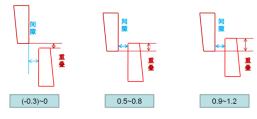


图 4

①原始重叠状态(-0.3~0),剪切效果不良,刃口磨损大,寿命短;②重叠过大时(0.9-1.2)(厂家建议值1),剪切效果良好,但刃口受力变大,极易出现崩刃;③重叠在0.5-0.8范围内时,剪切效果良好,且刃口磨损小,寿命长。通过3组试验数据,找到了重叠量的优化范围。经过对间隙量与重叠量的优化,碎边效果大幅提升,且碎边剪刃的寿命延长,碎边剪刃消耗大幅减少。

## 4 其他改进措施

除了对碎边剪间隙重叠量的调整与优化,还对圆盘 剪重叠量的标定方法进行升级,对圆盘剪溜槽固定方式 进行改进,对圆盘剪变宽度余量进行规范。以实现圆盘 剪刃生产精度提升、事故处理时间缩短、订单化生产生 产能力提升。

#### 4.1 圆盘剪间隙重叠量标定方法升级

圆盘剪在使用过程中间隙重叠量偶发性出现跳变, 在更换圆盘剪剪刃后都需要对间隙重叠量进行标定,原 有标定方法为利用塞尺对间隙重叠量分别塞量。间隙量 在测量过程中较易获取,因塞尺偏软,重叠量测量时获 取数据偏差较大。

标定方法升级就是将原有测量误差较大的重叠量,以间接的方法进行数据获取,同时测量也规避了塞尺偏软的问题。即:间隙测量方法与原方法相同,重叠测量时不去直接采取测量重叠量,而是测量圆盘剪剪刃间缝隙的最大值,此时,间隙量、重叠量与最大值三者恰好构成直角三角形的三条边,间隙量、重叠量分别是直角边,最大值是斜边。在新方法的塞测过程中,只需要塞到塞不过去时,塞尺对于数据即为最大值,利用勾股定理与之前测量的间隙值,即可算出重叠量。根据新方法测量的重叠量较原有方法精确度提升 20%。

## 4.2 圆盘剪溜槽固定方式改进

圆盘剪原有溜槽固定方式为螺栓固定,一旦出现堵 边情况,在边丝团的强力挤压下,螺栓拧开极其困难, 且这种完全固定的方式也非常易出现变形。现改为弹簧 拉扣的固定方式。当堵边出现时,强力会将弹簧拉扣顶起,为后续的问题处理提供了便捷条件,也防止边丝堵死造成的剪刃、隔套等备件异常损耗,防止了事故的扩大化。

## 4.3 圆盘剪变宽度余量生产能力提升

2#酸洗切边产品后序主要有热镀锌备料、临漳备料、商品三个流向。因后序工艺特点不同热镀锌备料要求切边后宽度余量 3-5mm,临漳备料要求切边后宽度余量 0-2mm,切边商品材要求切边后宽度余量 0-5mm。针对不同要求,制定并完善了圆盘剪标定细则,总结了变宽度余量生产要点,以实现圆盘剪切边宽度的订单化控制。

## 5 改进后效果

此次改进自 2017 年 11 月 15 日实施至今, 碎边剪剪切效果出现质的飞跃, 碎边剪刃消耗大幅减少, 如表 2 所示。

表 2

	2017-1-1 至	2017-11-15 至
	2017-11-14	2018-12-31
剪切量 /t	241835	317241
更换数量/片	639	390
单套 24 片剪刃剪切量 /t	9083	19522
每万吨消耗剪刃数量/片	26.4	12.3

按 2018 年生产切边产品 29 万 t 计算,可节省碎边剪刃消耗 408 片,每片碎边剪剪刃为 485 元,2018 年直接节省碎边剪刃备件费用 19.8 万元。本项目开展以来,圆盘剪剪切效果提升显著,同时圆盘剪刃消耗下降明显,相关数据如表 3 所示。

表 3

		过钢量	圆盘剪消耗量	每万吨消耗剪刃数量/片
	2017年	264995	316	12.3
ĺ	2018年	294131	292	9.9

按 2018 年生产切边产品 29 万 t 计算,可节省圆盘 剪刃消耗 69 片,每片圆盘剪刃为 1100 元,2018 年直接 节省圆盘剪刃剪备件费用 7.6 万元。

2017年圆盘剪碎边剪操作、机械事故时间影响4363min,即72.72h。改进后2018年圆盘剪碎边剪事故时间影响仅1425min,即23.75h,如表4所示。

表 4

	2017年	2018年
圆盘剪碎边剪事故时间 /min	4363	1425

全年降低事故时间 49h, 2#酸洗机时产量约为 75t, 节约的 49h 可生产 3675t。2#酸洗品种钢、中高端均在 90%以上,按吨钢利润 300元计算,因减少的事故时间,全年可直接创效 110万元。另外,伴随着项目不断深入,2#酸洗切边质量不断提升,树立了邯钢酸洗板的品质形象。

综上所述,通过一年的不断改进与优化,国产圆盘 剪碎边剪缺陷改进及优化项目可创效 137 万元,其社会 效益则是提升酸洗板产品品质形象。