

(283) 亜合金鋼の遅れ破壊強度におよぼす腐食環境および切欠半径の影響

大同製鋼中研 ○福井彰一・工博 渡田千秋

1. 玄文がき

高カボルトのように通常的に高応力を蒙る部材の遅れ破壊は腐食環境の種類によって破壊の性状を異にするが本研究では湿润な大気中といつた比較的緩やかな腐食環境下での鋼の遅れ破壊を対象として、各種の腐食環境下における亜合金鋼の遅れ破壊の性状を調べた。また構造用部材では各種の切欠をもつ場合が多いので、切欠の銳さの影響についても調べた。

2. 供試材および実験方法

Si-Mn-Cr鋼 ($0.21\%C$, $0.75\%Si$, $1.34\%Mn$, $1.67\%Cr$, $0.13\%Ti$) を $8mm$ 中に熱圧延し、 $885^{\circ}C \times 30min$ 油焼入れ、 $300^{\circ}C \times 1hr$ 烧もどしを施したのち、切削加工により切削半径 $0.1 \sim 10 mm$ の環状切欠試片を作成した。

遅れ破壊試験は試作した片持式遅れ破壊試験機を用いて行ない、大気中あるいは $pH 7 \sim 1$ の塩酸水溶液、 0.1% および $3\% NaCl$ 中性水溶液を滴下しつつ破断までの時間を測定した。

3. 実験結果および考察

3. 1. 腐食環境の影響 負荷応力と破断までの時間の関係は Fig. 1 のごとくで、腐食環境の相違によって遅れ破壊強度は変化する。破断面の観察結果によると、いずれの腐食環境の場合にも破壊発生側の表層部にシカーリップが認められた。これは破壊の発生が表面からではなく試片の内部から発生したことを示すものと考えられる。

これらの腐食環境に曝された場合に試片内部の破壊強度を低下させる原因として、水素が考えられるが、腐食環境の相違による鋼の水素吸収速度は破壊強度の順位と同じであった。

3. 2. 切欠半径の影響 $0.1N-HCl$ 中における遅れ破壊強度は切欠半径 $0.1 \sim 1mm$ の範囲では切欠半径が大きいほど高いが、切欠半径 $10mm$ の試片の遅れ破壊強度は切欠半径 $1mm$ のものより小さかった。静曲げ比例限に対する負荷応力の比で整理すると切欠半径が大きいほど遅れ破壊を生じ難いことを示した。遅れ破壊した試片の破壊発生側の表層部に認められるシカーリップの厚さは切欠半径が大きいほど薄く、また直徑方向応力のピーク位置までの深さとシカーリップ厚さとは同じ程度の値を示した。これは遅れ破壊が軸応力性の大きいところから始まるという Troiano らの水素脆化遅れ破壊の場合と同様である。

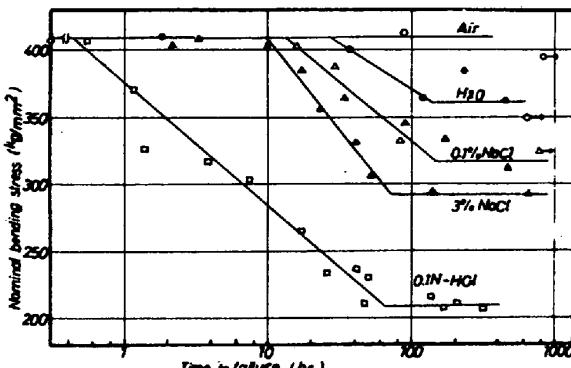


Fig. 1 The effect of corrosive environment on the delayed fracture strength