

新日本製鐵 光製鐵所 ○協本欣哉 井上哲 松岡京一郎
 光技術研究部 富永治朗
 本 社 伊藤克人

1. 緒 言

鉛パテンティング(LP)工程の省略化を目的として高炭素鋼線材を二槽のソルト浴浸漬にて急冷—再加熱処理を行ない未変態オーステナイトの微細パーライト変態を完了させることによりLP処理相当の材質を得ることが十分可能であることを見出したので報告する。

2. 試 験 方 法

表1に供試材に用いたサイズ及び鋼種を示す。供試材は外径300mm,長さ800mmでリングピッチが5.5φ-25mm, 9φ-35mm, 13φ-55mmのコイルに作成した。図1に本試験に用いた装置を示す。加熱炉は電気炉を使用し№1

Table 1. Size and specification of test material

Size	Mn grade	Specification
5.5φ	L	H42A, H62A, H72A
	H	H62B, H72B, S80B
9φ	H	H62B, H72B, S80B
13φ	H	H62B, H72B, S80B

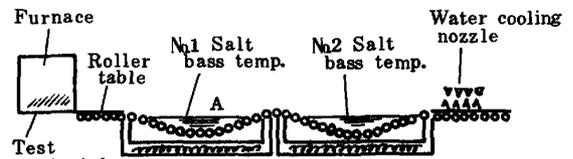


Fig. 1. Test apparatus

及び№2の浴槽には硝酸系のソルトが建浴され、槽下部よりエア吹込による攪拌を行なった。供試材は加熱炉に880℃×3分保定後、前面ローラ

テーブルに取出され450~525℃の浴温の№1ソルト浴槽に搬送されて鋼材温度(重なり部)が550℃に到達して1~2秒後に引上げられる。次に550℃の浴温の№2ソルト浴槽に搬送され鋼材を槽内にて550℃に保定して引上げ後水冷によりソルトは除去される。一部№1ソルト浴槽より引上げ後№2ソルト浴槽に搬送せず放置した試験も行なった。供試材は重なり部、非重なり部位別にサンプリングし材質特性を調査した。

3. 試 験 結 果

(1)№1ソルト浴温と空塔速度を組み合わすことにより強度を変化させることができLP処理同等品質は№1ソルト浴温:475~500℃,空塔速度:0.01~0.02m/sで達成しうる(図2~4)。但し№1ソルト浴槽への浸漬のみでは鋼材断面内にマルテンサイトが散在しており、№2ソルト浴槽での再加熱により未変態オーステナイトを微細パーライトに変態させる必要がある。

(2)単線部と重なり部の引張強さの差は1kg/mm²(5.5φ)~0.65kg/mm²(9φ~13φ)で有意水準95%(t検定)では

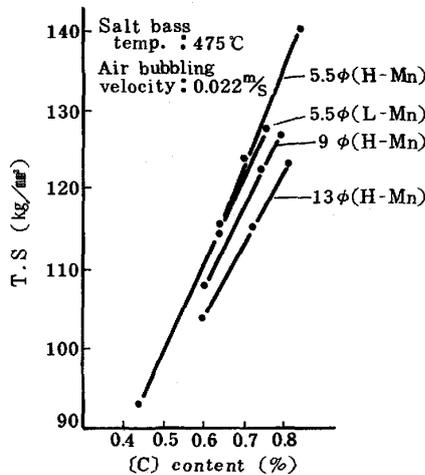


Fig. 2. Influence of Carbon content on tensile strength of wire rod.

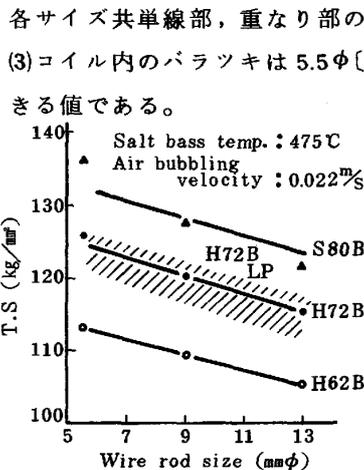


Fig. 3. Influence of wire rod size on tensile strength.

各サイズ共単線部,重なり部の有意差はない。

(3)コイル内のバラツキは5.5φ[1.43],9φ[1.01],13φ[0.73]で略満足できる値である。

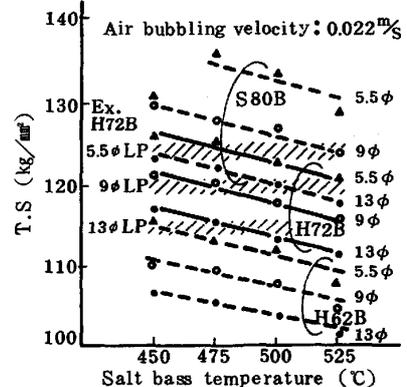


Fig. 4. Influence of Na1 Salt bath temperature on tensile strength of wire rod.