

(210) 刃物用17Crステンレス鋼の被研削性におよぼす炭素量の影響

大阪大学工学部

・貴志浩三

1 緒言

刃物用17Crステンレス鋼の研削量, 砥石減耗量, 研削エネルギー, 研削比, 比研削エネルギーの各項目について炭素量の影響を研究し, あわせて13Cr鋼との関連性について比較検討を行なう。

2 実験条件および方法

2.1 被研削材

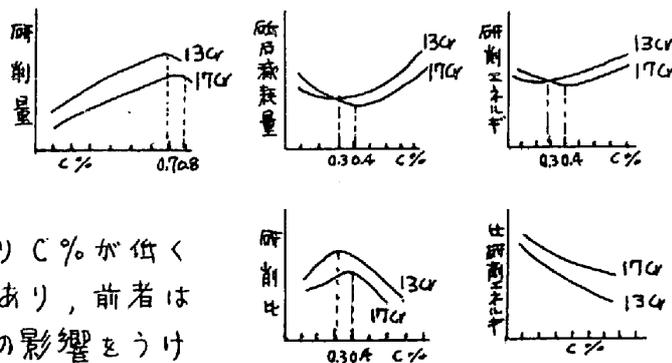
| 鋼  | C    | Si   | Mn   | P     | S     | Cu   | Ni    | Cr    | 熱処理                                |
|----|------|------|------|-------|-------|------|-------|-------|------------------------------------|
| 1  | 0.05 | 0.43 | 0.45 | 0.008 | 0.008 | 0.20 | 0.20  | 17.48 | 820°C, 30min → 空冷                  |
| 2  | 0.10 | 0.23 | 0.32 | 0.024 | 0.012 | 0.21 | 0.19  | 17.80 | 820°C, 30min → 空冷                  |
| 3  | 0.21 | 0.32 | 0.56 | 0.022 | 0.009 | 0.14 | trace | 17.24 | { 850°C 1hr → 空冷<br>650°C 3hr → 空冷 |
| 4  | 0.31 | 0.35 | 0.61 | 0.018 | 0.011 | 0.15 | trace | 17.26 | "                                  |
| 5  | 0.43 | 0.26 | 0.89 | 0.014 | 0.014 | 0.10 | trace | 17.47 | "                                  |
| 6  | 0.54 | 0.37 | 0.48 | 0.021 | 0.018 | 0.12 | trace | 17.93 | "                                  |
| 7  | 0.66 | 0.42 | 0.34 | 0.031 | 0.024 | 0.17 | trace | 17.18 | "                                  |
| 8  | 0.75 | 0.39 | 0.61 | 0.023 | 0.022 | 0.13 | trace | 17.39 | "                                  |
| 9  | 0.88 | 0.41 | 0.55 | 0.021 | 0.021 | 0.12 | Trace | 17.46 | "                                  |
| 10 | 0.97 | 0.40 | 0.59 | 0.024 | 0.018 | 0.14 | Trace | 17.32 | "                                  |

2.2 研削砥石 WA-60-I-m-V

2.3 実験条件, 実験方法, 測定項目 前報に同じ

3 実験結果および考察

研削量はC%の増加と共にほぼ直線的に増し, 0.8%Cで増加率が低下する。これは0.8%Cまでは炭化物の量と共に, 砥石の自生作用を促進するものである。砥石減耗量は0.4%C附近が最も少く, これよりC%が低くても, また高くても増加する傾向にあり, 前者はマトリックスの影響, 後者は炭化物の影響をうける, 特に高C鋼は砥石の目つぶれ現象を生ずる。



研削エネルギーは0.4%C近傍で少し低下する傾向にあり, C量の増加と共にゆるやかに増加する。研削比は0.4%Cでピークを示し, C%低くても, 高くても低下する。比研削エネルギーはC量の増加と共に低下する, これはフェライトの影響が大なることを示す。13Crと17Cr鋼を総合的に比較した場合, 各測定項目とも同じ傾向を示すが, その最大および最小の山は約0.1%C程度づれる傾向にある。

4 総括

17%Cr, 0.05~0.97% C のフェライト系およびマルゲンサイト系ステンレス鋼の研削量, 砥石減耗量, 研削エネルギー, 研削比, 比研削エネルギーを算出した結果 0.4% C 近傍において最も被研削性が良好であることを見出した。