## [5] Planetary gear design system (遊星&不思議游星)



⊠ 5.1 Planetary gear design system

#### 5.1 概要

Planetary gear and Mechanical paradox gear design system は、2016年12月に操作性や画面表示など改良した「Planetary gea r design system」に変わりました.本ソフトウェアは、遊星歯車 と不思議遊星を簡単に設計できるソフトで、歯数の組み合わせや 中心距離などを自動決定し、歯車寸法および歯車強度を簡単に設 計することができます.また、遊星歯車の干渉チェックおよび、 転位係数の決定、効率計算なども簡単に計算することができます. 図5.1に計算結果の全体画面を示します.

# 5.2 適用

(1)型 式	:等配置型
	: 遊星(プラネタリー, ソーラ, スター)
(2)歯車材料	:金属,樹脂(金属と樹脂混同可能)
(3)歯車歯形	: インボリュート歯形
(4)オプション	: 不思議遊星(3K),少歯数,ダブルピニオン,
	不等配置
上記, 遊星歯車	この歯車寸法,歯車強度,歯形設計に適用します.

#### 5.3 プロパティ(基準ラック)

プロパティで、歯先円直径の決定方式、基準ラック、モジュー ルまたは中心距離基準、歯車精度、摩擦係数の設定をします. 図5.2にプロパティの画面を示します.



#### 5.4 遊星歯車機構の選択

図5.3に示す遊星歯車タイプの選択をします(プラネタリー型, ソーラー型,スター型の増減速,不思議3K).



図 5.3 遊星歯車のタイプ

🕞 🖬 💶 🔤 🗾											
遊星のタイプ	7	ラネタ	マリー型(減速)		数選択						
▼ 「xn」→「da, df □ 遊星歯車のイ	し自動 等配品	計算	⊽ 「xn1」	→Fxn2, xn3jÉ	動計算						
項目	記号	単位	SUN GEAR	PLANET GEAR	RING GEAR						
入出力			入力	出力	固定						
設計速比(減速)	io	·		3.0000							
歯車の個数	N			4	1						
歯数	Z		35	17	69						
実速比(減速)	i			2.97143							
速比誤差	Δi	%	-0.9524								
圧力角	an	deg	20.00000								
ねじれ角	β	deg	30 ° 0 '		0.00						
ねじれ方向	[]	·	右ねじれ	左ねじれ	左ねじれ						
中心距離	a	INTO		30.00000							
モジュール	mn	mm		1.00000							
転位係数	xn		-0.01491	-0.00725	-0.02942						
歯幅	b	mm	10.00000	10.00000	10.00000						
法線歯厚減少量	fn	mm	0.0480	0.0390	0.0570						
たがとう径	dp	mm	1.6881	1.7090	1.6609						
歯先円直径	da	toto	42.38470	21.61541	77.61550						
歯底円直径	df	INTO	37.88470	17.11541	82.11550						
歯先R	ra	INTO	0.00000	0.00000	0.00000						
歯元R	rf	INTO	0.37500	0.37500	0.30000						
確定	元に戻	[ <b>†</b>	017 <b>++&gt;</b> セ	▶ 歯厚.頂け	き確認						



図 5.4 歯車諸元

図 5.5 歯数選択

- (1) 遊星歯車の個数は、1~21です.
- (2) 歯数は、直接入力する方式と、速比から計算した歯数一覧 (図 5.5)から選択する方式があります。
- (3) 中心距離よりモジュールの計算,またはモジュールより中心 距離の計算をすることができます.
- (4) 転位係数の計算は、モジュールと中心距離からバックラッシ が0になるように計算します.
- (5) 法線歯厚減少量の入力.(デフォルト値として JIS バックラ ッシ標準中間値の 1/2 を表示します.)
- (6) 歯先円直径はプロパティで設定した基準ラックの歯たけと転 位係数から標準値を計算しますが、変更が可能です.
- (7) 外歯車の歯元部の形状は、基準ラックによる創成運動によっ て生成する歯形です.内歯車の歯元は、入力 R 接続です.
- (8) 歯車の歯先は R で作成することができます.
- (9) 転位係数は、1種を変更すると残りの転位係数が連動して変化しますが、歯車それぞれ個別に入力することができます. 最適なクリアランス(歯たけの調整)と歯厚(転位係数の調整)の決定のため図 5.6 の歯厚、頂げき確認(補助設定)によって歯形を確認することができます.また、この画面によって、転位係数や歯先円直径を変更したきの歯形形状やクリアランス、干渉の確認をすることができます.この時点での歯形は歯面のみであり歯元形状は含まれていません.



図 5.6 歯厚, 頂げき確認(補助設定)

## 5.5 歯車寸法

歯車諸元を確定後,各種計算結果を図5.7~図5.10に示します. この画面で、干渉、効率、クリアランス、バックラッシの確認を することができます.

🌝 寸法計算結果				[	- 0 💌							
ETE (	1	自厚	1 hi	9 <del>3</del> ()	効率.干渉							
項目	記号	単位	SUN GEAR	PLANET GEAR	RING GEAR							
正面圧力角	at	des		22.795877		G	寸法計算結果					
基礎円筒ねじれ角	ßb	dec		28.024321			可法		面厚	1 1	ນອອບ )	効率.干渉
正面法線ビッチ	Pbt	88		8.3443			41.0	12.8	101705	SUNCEAR	PLANET OF AR	DINO OFAD
歯道角法線ビッチ	Pbn	88		2.9521			<b>小田市口田市市</b>	100		1 6000	1.5240	1 5215
リード	P2	88	219.9115	106.8142	433.5398		Translation M	8	100	1.7422	1.7599	1.7695
基礎円道徑	db	10	37.2578	18.0968	73.4511		主法 安林政	1 21		1.142.0	1.7430	10
基準円道径	d	88	40.4145	19.6239	73.6743		其後キた 王佳度	1	00	16 9637	7 7334	35 3827
最小有効直径(TIF)	dt	10	38.6593	18.2424	77.6155		設計また実体展	1	00	16,9157	7.6944	35,4397
最大有効直徑	dh	-	42.3847	21.6154	81.7775		わかせいほう	de	00	1 6881	1 7090	1 6609
歯末のたけ	ha	10	0.9851	0.9928	1.0294		基準なーパード*ン寸注	da	00	42,8297	21,8887	77,3800
備元のたけ	- M	-	1,2649	1.2572	1,2206		読計オーカイーモッフィオフル	da'	00	42,4982	21,7896	77,5522
全面たけ		-	2,2500	2.2500	2.2500	l li-	キャリパ歯たけ	Hi	00	0,9964	1.0162	1.0253
転位量	200	10	-0.0149	-0,0073	-0,0294		基準キャリパ信厚	\$j	nn	1,5597	1.5846	1.5922
齿切転位係数	xnc		-0.0851	-0.0843	0.0539	Ē	設計キャリパ産厚	21,	00	1.5087	1.5233	1.5221
図 5.7	7	結	果(標)	準寸法	)	. —	図 5.8	1 I	洁り	果(歯)	孠関係	)
⑦ 寸法計算結果						×	<ul> <li>⑦ 寸法計算</li> </ul>	結果			-	• •
( 寸法 )		歯厚		かみ合い	効率.干渉		寸法	Y	ť	厚	かみ合い	効率,干渉
項目	58	5 H	SUN GEA	R PLANET G	EAR RING GE	AR	効率		_	7		100-0-0-0-000

正面かみ合い圧力角	ant	des	22.6947	22.6947	0.9875
かみ合い円筒ねじれ角	ßv	deg	29.9816	29.9816	
かみ合いビッチ円直径	dv	nn	40.3846 19.6154	19.6154 79.6154	
有効歯幅	bw	nn	10.0000	10.0000	JE RING
クリアランス	ck	nn	0.2499 0.2499	0.2500 0.2500	インポリュート王浩 発生しない
かみ合い長さ	58	nn	4.4394	4.7598	トロライド干渉 部生しない
近寄りかみ合い率	E al		0.6359	0.7874	FH-11FT/9 98±0/400
遠のきかみ合い率	8 82		0.6916	0.6359	トリミンク   先生しない。
正面かみ合い率	80		1.3275	1.4233	- クリアランス(mn)
重なりかみ合い車	εβ		1.5915	1.5915	SUN衛先とPLANET衛底 0.2499(mm)
全かみ合い車	87		2.9190	3.0148	PLANET協告とSUN版庫 0.2499(mm)
清り率(凿先側)	σa		0.7002 0.5345	0.2711 0.6330	DLANET## kDINO#18 0.2500(un)
清り率(歯元側)	σf		-1.1484 -2.3357	-1.7246 -0.3720	FLANETED TECHNOLED (III)
正面法線方向パークフラーシ	Jnt	10	0.0986	0.1087	RING圖先とPLANET面)氏 U.2500(mm)
パックラッジ角度	jθ	des	0.3031 0.6240	0.6886 0.1697	回転比
入力軸認だっかうう角度	Σιθ	deg	0.6376	(Sun)	SUN PLANET RING CARRIER
最大接触道径	dja	nn	42.3847 21.6154	21.6154 81.3510	1 0000 -1 0294 0 0000 0 3365
最小接触直径	dif	nn	38.9419 18.3343	18.2424 77.7354	
図 5.9	)	結	果(かみ合	·( v )	図 5.10 結果(効率, 干渉等)

# 5.6 歯形作図

## 5.6.1 かみ合い図

歯車のかみ合い図を図 5.11, 図 5.12 のように 2 次元図で表示し ます.操作画面によって、補助円や共通法線を表示することがで きますので歯面の接触位置の確認が容易です.歯車の回転角度を 変え、拡大表示することができます.



# 5.6.2 1 歯かみ合い図

1 歯同士のかみ合いを図 5.13 の 2 次元図で確認することができます. この画面にて内歯車と外歯車の歯先と歯元部分の干渉をよ

り詳しく確認することができます(2Dかみ合い図ではキャリヤが 公転するために確認が難しいことがあります).また,歯車の回転 角度を変え,拡大表示することができます.



## 5.6.3 レンダリング

歯車のかみ合いを図 5.14, 図 5.15 のように 3 次元図で表示する ことができ X, Y, Z 方向に回転させることができ図 5.16 に歯形レ ンダリングのコントロールフォームを示します.



図 5.14 歯形レンダリング





図 5.15 拡大図

図 5.16 操作画面

# 5.7 すべり率グラフ

すべり率グラフ(図 5.17, 図 5.18)に,各ロールアングル(または 直径)によるすべり率を表示します.





## 5.8 歯車強度

## 5.8.1 強度初期設定

強度初期設定画面(図 5.19)で、金属材料と樹脂材料を選択することができます。許容応力の  $\sigma_{Flim}$  と  $\sigma_{Hlim}$  を表中(図 5.20)から選択します。または任意数値を入力することができます。

トルク単位は「N・m」「N・cm」「kgf・m」「kgf・cm」「gf・cm」 から選択することができます.





#### 5.8.2 強度諸元入力

SNC815

360 380 370 390

強度諸元入力画面(図 5.21)に各種数値を入力します. トルク, 回転数は入力,出力のどちらでも設定可能です.



図 5.21 強度諸元入力

#### 5.8.3 強度計算結果

図5.22と図5.23に強度計算結果画面を表示します.強度計算は, 効率やかみ合い率も考慮しています.金属歯車はJGMA401-01:1974, JGMA401-02:1975 に基づき強度計算を,樹脂材料の応力値は,温 度,寿命などを考慮した材料の実験値を採用しています.

						20K/0K & 1 26 705 141					
曲げ強さ	5		ち動産曲			曲げ弦	8	1 1	童面張さ	)	
					RING GEAR	項目(佐田建さ)		単位	SUN GEAR		
許容曲げ応力	OFIIn	MPa.	480.5000	480.5000	480.5000	許容ヘルシ応力	<b><i><b>THI</b></i></b> in	MPa	1275.0001	1275.0001	1275.00
自己有効面積	b'	nn	10.0000	10.0000	10.0000	金面有効金幅	bw	nn	10.0100	10.0000	10.00
面形体数	YF		2.4262	2.7193	2.0650	領域係数	ZH		2.2288	2.2288	2.22
简重分布係数	Y6		0.7533	0.7588	0.7026	材料定數係数	ZM	(MPa)"0.5	189.8000	189,8000	189.80
ねじれ角係数	Yβ		0.7500	0.7500	0.7500	かみあい車係数	2.6		0.8879	0.8678	0.83
寿命係数	KL		1.0000	1.0000	1.0000	海峰係数	KHL		1.0100	1.0000	1.00
寸法伴敬	KFx		1.0000	1.0000	1.0000	粗さ係数	ZR		0.9204	0.9204	0.92
動商重係級	Kv		1.0408	1.0403	1.0403	湿滑速度係数	ZV		0.9591	0.9581	0.95
速度辅正係数	КУо					硬さ比係数	28		1.0000	1.0000	1.00
温度係数	KT					简重分布係数	KH /		1.0100	1.0000	1.00
活用係数	KLo					動育重活動	Kv		1.0404	1.0404	1.04
材質係数	KM					弹性係数	E				
呼び円周力	FR	N	619.0476	611.4996	807.4039	呼び円面力	Fo	N	\$18.5895	611.0471	606.95
許容円問力	Ftlin	N	2807.9317	2505.2723	3537.2606	許容円周力	Folin	N	500.5917	900.5917	1903.60
曲げ強さ	SIL		4.5359	4.0989	5.8236	「首面張さ	ofo		1.4559	1.4788	3,13
歯元曲げ応力	ØF	MPa.	105.9329	117.2828	82.5095	ヘルシ応力	OH	MPa.	1856.6397	1050.2280	719.94

図 5.22 強度計算結果(曲げ)

図 5.23 強度計算結果(歯面)

# 5.9 ヘルツ応力グラフ

ヘルツ応力グラフを図 5.24 および図 5.25 に示します. かみ合い が 2 点接触と 1 点接触のヘルツ応力の違いを確認することができます.



## 5.10 その他

- (1) 歯車の歯形を出力することができます.
  - DXF ファイル : 2D, 3D 全歯かみ合い状態
  - IGES ファイル : 3D(1 歯), (図 5.66 に作図例を示します)
  - TEXT ファイル : 2 次元 1 歯座標
- (2) 寸法計算結果,強度計算結果,2D図,すべり率グラフ,ヘル ツ応力グラフを印刷することができます.
- (3) 設計データを保存し、読み込みができます.

#### 5.11 不思議遊星(3K型)

太陽,遊星,内歯2個の合計4つを使用した場合,減速比を大 きくする機構として不思議遊星歯車機構がよく知られていますが 不思議遊星歯車は計算が非常に面倒です.しかし,本ソフトウェ アを使用することにより簡単に不思議遊星歯車を設計することが できます.

入力は太陽歯車,固定は内歯車1,出力は内歯車2のタイプの 3K形のみを対象としています.内歯車1と内歯車2の歯数の大 小によって,同方向減速と逆方向減速が決まります.以下に設計 例を示します.

### 5.11.1 歯車諸元の設定

- (1) プロパティで、モジュール基準を選択します.
- (2) 図 5.3 の遊星歯車のタイプで遊星歯車機構のタイプを不思
   議 3K 型を選択し、図 5.26 の不思議遊星諸元に進みます.
- (3) 設計減速比を135, 遊星歯車の個数を3個と入力します.
- (4) 歯数一覧画面を表示し、適切と思われる歯数の組み合わせを 選択します.(図 5.27 参照)
  - このときの選択条件として
  - 実速比と設計速比の誤差
  - 歯数が小さすぎず,大きすぎない
  - 内歯車の歯数 z<sub>3</sub>, z<sub>4</sub>の間に「z<sub>1</sub>+2×z<sub>2</sub>」の関係があるなどを考 慮し選択します.

ここでは例として  $z_1=20$ ,  $z_2=31$ ,  $z_3=82$ ,  $z_4=85$  を選択します.

- (5) 次に Tab キーを押し順にα20, β20, ml を入力します. モジ ュールを入力した時点で,図 5.2 プロパティの基準ラックに基 づいて標準の中心距離と転位係数と歯先円直径と歯底円直径が 決まります.
- (6) 中心距離が 27.6686mm のために目的に応じて変更します.
- (中心距離基準入力の場合はモジュールの標準値を計算しますので,その後 JIS 規格のモジュールに後から変更することがで

きます.) 図 5.26 に諸元確定画面を示します.

(7)中心距離とモジュールが決定したあとは、歯たけ(クリアランスに影響)や歯厚(強度やバックラッシに影響)の状態を確認し変更することができます.入力画面の「歯厚・頂げき確認」ボタンを押すと、図 5.28 の歯厚、頂げき確認(補助設定)を表示します.この画面で、歯形を確認しながら転位係数や歯先円直径を変更することができます.理論インボリュート歯形の接触や歯たけ、クリアランス、内歯車の干渉を確認し、問題がないためこのまま歯車寸法を確定します.

🌝 歯車諸元						• •
遊星のタイプ		不思讀	€3K(減速)		<b>澂</b> 選択	
ΓxnJ→Γda, d	自動	計算	🔽 🕅 xn1J	→Fxn2, xn3」É		
□ 遊星歯車の子	等配品	鼠設定				
項目	記号	単位	SUN GEAR	PLANET GEAR	RING GEAR1	RING GEAR2
入出力			入力		固定	出力
[設計速比(減速)]	io			135.0000		
歯車の個数	N	·	1	3	1	1
歯数	Z		20	31	82	85
実速比(減速)	i			144.50000		
速比誤差	Δi	%		7.0370		
圧力角	an	deg		20.00000		
ねじれ角	β	deg	20 *	0 '	0.00	
ねじれ方向			右ねじれ	左ねじれ	左ねじれ	左ねじれ
中心距離	8	mm		27.55762		
モジュール	mn	mm		1.00000		
転位係数	xn	[ ]	0.26858	0.17328	0.61513	-0.81387
歯幅	b	mm	20.00000	20.00000	10.00000	10.00000
法線歯厚減少量	fn	mm	0.0390	0.0440	0.0580	0.0590
オーバーヒッン径	dp	mm	1.8178	1.7371	1.6810	1.5728
歯先円直径	da	mm	23.82072	35.33607	86.49284	86.82737
歯底円直径	df	mm	19.32072	30.83607	90.99284	91.32737
歯先R	ra	mm	0.00000	0.00000	0.00000	0.00000
歯元R	rf	mm	0.37500	0.37500	0.30000	0.30000
確定	元に戻	[ <b>†</b> ]	クリア   <del>キャンセ</del>	ル 歯厚.頂け	き確認	

図 5.26 不思議 3K 遊星諸元入力



図 5.27 歯数選択



図 5.28 歯厚, 頂げき確認(補助設定)

(8) 図 5.29~5.32 に示すように寸法計算結果画面の効率やかみ合い率やすべり率を確認します.本例の不思議遊星の効率は,

図 5.32 に示すように 73.1%となります.

- (9) また、外歯車と内歯車の干渉状態を実際に1歯かみ合いによってどの程度余裕があるかを確認します.
- (10)例題の場合、モジュール1の寸法が決まりましたが、強度計算により大きさを変えなければならない場合があります。その場合には歯幅を変更したり、転位係数はそのままでモジュールや中心距離や歯先円直径をn倍するなどして対処します。回転比が大きくなるとトルクの比率も大きくなるために強度計算は慎重に行う必要があります。

🕜 寸法計算結果						- • •		
可法	歯厚			かみ合い	効率.干渉			
項目	記号	単位	SUN GEAR	PLANET GEAR	RING GEAR1	RING GEAR2		
正面圧力角	at	deg		21.172832				
基礎円筒ねじれ角	βb	deg		18.747237				
正面法線ビッチ	Pbt	mm		3.1175				
歯直角法線ビッチ	Pbn	mm		2.9521				
リード	PZ	mm	183.7080	284.7475	753.2030	780.7592		
基礎円直径	db	mm	19.8468	30.7626	81.3719	84.3490		
基準円直径	d	mm	21.2836	32.9895	87.2626	90.4551		
最小有効直径(TIF)	dt	mm	20.1670	31.6121	86.4928	86.8274		
最大有効直径	dh	mm	23.8207	35.3361	90.6557	90.9501		
歯末のたけ	ha	mm	1.2686	1.1733	0.3849	1.8139		
歯元のたけ	hf	mm	0.9814	1.0767	1.8651	0.4361		
全歯たけ	h	mm	2.2500	2.2500	2.2500	2.2500		
転位量	Xm	mm	0.2686	0.1733	0.6151	-0.8139		
歯切転位係数	xnc		0.2116	0.1090	0.6999	-0.7276		

図 5.29 歯車寸法

🕑 寸法計算結果						- • ×
寸法			<b>歯厚</b>	かみ合い	Ì	効率.干渉
項目	記号	単位	SUN GEAR	PLANET GEAR	RING GEAR1	RING GEAR2
歯直角円弧歯厚	sn	mm	1.7248	1.6501	1.0613	2.1005
正面円弧歯厚	st	mm	1.8355	1.7560	1.1294	2.2353
またぎ歯数	Zħ		4	5	12	10
基準またぎ歯厚	T.	mm	10.8506	13.9215	35.7414	28.9098
設計またぎ歯厚	₩'	mm	10.8116	13.8775	35.7994	28.9688
たがより径	dp	mm	1.8178	1.7371	1.6810	1.5728
基準オーバーピン寸法	dn	mm	24.4103	35.6976	86.1984	86.7829
設計オーバーピン寸法	dn'	mm	24.3235	35.5879	86.3597	86.9894
キャリパ歯たけ	Hj	mm	1.3009	1.1925	0.3835	1.8050
基準キャリパ歯厚	Sj	mm	1.7647	1.6964	1.1230	2.1631
一設計キャリバ歯厚	Sj'	mm	1.7234	1.6496	1.0578	2.0963

図 5.30 歯厚

🕝 寸法計算結果								• 💌
寸法	$\gamma^{-}$		歯厚		かみ合	0	効率.1	渉
項目	記号	単位	SUN GEAF	R PLANET	I GEAR	RING GEAR1	PLANET A	nd RING2
正面かみ合い圧力角	awt	deg	23.	3289	1	3.3289	13.	5267
かみ合い円筒ねじれ角	ߥ	deg	20.	2852	1	0.2852	19.	2433
かみ合いビッチ円直径	dw	mm	21.6138 33.5014		33.5014	88.6167	31.6402	86.7555
有効歯幅	bw	mm	20.	0000		0.0000	10.	0000
クリアランス	ck	mm	0.2292	0.2292 0.2292		0.2708	0.4380	0.4380
かみ合い長さ	ga.	mm	4.	3669	4.9469		4.8405	
近寄りかみ合い率	8 al		0.	6608	0.9260		1.6016	
遠のきかみ合い率	E 82	·	0.	7400	0.6608		-0.0490	
正面かみ合い率	εa		□ 1.	4008	1.5868		1.5527	
重なりかみ合い率	εβ	[	2.	1774	1.0887		1.0887	
全かみ合い率	ε γ		3.	5781	2.6755		2.	6414
滑り率(歯先側)	σa	[	0.5762	0.6042	0.1474	0.3240	0.3649	-0.0258
滑り率(歯元側)	σf		-1.5268	-1.3597	-0.4792	-0.1729	0.0252	-0.5745
正面法線方向バックラッシ	jnt	nm	0.	0876		0.1077	0.	1088
ボックラッジ角度	jθ	deg	0.5061	0.3265	0.4012	0.1517	0.4052	0.1478
入力軸総ドックラッシ角度	Σjθ	des			1.13	41 (Sun)		
最大接触直径	dja	mm	23.8207	35.3361	35.336	90.3275	35.3361	89.6187
最小接触直径	djf	mm	20.3372	31.9564	31.6620	86.4928	31.7130	86.8274

図 5.31 かみ合い

🌝 寸法計算結果				- • ×
寸法	歯厚		かみ合い )	効率,干渉
	1			
0.7155				
RING GEAR 干涉				
項目		RING1	RING	2
インボリュート干渉	発生	Eしない。	発生しな!	, 1 <sub>0</sub>
トロコイド干渉	発生	Eしない。	発生しな	, 1 <sub>0</sub>
トリミング	発生	Eしない。	発生しな	, 1 <sub>0</sub>
-クリアランス(mm)				
SUN歯先とPLANET歯	<u>東</u>	0.2292(mm)	-	
PLANET歯先とSUN歯	<u>Ř</u>	0.2292(mm)	-	
PLANET歯先とRING歯	底	0.2708(mm)		
RING歯先とPLANET歯	底	0.2708(mm)		
PLANET歯先とRING2歯	底	0.4380(mm)		
RING2歯先とPLANET歯	底	0.4380(mm)		
- 回載z比				
SUN PLAN	IET			RING2
1.0000 -0.	3226	0.0000	0.1961	0.0069

図 5.32 干渉関係

## 5.11.2 歯車かみ合い図

図 5.33 にかみ合い図を示します. 図 5.34 の拡大図で遊星歯車に 2つの内歯車がかみ合っている様子が良く解ります.また、図5.35 に示す歯形レンダリングで不思議游星のかみ合い回転の様子を観 察することができます.



図 5.33 かみ合い図

図 5.34 部分拡大



図 5.35 レンダリング(減速比 135)

## 5.11.3 平歯車不思議遊星の例

(1) 歯車強度計算やすべり率そしてヘルツ応力グラフは、遊星歯

車と同様に計算することができます.(説明省略)

(2) 平歯車の不思議遊星歯車の作図例を図 5.36 に示します.



図 5.36 レンダリング(平歯車,減速比 93.8)

# 5.12 少歯数 (オプション)

歯数が4歯以下の遊星歯車を設計することができます. 最小歯 数は1歯です. 少歯数の場合は、正面かみ合い率が小さくなるた め、ねじれ角を大きくする必要があります、以下に太陽歯数が1、 遊星歯数が2,内歯車の歯数が5の遊星歯車の作図例を示します.



## 5.13 ダブルピニオン(オプション)

図 5.2 プロパティでダブルピニオンを設定します. 以下に設計 例を示します.

🌝 歯車諸元						
遊星のタイプ	Ē	ラネタ	2リー型(減速)		謝選択	
<b>⊽</b> ΓxnJ→Γda, dt	自動	計算	🔽 [xn1]	→Γxn2, xn3」É	1動計算	
□ 遊星歯車の7	等配品	嚴定				
項目	記号	単位	SUN GEAR	PLANET GEAR	PLANET GEAR	RING GEAR
入出力	[ ]		────────────────────────────────────	出力	出力	固定
[設計速比(減速)]	io					
歯車の個数	N		1	3	3	1
歯数	Z		18	12	13	51
実速比(減速)	l i			-1.83333		
速比誤差	Δi	%		0.0000		
圧力角	an	deg		20.00000		
ねじれ角	β	deg	20 *	0 '	0.00	
ねじれ方向	·		「右ねじれ」	左ねじれ	右ねじれ	右ねじれ
中心距離	a	mm	20.00000	16.6	6667	25.33333
モジュール	mn	mm		1.25000		
転位係数	xn		0.01505	0.02258	0.00878	0.05643
山山橋	Ь	mm	15.00000	15.00000	15.00000	15.00000
法線歯厚減少量	fn	mm	0.0430	0.0380	0.0390	0.0560
オーバーピン径	dp	mm	3.0000	3.0000	3.0000	3.0000
歯先円直径	da	mm	26.48162	18.51912	19.81484	65.80000
歯底円直径	df	mm	20.85662	12.89412	14.18984	71.10741
曲先R	ra	mm	0.10000	0.10000	0.10000	0.20000
歯元R	rf	mm	0.46875	0.46875	0.30000	0.30000
確定	元に戻	( <b>†</b>	クリア キャンセ	ル 歯厚.頂カ	「き確認」	

図 5.39 諸元設定

⑦ 寸法計算結果								
可违			歯厚	かみ合い	Υ Υ	効率.干渉		
項目	記号	単位	SUN GEAR	PLANET GEAR	PLANET GEAR	RING GEAR		
正面圧力角	at	deg		21.172832				
基礎円筒ねじれ角	βb	deg		18.747237				
正面法線ピッチ	Pbt	mm		3.8969				
歯直角法線ビッチ	Pbn	mm		3.6902				
リード	PZ	mm	206.6716	137.7810	149.2628	585.5694		
基礎円直径	db	mm	22.3277	14.8851	16.1255	63.2617		
基準円直径	d	mm	23.9440	15.9627	17.2929	67.8413		
最小有効直径(TIF)	dt	mm	22.3968	14.8937	16.1289	66.0833		
最大有効直径	dh	mm	26.3877	18.4364	19.7294	70.7744		
歯末のたけ	ha	mm	1.2688	1.2782	1.2610	1.0207		
歯元のたけ	hf	mm	1.5437	1.5343	1.5515	1.6330		
全歯たけ	h	mm	2.8125	2.8125	2.8125	2.6537		
転位量	×m	mm	0.0188	0.0282	0.0110	0.0705		
歯切転位係数	xnc		-0.0352	-0.0219	-0.0368	0.1219		

図 5.40 寸法

🌝 寸法計算結果						- • ×
寸法			歯厚	かみ合い		効率.干渉
項目	記号	単位	SUN GEAR	PLANET GEAR	PLANET GEAR	RING GEAR
<b>歯直角円弧歯厚</b>	sn	mm	1.9314	1.9436	1.9300	1.8526
正面円弧歯厚	st	mm	2.0554	2.0683	2.0538	1.9714
またぎ歯数	ZM		3	2	2	7
基準またぎ歯厚	T	mm	9.6145	5.8054	5.8145	25.1002
設計またぎ歯厚	<b>P</b>	mm	9.5715	5.7674	5.7755	25.1562
ホルドーピッン径	dp	mm	3.0000	3.0000	3.0000	3.0000
基準オーバーピン寸法	dm	mm	29.6053	21.4715	22.6690	0.0000
設計オーパーピン寸法	dm'	mm	29.5215	21.4035	22.5984	60.4962
キャリパ歯たけ	Hj	mm	1.3048	1.3326	1.3106	1.0137
基準キャリパ歯厚	Sj	mm	1.9754	1.9801	1.9682	1.9120
設計キャリバ歯厚	Sj'	mm	1.9299	1.9400	1.9270	1.8486

図 5.41 歯厚

🅑 寸法計算結果							-	
寸法	$\gamma$		歯厚	) (	かみ合い		効率.干	涉
項目	記号	単位	SUN GEAF	R PLANET	GEAR PL	ANET GEAR	PLANET #	And RING
正面かみ合い圧力角	awt	deg	21.	5154	21.	.5154	21.	5153
かみ合い円筒ねじれ角	βw	des	20.	0481	20.	.0431	20.	0431
かみ合いビッチ円直径	dw	mm	24.0000	16.0000	16.0000	17.3333	17.3333	68.0000
有効歯幅	bw	mm	15.	0000	15.	.0000	15.	0000
クリアランス	ck	mm	0.3121	0.3121	0.3122	0.3122	0.3130	0.4717
かみ合い長さ	ga	mm	5.	1359	5.0102		5.4228	
近寄りかみ合い率	E a 1	[]	0.	6428	0.6429		0.6429	
遠のきかみ合い牢	8 a.2		0.	6751	0.6428		0.7487	
正面かみ合い率	802		1.	3179	1.2857		1.	3916
重なりかみ合い率	εβ		1.	3064	1.3064		1.	3064
全かみ合い率	ε γ		2.	6244	2.	.5921	2.	6980
滑り率(歯先側)	σa		0.9353	0.7676	0.8857	0.9183	0.3284	0.8929
滑り率(歯元側)	σf		-3.3033	-14.4604	-11.2336	-7.7498	-8.3337	-0.4890
正面法線方向バックラッシ	jnt	mm	0.	0855	0.	.0813	0.	1003
ドックラッシ角度	jθ	deg	0.4390	0.6585	0.6260	0.5778	0.7129	0.1817
入力軸総バータラーシン角度	Σjθ	deg	,		1.3711	(Sun)		
最大接触直径	dja	nm	26.3877	18.4364	18.4364	19.7294	19.7294	69.9929
最小接触直径	djf	nm	22.6474	14.8975	14.9098	16.1817	16.1340	66.0833

図 5.42 かみ合い

				- • 💌
寸法	歯厚	かる	ን ሰብ ነ	効率.干渉
0.9248				
-RING GEAR 干渉				
項目	RING			
インボリュート干渉	発生しない	۱.		
トロコイド干渉	発生しない	۱.		
トリミング	発生しない	۱.		
クリアランス(mm)				
SUN歯先とPLANET歯	底 0.312	l(mm)		
PLANET歯先とSUN歯	底 0.312	l(mm)	「「」「」「」「」「」「」「」」「」」「」」「」」「」」」	配置図
PLANET歯先とRING歯	底 0.3122	2(mm)		
RING歯先とPLANET歯	底 0.3122	2(mm)		
PLANET歯先とRING2歯	底 0.3130	)(mm)		
RING2歯先とPLANET歯	底 0.471	?(mm)		
回転比				
SUN PLAI	NET PLA	NET	CARRIER	RING
1.0000 -2.	8636 1	.5944	-0.5455	0.0000

図 5.43 干涉& 効率



図 5.44 かみ合い 1(2D)



図 5.45 かみ合い 2(2D 拡大)



図 5.46 歯車の配置



図 5.47 歯形レンダリング

🌝 強度計算結果	④ 強度計算結果								
曲げる	15	ľ	歯面引	5±					
項目(曲げ強さ)	記号	単位	SUN GEAR	PLANET GEAR	PLANET GEAR	RING GEAR			
許容曲げ応力	σFlim	MPa	480.5000	480.5000	480.5000	480.5000			
曲げ有効歯幅	b'	nm	15.0000	15.0000	15.0000	15.0000			
歯形係数	YF		2.8091	3.2102	3.2996	2.0650			
荷重分布係数	Yε		0.7588	0.7778	0.7778	0.7186			
ねじれ角係数	Yβ		0.8333	0.8333	0.8333	0.8333			
寿命係数	KL		1.0000	1.0000	1.0000	1.0000			
寸法係数	KFx		1.0000	1.0000	1.0000	1.0000			
動荷重係数	Kv		1.0942	1.0942	1.0942	1.0942			
速度補正係数	KVo								
温度係数	KT								
潤滑係数	KLo								
材質係数	KM								
呼び円周力	Ft	N	1388.8890	1362.1706	1332.4998	1321.3256			
許容円周力	Ftlim	N	3862.9636	3297.6611	3208.2736	5548.5157			
曲げ強さ	Sft		2.7813	2.4209	2.4077	4.1992			
歯元曲げ応力	σF	MPa	172.7588	198.4810	199.5672	114.4264			

図 5.48 強度結果(曲げ)

) 強度計算結果							
曲げ	強さ	<u> </u>	ち都面歯	1			
	記号	単位	SUN GEAR	PLANET CEAR	PLANET GEAR	RING GEAR	
許容ヘルツ応力	σHlim	MPa	1275.0001	1275.0001	1275.0001	1275.000	
歯面有効歯幅	bw	mn	15.0000	15.0000	15.0000	15.000	
領域係数	ZH		2.3505	2.3505	2.3505	2.350	
材料定数係数	ZM	(MPa)^0.5	189.8000	189.8000	189.8000	189.800	
かみあい率係数	Zε		0.8711	0.8819	0.8819	0.847	
寿命係数	KHL		1.0000	1.0000	1.0000	1.000	
粗さ係数	ZR		0.9109	0.9067	0.9067	0.916	
湄滑速度係数	ZV		0.9649	0.9649	0.9649	0.964	
硬さ比係数	Z¥		1.0000	1.0000	1.0000	1.000	
荷重分布係数	KHβ		1.0000	1.0000	1.0000	1.000	
動荷重係数	Kv		1.0938	1.0938	1.0938	1.093	
弹性係数	E						
呼び円周力	Fc	N	1392.1371	1365.3566	1335.6165	1324.415	
許容円周力	Felim	N	825.9408	691.8104	691.8104	2139.028	
歯面強さ	sfc		0.5933	0.5067	0.5180	1.615	
ヘルツ応力	σH	MPa	1655.3000	1791,1822	1771.5669	1003.261	

図 5.49 強度結果(歯面)

歯形データファイル出力や、すべり率グラフなどは基本ソフト ウェアと同じです.

## 5.14 不等配置遊星歯車(オプション)



図 5.50 不等配置遊星設計例

## 5.14.1 不等配置遊星歯車の概要

Planetary gear design systemのオプションとして「不等配置遊星 歯車」を設けました.

## 5.14.2 不等配置遊星歯車の設計例

プラネタリー型(減速)の不等配置の設計例を以下に示します. 図 5.51 の場合,等配置の条件では太陽歯数 15,遊星歯数 21,内 歯車歯数57 となりますが,ここで内歯車歯数を56 とする場合は, 図 5.51 の不等配置の設定を **▽ 遊星歯車の不等配置設定** とする ことで計算可能となります.

🕜 歯車諸元 🗖 🗖 💌						
遊星のタイプ ブラネタリー型(減速) 歯数選択						
<ul> <li>マ「xn」→「da, df」自動計算</li> <li>マ「xn1」→「xn2, xn3」自動計算</li> <li>」 遊星歯車の不等配置設定</li> </ul>						
項目	記号	単位	SUN GEAR	PLANET GEAR	RING GEAR	
入出力	·	·	7,77	出力	固定	
設計速比(減速)	io			5.0000		
歯車の個数	N		1	3	1	
歯数	Z		15	21	57	
実速比(減速)	l i			4.80000		
速比誤差	Δi	%		-4.0000		
圧力角	an	deg	20.00000			
ねじれ角	β	deg	25 * 30 , 0.00 *			
ねじれ方向	·	·	右ねじれ	左ねじれ	左ねじれ	
中心距離	a	mm		30.00000		
モジュール	mn	mm		1.50000		
転位係数	xn	·	0.03371	0.02408	0.08187	
山山市	Ь	mm	20.00000	20.00000	20.00000	
法線歯厚減少量	fn	mm	0.0460	0.0490	0.0640	
オールドーヒキン径	dp	mm	2.6047	2.5708	2.5246	
歯先円直径	da	mm	28.02952	37.97199	91.97350	
歯底円直径	df	mm	21.27952	31.22199	98.72350	
歯先R	ra	mm	0.10000	0.10000	0.10000	
歯元R	rf	mm	0.56250	0.56250	0.56250	
確定	元に戻	[ <b>7</b> ]	クリア <b>キャンセ</b>	ル 歯厚頂的	き確認	

図 5.51 等配置遊星歯車の諸元

内歯車の歯数を 56 に変更した入力画面を図 5.52 に示します. モジュールは図 5.51 と同じく m<sub>n</sub>1.5 にしていますので内歯車の転 位係数が少し大きくなっています.例題では,はすば歯車につい て示していますが平歯車も設計することができます.

また, [歯厚・頂げき確認]の機能も使用可能ですが, ここでは 説明を省略します. 詳しくは図 5.6 をご覧ください. 図 5.53~5.55 に寸法結果等を示します.

🕜 歯車諸元 🗖 🗖 💌							
遊星のタイプ プラネタリー型(減速) 歯数選択							
<ul> <li>✓「xn」→「da, df」自動計算</li> <li>✓「xn1」→「xn2, xn3」自動計算</li> <li>✓ 遊星歯車の不等配置設定</li> </ul>							
項目	記号	単位	SUN GEAR	PLANET GEAR	RING GEAR		
入出力			入力	出力	固定		
設計速比(減速)	io	·		5.0000			
歯車の個数	N	·	1	3	1		
歯数	Z	<b></b>	15	21	56		
実速比(減速)	l I			4.73333			
速比誤差	Δi	%		-5.3333			
圧力角	an	deg	20.00000				
ねじれ角	β	deg	25 *	30 '	0.00		
ねじれ方向	[ ]	[]	右ねじれ	「左ねじれ」	左ねじれ		
中心距離	a	mm		30.00000			
モジュール	mn	mm		1.50000			
転位係数	xn	·	0.03371	0.02408	0.68962		
歯幅	b	mm	20.00000	20.00000	20.00000		
法線歯厚減少量	fn	mm	0.0460	0.0490	0.0640		
オーバーヒッン径	dp	mm	2.6047	2.5708	2.5246		
歯先円直径	da	mm	28.02952	37.97199	92.13486		
歯底円直径	df	mm	21.27952	31.22199	98.88486		
歯先R	ra	mm	0.10000	0.10000	0.10000		
歯元R	rf	mm	0.56250	0.56250	0.56250		
確定	元に戻	[ <b>7</b>	クリア <b>キャン</b> t	2ル 歯厚.頂触	き確認		

図 5.52 不等配置遊星歯車の諸元

🌝 寸法計算結果				[	- • ×	
TE C	i	歯厚	<i>ש</i> ל לי	み合い	効率.干渉	
項目	記号	単位	SUN GEAR	PLANET GEAR	RING GEAR	
正面圧力角	αt	deg		21.961905		
基礎円筒ねじれ角	βb	deg		23.862812		
正面法線ビッチ	Pbt	mm		4.8421		
歯直角法線ビッチ	Pbn	mm	4.4282			
リード	PZ	mm	164.1905	229.8667	612.9779	
基礎円直径	db	mm	23.1194	32.3672	86.3125	
基準円直径	d	mm	24.9284	34.8997	93.0660	
最小有効直径(TIF)	dt	mm	23.1648	32.7667	92.2640	
最大有効直径	dh	mm	27.9413	37.8755	98.2931	
歯末のたけ	ha	mm	1.5506	1.5361	0.4656	
歯元のたけ	hf	mm	1.8244	1.8389	2.9094	
全歯たけ	h	mm	8.3750	3.3750	3.3750	
転位量	×m	mm	0.0506	0.0361	1.0344	
歯切転位係数	xnc	「 <b>」</b>	-0.0111	-0.0237	0.7520	

図 5.53 寸法結果[不等配置]

🕝 寸法計算結果						• 💌
寸法	É	厚		かみ合い	効率	乾干渉 🗋
項目	記号	単位	SUN GEAR	PLANET	GEAR R	NG GEAR
正面かみ合い圧力角	awt	deg	22.	3654	25.	9615
かみ合い円筒ねじれ角	βw	deg	25.	5639	26.	1978
かみ合いビッチ円直径	dw	mm	25.0000	35.0000	36.0000	96.0000
有効歯幅	bw	mm	20.	0000	20.	0000
クリアランス	ck	mm	0.3742	0.3742	0.4564	0.4564
かみ合い長さ	ga	mm	6.:	2653	6.6678	
近寄りかみ合い率	εal		0.1	6559	0.	9732
遠のきかみ合い率	ε a2		0.1	6380	0.4038	
正面かみ合い率	εα		1.:	2939	1.	3770
重なりかみ合い率	εβ		1.1	8271	1.	8271
全かみ合い率	εγ		3.	1211	3.	2042
滑り率(歯先側)	σa		0.6750	0.7751	0.1243	0.4818
滑り率(歯元側)	σf		-3.4456	-2.0769	-0.9299	-0.1419
正面法線方向バータラーシ	jnt	mm	0.1039		0.	1236
パックラッジ角度	jθ	deg	0.5149	0.3678	0.4374	0.1640
入力軸総パックラッジ角度	Σjθ	deg	1.1273 (Sun)			
最大接触直径	dja	mm	27.9413	37.8755	37.8755	97.7752
最小接触直径	djf	mm	23.3344	33.1452	32.9812	92.2640

図 5.54 かみ合い数値[不等配置]

寸法	歯厚	かみ合い	<b>动車:干渉</b>
· 効率 0.983	4		
-RING GEAR 干滑	÷		
項目		RING	
インボリュー	干渉 3	発生しない。	
►□□イド <sup>2</sup>	F渉 [] 3	発生しない。	
トリミン:	7 3	発生しない。	
クリアランス(	nm) ———		
SUN歯先とPL	ANET歯底	0.3742(mm)	
PLANET歯先	SUN歯底	0.3742(mm)	
PLANET歯先と	RING歯底	0.4564(mm)	
RING歯先とPL	ANET歯底	0.4564(mm)	
回転比			
SUN	PLANET	RING	CARRIER
1.0000	-0.3521	0.0000	0.2113

図 5.55 干涉効率[不等配置]

ツールバーの 不等配置設定 をクリックすることで図 5.56 を表示します.不等配置の表示は、図 5.56 の[A1] 歯車が基準歯車 となります.また、不等配置角度は任意に入力することができま せんので図 5.57 のIBIに示す角度表の中から選択します。 游星歯 車の配置角度は、例題の場合、71種類存在します.

図 5.56 の[最小配置]をクリックすると[A2]歯車と[A3]歯車の歯 先円が接することがないように配置した図を図 5.58 に示します.

今,図 5.57 の[B]の角度の中から2番目の 10.1408 度を選択した 場合の歯形かみ合いを図 5.59 に、[C]の拡大図を図 5.60 に、また、 歯形レンダリングを図 5.61 に示します.



その他, 強度計算, 歯形データファイル出力などは基本ソフト ウェアと同じです. 遊星の個数を5としたときの計算例を図5.62 ~5.64 に示します.

🕑 歯車諸元 📃 💷 💌									
遊星のタイプ ブラネタリー型(減速) … 歯数選択									
▼「xn」→「da, df」自動計算 ▼「xn1」→「xn2, xn3」自動計算									
▶ 遊星歯車の7	▼ 遊星歯車の不等配置設定								
項目	記号	単位	SUN GEAR	PLANET GEAR	RING GEAR				
入出力	·		入力	出力	固定				
[設計速比(減速)]	io			5.0000					
歯車の個数	N	·	1	5	1				
歯数	Z		16	14	45				
実速比(減速)	i			3.81250					
速比誤差	Δi	%		-23.7500					
圧力角	an	deg		20.00000					
ねじれ角	β	deg	20 *	30 '	0.00 *				
ねじれ方向	[]	[ ]	「右ねじれ」	左ねじれ	左ねじれ				
中心距離	a	mm		30.00000					
モジュール	IIIN	mm		1.80000					
転位係数	xn	·	0.34113	0.38987	0.51135				
歯幅	b	mm	20.00000	20.00000	20.00000				
法線歯厚減少量	fn	mm	0.0460	0.0490	0.0640				
オーバーヒッン径	dp	mm	2.6047	2.5708	2.5246				
歯先円直径	da	mm	35.57522	31.90729	84.71722				
歯底円直径	df	mm	27.47522	23.80729	92.81722				
歯先R	ra	mm	0.10000	0.10000	0.10000				
歯元R	rf	mm	0.56250	0.56250	0.56250				
確定	元に戻	हर्ष	クリア キャンセ	ル 歯厚.頂け	き確認				

図 5.62 不等配置設計例 2



# 5.15 歯形データファイル出力

生成した歯車の歯形は図5.65でファイル出力することができま す. 図 5.66 および図 5.67 に CAD 作図例を示します.



図 5.66 CAD 作図例 (太陽)

# 5.16 HELP 機能

操作方法を知りたい場合は[HELP]機能を使うことができます.

