1541ステップドピニオン式游星歯車システム COLUMN COLUMN L 0 1 1.00 L 0 2 1.00 No 10 1.00 No 10 1.00 No 10 1.00 So 10 - 10 a - 10 - 1 - 10 - 10 - 10 43%41 41%41 1.40 1.40 1.50 1.50 1.67 1.67 934 615-61 9 6 9 60-1 SAT, PATE STATE PERSON F RESOLUTION STATE STATE STATE STATE STATE egile Isiles Avguin Arguin Arguin Arguin Briles Isiles Arguin Arguin Arguin Arguin Arguin Arguin Arguin 040 1.04 1.941 1.941 6.00M 2 34 3122 2.103 37 67 5305 5401 6.570 6.530 40 xx 5.400 16.500 6.570 6.530 40 xx 5.400 16.500 16.500 36.500 40 xx 5.400 16.500 16.500 36.500 7.0%376 RE NOT

図 54.1 ステップドピニオン式游星歯車

54.1 概要

ステップドピニオン式

遊星歯車は、

プラネラリ型

遊星機構に対 し、ピニオン(星歯車)が2段となっていて1つ目のピニオンは太 陽歯車と2つ目のピニオンは内歯車とかみ合います. そのためピニ オンの歯数の違いからプラネラリ型(遊星歯車1個)より大きな減 速比を得ることができます。図54.1に計算結果の全体画面を示し ます. 本遊星歯車の仕様を(1)~(8)に示します.

- (1) 遊星歯車(ピニオン)の個数は、2~9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 54.4) から選択する方式があります.
- (3) 中心距離の変更をすることができます.
- (4) バックラッシは. 法線歯厚減少量で設定します. 標準値は, JIS バックラッシ標準中間値の 1/2 を表示します.
- (5) 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,任意に変更は可能です.
- (6) 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 て生成します.内歯車の歯元はR接続です.
- (7) 歯車の歯先面取りはRで作成することができます.
- (8) 転位係数は1種を変更すると他の歯車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も可能です.

54.2 プロパティ(基準ラック)

図 54.2 のようにプロパティで基準ラック、歯先円直径の決定方 式,摩擦係数および歯車精度を設定します.



54.3 歯車諸元 (歯数の組み合わせと寸法)

歯車諸元入力画面を図 54.3 に示します. ステップドピニオン式 遊星歯車では組み立て性を考慮して星歯車の歯数比を整数とする 方法が採用されます.本ソフトウェアでは、図54.3右下の「歯数 組み合わせ検索|機能により図54.4のように歯数表を表示します.



歯数の組み合わせは、図 54.4 で遊星歯車(ピニオン)個数、減速 比範囲, 歯数範囲を設定することで歯数一覧を表示します. また, 不等配置とする場合は、図 54.4 に示す[□ピニオン不等配置を含 める]で対応可能です.本例では、歯数の組み合わせの中から No.1 を選択した例を示します。また、転位係数は、転位係数の入力の 他に歯厚(またぎ, OBD)からも設定可能です. そして, 図 54.3 の[確定]を押すと、図 54.5~54.8 のように寸法、歯厚、そして干 渉, 効率, 相マークの計算結果を表示します.



🙆 歯車諸元結果						- • ×
寸法 歯厚 かみ合	い一手約	步,効率	4,相マーク			
項目	記号	単位	サンギヤ	大ビニオン	小ピニオン	リングギヤ
正面圧力角	αt	deg	21.	88023	20.	36743
基礎円筒ねじれ角	βb	deg	23.	39896	10.	67130
正面法線ビッチ	Pbt	mm	6.	4333	8.	1230
歯直角法線ビッチ	Pbn	mm	5.	9043	7.	9826
リード	pz	mm	475.7531	862.3024	862.1670	3965.9683
最小有効直径(TIF)	dt	mm	67.3486	124.3809	51.8387	248.7826
最大有効直径	dh	mm	74.4048	131.7645	60.3751	259.3021
歯末のたけ	ha	mm	2.0000	2.0000	2.7040	2.6217
歯元のたけ	hf	mm	2.5000	2.5000	3.3800	3.3931
全歯たけ	h	mm	4.5000	4.5000	6.0840	6.0148
転位量	Xm	mm	0.0000	0.0000	0.0000	0.0131
歯切り転位係数	xnc		-0.0460	-0.0541	-0.0346	0.0546



🙆 歯車	諸元結果						- • X
寸法	歯厚 かみ合	い干液	步,効率	、相マーク			
	項目	記号	単位	サンギヤ	大ピニオン	小ビニオン	リングギヤ
齿	直角円弧歯厚	sn	nm	3.0745	3.0628	4.1793	4.1400
I	面円弧歯厚	st	nn	3.3924	3.3795	4.2629	4.2228
	またぎ歯数	ZM		5 🜲	9 💠	3 💠	11 🜲
基	準またぎ歯厚	W	nn	27.7548	52.3352	20.7579	87.5126
設	計またぎ歯厚	W,	nm	27.6918	52.2612	20.6939	87.6046
	測定ビン径	dp	nn	3.390	3.368	4.654	4.495
基準	鮎ーバーピン寸法	dn	nm	75.2245	132.5428	61.5697	247.7700
設計	トオーバーピン寸法	dm'	nn	75.0559	132.3368	61.4127	248.0500
+	ャリバ歯たけ	hj	nm	2.0287	2.0158	2.7826	2.6105
基準	■キャリバ歯厚	Sj	nn	3.1409	3.1414	4.2436	4.2377
1988-	トキャリバ歯厚	Sj'	nm	3.0739	3.0627	4.1757	4.1379
1.							

図 54.6 歯厚

◎ 齿車諸元結果							
寸法 歯厚 かみ合	い T à	步,効率	4、相マーク				
項目	記号	単位	サンギヤ	大ピニオン	小ピニオン	リングギヤ	
正面かみ合い圧力角	æwt	deg	21.	88023	20.	38776	
かみ合い円筒ねじれ角	βw	des	25.	00000	11.	36646	
かみ合いビッチ円直径	dw	000	70.6162	127.9918	55.1689	253.7769	
有効歯幅	bw	000	30.	0000	30.	.0000	
かみ合い長さ	ga	000	9.	1403	13.	7529	
近寄りかみ合い率	εα1		0.	6937	0.	.7350	
遠のきかみ合い率	ε α 2		0.	7271	0.	.9581	
正面かみ合い率	εα		1.	4208	1.	.6931	
重なりかみ合い率	εβ		2.	0179	0.	6959	
全かみ合い率	εγ		3.	4386	2.	.3890	
すべり率(歯先側)	σa		0.3930	0.4612	0.2999	0.7693	
すべり率(歯元側)	σf		-0.8559	-0.6474	-3.3338	-0.4284	
正面法線方向バックラッシ	jnt	000	0.	1493	0.	1587	
バックラッシ角度	jθ	des	0.26104	0.14402	0.35176	0.07647	
最大接触直径	dja	000	74.4048	131.7645	60.3751	258.1793	
最小接触直径	djf	00	67.6888	124.9405	51.8418	248.7826	

	図 54.7	かみ合	い寸法		
🥝 歯車諸元結果					- • 💌
寸法 歯厚 かみ合	, 1 干渉,効率,相	I マーク			
効率 0.98535			相マーク位置		
リンパギヤ干渉			ピニオン番号	配置[deg]	位置[deg]
項目	リングギヤ		ピニオン 1	0.0000	0.0000
インボリュート干洗	務生したい)		ピニオン 2	120.0000	60.0000
トロライド干渉	発生したい 発生したい		ビニオン 3	240.0000	-60.0000
トリミング	発生しない				
歯先干渉	発生しない				
回転比					
サンギヤ 大ビニオ	シー 小ピニオン	リングギヤ			
1.0000 -0.5	517 -0.5517	-0.1199			
h					

図 54.8 干渉, 効率, 相マーク

54.4 作用力, モーメント

入力トルクが作用したときの作用力やモーメント、そして等価 ラジアル荷重の計算結果を図 54.9 のように表示します.

🧀 作用力,モーメント					- • ×
項目 記号	単位	サンギヤ	大ビニオン	小ピニオン	リングギヤ
Νιά Τ	N·m \sim	200.0000 🗔	359.8975 📃	359.8975 🗔	1643.0722 🔜
項目(単位:N)	記号	大ピニ	コオン	小ピ:	コオン
接線力	Ft1,Ft2	18.5163		42.9579	
半径力 Fr1,Fr2		7	4361	-15.9655	
スラストカ Fa1,Fa2		-8.	6343	-8.6357	
ピニオンに作用するモーメント	Mp	692.	8942		
等価ラジアル荷重	Fre1,Fre2	19.	6336	41.3	8406
		確定	キャンセル		クリア

図 54.9 作用力,モーメント

54.5 歯形生成

■ 歯形計算諸元 で歯形を計算し,正面歯形(図 54.10)と レンダリング (図 54.11) を表示することができます. 正面歯形図 では、画面下のスライドバーで回転させることやズーム機能で歯 の拡大,縮小が可能です.また、レンダリングでも回転させるこ とができます.





54.6 歯形ファイル出力

生成した歯形は、図 54.12 で歯形データを出力することができ ます. CAD 作図例を図 54.13 および図 54.14 に示します.



(a) DXF

図 54.12 歯形ファイル出力



図 54.14 CAD 作図例 (IGES)

54.7 強度計算

強度諸元設定画面を図 54.15 に示します. 材料は、金属材料と 樹脂材料を選択することができます. 鋼材料の場合, 図 54.16 お よび図 54.17 のように許容応力の oFlim と oHlim を表中から選択する ことができます.また,トルク単位は「kN・m」,「N・m」,「N・m」,「N・m」,「N・m」,「N・m」,「N・m」,」 「N・mm」から選択することができ,トルク,回転速度は入力側, 出力側のどちらでも入力可能です.強度計算結果を図 54.18 およ び図 54.19 に示します.強度計算は効率やかみ合い率を考慮し, 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.







図 54.16 材料設定



义	54.1	7 材	/料選択
		· · · ·	

はず強さ 歯面強	さ					
項目	記号	単位	サンギヤ	大ビニオン	小ビニオン	リングギヤ
許容曲げ応力	σFlim	MPa.	470.5000	480.5000	480.5000	461.000
有効歯幅	b'	mm	30.0000	30.0000	30.0000	30.000
歯形係数	YF		2.4513	2.3060	2.8209	2.228
荷重分布係数	¥ε		0.7038	0.7038	0.5906	0.59
ねじれ角係数	Yβ		0.7917	0.7917	0.9053	0.90
寿命係数	KL		1.0000	1.0000	1.0000	1.00
寸法係数	KF×		1.0000	1.0000	1.0000	1.00
動荷重係数	Κv		1.2349	1.2349	1.0594	1.05
速度補正係数	KVo		****	*****	*8*8*	8*8*8
温度係数	KT		****	*****	*8*8*	8*8*8
潤滑係数	KLo		****	****	*8*8*	8*8*8
材質係数	KM		***	9048348	*8*8*	84846
呼び円周力	Ft	N	1888.1413	1874.5857	4349.0389	4316.31
許容円周力	Ftlim	N	13947.1932	15141.5626	20327.8538	24685.32
曲げ強さ	Sft		7.3867	8.0773	4.6741	5.71
歯元曲げ応力	σF	MPa	63,6953	59,4878	102.8005	80,60

図 54.18 強度計算結果(曲げ)

自び強き 歯面強き									
項目	記号	単位	サンギヤ	大ビニオン	小ビニオン	リングギヤ			
許容ヘルツ応力	σHlim	MPa.	1294.5000	1275.0000	1275.0000	1314.000			
有効歯幅	bv	nn	30.0000	30.0000	30.0000	30.000			
領域係数	ZH		2.3038	2.3038	2.4530	2.458			
材料定数係数	ZM	√MPa	189.8000	189.8000	189.8000	189.800			
かみ合い率係数	Zε		0.8390	0.8390	0.8456	0.845			
寿命係数	KHL		1.0000	1.0000	1.0000	1.000			
粗さ係数	ZR		0.9491	0.9491	0.9491	0.949			
撒骨速度係数	Z٧		0.9786	0.9786	0.9608	0.960			
硬さ比係数	ZV		1.0000	1.0000	1.0000	1.000			
荷重分布係数	KH ₁ 3		1.0000	1.0000	1.0000	1.000			
動荷重係数	Kv		1.2349	1.2349	1.0594	1.058			
弹性係数	E	MPa.	******	******	******	******			
呼び円周力	Fc	N	1888.1412	1874.5857	4349.6121	4316.885			
許容円周力	Felin	N	8980.7711	8712.2412	8460.8780	13978.845			
歯面強さ	Sfc		4.7564	4.6476	1.9452	3.238			
ヘルツ応力	σH	MPa.	593,5571	591,4226	914,1716	730.205			

図 54.19 強度計算結果(歯面)

54.8 歯面評価

歯面評価では、すべり率、ヘルツ応力、油膜厚さ、接触温度、 すべり速度の各グラフとすべり速度図を表示します.これらの計 算結果は、歯面修整には適応していません.また油膜厚さ、接触 温度(歯車温度+フラッシュ温度)は、AGMA2001-C95, Annex A に基づく計算結果です.そのため歯面修整量や荷重分担などを考 慮した歯面応力および伝達誤差解析は 54.12 歯面応力&伝達誤 差解析をお使いください.

図 54.20 の歯面評価設定時の油の種類は、鉱物油、合成油を選 択でき ISO グレードも選択(任意設定可)することができます. また、摩擦係数は、一定値、ISO、AGMA 方式の中から選択する ことができます.

図 54.21~54.26 に、すべり率、ヘルツ応力グラフ等を示します が、横軸目盛はロールアングルと作用線長さの切り換えができま す.また、図 54.23 の油膜厚さから摩耗の発生確率を、図 54.24 の 接触温度からスカッフィングの発生確率を計算します.





54.9 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. 例えば、レンダリング表示について知りたい場合は、レンダリン グフォームをアクティブにして[F1]キーを押すことにより図54.27 のように説明画像を表示します.また、「ヘルプ」、目次、インデ ックスでも説明画面を表示することができます.



図 54.27 HELP 機能

54.10 歯面応力および伝達誤差解析(オプション)

この機能は、(1) 歯面修整の設定、(2) 歯面応力解析、(3) 伝達 誤差解析をすることができます.

歯のかみ合いにおいてインボリュート面だけの接触だけではな く端部接触する場合があるため図 54.28 のように端部接触解析に 「有効」、「無効」を設けています.また、ピッチ偏差も設定でき るようにしています.



図 54.28 歯面要素設定

54.11 歯面修整(オプション)

歯面修整は、(1)歯形修整、(2)歯すじ修整、(3)歯面歯すじ修整、 そして(4)データ読み込みの機能がありここでは、歯形修整の例を 図 54.29 に示します. この歯形を得るためには図 54.30 で「歯形」 を選択すると図 54.31 のように歯形修整を数値入力で与えること もできますが、右側の図のようにパターン化した歯形に数値を入 カして与えることもできます.また,図 54.32 のように csv ファイ ルを読み込む機能もあります.



歯形修整 図 54.31



54.12 歯面応力&伝達誤差解析(オプション)

太陽歯車に図 54.29 の歯先修整を施し,大ピニオン (大星歯車) にクラウニング 10µm を施した歯車の歯面解析例を以下に示しま す.ここでは、図 54.33 のように最大接触角を 40 分割し,太陽歯 車と大ピニオンの食い違い誤差を φ1=0.005° として解析すると 「太陽歯車×大ピニオン」の歯面応力分布は、食い違い誤差を与え ているため応力発生場所は歯幅端部側に寄っています.しかし, 歯形修整と歯すじ修整のため端部は強く接触していないことが分 かります.一方、「小ピニオン×内歯車」は、図 54.35 のように無 修整歯形であるため小ピニオンの歯元と内歯車の歯先で大きな応 力が発生していることが分かります.このように歯面応力分布を 知ることで適切な歯面修整を決定することができます.



図 54.34 歯面応力 (太陽歯車×大ピニオン), のHmax=933MPa



図 54.35 歯面応力 (小ピニオン×内歯車), oHmax=1495MPa

歯面全体の応力分布 (セル表示) を図 54.36 および図 54.37 に示 します. 図 54.37 では無修整歯形のため太陽歯車の歯元 (*d*=51.95) で大きな応力を示していることが分かります.また,ここに表示 している応力値は CSV ファイル CSV出力 で出力することがで きます.また,各々の回転角時に応じた応力分布を連続して表示 することができますので応力変化と接触位置や応力値を把握する ことができます.



54.13 伝達誤差解析 (オプション)

歯面応力解析と同時に伝達誤差も解析します. 図 54.38 に伝達 誤差解析結果を,図 54.39 にフーリエ解析結果を示します.また, 歯のかみ合い剛性解析も表示します.





(a) 太陽×大 pinion, TE=0.44 図 54.38

(b)小 pinion×内歯車, TE=2.77 伝達誤差



※ [5] 遊星& 不思議 遊星と [49] 遊星 歯車の 起振力解析 ソフトもご 覧ください.