

(263)

プルーム連鉄機におけるスクイージング歪

川崎製鉄㈱ 水島製鉄所 小島信司 ○高柴信元 松川敏胤
蓮沼純一

1. 緒言 ピンチロール帯までローラーエプロンを持たないプルームもしくはビレット連鉄機では非支持域で発生するバルジングをピンチロールが圧下し内部割れを誘発する現象が考えられる。この点について設備要因と操業要因から内部割れ発生機構について解析したので報告する。

2. 内部割れの発生機構 プルーム連鉄機は鉄片支持ロールをピンチロール帯まで設けないのが一般的であり、特に高速鉄造時は図1のごとくピンチロール帯で発生すると考えられる内部割れが認められる。この割れは上、下面側のみであり圧下力を低減しても防止できないことから、鉄片支持域終端以降のクリープによるバルジングが図2のようにピンチロールで絞り込みを受け、シェルの凝固界面に引張り歪(スクイージング歪)が生じ、これにアンベンディング歪が加わるためと考えられる。

3. 鉄片非支持域でのバルジング量とスクイージング歪

プルームのクリープによるバルジング量は凝固シェルの厚み方向に温度分布を考え、非支持域でシェル厚が一定厚分成長する毎のバルジング増分を求め各位置での変形量を算出し累積する方法で解析した。使用した計算式を(1)(2)に、実績値との対応を図3に示す。

$$\sigma = k \cdot \epsilon^m \cdot \epsilon^n \cdot e^{-\alpha/\theta + 273} \quad (1)$$

$$Mx = Mo + P((W - 2s)/2) - Px^2/2 \quad (2)$$

[記号] σ :応力, ϵ :歪, $\dot{\epsilon}$:歪速度, θ :鉄片温度
 Mo :梁の固定端モーメント, x :梁の固定端からの距離,
 P :溶鋼圧, W :鉄片幅, s :シェル厚

またバルジングした鉄片が受けるスクイージング歪は2次元の弾塑性問題として計算した。この結果非支持域でのバルジングの大半は支持域終端直後1~2mで発生し、その量は支持終端部のシェル厚により異なることを得た。鉄造条件による影響を図4に示す。

4. 結論 プルーム連鉄機の非支持域でのクリープによるバルジングがピンチロールで圧下される時発生する内部歪について解析し、高速鉄造あるいは大断面鉄造時の問題点として提案した。

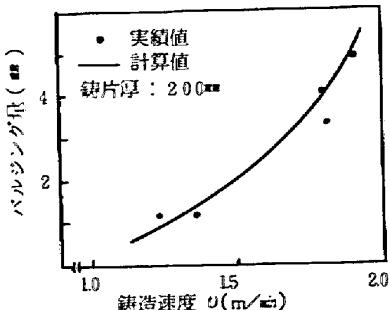
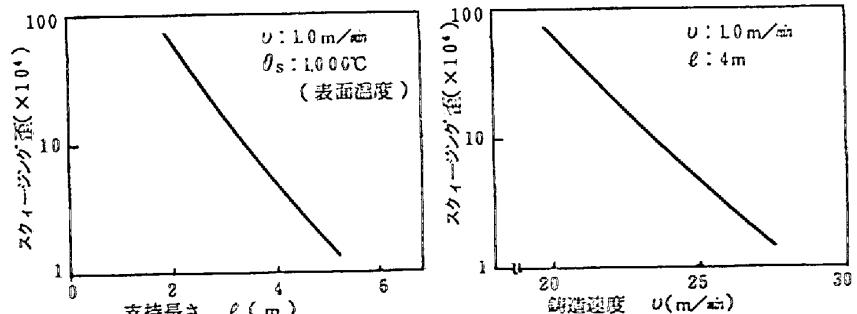


図3 鉄造速度とバルジング量

図4 鉄造条件のスクイージング歪に対する影響 ($W=300mm$, $L=19.6m$)

5. 参考文献 Alain Palmaers他: Stahl u. Eisen 99(1979) Nr-19