

住友金属工業(株) 和歌山製鉄所
中央技術研究所 久保多貞夫 庄司和正 尼崎順三〇 鳥居重三郎
芝原 隆

1. 緒言

熱延鋼板における先後端のクロップ形状を測定し、最適切断を行なうシステムは既に実施されているが¹⁾、今回シャ一直前に新スタンド(F.O.)を新設するにあたり、既クロップ形状認識システムの改造として、従来には例の少ない形状の予測方法を開発した。本方式は、圧延前の測定した形状を基に、圧延スケジュールから圧延後の形状を予測し、その形状により適切な切断位置を決定するもので、安定稼動中である。

2. クロップ形状予測式の開発

開発に先がけ鉛モデル圧延テストにより、垂直・水平圧延(V・H圧延)時におけるクロップの変形挙動を調べた。この結果に基づき、オンラインに適用できる形状予測式を導いた。

$$\ell_i = X_i \cdot \frac{WH}{wh} + \left\{ \frac{\left| Y_i - \frac{Y_1 + Y_n}{2} \right|}{\frac{W_o}{2}} \right\}^{a_1} \cdot \Delta L_v \cdot \frac{WH}{wh} + \left(1 - \left\{ \frac{\left| Y_i - \frac{Y_1 + Y_n}{2} \right|}{\frac{W_o}{2}} \right\}^{a_2} \right) \cdot (-\Delta L_f)$$

ℓ_i : Y_i 点での基準線からの圧延後のクロップ長さ(mm), X_i : 粗ロール出側クロップ長さ(mm),

Y_i : 板幅方向位置, i : 板端より i 番目の位置 ($i=1, n$),

ΔL_v : $V \cdot H_D$ (盛上り部のみ圧下)圧延時のクロップ増加量

(mm), ΔL_f : H (水平)圧延時のクロップ増加量(mm),

W : 粗ロール出側板幅(mm), W : F.O.出側板幅(mm),

W_o : クロップ形状計検出幅(mm), H : 粗ロール出側板厚

(mm), h : F.O.出側板厚(mm), a_1, a_2 : 定数

3. オンライン適用結果 Fig.1に、本予測式による予測クロップ長さと、実採取したクロップ長さとの比較を示す。予測クロップ長さは、実クロップ長さに対し ± 15 mm の範囲内に入っており、実用化に十分な精度である。

4. 形状予測機能を用いた切断長決定システム Fig.2に、システム構成概略を示す。粗ロールで圧延された材料の先後端をクロップ形状計測装置でとらえ、この形状を基に、圧延スケジュールから F.O.出側のクロップ形状を予測する。この形状より最適な切断位置を決定する。

5. 結言 本機能により F.O.出側クロップ形状が、精度よく予測され、切断長決定システムと結合して順調に稼動中であり、クロップロス削減に寄与している。

参考文献

1) 鉄と鋼 69-5 (1983) S 428

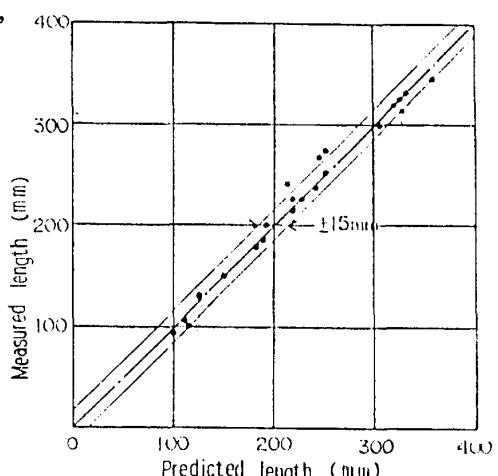


Fig.1 Comparison between measured length and predicted length

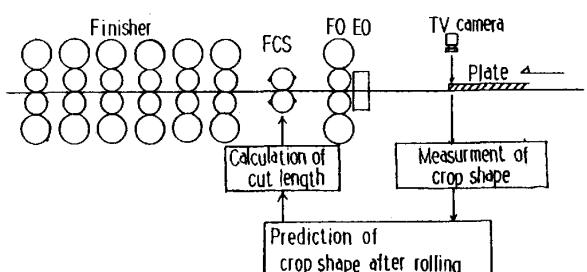


Fig.2 Schematic drawing of cut length determining system