# [30] Tapered and crossed gear design system



⊠ 30.1 Tapered and crossed gear

#### 30.1 概要

Tapered and crossed gear design system は、平行軸歯車の組み合わ せではなく、軸交差角を持つインボリュート歯車を設計するソフ トウェアです. ピニオンは修整を与えない歯車であり、これに軸 角を持つ相手歯車の理論歯形の生成と、ねじ状砥石で研削するこ とを前提として、砥石歯形の決定および砥石の運動を決め研削後 の歯形を解析します. そして、ピニオン歯形と研削後の歯形また はギヤの理論歯形をかみ合わせることにより、かみ合い接触線や 歯当たりを確認することができます. 図 30.1 に全体画面を示しま す.

## 30.2 歯車諸元入力

図 30.2 に、歯車諸元(ピニオン)の入力画面を、図 30.3 にピニオ ンの歯形を示します.諸元入力は、円筒歯車と同じです.



### 30.3 ギヤ諸元の設定

図 30.4 に, ギヤ諸元の入力画面を示します. 図 30.2 で与えたピ ニオンに、かみ合うギヤの諸元を設定します. ここで入力するバ ックラッシは一対歯車としてのバックラッシです. 図 30.3 で与え たピニオンの歯厚減少量を考慮してギヤの歯厚減少量を決定しま す. なお,入力諸元項目および基準歯幅位置は「記号参照」ボタ ンで確認することができます.

図 30.4 に、ギヤの歯形を決定する際に基準とする歯形分割数 と歯幅分割数を示します. 例題では歯形, 歯幅ともに 41 分割とし てピニオンとかみ合うギヤの理論歯形を計算します.

🦰 ギヤ歯車諸元入力(特殊歯車) 💦 🗖 🖃 🗾			
項目	記号	単位	ギヤ(特殊歯車)
歯 数	Zξ		37
軸交差角	¢с	deg	10.000000
テーパ角	φt	deg	5.000000
法線方向バックラッシー	Jn	mm	0.1500
歯幅	Ь	mm	40.0000
基準歯幅位置	ЬGO	mm	20.0000
左側面歯先円直径	daL	mm	135.2562
歯幅分割数	БNO		41
歯面分割数	hNO		41
麗定 元に戻す 別7 閉じる			
[記号参照(テーバ寸法)] 記号参照(分割数)			

図 30.4 ギヤ歯車諸元入力



図 30.5 分割数

#### 30.4 組み図

図 30.6 に歯車組図を示します.



### 30.5 歯形レンダリング

図 30.7 に歯形レンダリング画面を示します. この画面のギヤの 歯形は、理論歯形ですが、図 30.8 は研削後のギヤとピニオンのか み合いです. 図中に綺麗な接触線を確認することができます. 表 示画像は、コントロールフォームで回転角や観察位置を変更する ことができ、ねじ状砥石とギヤを研削している歯形レンダリング 画面(図 30.9)では、ねじ状砥石とギヤの研削線を確認することが できます.



ピニオンとギヤ(理論歯形)のかみ合い 図 30.7 歯形レンダリング1



### 30.6 砥石基準寸法入力

図 30.10 に、ねじ状砥石の設定画面を示します. ここでは、ね じ状砥石形状および加工基準を設定します. 画面に示す「△ギヤ 回転」とは、ピニオン歯面とかみ合うギヤの歯面を研削する際、 歯車(テーブル)に微小な回転調整を与える方法を採用すること を意味します. また、砥石の追い込みは、歯車と砥石の軸間調整 を行いギヤの歯面を仕上げます.

ピニオンにかみ合うギヤの理論歯形を、ねじ状砥石で研削するため図 30.10の条件から砥石の歯形は図 30.11に示す形状となり、砥石歯形は DXF ファイルで出力することができます.







### 30.7 砥石追い込み線図

図 30.12 に砥石の追い込み線図を示します. 例題の場合, △ギ ヤ回転(テーブル回転)と砥石と歯車の軸間調整を許可しています ので両者の運動でギヤの歯面を仕上げます. また, 図 30.12 の線 図は, Z 方向位置(歯幅方向)が, -31.872mm のとき砥石追い込み量 は, -0.0004mm でありテーブル規定の回転角に-0.0027(deg)を与え 研削していることになります. この線図と歯車および砥石の位置 関係は, 図 30.12 下方のスライドバーを移動することにより, 図 30.13 のギヤと砥石の位置関係図で確認することができます.また, 砥石の追い込み量とギヤの∠回転角は[CSV]ファイルに出力する ことができます.





図 30.13 ギヤと砥石の位置関係

### 30.8 研削後の歯形

研削後の歯幅中央の歯形(No.21)を図 30.14 に示します.歯幅端 部の歯形と,歯幅中央の歯形はわずかですが変化します. 図 30.14 のピッチ円部を拡大すると理論歯形と加工後の歯形に 0.0044mm の差がありますが,理論歯形と研削後の歯形を重ねた 図 30.15 に示すように両者の歯形は,ほぼ同じです.





図 30.15 歯形(Topography)

#### 30.9 歯当たり

歯当たり解析の設定画面を図 30.16 に、歯当たり解析結果を図 30.17 に示します. そして図 30.18 に接触距離を色分布表示した画 面を示します. 例題歯車の場合,この歯当たり解析結果から、平 行軸はすば歯車のように両端部まで接触線を確保することができ ます.

以上のように、ねじ状砥石を図 30.12 の線図に従って研削する と、平行軸はすば歯車のように長い接触線を持つテーパギヤを設 計(製造)することができます.また、ギヤの理論歯形を金型で 製造する方法でも良好な歯当たりを持つ歯車が得られます.



図 30.16 歯当たり解析(設定)



図 30.17 歯当たり解析(歯の接触)



図 30.18 歯当たり解析(接触数値)

#### 30.10 歯形出力

歯形出力は、砥石歯形、理論歯形(ピニオン、ギヤ)そしてねじ 状砥石で研削したギヤの歯形を DXF または IGES ファイルで出力 することができます. 図 30.19 に、ねじ状砥石で研削した歯形を 3D-IGES 出力し CAD で作図した例を示します.



# 30.11 計算例

本ソフトウェアを用いて ASME DETC2003・PTG-48089 で発表 された自動車用歯車(欧州メーカ)の歯当たりを検証すると図 30.20 のように B 社のほうが良好な歯当たりを有していることが 解ります.





m3, z1=27, z2=27, a=20°,  $\beta$ =28°,  $\Sigma$ =8.0° (a) A 社

t, a=20°, m2.5, z1=31, z2=29, a=17.5°, )° β=29.5°, Σ=8.6° : (b) B社 図 30.20 歯当たり確認