

œ i ° Å – È p i Ÿ 1 • « i # Ÿ * >& > A >) > L 13 > # > A > p D Ÿ , å § – ° (Ô « , å p « 5 ð > * River Lite 410 DB b6ä\$î

Low (C+N) -13% Cr Martensitic Stainless Steel, River Lite 410 DB, for Brake Disk of Motor Cycle

• , h M (Keiichi yoshioka) 5e ØE 5 (Shigeharu Suzuki) % ¼ # ã e (Bunryo Ishida) ü AE 7ž* Q (Masayoshi Horiuchi) ` Ø (Makoto Kobayashi)

0[" :

œ i ° Å – b È p i Ÿ 1 • « i b (ò l \ K Z # ~ p!c(ò D Ÿ , å § – ° (Ô « , å p « 5 ð @ Q # Ÿ I € Z 8 • @ > * œ i ° Å – Ó i • [b È p i Ÿ 1 • « i b 0 4 i b ! Õ #. d & i [] & ^! • ° ! Õ #. @ 20 [6 • G \ > | g ! • ` _ : * 8 x ö b * W ' ¼ b d & i V > | g 2 A V b e 8 Ÿ ! @ 6 • G G [6 ä \$ î K S R 410DB c p!c(ò D Ÿ , å § – ° (Ô « , å p « 5 ð b V 0 ° b ! ! + 5 • K > * Mn b ç • _ | ~ 9 x G [b œ i « , ¼ – ° "% & Ø (V + N ± K Q K Z ! • ° _ | W Z g B I € • D Ÿ , å § – ° b % ö Ø ! > & C + N > ' 5 b ¥ å ° B i Ÿ _ | ~ D š K S , K 8 > & C + N > ' 13 Cr 5 ð [6 • R 410DB c ! • ° ! Õ #. ² ö ! +] K C ö #. O N \ v ! • ° b s [0 [Ö I € • % ö Ø ! “ • G \ @ [A > * L ! ö ! * 5 ö _ f € • " I @ ! w M •

Synopsis :

Medium carbon martensitic stainless steels were used as a material for the brake disk of motor cycles. These steels, however, showed some shortcomings during heat treatment of the disk, such as the necessity of strict control over the quenching conditions and deterioration of corrosion resistance as a result of tempering. River Lite 410DB, newly developed for solving the above-mentioned problems, is characterized by high Mn content and an adequate low level of (C+N) content. High Mn content is aimed at enlarging the temperature range in which a fully austenitic structure exists at

オートバイブレーキディスク用低(C+N)-13%Cr マルテンサイト系ステンレス鋼, River Lite 410 DB の開発^{*1} 川崎製鉄技報
15(1983)4,266-272

吉岡 啓一^{*2} 鈴木 重治^{*3} 石田 文良^{*4} 堀内 雅義^{*5} 小林 真^{*6}

Low (C+N)-13% Cr Martensitic Stainless Steel, River Lite

410 DB FOR BRAKE DISK OF MOTOR CYCLE

Keiichi Yoshioka, Shigeharu Suzuki, Bunryo Ishida, Masayoshi Horiuchi, Makoto Kobayashi

要旨

Synopsis:

オートバイのブレーキディスク用の新規マルテンサイト系ステンレス鋼を開発した。

変態し硬化する。したがって、焼入硬度は焼入マルテンサイト

後油焼入により $30^{\circ}\text{C}/\text{s}$ の速度で冷却した。また一方、熱サイク

以上の温度範囲で焼入硬度がほぼ一定になるのに対し、

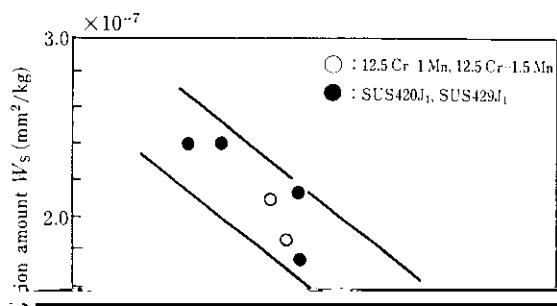
このように925~1050°Cの温度域からの焼入によって H_{RC}

比較した結果を示す。HCS 16およびSUS 420 J₁の焼入硬度は焼入温度依存性が大きく、焼入のみで目標硬度を得ることは極めて難しく、またSUS 410では目標硬度を得ることができないのに対し、12.5Cr-1.5Mn-0.07(C+N)鋼では900°~1100°Cの温度範囲で焼入硬度は一定であり目標硬度が得られる。

429 J₁の結果も記載しているが、耐摩耗性は鋼種による影響ではなく、板面の硬度と直線的関係にあり硬度が高くなるに従い向上する。したがって、本実験材の低(C+N)鋼であっても板面の硬度を所定の値にすれば、耐摩耗性は従来の中炭素マルテンサイト系ステンレス鋼のそれと何ら差がない。

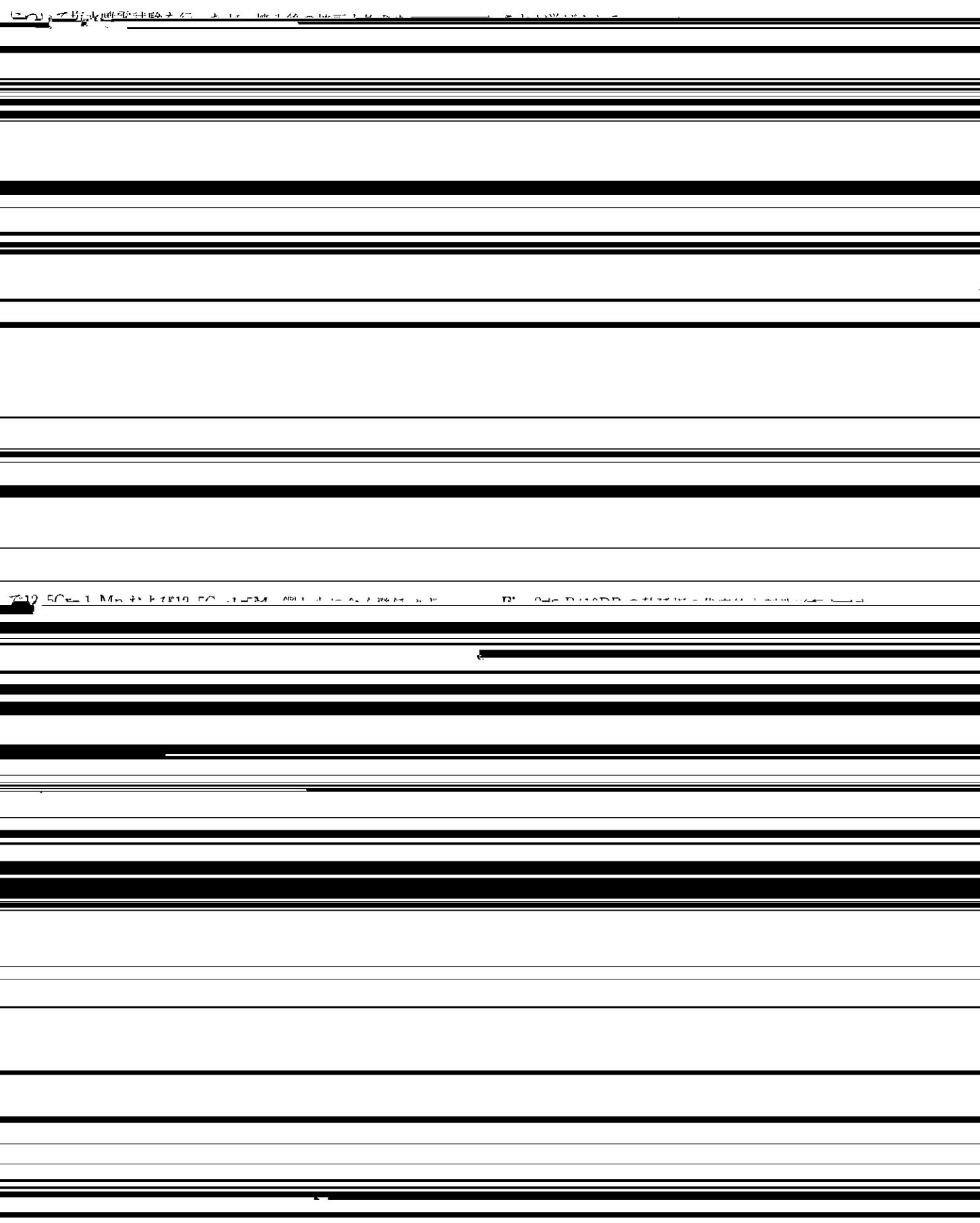
950°C×15 s保持後の冷却速度と硬度との関係をFig. 4に示す。一般に冷却速度が小さくなると硬度が減少する傾向にある

850°~1000°Cの各温度に10 min保持後30°C/sの速度で冷



られる。

Table 2 は950°C × 10 min 保持したのち30°C/s で冷却した12.5Cr-1.5Mn-0.07 (C+N) 鋼 (板面硬度 H_RC 35) の機械的性質を910°C × 10 min 保持後30°C/s で冷却し板面硬度を H_RC 32に調整したSUS 429 J₁ の結果とともに示すが、12.5Cr-1.5 Mn-0.07 (C+N) 鋼はSUS 429 J₁ に比べ延性に優れていることがわかる。



耐錆性におよぼす (C+N) 量および焼入温度の影響は認められなかった。12.5Cr-1.5Mn 鋼を 950°C × 10 min 保持後冷却した

3・2 热延焼鈍板の機械的性質

は粗大なフェライト粒が残存するため目標硬度を下回るが、