

## (589) 高温における2相ステンレス鋼のX線的弾性係数の測定

長崎総研大 川野正和 石田毅 谷 昇  
近畿大理工 藤地一嘉

## 1. 緒言

2相ステンレス鋼は結晶構造の異なる $\alpha$ 相と $\gamma$ 相が微細組織として混在しており、 $\alpha$ 、 $\gamma$ 両相の温度特性に基づく熱応力を発生する。筆者らはこのような熱応力をX線的に測定している。しかししながら、この材料の高温におけるX線的弾性係数は求められていらない。そこで本報告では、高温における引張試験を行って、 $\alpha$ 、 $\gamma$ 両相の高温における応力係数 $K$ をX線的に測定した。

## 2. 実験方法

X線応力測定の基礎式は次式で与えられる<sup>2)</sup>

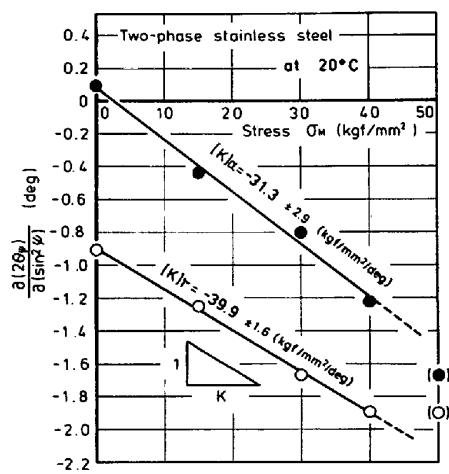
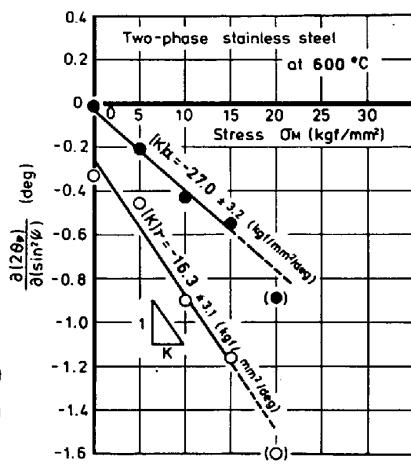
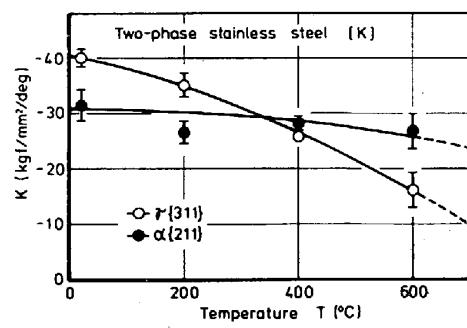
$$\sigma = \left\{ -\frac{E}{2(1+\nu)} \cdot \frac{\pi}{180} \cdot \cot \theta_0 \right\} \cdot \left\{ \frac{\partial(2\theta_F)}{\partial(\sin^2 \psi)} \right\} = K \cdot \frac{\partial(2\theta_F)}{\partial(\sin^2 \psi)} \quad (1)$$

ここに、 $\sigma$ : 応力( $\text{kgf/mm}^2$ )、 $E$ : ヤング率( $\text{kgf/mm}^2$ )、 $\nu$ : ポアソン比、 $\theta_0$ : 無ひずみ時の回折角度(deg)、 $\psi$ : 試料表面法線と回折面法線との角度(deg)、 $\theta_F$ : 回折角度、である。

(1)式中の $K$ 値は、X線的応力係数であって、これはX線的弾性係数 $E/(1+\nu)$ を含め、温度によく変化するものである。本実験では、試験片温度を室温から800°Cまで200°Cおきに変化させ、各温度における機械的負荷応力 $\sigma_M$ に対する $\partial(2\theta_F)/\partial(\sin^2 \psi)$ の勾配から $K$ 値を求めた。

## 3. 実験結果

機械的負荷応力 $\sigma_M$ に対する $\partial(2\theta_F)/\partial(\sin^2 \psi)$ の実験値を図1、図2に示す。図1は室温、図2は600°Cのものである。室温の場合、 $\sigma_M = 50 \text{ kgf/mm}^2$ で降伏が生じたので(図1)、 $\sigma_M < 50 \text{ kgf/mm}^2$ までの実験値から最小二乗法によって $K$ 値を求めた。図中の数値は $K$ 値を示し、 $\pm 2$ 項は68%推定誤差を示している。図3は、温度に対する $K$ 値の変化を $\alpha$ 、 $\gamma$ 両相について示したものである。両相とともに高温になると少しあがって減少傾向を示すが、 $\gamma$ 相は $\alpha$ 相よりも温度依存性が大きい。これは、 $\gamma$ 相の熱膨脹係数が $\alpha$ 相のそれよりも大きいこと、および、(1)式中の $E/(1+\nu)$ の値の温度特性に基づくものと思われる。なお、試験片温度が800°Cの時、 $\sigma_M = 5 \text{ kgf/mm}^2$ で試験片が塑性変形したので $K$ 値は求められなかった。

図1.  $\partial(2\theta_F)/\partial(\sin^2 \psi) - \sigma_M$ 線図(室温)図2.  $\partial(2\theta_F)/\partial(\sin^2 \psi) - \sigma_M$ 線図(600°C)図3.  $K_T - T$ 線図

文献 1)川野・石田・谷・藤地;日本金属学会昭55年秋期講演会概要 2)X線応力測定標準,日本材料学会(1973),P.3  
P.339