

(343)

疲労強度に及ぼす浸炭後の熱処理の影響

新潟大学工学部 工博 古川 徹 小沼静代
大学院 ○工藤重治

1. 緒言

浸炭表面硬化処理を施した鋼部品の疲労強度の改善に関して従来から種々の因子が報告されてきているが、浸炭処理後の熱処理条件と疲労強度の関係を示したもののは少ない。又、浸炭材表面に存在する残留オーステナイト(γ)が疲労強度に与える影響についていままでに見解が統一されていない。そこで本報では γ に注目しながら、各種の熱処理とその疲労強度との関係を調査した。

2. 実験方法

供試材に市販の SCM21 鋼を用い、これを試験部径 9 mm の回転曲げ疲労試験片に機械加工した後 930 °C で 4 時間 (C.P.0.9%) 浸炭処理を行ない、830°C に炉冷した。以後の熱処理を表 1 に示す。

各熱処理後、疲労試験を行なう前に表面不完全焼入れ層の影響を除去するため試験部に電解研磨を施し、10 kg/mm² 小野式回転曲げ疲労試験機を用いて疲労強度を調べた。

3. 実験結果

表面下に存在する γ 量の最大値は A 処理 7.23 %, B, C 処理は 1.8 %, 1.0 % であり、D, E, F 処理のそれはいずれも 1.0 % 以下である。

各処理下の軸方向圧縮残留応力は有効浸炭深さ(1 mm) の 50 ~ 60 % の深さで最大圧縮点を迎えた。A, B, C 処理ではこの深さから表面に向かって、 γ 量が増加するとともに圧縮残留応力は減少するが最大圧縮応力値はあまり変化せずニ次焼入れを施すとその値は小さくなる。図 1, 2 に回転曲げ疲労の結果を示す。

図 1 に示されるように C 処理と比べると γ 量の多い A, B 処理では高応力側で曲線の傾きが急になり時間強度が大きくなる。その結果、B 処理は疲労限が低いにもかかわらず高応力側では C 処理よりも寿命が伸びる。

図 2 にニ次焼入れ処理を行なった場合と A 処理との比較を示すが、D, E, F 処理はともに C 処理と同様の傾向を示し、最大 γ 量が 1.0 % 以下になると時間強度は大きく下りて曲線の傾きも小さくなる。

さらにニ次焼入れ温度の上昇とともに疲労限が上昇するが、通常のニ次焼入れ処理である D 処理だけではなく A 処理よりも疲労限が低下してしまう。F 処理は心部 A_{c3} 変態点直上にニ次焼入れ温度を調整したものであるが、F 処理よりも 170 °C ほど疲労限が上昇し、本処理中も、とも高い疲労限を持つ。

表 1 浸炭後の熱処理

名称	熱処理
A	830°C × 30min → O.Q. → 180°C × 1hr
B	830°C × 30min → O.Q. → 2°C 氷水 → 180°C × 1hr
C	830°C × 30min → O.Q. → -74°C ドライアイス + アセトン → 180°C × 1hr
D	830°C × 30min → O.Q. → 810°C × 1hr → O.Q. → 180°C × 1hr
E	830°C × 30min → O.Q. → 850°C × 1hr → O.Q. → 180°C × 1hr
F	830°C × 30min → O.Q. → 890°C × 1hr → O.Q. → 180°C × 1hr

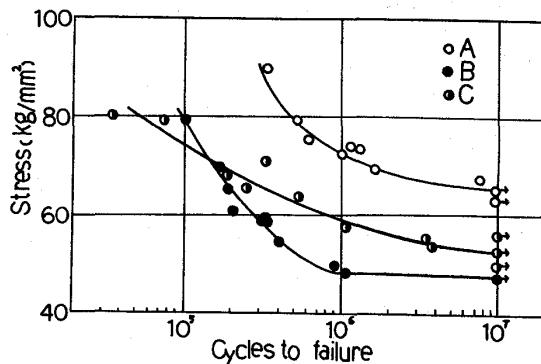


図 1 回転曲げによる S-N 曲線

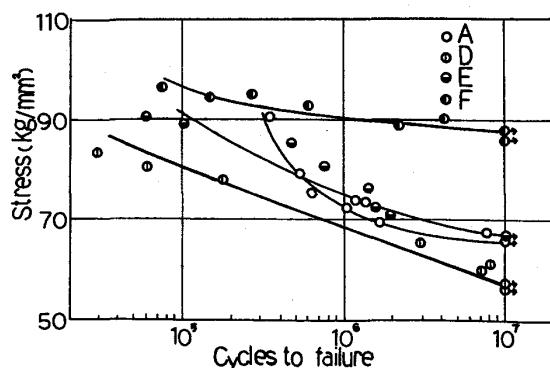


図 2 回転曲げによる S-N 曲線