

Dipartimento di Ingegneria e Architettura Corso di Laurea in Ingegneria Meccanica

Dimensionamento di un Riduttore Angolare a 90 gradi

Cocconi Matteo 356072 Faia Ruben 355711 Ravaglia Roberto 356094

Professore: Moroni Fabrizio

OBIETTIVI

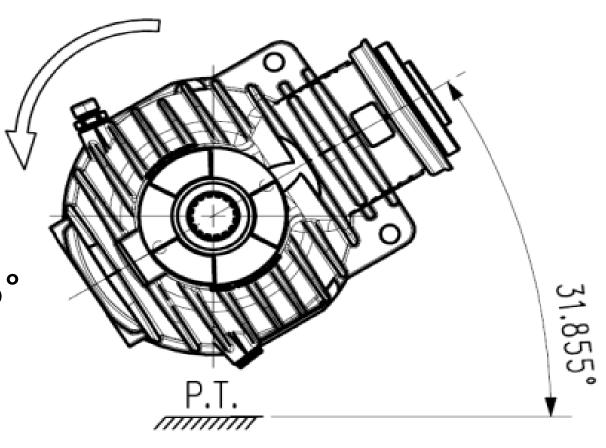
- DIMENSIONAMENTO INGRANAGGI
- SCELTA CUSCINETTI
- SCELTA TENUTE
- SCELTA CALETTAMENTI
- PROGETTAZIONE CARTER





VINCOLI

- VITA UTILE: 3000 ORE
- Sf BENDING > 1.3
- Sf PITTING > 1.1
- PESO MINORE DI 18 kg
- PUNTO DI LAVORO A 31.855°



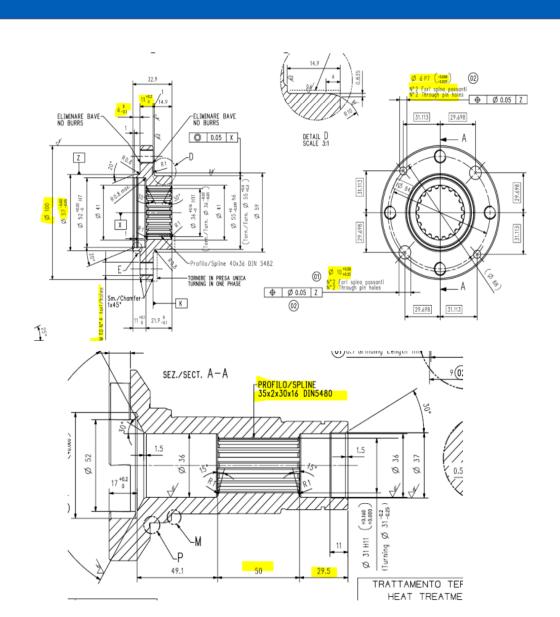


VINCOLI

FLANGIA DI INPUT:

ALBERO DI OUTPUT:



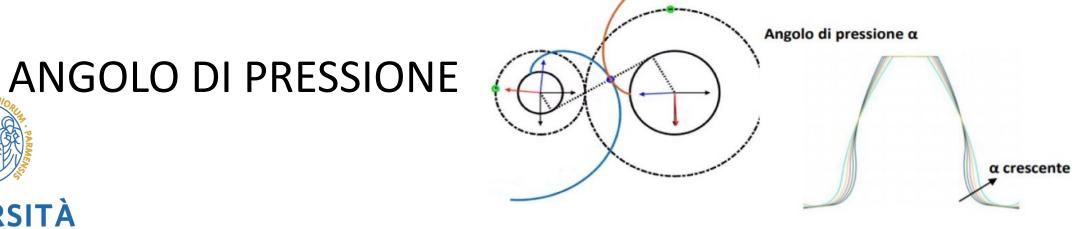


PARAMETRI DI PROGETTAZIONE

RAPPORTO DI TRASMISSIONE

$$\tau = \frac{\omega_1}{\omega_2} = \frac{r_2}{r_1} = \frac{z_2}{z_1}$$

DIAMETRO DI TESTA: fondamentale per gli ingombri



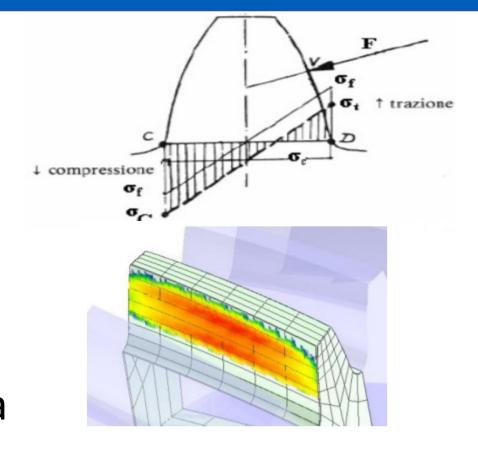
PARAMETRI DI INTERESSE

BENDING: sollecitazione a taglio

PITTING: usura superficiale

DI PARMA

RICOPRIMENTO: n° denti in presa



PARAMETRI E RESISTENZA

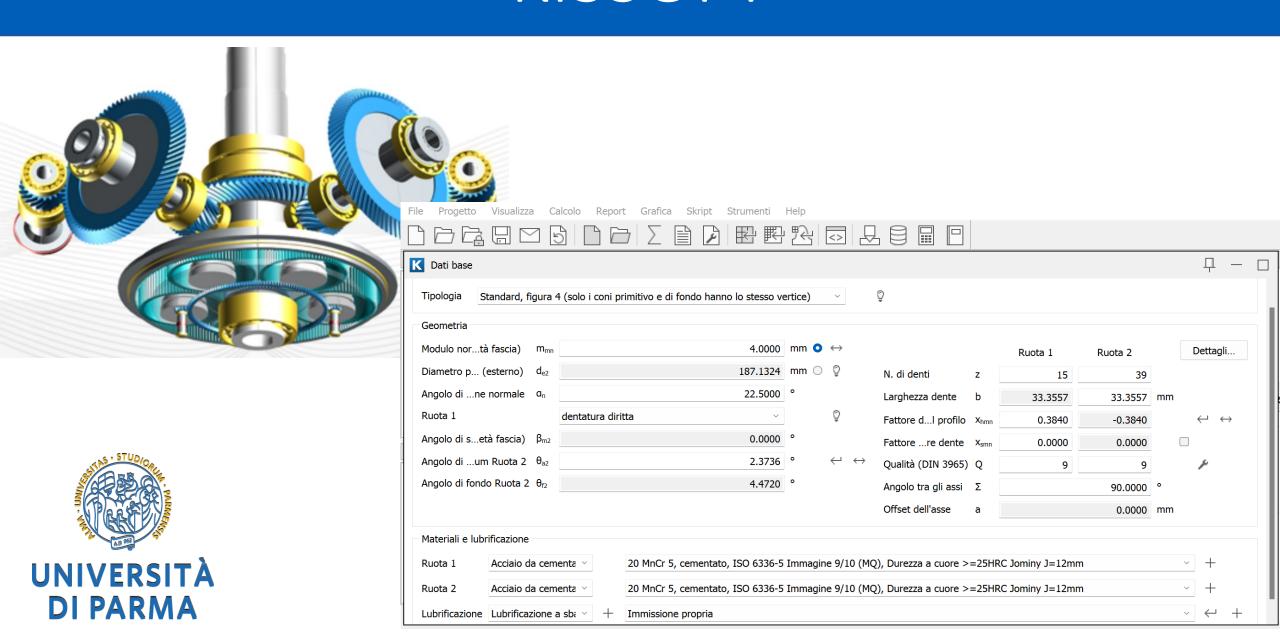
ANGOLO DI PRESSIONE: se aumenta, aumenta la resistenza a bending sfavorendo la resistenza a pitting

LARGHEZZA DI FASCIA: definisce l'area su cui è distribuita la pressione di contatto e la sezione resistente del dente.

MODULO: maggior resistenza a bending aumentando m



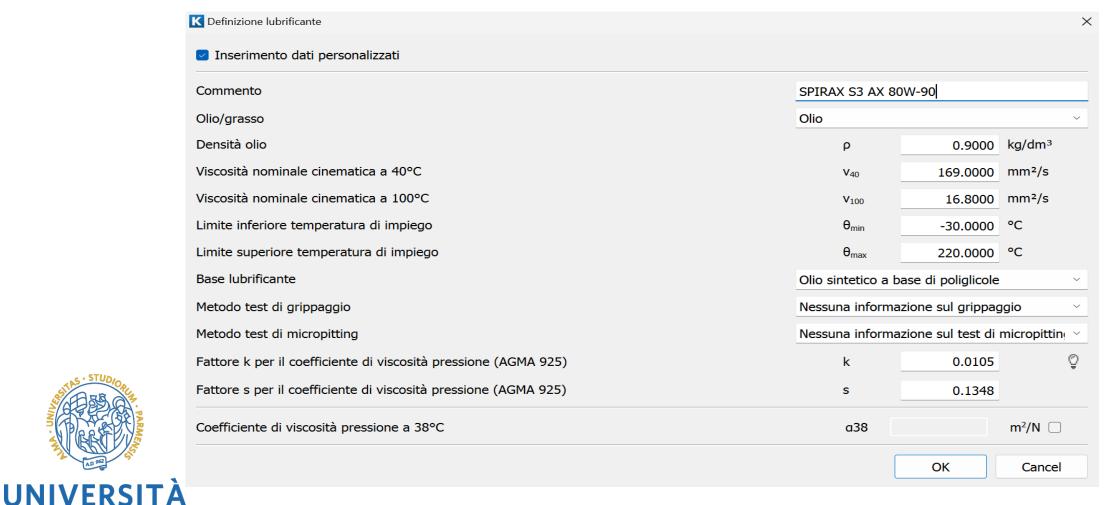
KISSOFT



PARAMETRI KISSOFT

OLIO: SPIRAX S3 AX 80W-90

DI PARMA



PARAMETRI KISSOFT

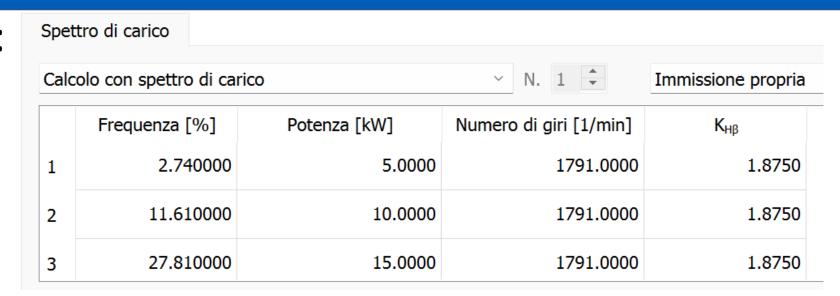
- MATERIALE: 20MnCr5

VOCE	SIMBOLO	VALORE
Durezza Superficie	/	HRC 60
Limite di fatica tensione piede del dente(N/mm²)	[σFlim]	430
Limite di fatica pressione di Hertz (N/mm²)	[σHlim]	1500
Modulo di elasticità (N/mm²)	[E]	206000
Coefficiente di Poisson	[ν]	0,3
Resistenza alla rottura (N/mm²)	[σΒ]	1200
Limite di snervamento (N/mm²)	[σS]	850



PARAMETRI KISSOFT

CICLO DI LAVORO:



- TOLLERANZE: GLEASON AGMA 7-13 Q4-10



SCELTA COPPIE ADATTE:

1° TENTATIVO: 13/33

LARGH.DENTE: 25

RAPPORTO: 2,538

MODULO: 4

R1	$ullet$: $ullet$ \times \checkmark f	<u>x</u>			
4	Α	В	С	D	E
1					
2	Rapporto di Trasmissione	2,58			
3	Tolleranza	3%			
4	Range	2,5026	2,6574		
5_					
6					
7_		5	6	7	8
8	12	2,400	2,000	1,714	1,500
9	13	2,600	2,167	1,857	1,625
LO	14	2,800	2,333	2,000	1,750
1	15	3,000	2,500	2,143	1,875
L2	16	3,200	2,667	2,286	2,000
L3	17	3,400	2,833	2,429	2,125
<u>4</u>	18	3,600	3,000	2,571	2,250
15	19	3,800	3,167	2,714	2,375
L6	20	4,000	3,333	2,857	2,500
١7	21	4,200	3,500	3,000	2,625
8_	22	4,400	3,667	3,143	2,750
L9	23	4,600	3,833	3,286	2,875



RISULTATI INSODDISFACENTI

4	
22,5	
PIGNONE	RUOTA
13	33
25	25
0,3815	-0,3815
9	
Fresato	Fresato
1.25/0.30/1.0 ISO 53: 1998 Profilo B	1.25/0.30/1.0 ISO 53: 1998 Profilo B
1,45	
73,586	157,453
1,052	1,175
0,875	0,922
	PIGNONE 13 25 0,3815 9 Fresato 1.25/0.30/1.0 ISO 53: 1998 Profilo B 1,45 73,586 1,052



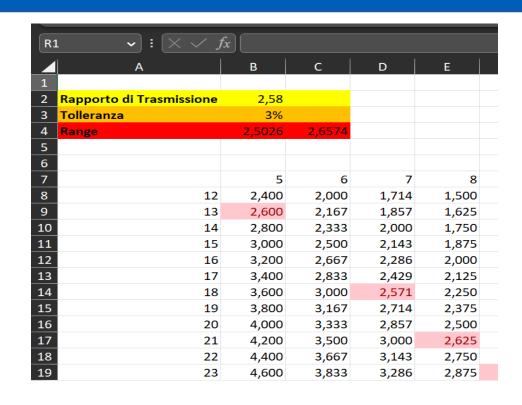
SCELTA COPPIE ADATTE:

2° TENTATIVO: 15/39

LARGH.DENTE: 25

RAPPORTO: 2.6

MODULO: 4





RISULTATI INSODDISFACENTI

Modulo Normale [mm]	4	
Angolo di Pressione [°]	22,5	
	PIGNONE	RUOTA
N° di Denti	15	39
Larghezza del dente [mm]	25	25
Fatt. spostamento del profilo	0,384	-0,384
Qualità ISO	9	9
Fase di lavorazione	Fresato	Fresato
Profilo di riferimento	1.25/0.30/1.0 ISO 53: 1998 Profilo B	1.25/0.30/1.0 ISO 53: 1998 Profilo B
Ricoprimento	1,476	
Cerchio di testa effettivo		
[mm]	81,133	181,475
SF bending	1,224	1,355
SF pitting	1,03	1,086



SCELTA COPPIE ADATTE:

3° TENTATIVO: 15/39

LARGH.DENTE: 33

RAPPORTO: 2.6

MODULO: 4

$\boxed{R1}$ \mathbf{v} \vdots $\boxed{\times \checkmark f_{X}}$:			
A	В	С	D	E
1				
2 Rapporto di Trasmissione	2,58			
3 Tolleranza	3%			
4 Range	2,5026	2,6574		
5				
6				
7	5	6	7	8
8 12	2,400	2,000	1,714	1,500
9 13	2,600	2,167	1,857	1,625
10 14	2,800	2,333	2,000	1,750
11 15	3,000	2,500	2,143	1,875
12 16	3,200	2,667	2,286	2,000
13 17	3,400	2,833	2,429	2,125
14 18	3,600	3,000	2,571	2,250
15 19	3,800	3,167	2,714	2,375
16 20	4,000	3,333	2,857	2,500
17 21	4,200	3,500	3,000	2,625
18 22	4,400	3,667	3,143	2,750
19 23	4,600	3,833	3,286	2,875

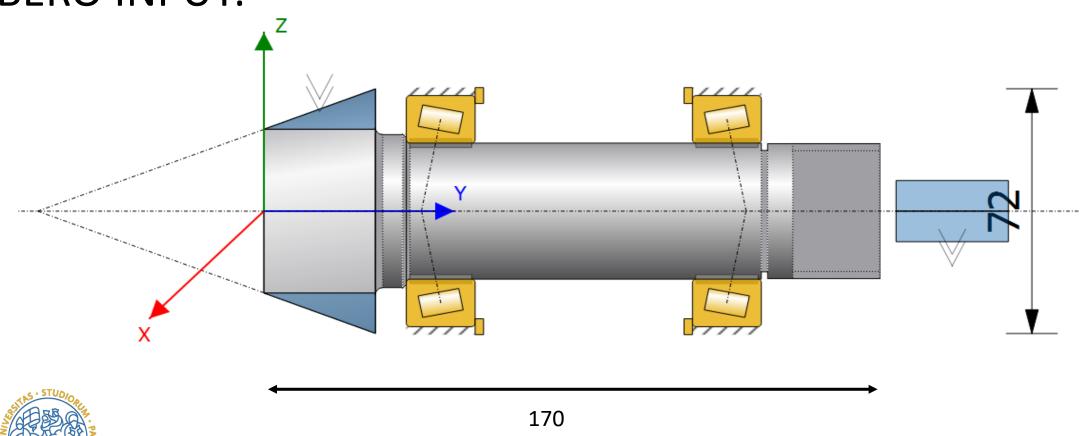


RISULTATI SODDISFACENTI

Modulo Normale [mm]	4	
Angolo di Pressione [°]	22,5	
	PIGNONE	RUOTA
N° di Denti	15	39
Larghezza del dente [mm]	33	33
Fatt. spostamento del profilo	0,384	-0,384
Qualità ISO	9	9
Fase di lavorazione	Fresato	Fresato
Profilo di riferimento	1.25/0.30/1.0 ISO 53: 1998 Profilo B	1.25/0.30/1.0 ISO 53: 1998 Profilo B
Ricoprimento	1,476	
Cerchio di testa effettivo		
[mm]	84,589	189,06
SF bending	1,593	1,749
SF pitting	1,174	1,238

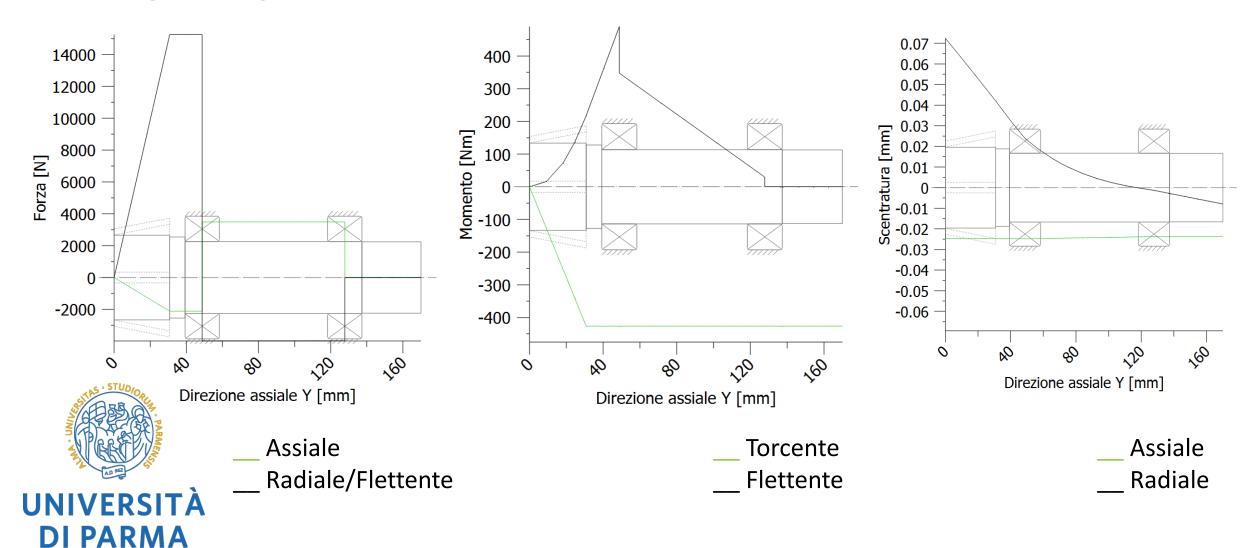


ALBERO INPUT:





ALBERO INPUT:



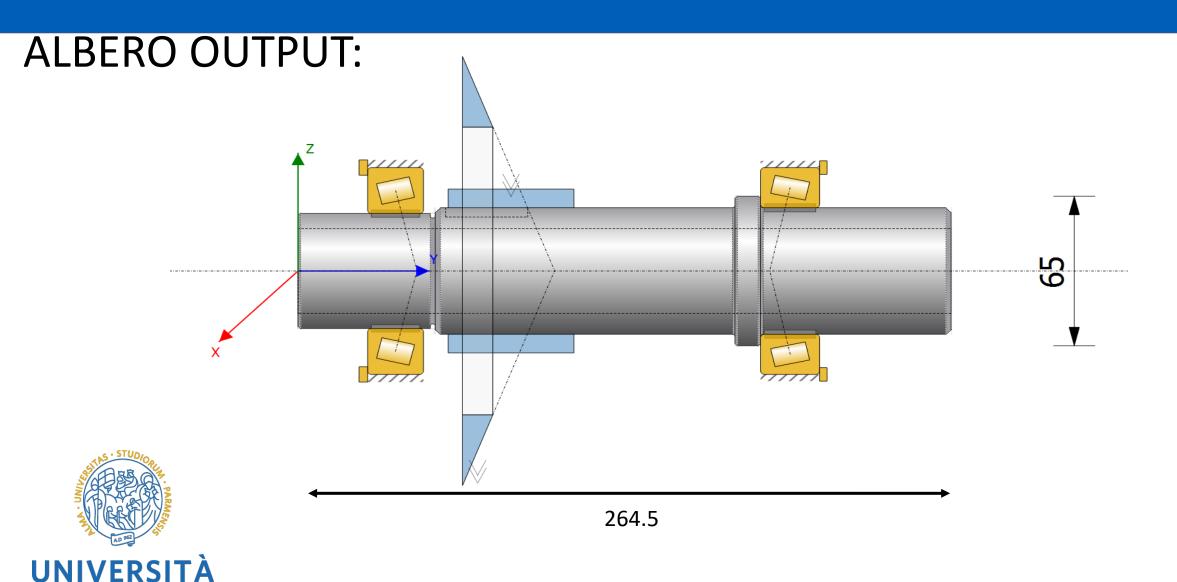
ALBERO INPUT:

(LDLIVO IIVI OII	
inflessione massima	72.46 μm
tensione equivalente massima	117.84 N/mm²
durata minimale di vita del cuscinetto	7872.10 h
sicurezza statica minimale del cuscinetto	3.69
sicurezza minimale alla fatica	2.62
sicurezza statica minimale	4.74

Risultati	S ₀	L10h
Cuscinetto SX (SKF 32008 X)	3.69	7872 h
Cuscinetto DX (SKF 32008 X)	13.77	211451 h

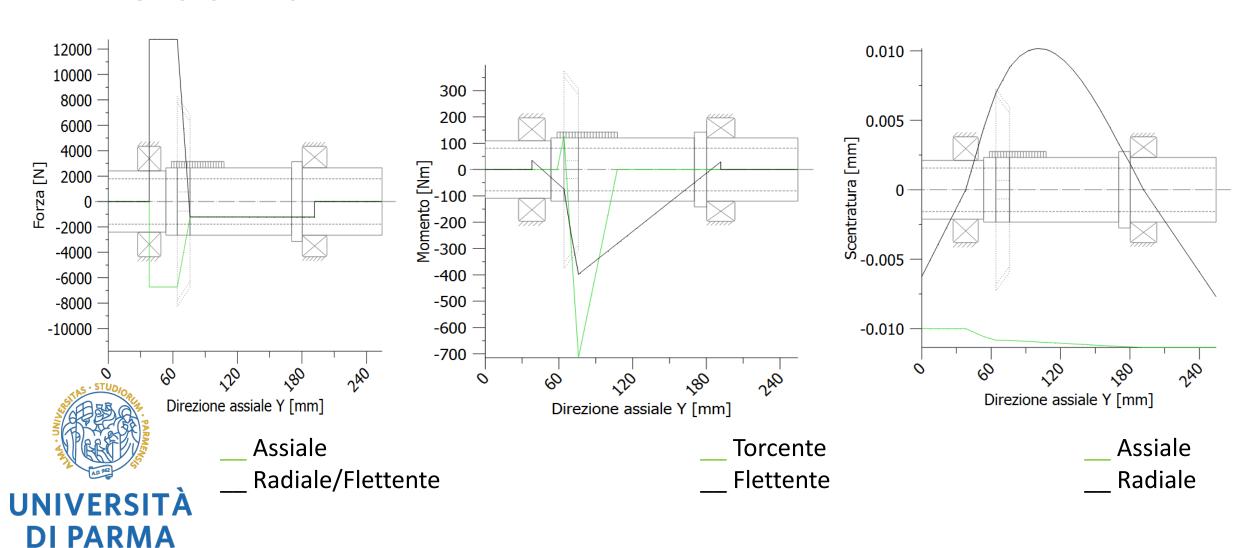


	SICUREZZE		RISULTATI [%]	
	FATICA	STATICO	FATICA	STATICO
Sezione cuscinetto SX	2.60	4.83	216.91	402.46
Sezione ruota conica	19.91	17.65	1659.37	1471.15
Sezione intaglio 2 - PROFILO SCANALATO	7.59	4.74	632.71	394.91
Sezione cuscinetto DX	6.91	6.72	576.05	560.20
Sezione intaglio 1 – GOLA	4.30	4.81	358.29	400.95



DI PARMA

ALBERO OUTPUT:



ALBERO OUTPUT:

inflessione massima	10.18 μm
	-
tensione equivalente massima	65.35 N/mm ²
1	
durata minimale di vita del cuscinetto	176316.41 h
durata minimate di vita dei cascinetto	1,0010.1111
sicurezza statica minimale del cuscinetto	7.17
Sicurezza statica minimiale dei cuscinetto	/.1/
	27.72
sicurezza minimale alla fatica	27.72
sicurezza statica minimale	122.89

	S ₀	L10h
Cuscinetto SX (SKF 30210)	7.17	176316 h
Cuscinetto DX (SKF 32011 X)	31.39	> 1000000 h



	SICUREZZE		RISULTATI [%]	
	FATICA	STATICO	FATICA	STATICO
Sezione intaglio 2 - SPALLAMENTO	241.81	475.65	20151.25	39637.43
Sezione cuscinetto DX	61.55	285.21	5129.31	23767.73
Sezione cuscinetto SX	9999.99	9999.99	999999.99	999999.99
Sezione intaglio 1 - GOLA	27.72	122.89	2309.59	10240.79

SCELTA TENUTE

TENUTA	DENOMINAZIONE e MISURE [mm]
Tenuta profilo scanalato - INPUT	TSS YJ 38 YJ3800520-N7MM – 52 x 6.5
Tenuta carter pignone - INPUT	SKF HMS5 RG 55x68x8
Tenuta coperchio DX - OUTPUT	SKF HMS5 RG 50x70x10
Tenuta coperchio SX - OUTPUT	SKF HMS5 RG 55x70x10

LE TENUTE SONO STATE SCELTE BASANDOSI SULLE CONDIZIONI DI ESERCIZIO FORNITE DA SKF.



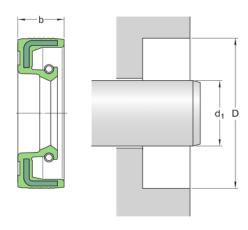
SCELTA TENUTE

SKF HMS5 RG 55x68x8:

Type of outside diameter	Rubber metal reinforced
Materiale labbro	Gomma nitrilica (NBR)
Design della tenuta	HMS5
Conformità allo standard	ISO 6194, DIN 3760

VELOCITA' ALBERO: 7.5 m/s

RPM: 1791



Dimensioni

d_1	55 mm	Diametro albero
D	68 mm	Diametro foro supporto
b	8 mm	Larghezza di tenuta

Applicazioni e condizioni di esercizio

Temperatura di esercizio	min40 °C
Temperatura di esercizio	max. 100 °C
Temperature di esercizio ammissibili, per brevi periodi	max. 120 °C
Velocità superficiale albero	max. 8.22 m/s
Velocità dell'albero	max. 2 880 r/min
Variazione di pressione	0.03 N/mm²



PROFILO SCANALATO TRA RUOTA CONDOTTA E ALBERO DI OUTPUT:

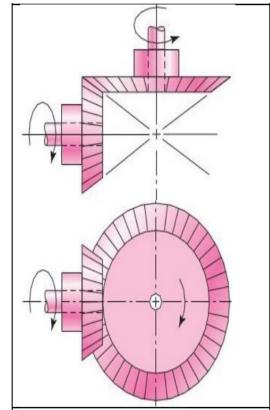
P = 80 kW

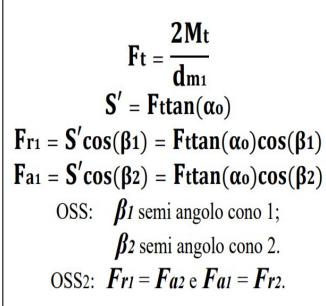
Mt = 1109.02 Nm

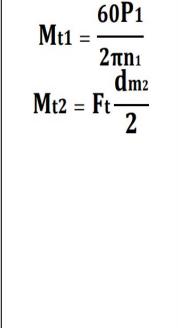
Ft = 14218.2 N

Fa = 5496.8 N

Fr = 2114.2 N

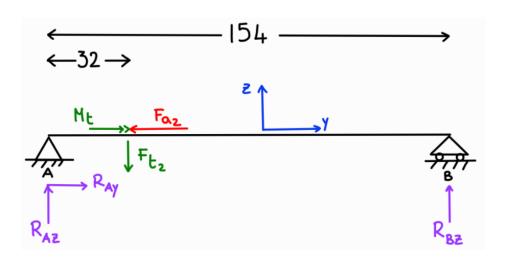


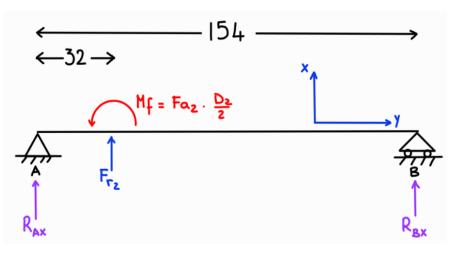


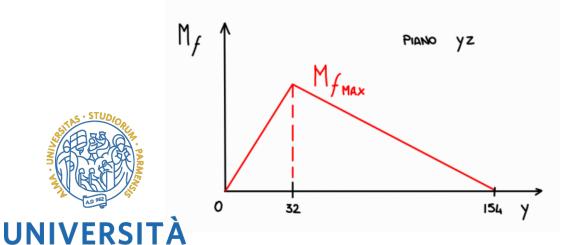




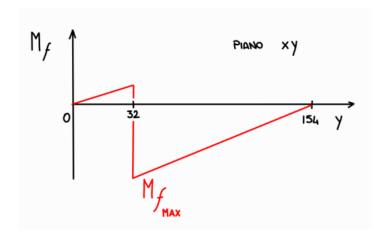
PROFILO SCANALATO TRA RUOTA CONDOTTA E ALBERO DI OUTPUT:







DI PARMA



PROFILO SCANALATO TRA RUOTA CONDOTTA E ALBERO DI OUTPUT:

$$Mf \ max = \sqrt[2]{(Mfyz^2 + Mf \ xy^2)} = 533448,9 \ Nmm$$

COEFFICIENTE DI SICUREZZA:

$$n = Fattore \ di \ sicurezza \ con \ intaglio = \sqrt{\frac{1}{\left(\frac{\sigma_a}{\sigma_{wK}}\right)^2 + \left(\frac{\tau_m}{\tau_s}\right)^2}}$$



PROFILO SCANALATO TRA RUOTA CONDOTTA E ALBERO DI OUTPUT:

DATI:

$$\sigma_{wo}$$
 = *Limite di fatica* = 0.5 · $Rm \cdot Csurf \cdot Cload \cdot Csize$

- Rm = 800 Mpa (dato cautelativo)
- Cload =1 (perché il dato che ci interessa sarà il limite a fatica a flessione)
- Csurf = 0.75 (superficie fresata con Rm pari a 800 MPa)
- Csize = 0.81 (Csize = $1.189 d^{-0.097}$)

$$\sigma_{wo} = 244 \text{ MPa}$$



PROFILO SCANALATO TRA RUOTA CONDOTTA E ALBERO DI OUTPUT:

$$\sigma a = \frac{Mf \, max}{W} = \frac{Mf \, max}{\frac{\pi (D^4 - d^4)}{32 \, D}} = 40 \, MPa \qquad \tau m = \frac{Mt}{Wp} = \frac{Mt}{\frac{\pi (D^3 - d^3)}{16}} = 47.2 \, Mpa$$

$$\tau m = \frac{Mt}{Wp} = \frac{Mt}{\frac{\pi(D^3 - d^3)}{16}} = 47.2 \, Mpa$$

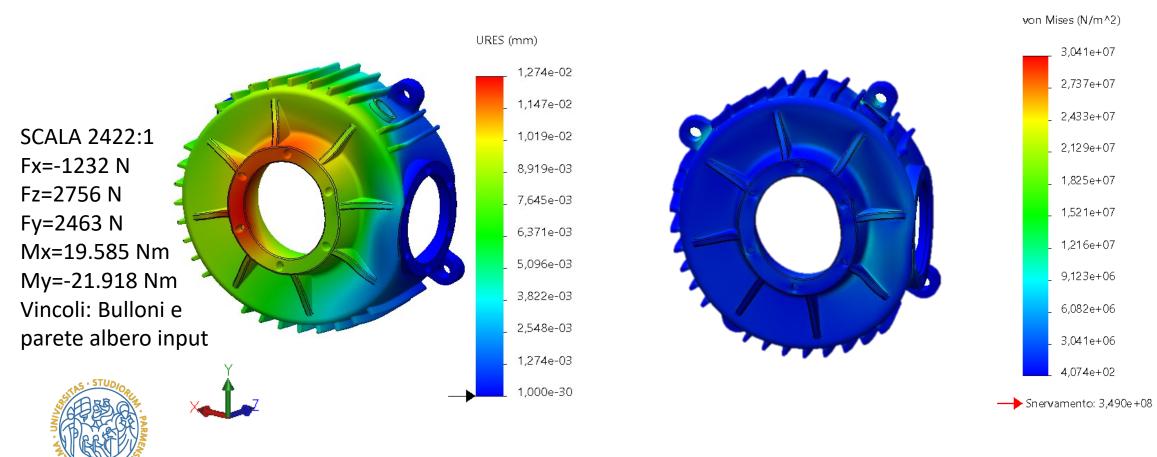
$$n = fattore \ di \ sicurezza \ con \ intaglio = \sqrt{\frac{1}{\left(\frac{\sigma a * Kt}{\sigma wo}\right)^2 + \left(\frac{\tau m}{\tau s}\right)^2}} = 2.46$$



COPERCHIO ANTERIORE:

UNIVERSITÀ

DI PARMA



COPERCHIO POSTERIORE:

SCALA 385:1 Fx=4870 N

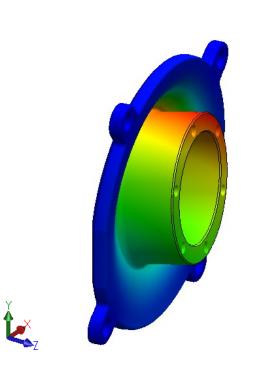
Fz=-6729 N

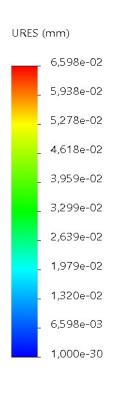
Fy=11795 N

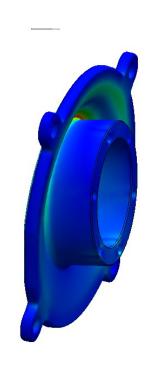
Mx=98.756 Nm

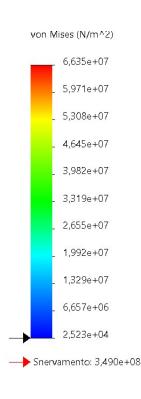
My= -40.779 Nm

Vincoli: Bulloni











COPERCHIO ALBERO INPUT:

SCALA 366:1

Fx sx = -6341 N

Fz sx = -5608 N

Fy_sx=18169 N

 $Mx_sx=135 Nm$

My_sx=46.834Nm

Fx dx=900 N

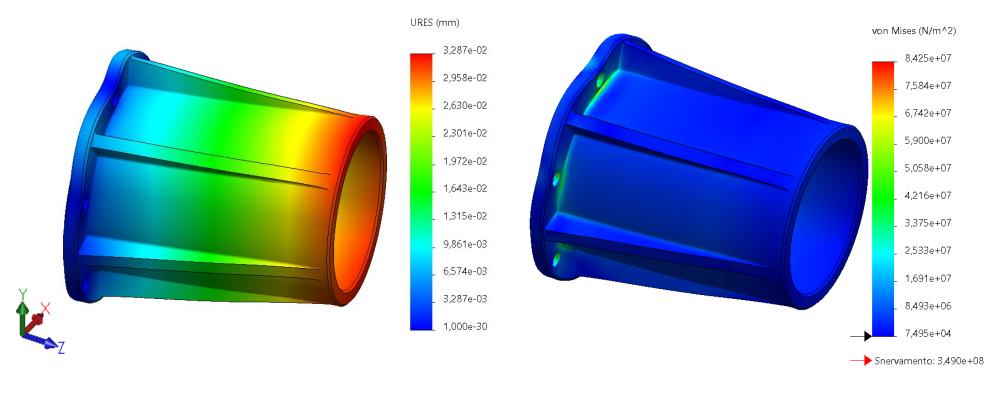
Fz dx=3500N

Fy_dx=3931 N

 $Mx_dx=29 Nm$

 $My_dx=7 Nm$

Vincoli: Bulloni e sede





COPERCHIO:

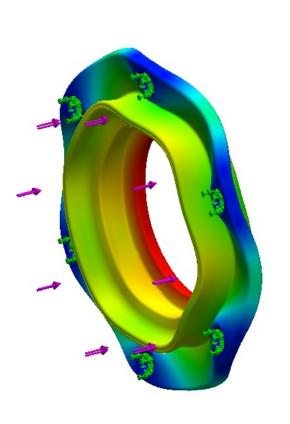
SCALA 2399:1 Fz=6729 N

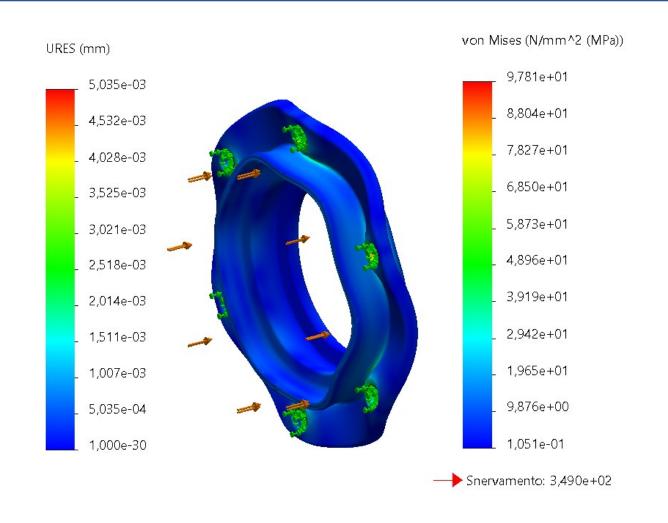
Vincoli: Bulloni

*Si è andati a verificare solo un coperchio, quello più sollecitato







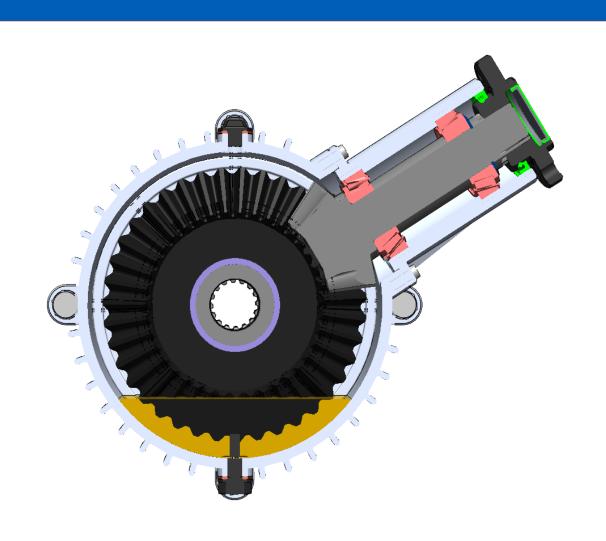


CALCOLO OLIO:

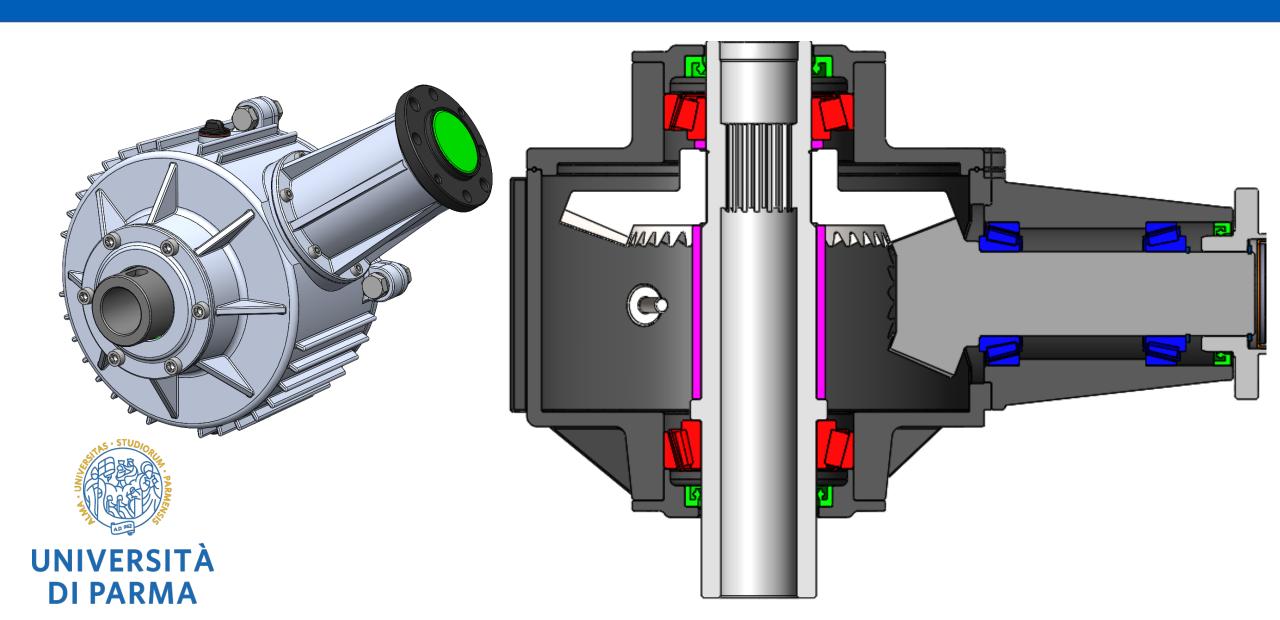
SPIRAX S3 AX 80W-90

QUANTITA' = 0.55 I / 0.50 kg





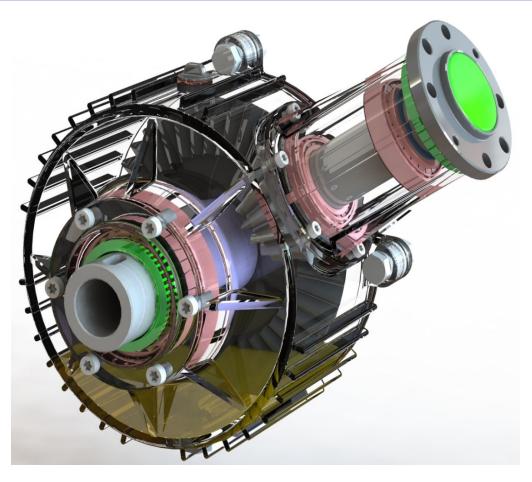
CAD E RENDERING



CAD E RENDERING



DI PARMA



GRAZIE PER L'ATTENZIONE!

