

酸洗ラインと冷間圧延機の完全連続化*

川崎製鉄技報 18 (1986) 3, 243-249

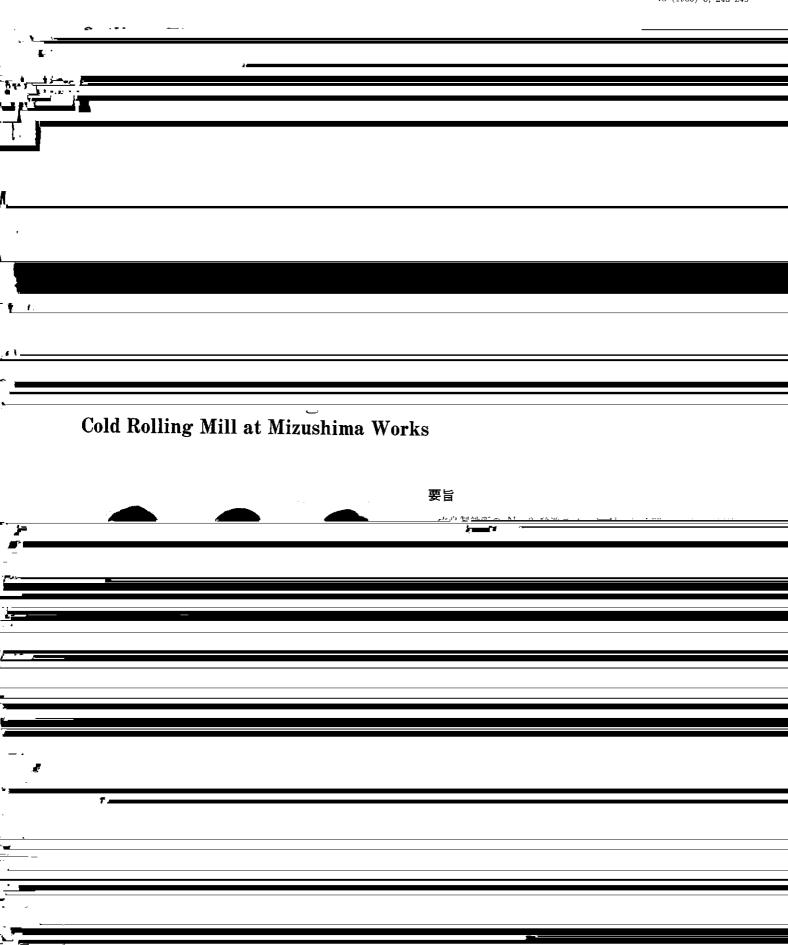


Table 1 Main specifications

Table 1 Main specifications						
<u></u>		D. verki	T T	*****	Mill coation	
(1)						
3						
•						
-						
<u> </u>						
•						
An .						
1 .						
9)						
# No.						
3-						
		Value				
•						
- 1	1			<u> </u>	/	
V 12						
71						
<u>. </u>						
position						
<u> </u>						
,,î dênazî√(⊼ ⊾ zee						
<u></u>						
<u></u>						•
—						
<u>.</u>						
1						
-						
<u> </u>						
· -						
· -						

2.4 トリマーセクション

エッジトリミング(耳切り)技術に関しては、トリミング作業時 の耳切用丸刃からのストリップ端外れ(耳づまり)トラブルを解消 する方法などの報告"があるが、根本的なトリミング時のライン停 止および耳切トラブルの解消とはなっていない。今回、酸洗と冷間 圧延との 連続化に 当って トリミング技術の 飛躍的向上を 目的とし ζ,

- (1) 走間での幅変更機能
- (2) 自動刃替機能
- (3) 耳づまりトラブルを最小限とする機能

を有した全く新しいトリマー設備とした。トリマー設備の外観を Fig. 3 に示す。

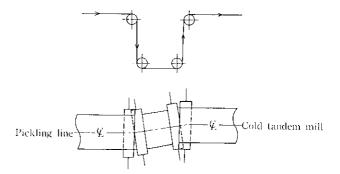
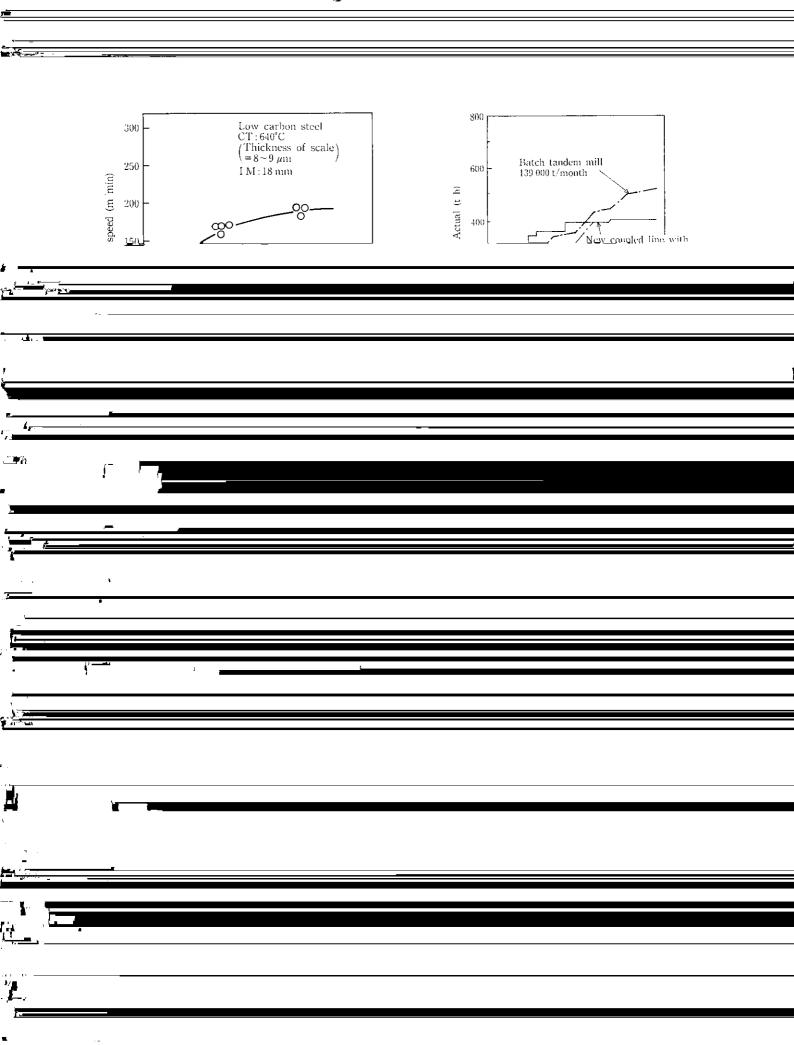


Fig. 4 Strip shifting device for coupling of pickling line and cold tandem mill





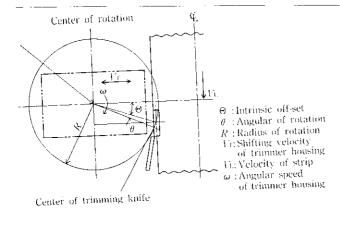
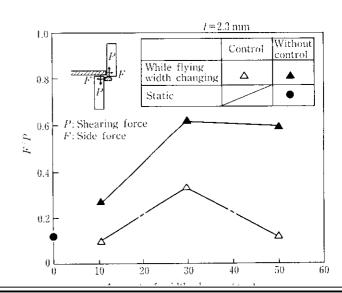


Fig. 11 Definition of symbols in relation to flying width change



再継載を Fio. 11 に沿って説明する。トリマーハウジングの旋回

速度と横行速度は、幾可学的関係から(1)式のように定まる。

$$\tan \theta = \frac{V_{\mathrm{T}} + R\omega \sin(\Theta + \theta)}{V_{\mathrm{L}} + R\omega \cos(\Theta + \theta)} \qquad (1)$$

ここで,

ストリップ移動量: L(t)トリマーハウジング移動量: T(L)

トリマーハウジング旋回角度: heta(L)

Fig. 13 Prevention of interference between blade and strip while flying width changing

えるように旋回角度を制御して、ナイフ側面と鋼板端面との干渉を防止することも可能である。 $\mathbf{Fig.~13}$ は、本干渉補正効果を示したものである。

2 000 г