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



#### 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 gear 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.



図 5.2 プロパティ

### 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).

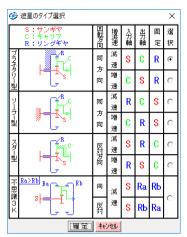


図 5.3 遊星歯車のタイプ





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.

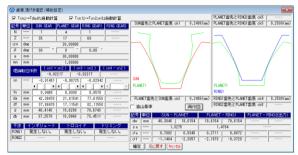


図 5.6 歯厚, 頂げき確認 (補助設定)

### 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	寸法			効率干渉	
項目	記号	単位	SUN GEAR	PLANET GEAR	RING GEAR
由直角円別出草	sn	nn	1.5089	1.5240	1.5316
正面円別金厚	st	nn	1.7423	1.7598	1.7685
またぎ歯数	20		6	3	12
基準またぎ歯障	¥.	nn	16.9637	7.7334	35.3827
設計またぎ歯厚	8.	nn	16.9157	7,6944	35.4397
オーカ"ーヒ")径	do	nn	1.6881	1.7090	1.6609
基準オーバーピン寸法	dn	nn	42.6297	21.8687	77.3800
設計すが、ピッ寸法	da'	nn	42.4983	21.7696	77.5532
キャリバ歯たけ	Hi	nn	0.9964	1.0162	1.0253
基準キャリバ佐厚	Sj	nn	1.5597	1.5646	1.5922
設計キャリバ連厚	[3]*	nn	1,5087	1,5233	1,5221

図 5.7 結果(標準寸法)

図 5.8 結果(歯厚関係)



図 5.9 結果(かみ合い)

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.



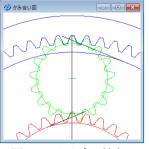


図 5.11 かみ合い図

図 5.12 かみ合い拡大

### 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.

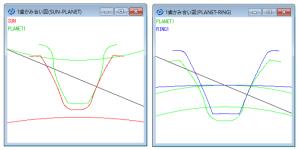


図 5.13 一歯かみ合い図

### 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.

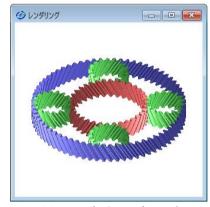
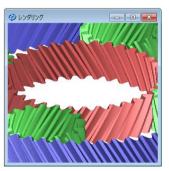


図 5.14 歯形レンダリング



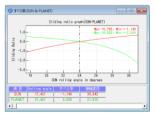
×軸回転角	65	4			١
Y軸回転角	0	4			١
乙軸回転角	0	4			١
Z軸移動量	-2400	4			١
回転速度	1	4			١
カミアイステップ角	0.0	4			Þ
食い込み角	0.000	4			١
横軸移動量	0.000	4			١
縦軸移動量	0.000	4			١
軸角誤差	0.000	4			۲
回転方向 ● 正転 ○ :					
- 表示/非表示					
マ 太陽 マ	遊星 🔽 内部	Ħ	口内	崖2	
Wire Frame	BackColor		Prin	tOut	

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.





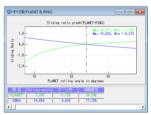


図 5.17 すべり率グラフ

図 5.18 すべり率グラフ

#### 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  $\sigma_{Fllim}$  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.



図 5.19 強度初期設定



図 5.20 鉄材料の許容値選択例

#### 5.8.2 強度諸元入力

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.

分強度計算譜元						_X
項目	記号	単位	SUN GEAR	PLANET GEAR	RING GEAR	CARRIER(腕
SUN入力トルク	T	Nem	50.0000	23.9896	96.7174	146.7174
SUN入力回転数	n	min-1	1000.0000	1029.4118	0.0000	336.5385
相対回転速度	nj	min-1	663.4615	1365.9502	336.5385	
寿命編り返し回数	L	×1000	10000	20588	5072	
周 速(相対)	٧	m/s	1.4029	1.4029	1.4029	
澗滑方法	J			油槽	▼	
温度	t	°C		60.0000		
過負荷係数	Ко		1.0000	1.0000	1.0000	
歯元曲げ安全率	SF			1.2000		
歯面損傷安全率	SH			1.1500		
軸受け支持方法				両軸受けに対称	<b>*</b>	
歯車回転方向				正転のみ	•	(terms extent
歯形修整			無し	<b>▼</b> 9	# し 🔽	確定
歯面粗さ	Rmax	μm	6.0000	6.0000	6.0000	元に戻す
負荷時歯当り状況	[			良好	•	クリア
潤滑油係数	ZL		1.0000	1.0000	1.0000	キャンセル
荷重分配率	Tf			1.0000		キャンセル

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.

曲げ強	1	Ĭ	出面強さ		
	記号	単位		PLANET GEAR	
許容曲げ忘力	<b>OFTin</b>	MPa.	480.5000	480.5000	480.5000
自げ有効合情	Ь'	an	10.0000	10.0000	10.0001
面形体数	YF		2.4262	2.7193	2.0650
荷重分布係数	Y 6		0.7533	0.7533	0.7026
ねじれ角係数	Yβ		0.7500	0.7500	0.7500
寿命係数	KL		1.0000	1,0000	1.0000
寸法係数	KFx		1.0000	1,0000	1,000
動荷重係級	Kv		1.0408	1.0403	1.040
速度補正係数	KVo				
温度係数	KT				
潜滑体数	KLo				
材質係数	KM				
呼び円周力	Ft	N	619.0476	611,4996	607.4031
許容円周力	Ftlin	N	2807.9317	2505.2723	3537.260
曲げ強さ	Stf		4.5359	4.0963	5.8238
歯元曲げ忘力	ØF	MPa.	105.9329	117.2829	82.509

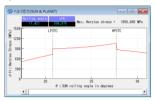
· 強度計算結果					<b></b>
曲げ強	ð		ち製御命		
許容ヘルツ応力	ØHI in □	MPa.	1275.0101	1275.0001	1275.0001
金面有效金幅	be	nn	10.0000	10.0000	10,0000
領域信款	ZH		2.2288	2.2288	2.2288
材料定數係數	ZM	(MPa) 0.5	189,8000	189.8000	189,8000
かみあい平係数	Ze		0.8679	0.3678	0.8382
寿命信款	KHL		1.0100	1.0000	1,0000
粗き係数	ZR		0.9204	0.9204	0.9204
温滑速度係数	ZV		0.9591	0.9581	0.9501
硬さ比係数	28		1.0100	1.0000	1.0000
简重分布保数	KHA		1.0100	1.0000	1,0000
動育重活鼓	Kv		1.0404	1.0404	1.0484
弹性係款	E				
呼び円両力	Fo	N	618.5895	611.0471	606,9545
許容円周力	Folin	N	500.5917	900.5917	1903.6042
お記録さ	of c		1,4559	1,4738	3,1963
ヘルツ原力	ØH [	MPa.	1056,6897	1050,2280	719,9461

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.



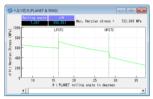


図 5.24 ヘルツ応力(太陽)

図 5.25 ヘルツ応力(遊星)

### 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

- ●実連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 $\alpha$ 20,  $\beta$ 20, m1 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.

❷ 歯車諸元						• X
遊星のタイプ		不思議	(3 K(減速)		数選択	
<b>⊽</b> ΓxnJ→Γda, di	自動	計算	<b>⊽</b> Γxn1]	→Γxn2, xn3JÉ	動計算	
□ 遊星歯車の子	等配置	監設定				
項目	記号	単位	SUN GEAR	PLANET GEAR	RING GEAR1	RING GEAR2
入出力	[ <del></del>	[ <del></del>	入力		固定	出力
設計速比(減速)	io	[ <del></del>		135.0000		
歯車の個数	N	<del></del>	1	3	1	1
歯 数	Z		20	31	82	85
実速比(減速)	Γī	[ <del></del>		144.50000		
速比誤差	Δi	96		7.0370		
圧力角	αn	deg		20.00000		
ねじれ角	β	deg	20 °	0 '	0.00	
ねじれ方向	[ <del></del>	Γ	右ねじれ	左ねじれ	左ねじれ	左ねじれ
中心距離	a.	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	ь	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
オーパーピン径	dр	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>a</b>	クリア キャンセ	ル 歯厚.頂付	き確認	

図 5.26 不思議 3K 遊星諸元入力

下決論を対象が		等配置)					- [
下決値的状況が開発   10,0000   で   21 + 2 × 27   23 を保持   24   25   25   26   26   26   27   27   27   27   27	▼ 太	陽歯数(Z1)制B	艮 20	~	50	確定	キャンセル
************************************				~	50		
#青 大男 21 返産 22 内面 23 内面 24 実践社 注  1 20 27 内面 78 79 126.4000 2 200 28 78 79 126.4000 3 200 29 76 79 126.4000 4 20 30 76 79 126.4000 5 20 29 78 79 126.4000 6 20 30 76 79 126.4000 6 20 30 78 82 135.3000 6 20 31 78 82 135.3000 7 20 31 78 82 135.3000 8 20 32 79 82 135.3000 9 20 32 79 82 135.3000 9 20 32 79 82 135.3000 10 20 31 52 85 144.5000 11 20 32 85 85 144.5000 12 20 33 82 85 144.5000 12 20 45 108 115 123.6256							
1 20 27 76 79 128,4000 2 20 28 76 79 128,4000 3 20 29 76 79 128,4000 4 20 30 76 79 128,4000 5 20 29 76 79 128,4000 6 20 30 76 79 128,4000 6 20 30 78 92 138,5000 6 20 30 78 92 138,5000 7 20 31 79 92 138,5000 7 20 31 79 92 138,5000 8 20 32 79 92 138,5000 9 20 32 79 92 144,5000 10 20 31 92 85 144,5000 11 20 32 92 85 144,5000 12 20 33 92 85 144,5000 12 20 33 92 85 144,5000 12 20 45 109 115 123,6256	速	七誤差範囲(%)	10.00	00 [	$Z1 + 2 \times Z2$	!) = Z8 を保	持
2 20 28 76 79 128,4000 3 20 23 76 79 128,4000 4 20 30 76 79 128,4000 5 20 23 78 82 155,8000 6 20 30 79 82 155,8000 7 20 31 78 82 135,8000 7 20 31 78 82 135,8000 8 20 32 78 82 135,8000 10 20 30 12 82 85 144,5000 10 20 31 82 85 85 144,5000 11 20 32 82 85 144,5000 12 20 33 82 85 144,5000 12 20 33 82 85 144,5000 12 20 45 119 115 12,6250	号	太陽 Z1	遊星 Z2	内歯 Z3	内歯 Z4	実速比	速比誤差
3 20 23 76 79 128,4000 4 20 30 76 79 128,4000 5 20 23 78 82 118,5000 6 20 30 78 82 118,5000 7 20 31 78 82 135,5000 8 20 32 79 82 135,5000 9 20 30 82 79 82 135,5000 10 20 31 52 65 144,5000 11 20 32 82 85 144,5000 12 20 33 82 85 144,5000 12 20 45 108 115 123,6256	- 1	20	27	76	79	126.4000	-6.370
4 20 30 76 79 128,4000 5 20 29 78 92 135,5000 6 20 30 79 82 135,5000 7 20 31 78 92 135,5000 8 20 32 78 92 135,5000 8 20 32 78 92 135,5000 3 20 30 92 65 144,5000 10 20 31 92 65 144,5000 11 20 32 92 85 144,5000 12 20 33 92 85 144,5000 12 20 45 109 115 122,6256	2	20	28	76	79	126.4000	-6.370
5         20         23         78         82         135,0000           6         20         30         78         82         135,3000           7         20         31         78         82         135,3000           8         20         32         78         82         135,3000           9         20         30         82         85         144,5000           10         20         31         122         65         144,5001           11         20         32         82         85         144,5000           12         20         33         82         85         144,5000           12         20         45         108         115         122,625           14         20         45         108         115         122,625	8	20	29	76	79	126.4000	-6.370
6 20 30 78 82 135.3000 7 20 31 78 82 135.3000 8 20 32 78 82 135.3000 9 20 30 82 85 144.5000 10 20 31 82 65 144.5000 11 20 32 82 85 144.5000 12 20 33 82 85 144.5000 12 20 45 108 115 123.6256 14 20 46 188 115 123.6256	4	20	30	76	79	126.4000	-6.370
7 29 31 78 82 135.3000 8 20 32 78 82 135.3000 9 20 30 82 85 144.5000 10 20 31 82 85 144.5000 11 20 32 82 85 144.5000 12 20 33 82 85 144.5000 12 20 33 82 85 144.5000 13 20 45 119 115 122.6250 144 20 46 118 115 122.6250	5	20	29	79	82	135.3000	0.222
8 20 32 78 82 135,3000 9 20 30 82 85 144,5000 10 20 31 82 65 144,5000 11 20 32 82 85 144,5000 12 20 33 82 85 144,5000 12 20 33 82 85 144,5000 13 20 45 108 115 123,856 14 20 48 188 115 123,856	6	20	30	79	82	135.3000	0.222
9 20 30 82 85 144,5000 10 20 31 82 85 144,5000 11 20 32 82 85 144,5000 12 20 33 82 85 144,5000 12 20 33 82 85 144,5000 13 20 45 108 115 123,6256 14 20 46 188 115 123,6256	7	20	81	79	82	135.3000	0.222
10         20         31         82         85         144,5000           11         20         32         82         85         144,5000           12         20         33         82         85         144,5000           13         20         45         108         115         123,8250           14         20         46         108         115         123,6250	8	20	32	79	82	135.3000	0.222
11         20         32         82         85         144,5000           12         20         33         82         85         144,5000           13         20         45         108         115         122,6250           14         20         45         108         115         122,6250	9	20	30	82	85	144.5000	7.037
12         20         33         82         85         144,5000           13         20         45         109         115         123,6250           14         20         48         109         115         123,6250	10	20		82	85	144.5000	7.037
18         20         45         109         115         123.6250           14         20         46         109         115         123.6250	-11	20	32	82	85	144.5000	7.037
14 20 48 109 115 123,6250	12	20	33	82	85	144.5000	7.037
	18	20	45	109	115	123.6250	-8.425
15 90 47 100 115 199 6950	14	20	46	109	115	123.6250	-8.425
10 20 47 100 110 120.0200	15	20	47	109	115	123.6250	-8.425
16 20 47 112 118 129,8000	16	20	47	112	118	129.8000	-3.851
17 20 48 112 118 129.8000	17	20	48	112	118	129.8000	-3.851
18 20 48 115 121 136.1250	18	20	48	115	121	136.1250	0.833

図 5.27 歯数選択

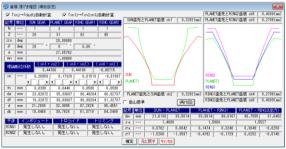


図 5.28 歯厚, 頂げき確認 (補助設定)

(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	$\gamma$		歯厚	かみ合い		効率.干渉
項目	記号	単位	SUN GEAR	PLANET GEAR	RING GEAR1	RING GEAR
正面圧力角	αt	deg		21.172832		
基礎円筒ねじれ角	βЬ	deg		18.747237		
正面法線ピッチ	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			苗厚	かみ合い		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	Zm		4	5	12	10	
基準またぎ歯厚	W	mm	10.8506	13.9215	35.7414	28.9098	
設計またぎ歯厚	W,	mm	10.8116	13.8775	35.7994	28.9688	
オーバーピ)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	
キャリバ歯たけ	Hj	mm	1.3009	1.1925	0.3835	1.8050	
基準キャリバ歯厚	Sj	mm	1.7647	1.6964	1.1230	2.1631	
設計キャリバ歯厚	Sj'	mm	1.7234	1.6496	1.0573	2.0963	

図 5.30 歯厚



図 5.31 かみ合い



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遊星のかみ合い回転の様子を観察することができます。

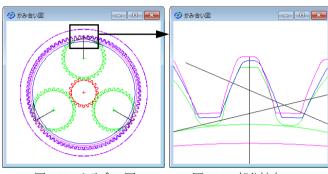


図 5.33 かみ合い図

図 5.34 部分拡大

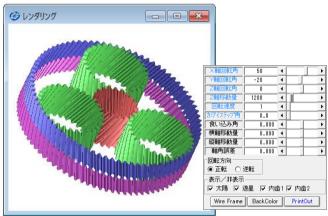


図 5.35 レンダリング(減速比 135)

## 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.

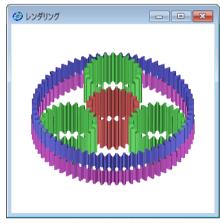
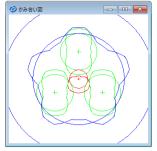


図 5.36 レンダリング(平歯車,減速比 93.8)

# 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.



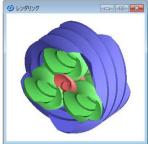


図 5.37 少歯数例(2D)

図 5.38 少歯数例(3D)

### 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.



図 5.39 諸元設定

寸法	Y	歯厚		かみ合い	Y	効率干渉	
1.7			田子	1707-051		2/J+-, 1 /2 <sup>c</sup>	
項目	記号	単位		PLANET GEAR	PLANET GEAR	RING GEAR	
正面圧力角	αt	deg		21.172832			
基礎円筒ねじれ角	βЬ	deg		18.747237			
正面法線ピッチ	Pbt	mm		3.8969			
歯直角法線ピッチ	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	ď	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	寸法		<b></b>	かみ合い		効率.干渉
項目	記号	単位	SUN GEAR	PLANET GEAR	PLANET GEAR	RING GEAR
歯直角円弧歯厚	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	2m		3	2	2	7
基準またぎ歯厚	W	mm	9.6145	5.8054	5.8145	25.1002
設計またぎ歯厚	W'	mm	9.5715	5.7674	5.7755	25.1562
オーバーピン径	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
設計オーバーピン寸法	dn'	mm	29.5215	21.4035	22.5984	60.4962
キャリバ歯たけ	Hj	mm	1.3048	1.3326	1.3106	1.0137
基準キャリバ歯厚	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



図 5.42 かみ合い



図 5.43 干渉&効率

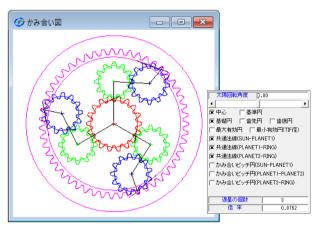


図 5.44 かみ合い 1(2D)

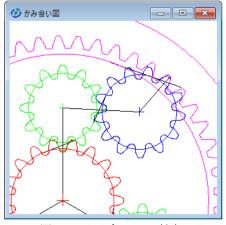


図 5.45 かみ合い 2(2D 拡大)

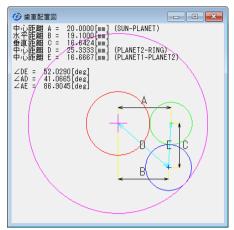


図 5.46 歯車の配置

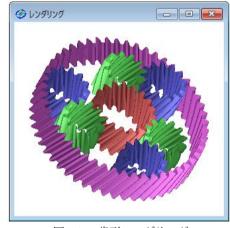


図 5.47 歯形レンダリング

曲げる	ŧð	ľ	曲面9	±ð ∫		
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	Ъ'	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					
淵滑係數	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)

曲げ	強さ	Y	ち委画曲	1		
	記号	単位	SUN GEAR	PLANET CEAR	PLANET GEAR	
許容ヘルツ応力	σHlim	MPa.	1275.0001	1275.0001	1275.0001	1275.0001
歯面有効歯幅	bw	mn	15.0000	15.0000	15.0000	15.0000
領域係数	ZH		2.3505	2.3505	2.3505	2.3505
材料定数係数	ZM	(MPa)^0.5	189.8000	189.8000	189.8000	189.8000
かみあい率係数	Zε		0.8711	0.8819	0.8819	0.8477
寿命係数	KHL		1.0000	1.0000	1.0000	1.0000
粗さ係数	ZR		0.9109	0.9067	0.9067	0.9165
温滑速度係数	ZV		0.9649	0.9649	0.9649	0.9649
硬さ比係数	ZW		1.0000	1.0000	1.0000	1.0000
荷重分布係鼓	KH &		1.0000	1.0000	1.0000	1.0000
動荷重係数	Kv		1.0938	1.0938	1.0938	1.0938
弾性係数	E					
呼び円周力	Fc	N	1392.1371	1365.3566	1335.6165	1324.4158
許容円周力	Felim	N	825.9408	691.8104	691.8104	2139.0299
歯面強さ	sfc		0.5933	0.5067	0.5180	1.6151
ヘルツ応力	σH	MPa.	1655.3000	1791.1822	1771.5669	1003.2611

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)

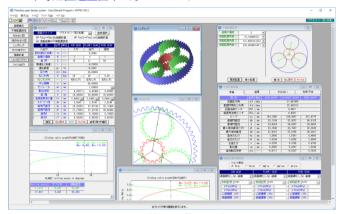


図 5.50 不等配置遊星設計例

# 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.

❸ 歯車諸元 □ □ 💌							
遊星のタイプ プラネタリー型(減速) 歯数選択							
▼「xn」→「da, df」自動計算 ▼「xn1」→「xn2, xn3」自動計算							
□ 遊星歯車の不等配置設定							
項目	記号	単位	SUN GEAR	PLANET GEAR	RING GEAR		
入出力			劢	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)	Π		4.80000				
速比誤差	Δi	%	-4.0000				
圧力角	αn	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		
歯幅	ь	mm	20.00000	20.00000	20.00000		
法線歯厚減少量	fn	mm	0.0460	0.0490	0.0640		
オ-パーピン径	dp	mm	2.6047	2.5708	2.5246		
曲先円直径	da	mm	28.02952	37.97199	91.97350		
曲底円直径	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 元に戻す クリア キャンセル 歯厚、頂げき確認							

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  $m_n 1.5$  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  $5.53\sim5.55$  に寸法結果等を示します.



図 5.52 不等配置遊星歯車の諸元

寸法計算結果						
<b>寸法</b>		歯厚	ית ן	み合い	効率.干渉	
項目	記号	単位	SUN GEAR	PLANET GEAF	RING GEAR	
正面圧力角	αt	deg	21.961905			
基礎円筒ねじれ角	βЬ	deg	23.862812			
正面法線ピッチ	mm	4.8421				
歯直角法線ピッチ 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	3.3750	3.3750	3.3750	
転位量	×m	mm	0.0506	0.0361	1.0344	
歯切転位係数	xnc		-0.0111	-0.0237	0.7520	

図 5.53 寸法結果[不等配置]



図 5.54 かみ合い数値[不等配置]



図 5.55 干渉効率[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[B]に示す角度表の中から選択します. 遊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.

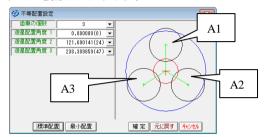
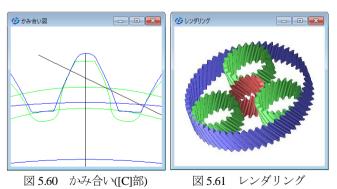


図 5.56 不等配置 1



C C

図 5.59 不等配置かみ合い



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.



図 5.62 不等配置設計例 2





図 5.63 不等配置角度

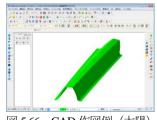
図 5.64 歯形レンダリング

## 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 5.65 ファイル出力 (歯形データ)



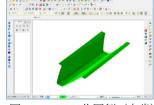


図 5.66 CAD 作図例 (太陽)

図 5.67 CAD 作図例(内歯)

### 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.



図 5.68 HELP 機能