

(367)

## 18-8ステンレス鋼の加工硬化における粒径の影響

金属材料技術研究所

渡辺 敏

宮地 博文

## 1 緒言

18-8系ステンレス鋼は各種成形加工に使用されているが、その塑性挙動、特に加工硬化と結晶粒度との関係についてはあまり発表がない。本鋼種は変形中に塑性誘起変態によってマルテンサイトを発生するので、加工硬化指数の値は一義的には定まらない。Ludwigson<sup>1)</sup>は、流動応力をオーステナイトとマルテンサイトの寄与に分離する式を提案した。この式には変態の傾向性を示すパラメータが含まれている。本実験は加工硬化における粒界の影響を調べたものであるが、粒径の異なる試料について上述のパラメータを求めることにより、粒界の効果について新しい見解を得た。

## 2 実験方法

試料は市販の熱延板で、その組成を表1に示す。これを $4 \times 40 \times 120$ に切断し、厚さ1mmに冷延後、 $1000^{\circ}\text{C}$ ,  $1100^{\circ}\text{C}$ ,  $1200^{\circ}\text{C}$ にそれぞれ20min加熱水冷した。水冷後の粒径は、それぞれ $28\mu$ ,  $66\mu$ ,  $109\mu$ であった。引張試験片は平行部26mm、標卓距離70mm、ひずみ速度 $43 \times 10^{-3}/\text{min}$ である。伸び $10\sim30\%$ の各段階で試験を中止し、ラニカーフォード値 $\tau$ とマルテンサイト変態量を測定した。

## 3 実験結果

引張試験の結果を表2に示す。粒径は $\tau$ 値にほとんど影響を与えたかった。図1は真応力と真ひずみのlog-logプロットである。粒径の差が小さいのでその影響はあまり明確でないが、細粒のものは粗粒のものより全般に加工硬化性が低い。図2はLudwigsonらの方法に従って $VFM/(1-VFM)$ と真ひずみのlog-logプロットを行なったものである。ただし、VFMはマルテンサイトの体積率であり、従って $(1-VFM)$ はオーステナイトの体積率を表わす。各直線を $\varepsilon=1$ に外挿した継軸の値Aと直線の勾配Bを表3に示す。Aは塑性誘起変態への傾向性を示し、Bはひずみによつて更に変態が促進される効果を表わしている。粒径によってこのような変態の傾向が異なる原因を調べるために、組織を観察した。その結果、マルテンサイトは主として粒界から発生し、粗粒のものは粒内に向って大きくな成長するのにに対し、細粒のものはマルテンサイトが相互に干渉して変態が抑制されているようにならざる。従って、このような傾向が加工硬化にも影響しているものと考えられる。

1) D. Ludwigson et al: JISI, 207(1969), p.63

図1 加工硬化特性における真ひずみの影響

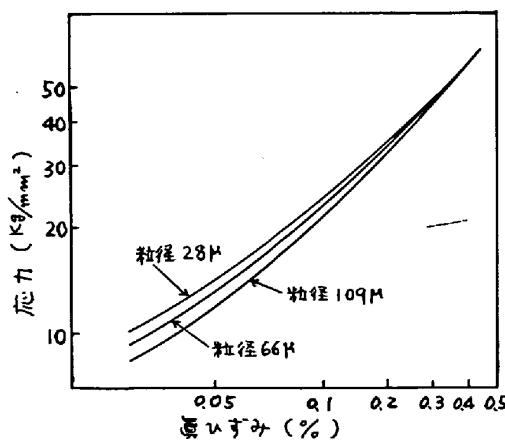


表2 積極的性質

粒径	$28\mu$	$66\mu$	$109\mu$
$\sigma_{0.2}(\text{kg/mm}^2)$	22.8	21.1	20.6
$\sigma_b(\text{kg/mm}^2)$	80.3	76.3	79.3
伸び(%)	68.7	66.6	65.7

表3 粒径とパラメータ

粒径	$28\mu$	$66\mu$	$109\mu$
A	2.36	4.16	9.18
B	1.90	2.11	2.39

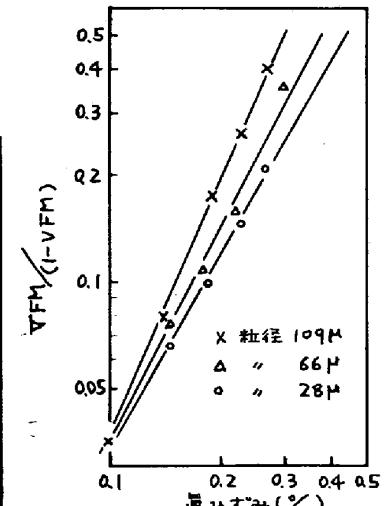


図2 塑性誘起変態における粒径の効果