

(374)

アルミクラッド鋼板の加工性
(アルミクラッド鋼板の開発一Ⅲ)

日新製鋼 阪神製造所 ○川瀬尚男 石川半二 高木一宇
古河アルミ 技術研究所 田中孝一 石田洋治

1. 諸 言 アルミナ化ド鋼板に Al_ℓ 板をクラッドした Al_ℓ クラッド鋼板は、 Al_ℓ 板と同等の耐食性・熱反射性・陽極酸化等の表面処理性と、鋼の強度とを併せ持つ材料である。前報では圧延圧接法により工業的規模で Al_ℓ クラッド鋼板を製造する方法¹⁾ および機械的性質・皮材 Al_ℓ の密着性²⁾について報告した。ここでは、 Al_ℓ クラッド鋼板の加工性および加工による表面 Al_ℓ 層の肌荒れについて報告する。

2. 実験方法 芯材を N 添加リムド鋼をベースとする溶融 Al_ℓ めっき鋼板（板厚 1.8 mm、呼称 Al_ℓ 付着量 40 g/m²）とし、皮材を Al_ℓ 1100-O 材（板厚 0.2~0.5 mm）として、 Al_ℓ 被覆率の異なる Al_ℓ クラッド鋼板を試作した。製造工程を図 1 に示す。拡散焼純温度は 350 °C、軟化焼純温度は 550 °Cとした。圧接圧下率は 37~63% であった。得られた各種の Al_ℓ クラッド鋼板を使用して、LDR（ポンチ径 Ø 33、平頭）、成形可能しわ押え力範囲（ポンチ径 Ø 40、平頭）、張出し性（ポンチ径 Ø 40、平頭~球頭）、および等 2 軸引張変形部の表面 Al_ℓ 層の肌荒れを調査した。

3. 実験結果 (1) 紋り性； Al_ℓ クラッド鋼板の LDR は、軟鋼 (2.16) とほぼ同等で Al_ℓ 板 (2.09) より大きい。模型成形試験では相対板厚が大きくなるため、しわ限界の判定がやや困難ではあるが、成形可能しわ押え力の広さで比較すると、図 2 のようになる。したがって Al_ℓ クラッド鋼板は、実際のプレス成形の場では Al_ℓ 板より非常に使い易い材料であることがわかる。

(2) 張出し性； 張出し性を各種の材料で比較すると、

SUS 304 > 軟鋼 ≈ Al_ℓ クラッド > Al_ℓ > SUS 430 の順となる。ポンチ形状が平頭の場合には Al_ℓ クラッド鋼板は軟鋼より劣るが、球頭では軟鋼より優れた張出し性を示した。片面被覆の Al_ℓ クラッド鋼板では、 Al_ℓ 被覆面をポンチ側にした方が張出し性の良いこと、および球頭に近づくほど Al_ℓ 被覆面ポンチ側の場合の張出し性が向上することが確かめられたので、球頭ポンチで軟鋼より良い張出し性を示したのは、皮材 Al_ℓ の潤滑効果によるものと考えられる。

(3) 加工による皮材 Al_ℓ の肌荒れ； Al_ℓ 皮材は拡散焼純で完全に再結晶し、圧接時の加工歪が除去される。芯材の再結晶軟化を目的とする、仕上冷延後の軟化焼純では、焼純温度が Al_ℓ に対して高温のため、図 3 に示すように仕上冷延率が小さい場合には肌荒れが発生する。肌荒れを防止するためには、仕上冷延圧下率を 30% 以上にする必要がある。

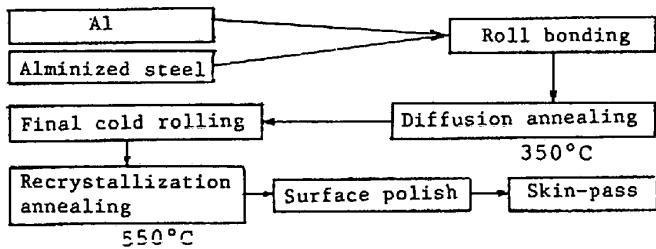


Fig. 1. Manufacturing processes of Al-Clad specimen.

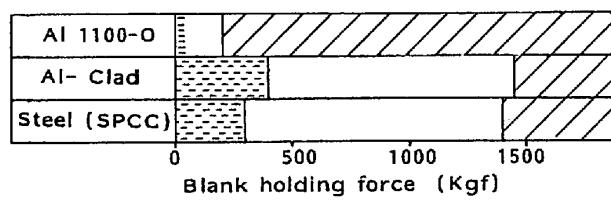


Fig. 2. Comparison of the formable blank holding force (ΔBHF).

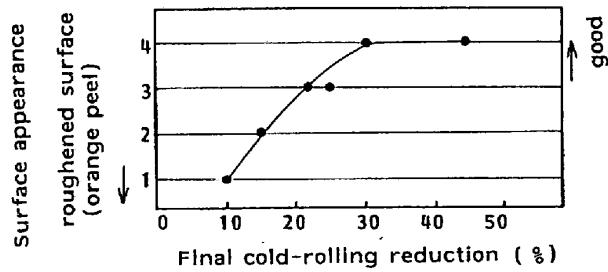


Fig. 3. Relation between the surface appearance after forming and the final cold rolling reduction.

1) 高木・田中他： 鉄と鋼、67(1981)、S325、

2) 高木・田中他： 鉄と鋼、67(1981)、S326、