

東京工業大学

中村正久

東京工業大学大学院

○若狭邦男

1. 緒言

($\alpha + \gamma$) 2相混合組織の Fe-23Cr-5Niステンレス鋼を室温で引張った後、除荷したのち、各相の残留応力を測定し、 α 相および γ 相の内部組織から各相の変形挙動を考察した。

2. 試験方法

本研究に用いた残留応力測定は、Schulzによって確立された反射法 (B.D. Cullity; X線回折要論 p. 290) を応用したものである。特性X線は、CoK α 線を使用し、K β 線の除去にはFe薄片を使用した。スリットは、発散2.5°、入射0.1 mm、散乱2.5°である。試験片表面のX線照射範囲は、1 mm × 6 mmの長方形状である。回折線位置は、半価幅の中点から決定した。

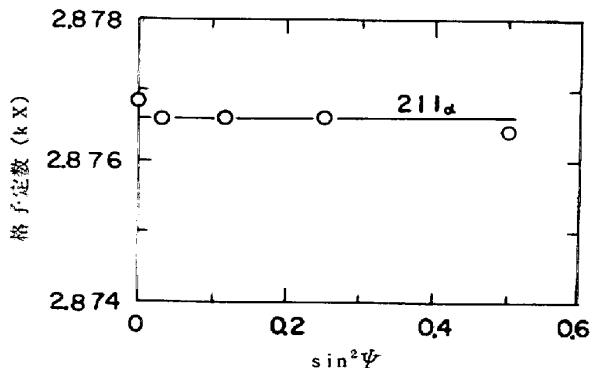
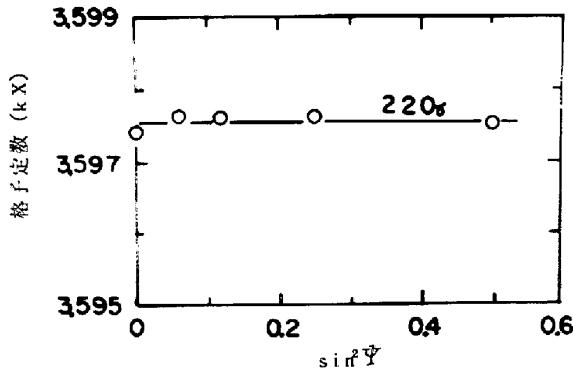
引張り試験片の形状、寸法と化学組成は、前報(日本鉄鋼協会第87回講演大会, S 262)と同様である。試験温度は室温であり、引張り速度は0.5 mm/minである。室温で与えたひずみ量は、1.0%, 2.9%と5.2%である。残留応力の測定は試験片の片面について、表面、0.10 mm, 0.20 mm内側でおこなった。この内側での測定には、試験片の片面だけを電解研磨して、順次表面層をとりのぞき、所定の深さに調整した。

各相の内部組織の観察のために、引張り試験片から薄膜を作成して、電顕観察用試料とした。

3. 試験結果

図1は、 α 相の格子定数を $\sin^2\psi$ に対してプロットしたものである。図2は γ 相の例である。ここで、 ψ は回折面と試験片表面との間の角度である。測定した試験片は、1000°Cで1 hr 真空中で保持したのち室温まで炉冷した焼純材である。図1および図2から、 α 相の格子定数は、2.87660 (kX) であり、 γ 相の格子定数は、3.59755 (kX) である。

残留応力の測定結果は次のように要約できる。(1) 引張り変形後、除荷した試験片内の α 相および γ 相中に、残留応力が確認された。(2) α 相中の残留応力は、引張り応力であり、それは変形量の増加とともに次第に増加する。(3) γ 相中の残留応力は1%ひずみの所では、引張り応力であるが、さらに変形量が増すにつれて、圧縮側に移行する。

図1. α 相の格子定数図2. γ 相の格子定数