

(250)

ステンレス鋼板における曲げ荷重計算式

日金工 研究部 (工博) 杉本正勝

福井 太 三井 攻
○渡辺三雄 中村 隆

I 結言

鋼板の曲げ荷重計算式は文献にもみられるが、多少あつかいにくい点もあり、精度も明らかにされていない。本報では、ステンレス鋼を対象とした実践的な式を作り、試験で確認した。

II 試験方法

曲げ試験はアムスラ型万能試験機により、JISの押曲げ法に準じた。押金具は軸径Φ32、Φ50およびΦ80である。支えロールはΦ32で、押金具との間隔を板厚tの2倍とし、また、摩擦抵抗を小さくするためベアリングを組んだ。試験片はSUS304、3mm厚で、幅bはb/t=2、4、8、16および32とした。荷重の測定は荷重計で最大値を読み、同時に、荷重変化を記録した。b/t=2、4、8および16について、単純引張の応力-ひずみ曲線が同一であることを確認した。

III 結果

押金具の軸半径r₁、押金具降下量x、支えロール半径r₂、支えロール中心間距離l₀、 $a=r_1+r_2+t$
 $C=\sqrt{(a-x)^2+(l_0/2)^2}$ $l_1=\sqrt{C^2-a^2}$ とすると、曲げ荷重Pは式(1)であらわされる。

$$P=\frac{2M}{l_1} \cos\left(\sin^{-1}\frac{a}{C}-\sin^{-1}\frac{a-x}{C}\right) \quad \text{--- (1)}$$

降伏応力を σ_y 、曲率半径 R に曲げた時の表面ひずみに対応する応力を σ_f とし、引張りの公称応力・ひずみ関係を直線硬化で近似すると、曲げモーメントMは式(2)であらわされる。

$$M=\frac{b}{12} \left[t^2 (2\sigma_f + \sigma_y) - t (\sigma_f - \sigma_y) \frac{2\sigma_y P}{E} - \sigma_y \left(\frac{2\sigma_y P}{E} \right)^2 \right] \quad \text{--- (2)}$$

測定荷重の最大値から、式(1)によりM/bt²を求めるとき、b/tが16以上でほぼ完全な平面ひずみ状態にあることがわかる(図1)。測定値は、曲げの単純理論式で計算した場合b/t=2で、また、平面ひずみ曲げ理論すなわち式(2)の応力を2/√3倍した場合はb/t>16でほぼ一致する(図1)。この計算方法で押金具の降下量xを順次変化させた時の曲げ荷重を求め、測定記録結果と対応させるとよい一致がみられる。(図2)

参考文献 1) 益田森治:薄板の曲げ加工
2) 益田森治,室田忠雄:工業塑性力学

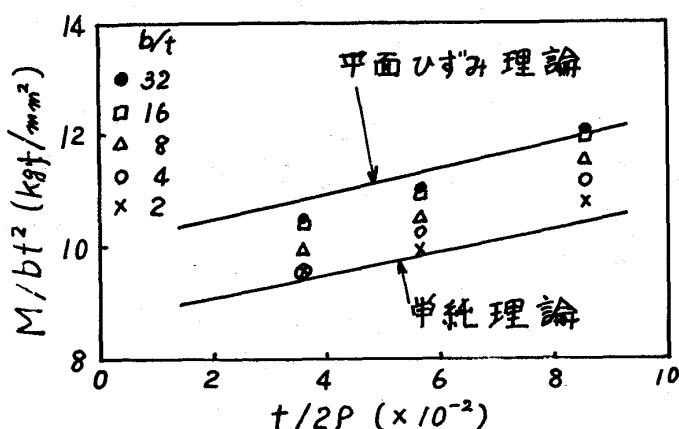
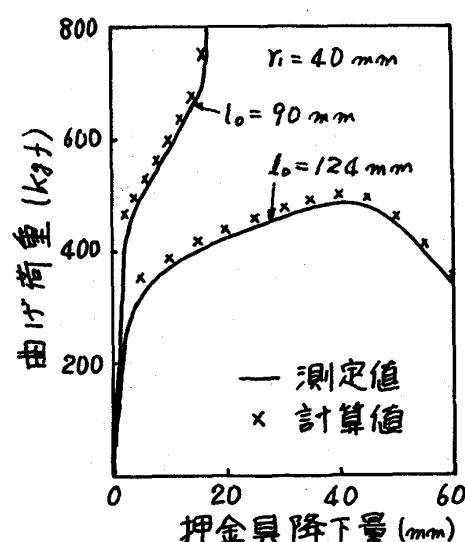
図1. M/bt^2 における $t/2P$, b/t の影響

図2. 押金具降下量と曲げ荷重