Dane:

m = 2000 kg

Db=800 mm

Rb=400 mm

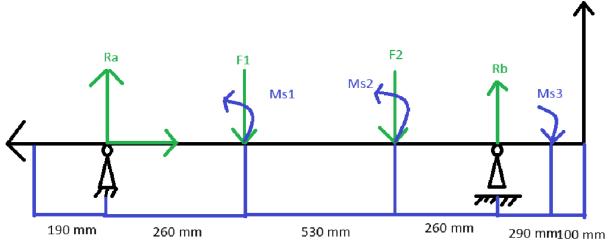
Lb=800 mm

Vpodn = 1 m/s

 $NP = 300 \, dni/rok$

Siły:

F=m * 9,81 = 19620 N

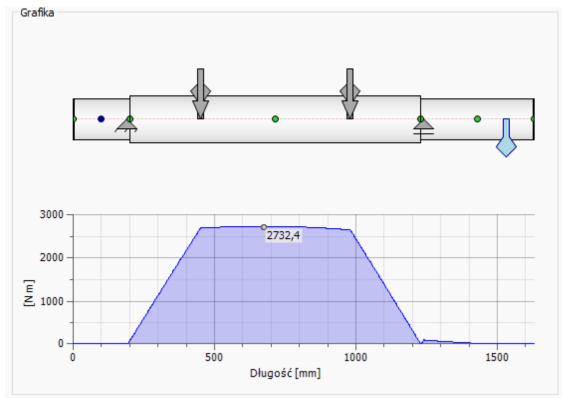


$$Ra + Rb = F1 + F2 = 19620N \ M(a) = 9810 * 0.26 + 9810 * 0.74 - 1.05Rb$$

$$Ra = Rb = 9810N$$

$$Ms1 = Ms2 = 3924Nm$$

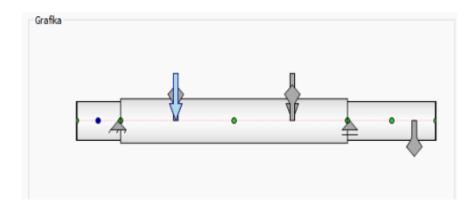
$$Ms3 = 7848Nm$$

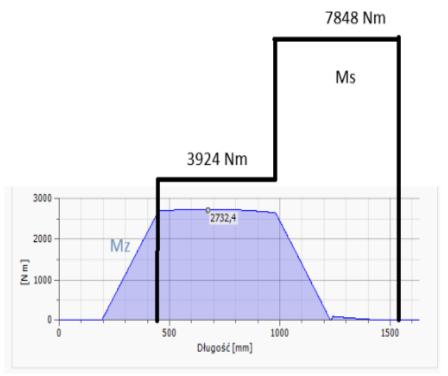


Wykres momentu zginającego

Wytrzymałość zmęczeniowa wybranych gatunków materiałów konstrukcyjnych

Gatunek materiału	Stan	Wytrzymałość zmęczeniowa [MPa]						
Gatuliek materialu	Stan	Z_{rj}	Z_{gj}	Z_{sj}	Z_{rc}	Z_{go}	Z_{so}	
S235JR	S	230	315	210	130	175	105	
S275JR	S	260	350	230	143	193	115	
E295	S	310	420	275	170	232	197	
E335	S	360	430	285	200	272	162	
E360	S	425	480	310	235	320	190	
C10	N,H	215	280	190	120	160	96	
C15	N,H	240	325	215	133	180	106	
C20	N,H	260	360	235	146	195	116	
C25	T	290	395	260	163	220	130	
C35	T	340	460	300	190	255	152	
C45	T	410	555	365	230	310	183	
C55	Т	450	620	405	255	340	205	
C60	T	480	650	430	270	360	215	
15Cr2	Н	400	500	350	200	300	180	
20Cr4	Н	450	560	400	260	340	210	
18CrMo4	Н	440	600	420	240	380	220	
15CrNi6	Н	480	620	460	260	400	240	
28Mn6	T	360	480	340	210	300	170	
37MnSi4	T	480	600	440	280	380	220	
36CrNiMo4	T	540	670	420	320	410	240	
30H	Т	650	740	600	400	540	240	





Porównanie wykresów momentu zginającego i skręcającego Jak możemy zauważyć wykres momentu skręcającego przyjmuje dużo większe wartości Na materiał wału dobrano C60

$$k_{go} = \frac{z_{go}}{z_{zg}} = \frac{^{360}}{^{3,5}} = 102,858 MPa \ k_{sj} = \frac{z_{sj}}{z_{zs}} = \frac{^{430}}{^{3}} = 143,34 MPa$$

$$\begin{split} M_{zr1} &= \sqrt{(\frac{2}{\alpha}M_g)^2 + M_s^2} = 10781,39Nm \text{ Dla } 1000mm \leq x \leq 1500mm \\ \text{,gdzie } \alpha &= \frac{k_{go}}{k_{sj}} = 0,7176 \\ M_{zr2} &= \sqrt{(\frac{2}{\alpha}M_g)^2 + M_s^2} = 8369,28Nm \end{split}$$

Dla $450mm \le x < 1000mm$

Następnie obliczono wymagane średnice

$$d \ge (32 \frac{M_{zr}}{\pi * k_{ao}})^{\frac{1}{3}}$$

 $d \ge 0.103m \text{ Dla } 1000mm \le x \le 1500mm$

 $d \ge 0.0940 m$ Dla $300 mm \le x < 1150 mm$

 $d \ge 0.0902m \text{ Dla } 0 \le x < 300mm$

$$\varphi' = \frac{M_s}{I_0 * G} \le {\varphi'}_{dop} = 0.0025 \frac{rad}{m}$$
$$(\frac{32*Ms}{\pi * {\varphi'}_{dop} * G})^{1/4} \le Dw$$
$$0.142m \le Dw$$

Dobrano średnicę na wału

Dw=150 mm dla 1240 $mm \le x \le 1500mm$ oraz $0 \le x \le 210mm$

Dw=170 mm dla 210 < x < 1240mm

Dobór łożysk

Łożyska są obciążone tylko promieniowo stąd,

$$P = X * Fr$$

Przyjęto że łożysko ma pracować 5 lat

 $L_h = 300 \cdot 8 \cdot 5 = 12000h$

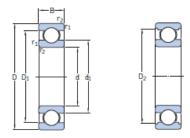
$$C = P * (\frac{60 * L_h * n}{10^6})^{1/3} = 25320N = 25,320kN$$

$$n = \frac{60 * v}{\pi * Db} = 23,88 \frac{obr}{min}$$

Z racji że iloraz Fa i Fr jest równy 0, to wsp. X = 1

$$P = Fr = Ra = Rb$$

1.1 Łożyska kulkowe zwykłe jednorzędowe d 150 – 180 mm



Wymiary główne		Nominalna nośność dyna- statyczna miczna		Graniczne obciążenie zmeczeniowe		Prędkość graniczna	Masa	Oznaczenie	
I	D	В	С	Co	P _u `		,		
ım			kN		kN	obr/min		kg	-
50	190	20	48,8	61	1,96	6 700	4 300	1,2	61830
	210	28	88,4	93	2,9	6 300	5 300	3,05	61930 MA
	225	24	92,3	98	3,05	6 000	3 800	3,15	16030
	225	35	125	125	3,9	6 000	3 800	4,3	6030
	270	45	174	166	4,9 7,8	5 000	3 200	10	6230
	320	65	276	285	7,8	4 300	2 800	4,3 10 23	6330
	320	65	276	285	7,8	4 300	4 000	26	6330 M
60	200	20	49.4	64	2	6 300	4 000	1,25	61832
-	220	28	92,3	98	3,05	6,000	3 800	2,7	61932
	220	28	92,3	98	3,05	6 000	5 000	3.2	61932 MA
	240	25	99,5	108	3,25	5 600	3 600	3,65	16032
	240	38	143	143	4.3	5 600	3 600	5,2	6032
	240	30	143	143	4,3	5 000	3 000	5,2	0032
	290	48	186	186	5,3 7,65	4 500	3 000	13	6232
	340	68	276	285	7,65	4 000	2 600	26	6332
	340	68	276	285	7,65	4 000	3 800	30,5	6332 M
70	215	22	61.8	78	2,4	6 000	3 600	1.65	61834
, .	230	28	93.6	106	3.15	5 600	4 800	3.4	61934 MA
	260	28	119	129	3.75	5 300	3 200	5,4	16034
	260	42	168	173	3,75	5 300	3 200	7	6034
	260	42	168	173	5	5 300	4 300	8.15	6034 M
					_				
	310	52	212	224	6,1	4 300	2 800	16	6234
	310	52	212	224	6,1	4 300	3 800	18	6234 M
	360	72	312	340	8,8	3 800	2 400	31	6334
	360	72	312	340	8,8	3 800	3 400	36	6334 M
80	225	22	62,4	81,5	2.45	5 600	3 400	1,75	61836
	250	33	119	134		5 300	3 200	5	61936
	250	33	119	134	3,9 3,9	5 300	4 300	5	61936 MA
	280	31	138	146	4.15	4 800	3 000	6.5	16036
	280	46	190	200	5,6	4 800	3 000	9.1	6036
	280	46	190	200	5,6	4 800	4 000	10,5	6036 M
	220		220	240		. 000	2 400	.0	(22)
	320 320	52	229 229	240	6,4	4 000	2 600	42	6236
	320	52		240	6,4	4 000	3 800	18,5	6236 M
	380 380	75	351	405	10,4	3 600	2 200	36,5	6336
	380	75	351	405	10,4	3 600	3 200	42	6336 M

Dobrano łożysko 61830, z katalogu https://www.pol-sil.pl/oferta/lozyska/lozyska-skf/lozyska-kulkowe-6/lozyska-kulkowe-zwykle

$$L_a = (\frac{C}{P})^3 = 4,975 [milionyobrot\'ow]$$

Obliczenie połączeń wpustowych wał-bęben

Wałek Wpust		matycznych w mm Głębokość rowka			vka	Długość wpustu	A-A			
d		Ь	h		t ₁		t ₂		*)	WILLIAM VINIMINA
owyżej	do	(h9)	nom. odch. i	nom.	odch.	nom.	odch.			
6	8	2	2	h9	1,2		1	-	5÷20	A S S
8	10	3	3		1,8	1	1,4		6÷36	THE STATE OF THE PARTY OF THE P
10	12	4	4		2,5	+0,1	1,8 +0,1	8÷45	1	
12	17	5	5	1	3	3	2,3		10÷56	+
17	22	6	6		3,5	1	2,8		14÷70	(((((((((((((((((((
22	30	8	7		4		3,3	3,3 3,3 3,3	18÷90	
30	38	10	8	1	5	1	3,3		22÷110	WIIIIIII
38	44	12	8	1	5	1	3,3		28÷140	\(\lambda \) \(\lambda \) \(
44	50	14	9	1	5,5	5,5 6 7 +0,2	3,8	36÷150		
50	58	16	10	1				45÷180	\overline{A}^{\bullet}	
58	65	18	11	1	7		4,4	+0,2	50÷200	* Szereg długości normalnych wpustów pryzmatycznych:
65	75	20	12	h11	7,5		4,9		56÷220	Szereg długości normalnych wpustów pryzmatycznych: 6, 8, 10, 12, 14, 16, 18, 20, 22, 25, 28, 32, 36, 40, 45, 50, 56, 63, 70, 8, 90, 100, 110, 125, 140, 160, 180, 200, 220, 250, 280, 320, 360, 400, 45
75	85	22	14	1	9		5,4		63÷250	90, 100, 110, 125, 140, 160, 180, 200, 220, 250, 280, 320, 380, 400, 43
85	95	25	14	1	9		5,4		70÷280	i 500 mm
95	110	28	16		10	7	6,4		80÷320	
110	130	32	18	1	11	1	7,4		90÷360	
130	150	36	20		12		8,4		100÷400	
150	170	40	22	1	13	1	9,4		100÷400	

Dobrano wpusty L= 110 mm bxh=40x22 mm Sprawdzenie połączenia

$$L \ge \frac{2M_s}{h * Dw * k_d} = 0.042m$$

Warunek spełniony

Dobór motoreduktora

$$P = Q_n * v = 19620W$$

$$w = \frac{2v}{60 * Db} = 0.0417 \frac{rad}{s}$$

Dobrano motoreduktor SEW-Eurodrive R167 ze średicą wejściową 150 mm

Kształtowanie wału

Długość czopów dobrano zgodnie z normą PN-M-85000:1998 Dla średnic d=150 mm

Zastosowano również zaokrąglenie 2mm na końcach czopów