

669.14.085.295 : 620.178.746.22 : 621.771.016.2

S 458

(126) 強靭性に及ぼす圧延加熱温度の影響

70/26 (As Roll 高張力鋼板の強靭性に対する圧延条件の検討 -1)

住友金属 中央技術研究所 工博 福田実

摘要: As Roll 高張力鋼板の強靭性に及ぼす圧延加熱温度の影響を調査した研究は従来にも、多數みられるのであるが、実際の現場工程に対応するような大きさの圧下を加え、しかも低温圧延条件をほぼ同一にして、完全にフェライト、ペーライト組織に至るような条件下で、V添加鋼、Nb添加鋼等の比較を行なったところ、興味ある結果が得られたのであえて報告する。

実験方法: 試験材は現場溶製スラブ、実験室100kg高周波溶製材などでC=0.09~0.18%のV添加鋼5種、Nb添加鋼3種、V-Nb複合添加鋼1種、とC=0.22%のAl-N₂処理材1種である。これらを82mm厚×58mm巾の棒材とし、1100~1250℃の指定加熱温度にて15min加熱保持の後、指定温度より鍛造を行い、28mm厚×85mm巾とし、粗結 \rightarrow 7、5パスの圧延により11mm厚×85mm巾の板に仕上げる。いずれの加熱温度でも、圧延仕上温度は800℃で一定とし、また24mm以下の4パスの圧延温度は、ほぼ等しくして、圧延条件の影響は二次的となるようにならなかった。920℃以下の圧下量は全すべて24mmから11mmまでの54%とした。

実験結果: 図1のようく韌性(シャルビー2V 50%破面遷移温度)は加熱温度の低下に伴なって初期の通り、単調に向じた。しかしV添加鋼では $v_{T_s} = Ed^{\frac{1}{2}}$ で整理するとほぼ直線となり、韌性同じの主因が粗粒化であることがわかつたが、粒度変化に対する v_{T_s} の変化は20~30°C/mm²で、Patch等の勾配よりかなり大きかった。他方Nb添加鋼では v_{T_s} と $d^{\frac{1}{2}}$ の関係は直線とはならず、Nb析出硬化と関連するものようであることがわかつた。

問題となる加熱温度と強度の関係がかなり明瞭である。図2に降伏応力と加熱温度の関係を示す。Nb添加鋼ではNbの固溶量の増す1100~1200℃間で强度上昇がみられNbによる析出硬化の程度の相違として理解できる。しかるに固溶温度のより低、V添加鋼で、より高温側の1150~1250℃間で、かなり大きい强度変化が認められ、これはVの単純な固溶現象とではなくて理解できない。新化合物形態分析によつて、低温加熱時のin sol V量が少ないのでこれが、AsキルドのV鋼では加熱温度が1250℃から1100℃まで下がると、V炭化物の析出が減少していくことが明らかになつた。これはこの範囲でAlNの析出量が変わりNがAlと結合して少ぶい場合には、V炭化物の析出が遅れるためであると考えられる。

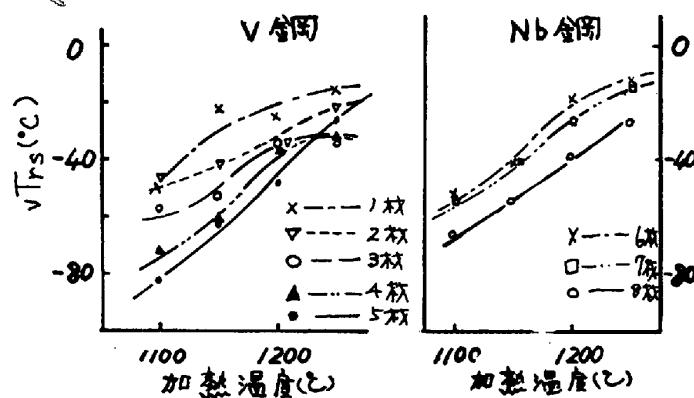


図1. 加熱温度と韌性の関係

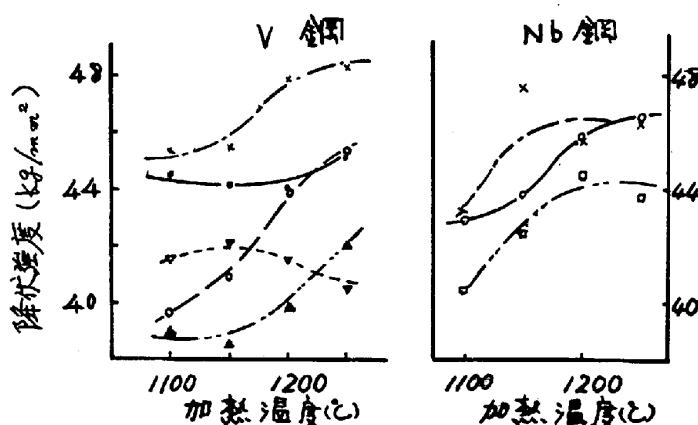


図2. 加熱温度と降伏強度の関係

1枚	0.16C-0.10V	5枚	0.17C-0.06V
2枚	0.09C-0.12V-0.3Cr	6枚	0.12C-0.03Nb-0.2Cu-0.20
3枚	0.13C-0.07V	7枚	0.18C-0.03Nb
4枚	0.16C-0.05V	8枚	0.17C-0.03Nb