

## (475) 酸洗・冷間圧延連続ラインの建設

(第2報：酸洗・冷間圧延連続ラインにおけるカローゼルリールの導入)

新日本製鐵㈱ 真津製鐵所 才木 孝 古賀国彦 三沢康雄  
浜本康男○波江野勉 繩田康隆

1. 経緯 第3連続酸洗ラインと第3冷間圧延機の連続化後、冷間圧延機は連続圧延となるため、2テンションリール化が必要となる。今回、冷間圧延機としては初めてカローゼルリールを採用したので、その概要を紹介する。

2. カローゼルリールの特徴 今回の改造では、冷間圧延機出側のスペース上の制約より、コンパクトな高速・大容量カローゼルリールを採用した。カローゼルリールの仕様を表1に、また従来の2テンションリールとの比較を表2に示す。カローゼルリールには以下の利点がある。

- (1) 捲取開始をミル側のリールで行うため、分岐テーブルを必要とせず、次コイルのスレッディング距離が短い。
- (2) コイル払い出しを遠方のリールで行うため、シャーカット後のコイル尾端停止に急激な減速を必要としない。
- (3) カローゼルリール公転のためリール本体の構造は複雑となるが、ベルトラッパー・コイルカー・通板テーブル・スプール供給装置等は一式でよく保守性には有利である。

3. 操作パターン カローゼルリールの操作パターンを図1に示す。カローゼルリールはほぼ自動で運転されており、操作員は主に、半自動の起動・各自動の監視・コイルトラッキング監視を行っている。

4. 公転中の張力変動 カローゼルリールはコイル捲取中にリール本体の公転を行うため、公転によりストリップパス長さが変化し、張力変動が生じる。公転中の張力変動は、図2より式(1)にて表わされ、張力変動防止には公転速度パターンの最適化が必要となる。

$$\Delta T = \frac{1}{rc^2} \cdot I \cdot \frac{d^2y}{dt^2} + \frac{1}{rc} I \cdot \ddot{\phi} \quad \dots \dots \dots (1)$$

$$\left. \begin{aligned} y &= rd \cdot \varphi + z + rc \cdot (\varphi + \frac{\pi}{2}) \\ x &= \sqrt{(L - rt \cos \theta)^2 + (H - rd - \sin \theta)^2 + (rc - rd)^2} \\ \varphi &= \tan^{-1} \frac{H - rd - rc \sin \theta}{L - rt \cos \theta} - \tan^{-1} \frac{rc - rd}{x} \\ \psi &= \theta \left( 1 + \frac{Z_G}{Z_P} \right) \end{aligned} \right\}$$

I : 自転軸回りの慣性モーメント

Z<sub>G</sub> : 中間軸歫数Z<sub>P</sub> : ドラム軸歫数

駆動系も含めたシミュレーションの結果、公転速度パターンを滑らかにすることにより張力変動を小さくできることを確認し、実機にて応用した。図3にNo.6スタンドとテンションリール間のストリップ張力を示す。カローゼルリール公転中の張力変動は±100kgと良好な結果が得られている。

5.まとめ カローゼルリールの高速・大容量化と公転速度パターンの最適化により、冷間圧延機でのコンパクト2テンションリール化技術を確立した。

表1 カローゼルリールの仕様

項目	仕様
(1) 圧延速度：最大	2,300 mpm
公転中	1,800 mpm
(2) 公転速度	4 r.p.m.
(3) 自転モーター	550 kW × 3 (×2)
(4) 公転モーター	100 kW
(5) コイル単重	45 ton

表2 従来タイプとの比較

	カローゼルリール	従来タイプ
(1) 設備スペース	4,450 mm	7,750 mm
(2) ストリップスレッディング距離	2,300 mm	No.1: 2,300 mm No.2: 5,600 mm
(3) 自転用減速機	1 台	2 台
(4) 公転用モーター減速機	1 式	—

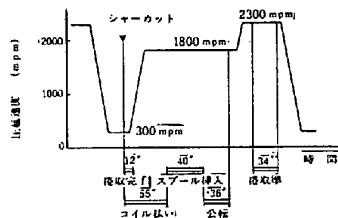


図1 操作パターン

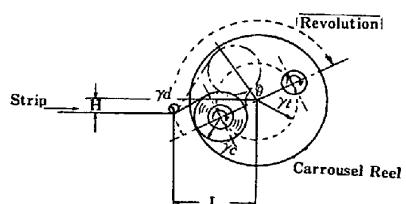


図2 カローゼルリール

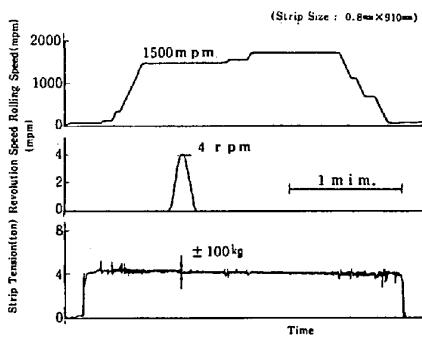


図3 公転中の張力変動