



# 極低炭素鋼による深絞り用冷延鋼板の新製造工程<sup>\*1</sup>

川崎製鉄技報  
16 (1984) 4, 273-279

佐藤 進<sup>\*2</sup> 小原 隆史<sup>\*3</sup> 高崎 順介<sup>\*4</sup> 安田 顕<sup>\*5</sup> 西田 稔<sup>\*6</sup>

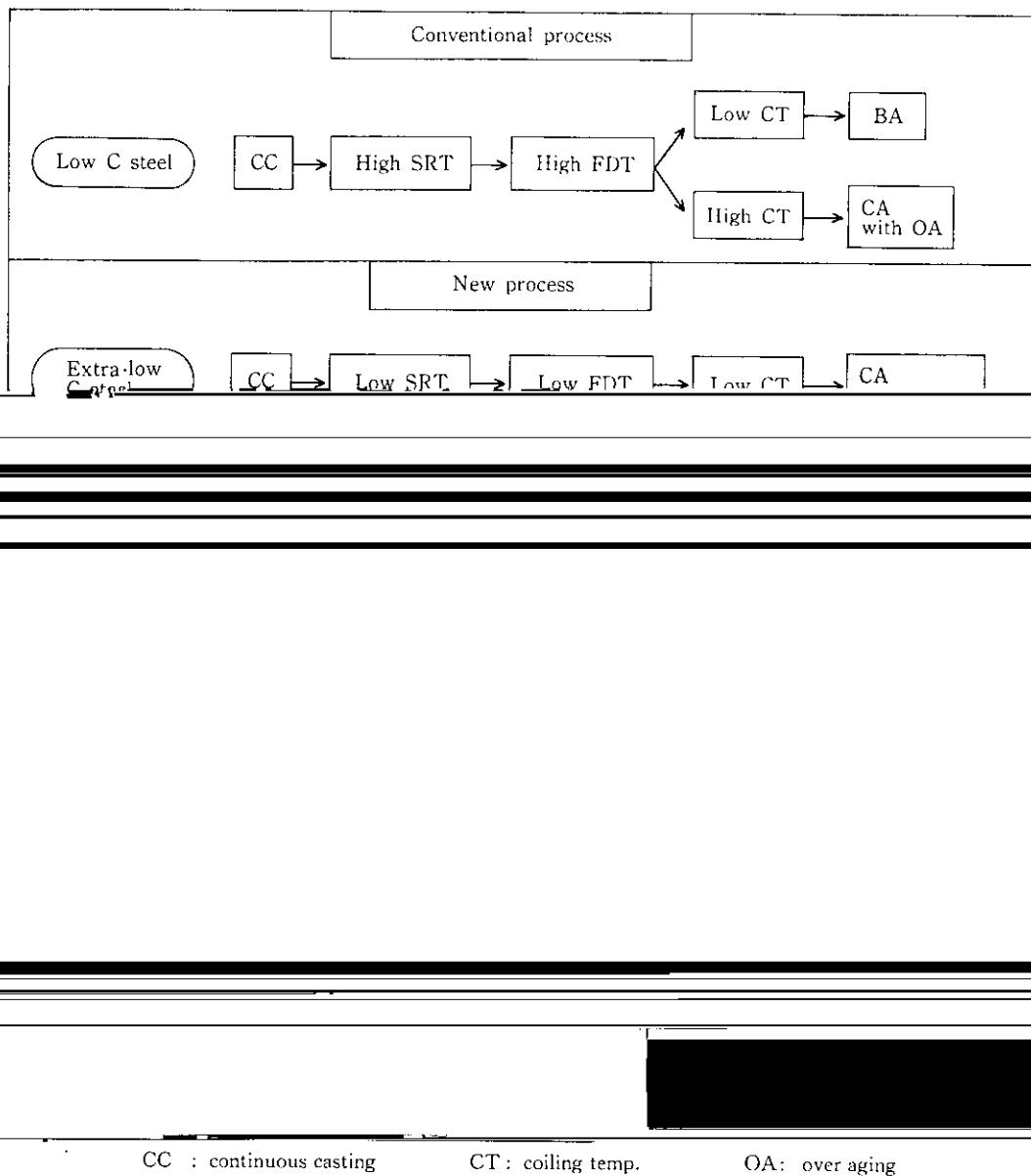
## A New Process for Deep-Drawing Cold-Rolled Steel Sheets with Extra-Low-Carbon Steels

Susumu Satoh, Takashi Obara, Junsuke Takasaki, Akira Yasuda, Minoru Nishida

### 要旨

### Synopsis:

本報では、極低炭素鋼による深絞り用冷延鋼板の新製造工程について述べる。この工程は、従来の方法と比較して、より少ない熱エネルギーを消費する一方で、高い成形性を実現するものである。



FDT: finishing delivery temp. CA: continuous annealing

Fig. 1 Comparison of a conventional process and a new process for producing deep-drawing cold-rolled steel sheets

KM-CAL を有している。) 低炭素鋼を素材とし連続焼鈍法で深絞り

きる<sup>2)</sup>。この種の極低炭素鋼を素材とすると、Fig. 1 に示した新し

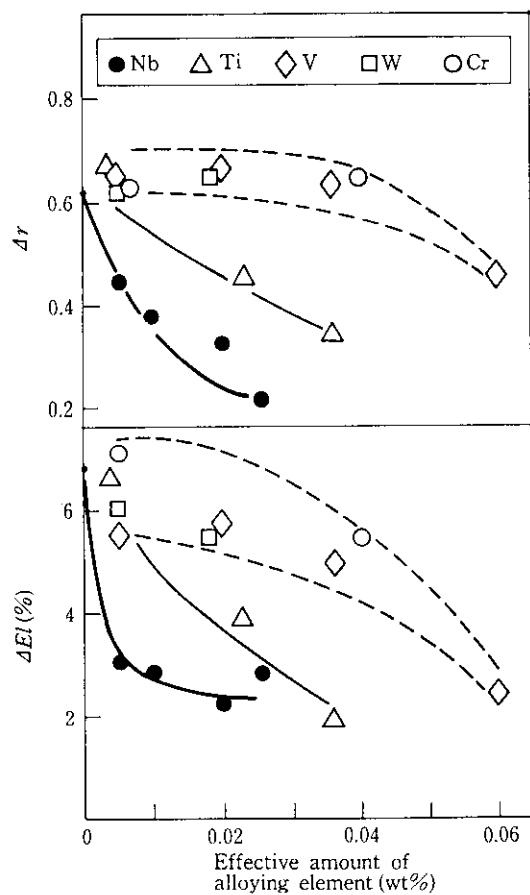
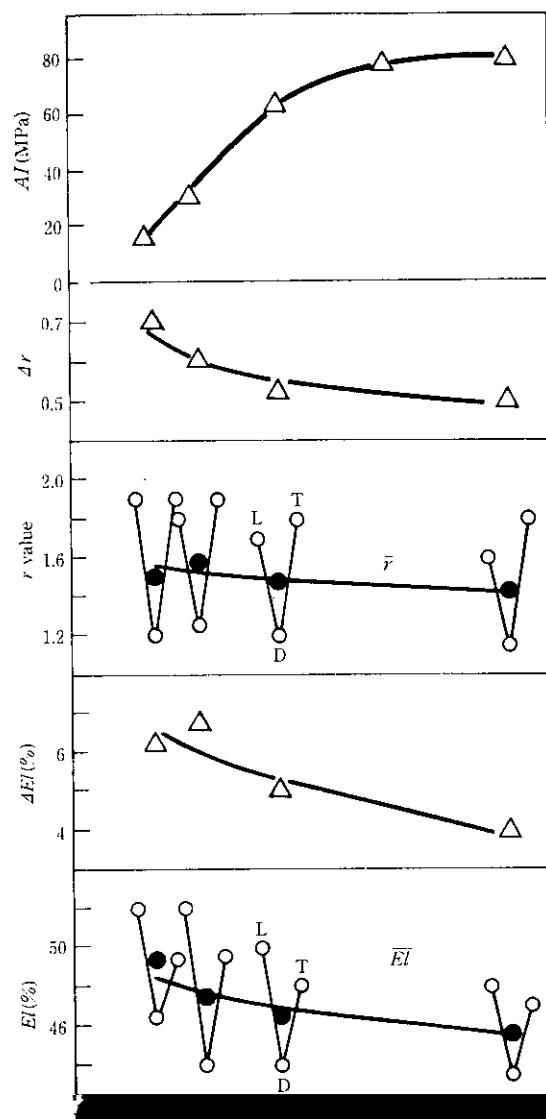


Fig. 4 Effect of alloying elements on planar anisotropy of mechanical properties of cold-rolled and continuously annealed steel sheets ( $C=0.002\%$ )

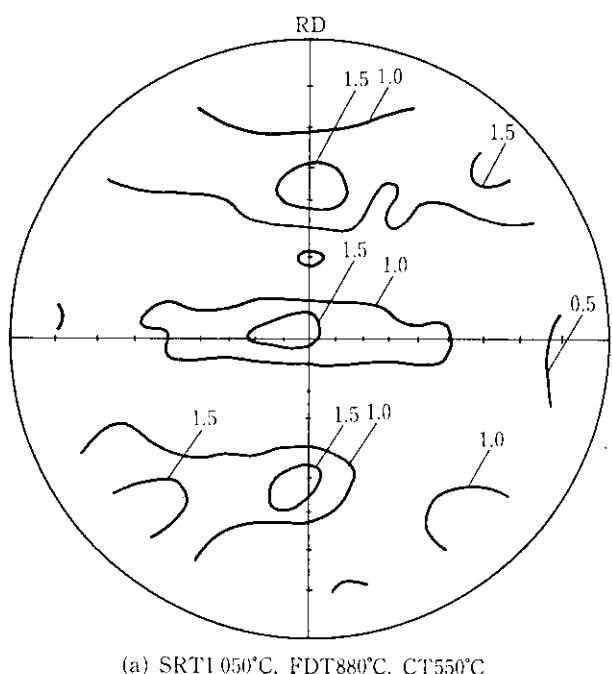
における無添加極低炭素鋼では  $\langle 110 \rangle \langle 001 \rangle$  近傍方位への集積が Nb,



- 0.002% C - 0.010% Nb
- △ 0.002% C - 0.032% Ti

0.002% C—

0.002% C—



(a) SRT1 050°C, FDT880°C, CT550°C

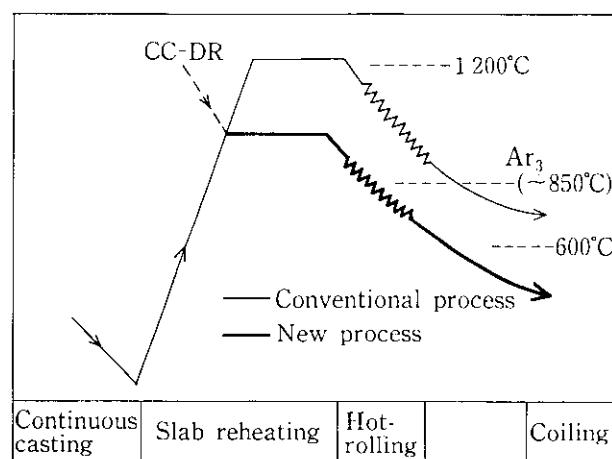


Fig. 12 Schematic illustration of thermo-mechanical history in a new process

加熱温度 (SRT) によってほとんど変化しなかった。以上のことから、極低炭素鋼を低温加熱した場合に低温 ( $FDT < Ar_3$ ) 仕上材でも高  $r$  値が得られる理由は熱延板の集合組織の変化によるものではない。

れば熱延板の集合組織は冷延焼鈍板の  $r$  値に不利な方位になってい

