

マツダ株

三輪能久

住友金属株中研

○高橋 渉 福田 隆

住金精工株

井垣幸三

## I 緒 言

最近、熱間鍛造に比べ、省エネ、精度向上が図れる温間鍛造の適用拡大が行なわれている。今回、歯切工程省略のため自動車用平歯車の温間鍛造化を試み、製造技術、製品特性を検討、調査した。

## II 実験方法

- (1) 対象歯車：自動車用トランスミッションに用いられるリバース用歯車で、Fig. 1 に主要寸法を示す。材質は S Cr 420 である。
- (2) 製造工程：Fig. 2 に従来の歯切歯車と温間鍛造歯車の製造工程を示す。
- (3) 調査項目：①金型寿命 ②製品精度 ③歯元曲げ強度及び疲労強度

## III 実験結果

- (1) 鍛造ダイスとしてイオン窒化型を用いた場合、鍛造品のオーバーピン直径平均値(O.P.D.)は、約1万個迄特に変化せず、バラツキも $8/100\text{mm}$ 以内で良好であった。(Fig.3)
- (2) 浸炭後の精度は J I S 5 級を示し、歯切歯車と大差ない精度である。(Fig. 4)
- (3) 歯元曲げ強度は歯切歯車に比べ、通常浸炭条件では約10~15%低い。これは熱鍛据込加工品(従来歯車)より温鍛歯車が浸炭時に粗粒化しやすいことが一因と思われる。これに対し、浸炭温度の低下、あるいはNb添加材を使用することにより、ほぼ同レベルの強度が得られた。(Fig. 4、5)

Sample	C	Si	Mn	Cr	SolAl	N	Nb
○ Base	.21	.26	.82	1.10	.023	.014	—
● Nb 入	.22	.26	.83	1.09	.023	.014	.06

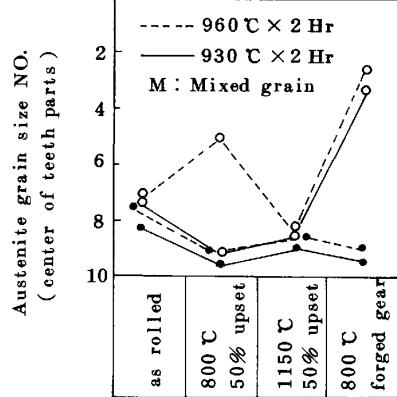
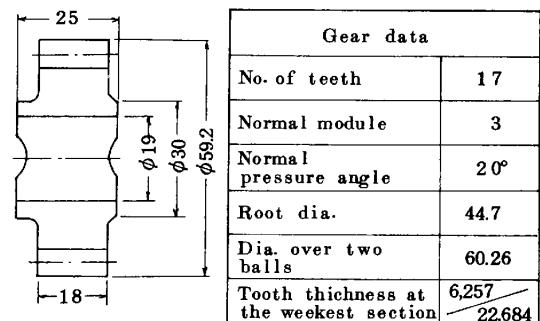
Fig. 5 Austenite grain size NO.  
and manufacturing method

Fig. 1 Dimension of gear

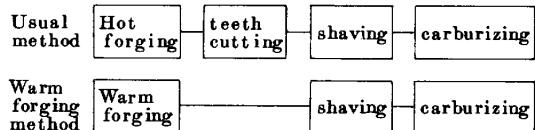


Fig. 2 Manufacturing process

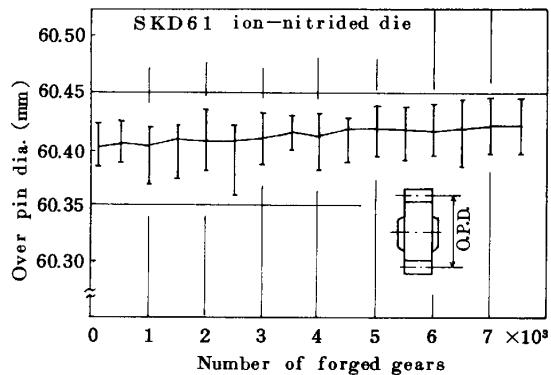


Fig. 3 Change of O.P.D. of forged gears

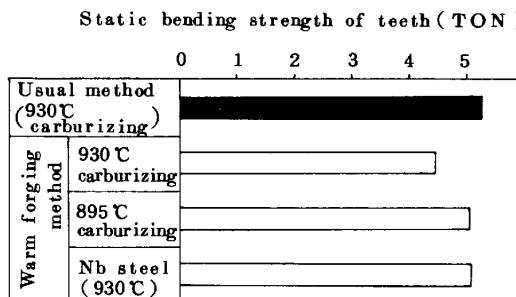


Fig. 4 Bending strength of teeth

