

Universidad Autónoma de Baja California

Diseño mecánico

6to semestre

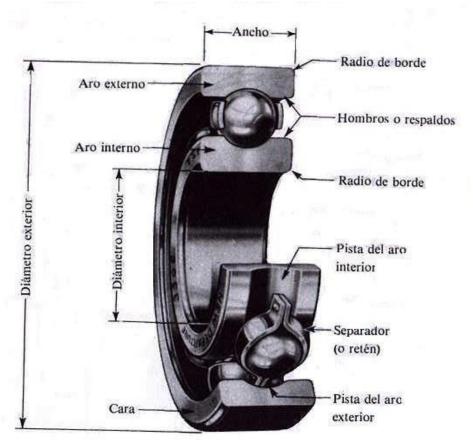
Practica 5

Moreno Renteria Sebastian Antonio #01169414

Docente: Daniel Román Barrera

Indice





Marco Teórico

Carga Equivalente

El cálculo de la carga equivalente de un cojinete se realizará mediante la siguiente expresión:

$$P = VXR + YT$$

Donde P es la carga equivalente en lb, V el factor de rotación, el cual es de 1.0 si gira la pista interior y 1.2 si gira la pista exterior, R es la carga radial aplicada, T es la carga de empuje aplicada, X es el factor radial considerado como 0.56 y Y es el factor de empuje.

Carga Dinámica

La capacidad de carga dinámica básica C, para que un rodamiento soporte una carga equivalente P de diseño, será:

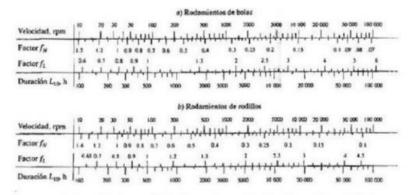
C =

PfL

fN

Donde C es la carga dinámica básica, f_L es el factor por duración del cojinete y f_N es el factor por velocidad del cojinete.

Factores por Duración y Velocidad.



Factores de carga radial y de empuje, para rodamientos de una hilera de bolas y ranura profunda

e	T/C.	Y	e	T/C.	Y
0.19	0.014	2.30	0.34	0.170	1.31
0.22	0.028	1.99	0.38	0.280	1.15
0.26	0.056	1.71	0.42	0.420	1.04
0.28	0.084	1.55	0.44	0.560	1.00
0.30	0.110	1.45			

Nota: X = 0.56 para todos los valores de Y.

La selección de un rodamiento implica determinar la capacidad de carga y la geometría del rodamiento. A continuación se muestra la tabla típica para cojinetes 6200 y 6300:

La selección de un rodamiento implica determinar la capacidad de carga y la geometría del rodamiento. A continuación se muestra la tabla típica para cojinetes 6200 y 6300:

A. Series 6	200												K
			-	novembra de	i meni	naces	Distriction dis- constitut producido		Prop	Capacidad Idaica de rarge radica	Capacides basics de range dedectes	1	
		4		0			**	Rips	Cup	minuto	C.	C	11
Nigrasco de rodarabena		prote	1815	profe:	anen.	pulg	pulg	peig peig	-		-	1 2	
6300	10	0.3937	30	0.2831		0.3543	0.004	0.500	0.964	10.0	520	885	
6201	12	0.6724	32	1.2596	10	0.3937	0.004	0,528	1.067	0.06	675	8190	
6202	15	0.5906	35	1.3780	111	0.4331	0.024	0.703	2.151	0.10	790	1320	
6563	17	0.6693	40	1.5748	12	0.4124	0.004	6.787	1,360	0.14	1019	1660	
6204	20	0.7974	47	1.8504	14	0.5512	0.039	0.969	1.614	0.23	1400	3210	
6705	15	0.9643	53	2.0172	15	0.5906	0.030	1.172	1.811	0.29	1610	2430	
6206	30	1.3811	62	2.4409	166	0.6299	0.609	1.406	2.205	0.44	2329	3350	
5207	35	1.3790	72	2.8346	17	0.6693	0.039	1.634	2.550	0.64	7150	6450	
6208	40	1.3748	80	2.1490	18	0.7067	0.009	1.611	2.874	0.82	3659	3050	
6209	45	1.7717	8.5	3.3465	19	0.7480	0.039	2.008	3.071	0.89	8159	5650	
6210	50	1.9655	90	3.5433	20	0.7874	6.039	2.205	3.268	9.400	4659	6050	
6211	55	2.1654	100	3.9170	21	0.8268	0.059	2.441	3.502	1.36	5850	7500	
6212	60	2.3632	110	4.3307	22	0.8661	0.009	2.717	3.996	1.23	7259	9000	
6213	65	2.5599	120	4.7244	23	0.9055	0.059	2.933	4.390	2.16	BHROD	9900	
6214	90	2.7559	125	4.9213	34	0.9449	0.695.9	3.110	4.517	2.31	8500	10 800	
6215	75	2.9528	130	5.1181	25	0.9843	0.059	3.307	4.79.3	2.64	9100	11.400	
6216	80	3,1496	140	5.5118	26	1.0036	0.079	3.504	5.118	3.09	10.300	12 600	
6217	85	3.3465	150	5.9055	26	1.1024	0.079	3.740	5.312	3.97	12.300	14 600	
6218	90	2.5433	160	6.2992	30	8.585.5	0.079	3.937	5.906	4.76	14 200	16 600	
6219	99	3.7402	170	6.6929	32	1.2798	0.079	4.213	6.320	5.79	16 300	18 800	
6220	100	3.6370	180	7.0865	34	1.3386	0.079	4.409	6614	6.54	18 600	21 100	
6221	105	4.1339	190	7.4803	36	2.4173	0.079	8.606	7.008	R.15	20.906	23 000	
6333	330	4.3307	200	7.8740	38	1.4961	0.079	4.803	7.402	9.59	23 400	24 900	
6224	120	4.7244	215	8.4545	40	1.5748	0.079	5.197	7.992	11.4	26 200	26 900	

A. Serier 6	206, en	etimusción							_			
		p	(Fall Elizabeth	e exempleador (5	Diácsero de escado pretendo		Peac del cuia	Capatridad trácica de cargo ratitica	Capacida bisica de carga			
		4		D			-	Nije	Cuis	mienu	C.	Contents
Mismers de rodumieno	2000	pulg	-	prote	ma	pulg	pvig	pag	pulg	ъ		
6226	130	5.1181	230	9.0551	40	1.5748	0.091	5,669	8,504	12.7	29 100	28 700
6228	140	5.5118	250	9.8425	42	1.6535	0.098	6.063	9.291	19.6	29 300	28 700
6230	150	5.9055	270	10.6299	45	1.7717	0.098	6,457	10.079	25-3	32 500	30 000
6232	160	5.2992	290	11.4173	48	1.8898	190.0	5.850	10.886	32.0	35.500	32 000
6234	170	5.5929	310	12.2047	52	2.0472	0.118	7.362	11,535	38.5	43 000	36 500
6236	180	7.0866	320	12.5964	52	2.0472	0.118	7.754	11.929	41.0	46 500	39 000
4278	190	7,4603	340	13.3658	55	2.1654	0.118	8,150	12,717	50.5	34 500	44.000
6240	200	7.8740	360	14.8732	38	2.2835	0.118	8.343	13.304	61.5	60 000	46.500
B. Series 6	300				111							
6300	10	0.3937	35	1.3780	1.1	0.4331	0.024	0.563	1.181	0.12	905	1400
6301	12	0.4724	37	1.4567	1.2	0.4724	0.039	0.656	1.220	0.13	990	3580
6302	15	D.3906	42	1.6535	13	0.5118	0.039	0.781	1.417	0.18	1200	1980
6303	17	0.6693	47	1.8504	14	0.5512	0.039	0.875	1.514	0.25	1460	2360
6304	20	0,7874	52	2.0472	15	0.5906	0.039	1.016	1,772	0.32	1730	2760
6305	25	0.9843	62	2.4409	1 17	9.6693	0.039	1.220	2.165	0.52	2370	3550
6306	30	1.1811	72	2.8346	19	0.7480	0.039	1.469	2.559	0.76	3150	4600
6307	35	1.3780	80	3.1496	21	0.8268	0.059	1.668	2,795	1.01	4050	5800
6308	40	1.5748	90	3.5433	23	0.9053	0.039	1.929	3.189	1.40	5050	7050
6309	45	1.7717	100	3.9170	25	0.9943	0.059	2.126	3.183	1.84	6800	91.50
6310	.50	1,9585	110	4.3307	27	1.0630	0.079	2.362	3.937	2.42	8100	10.700
6311	35	2.1654	120	4.7244	29	1,1417	0.079	2.559	4.331	2.98	9450	12.300
6312	60	2.3622	130	5.1191	31	1.2205	0.079	2.835	1.646	3.75	11 000	14.100
6313	65	2.5591	140	3.5118	33	1.2992	0.079	3.031	5.039	4.63	12 600	16 000
6314	70	2.7559	150	5.9055	35	1.3780	0.079	3.728	5.433	5.51	14 400	18 000
6315	75	2.9528	160	6.2993	37	1.4567	0.079	3.425	5.827	6.61	16 300	19 600

TABLA 14-3 (conclusión)

B. Series 6300, continuación

			Xmerceon	es nominales d	A COUNTY OF THE PARTY OF THE PA	setro de preferido	Pres	Capacidad Bárica de carga	Capacidas básica de carga			
		d		D			10	Ep	Caje	del roca- mieras	C _e	dintnica C
Nómero de rodamiento	seen	pulg	ma.	pulg	ne	poig	pulg	pulg	pulg	B		lb.
6316	80	3.1496	170	6.6929	39	1.5354	0.079	3.622	6.220	700		
6317	85	3.3465	180	7.0866	41	1.6142	0.098	3.898		7.93	18 300	21 300
6318	90	3.5433	190	7,4803	43	1.6929	0.098	4.094	6.535	9.37	20 400	22 900
6319	95	3.7402	200	7,8740	45	1.7717	0.098	4.291	6.929 7.323	10.8	22 500	24 700
6320	100	2.0300					0.070	7.251	1,363	12.5	24 900	26-400
6321	100	3.9370	215	8.4646	47	1.8504	0.098	4.488	7.913	15.3	29 800	30 000
	105	4.1339	225	8.8583	49	1.9291	0.098	4.685	8.307	17.9	32 500	31 700
6322	110	4.3307	240	9.4488	50	1.9685	0.098	4.882	8.898	21.0	38 000	35 500
6324	120	4.7244	260	10.2362	55	2.1654	0.098	5.276	9.685	27.6	38 500	36 000
6326	130	5.1181	260	11.0236	58	2.2835	0.118	5.827		100		1212/12/20
6328	140	5.5118	300	11.8110	62	2.4409	0.118		10.315	40.8	44 500	39.500
6330	150	5.9055	320	12.5984	65	2.5591		6.220	11,102	48.5	51 000	43 500
6332	150	6.2992	340	13.3858	68	2.6772	0.118	5.614	11.890	57.3	58.000	47 500
				10.0000	94	4.0174	0.118	7.008	12.677	58	58 500	45 000
6334	170	5.6929	360	14.1732	72	2.8346	0.118	7,402	13.465	84	73 500	** ***
6336	180	7.0866	380	14,9606	75	2.9528	0.118	7,795	14.252	98		56 500
6338	190	7.4803	400	15,7480	78	3.0709	0.157	8,346	14.882		84 000	61 500
6340	200	7.8740	420	16.5354	80	3.1496	0.157	8.740	15.669	112	91.500	51 500 55 500

Desarrollo

$$\frac{1}{160} = \frac{675 168}{36200169}$$

$$\frac{1}{160} = 0.057 /

$$\frac{1}{160} = 0.36$$

$$Y = e = (0.03 / (0.0117) + 0.10$$

$$e = 0.245 /

$$Y = Y = (\frac{0.81}{0.014})(0.0117)(-1) + (2.3)$$

$$Y = 2.04 /$$

$$P = (1)(0.56)(1875) + (2.04)(675)$$

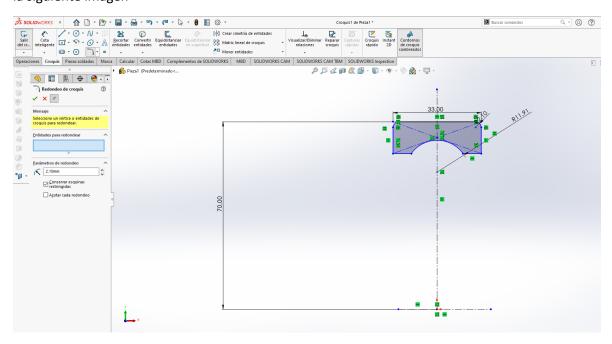
$$P = 2427165 /$$

$$C = 2427165 (\frac{3.4}{0.31})$$

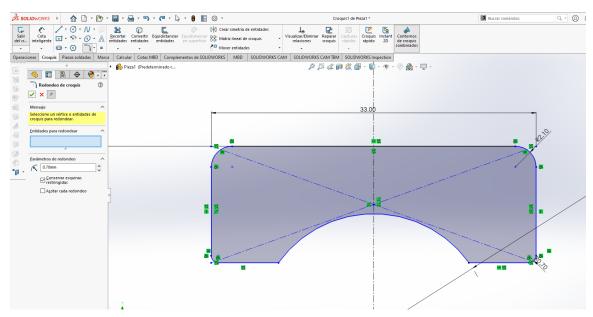
$$C = 26618.7165 /$$$$$$

Paso 1. Damos por iniciada nuestra pieza, creamos nueva pieza y seleccionamos el plano de alzado.

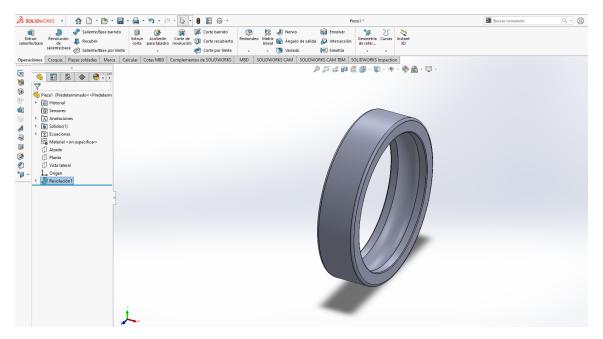
Paso 2. Le damos las medidas a la figura y redondeamos en los extremos superiores como se muestra en la siguiente imagen



Paso 3. Redondeamos las esquinas inferiores con 0.7 mm

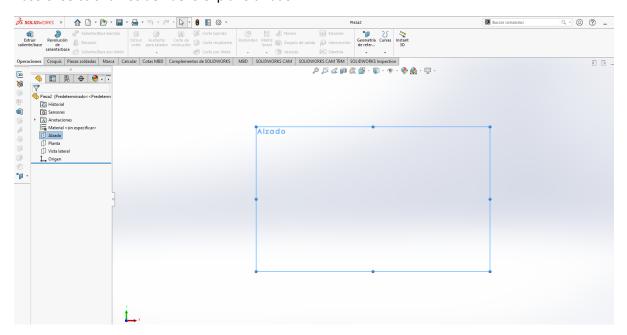


Paso 4. Seleccionamos revolución de saliente base

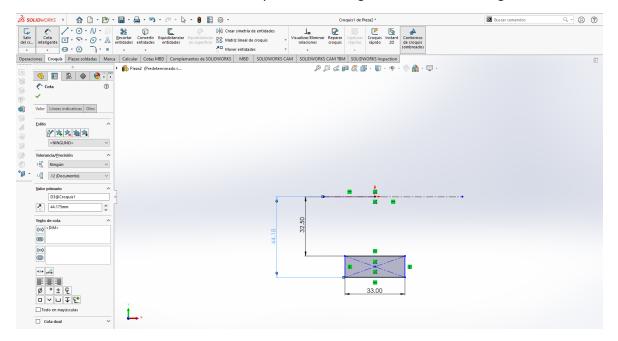


Paso 5. Una vez realizados los pasos guardamos y seleccionamos un nuevo documento.

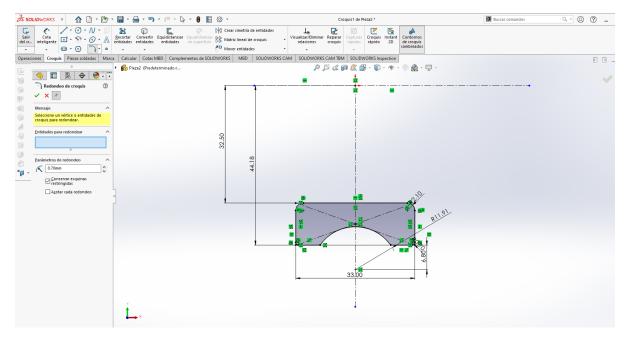
Paso 6. Selccionamos de nuevo el plano alzado.



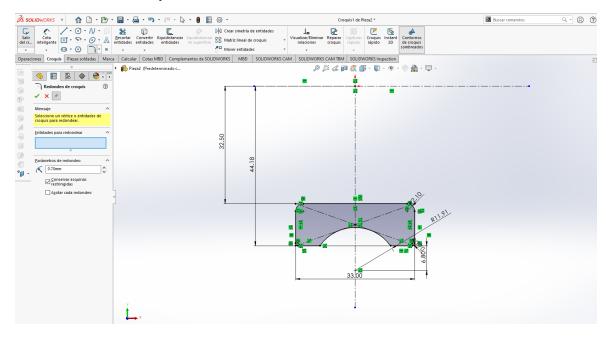
Paso 7. Seleccionamos línea constructiva y le damos las siguientes medidas a la figura



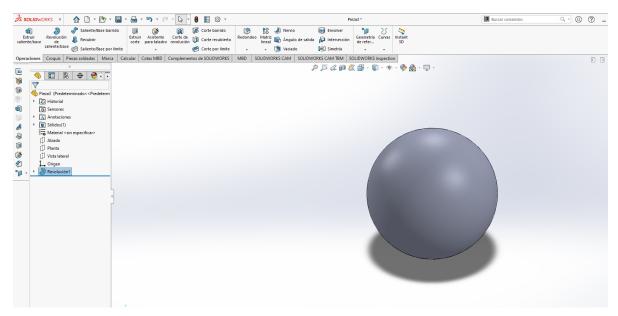
Paso 8. Damos los redondeos son las mismas medidas que en la figura anterior.



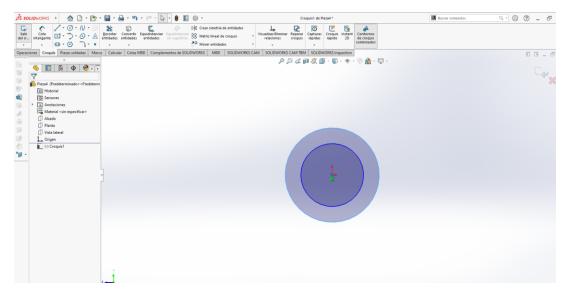
Paso 9. Seleccionamos eje de revolución +



Paso 10. Creamos otra pieza con forma de esfera y seleccionamos eje de revolución +

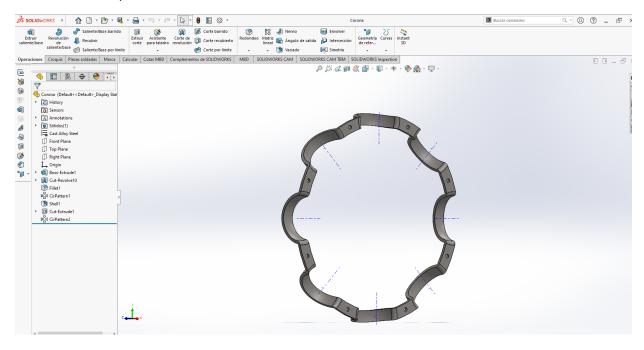


Paso 11. Seleccionamos una nueva pieza con plano lateral y trazamos 2 círculos

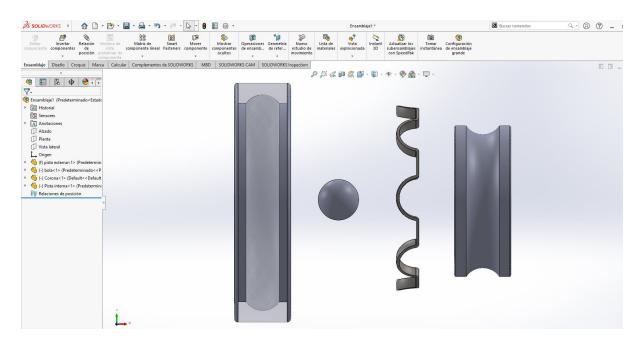


Paso 12. Seleccionamos operación extruir saliente base y seleccionamos medio

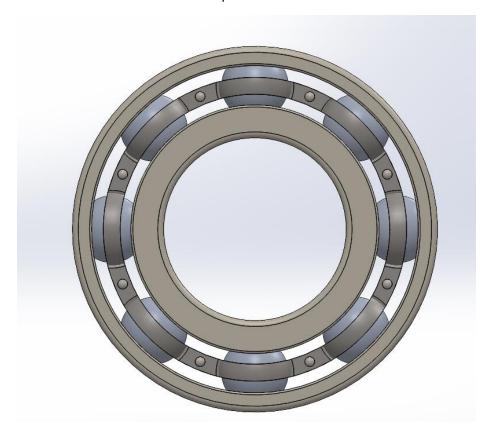
Paso 13. Nuestra pieza debería verse así



Paso 14. Ensamblamos la pieza



Paso 15. Una vez ensambladas las piezas debería verse así



Resultado

Podemos ver en el resultado analítico observamos que el rodamiento de la serie 6200, exactamente el 6224 es el que será elegido, pues cumple con los requisitos.

		D	manalose	s novo ingles de	l rotani	mo		Diámetro da escaldo gerferido		Preo	Capacidad Adeica de cargo	Capacidad básico de carga	
		4		٥			*	60	Cuja	del roda- micato	entitica C.	Cinámica C	
Número de roduciento	18675	prig	mn.	pulg	then	pvig	pulg	pulg	pelg	b	to	10	1
6200	10	0.3937	30	1.1811	. 9	0.3543	0.024	0.500	0.984	0.07	520	885	
6201	12	0.4724	32	1.2598	10	0.3937	0.024	0,578	1.063	0.08	675	1190	
6202	15	0.5906	35	1.3780	11	0.4331	0.024	0.703	1.181	0.10	790	1320	
6203	17	0.6693	40	1.5748	12	0.4724	0.024	0.787	1.380	0.14	1010	1660	
6204	20	0.7874	47	1.8504	14	0.5512	0.039	0.969	1.614	0.23	1400	2210	
6205	25	0.9843	52	2.0472	15	0.5906	0.039	1.172	1.811	0.29	1610	2430	
6206	30	1.1811	62	2,4409	16	0.6299	0.039	1.406	2.205	0.44	2320	3350	
6207	35	1.3780	72	2.8346	17	0.6693	0.039	1.614	2.559	0.64	3150	4450	
6208	40	1.5748	80	3.1496	18	0.7087	0.039	1.811	2.874	0.82	3650	5050	
6209	45	1.7717	85	3.3465	19	0.7480	0.039	2.008	3.071	0.89	4150	5650	
6210	50	1.9685	90	3.5433	20	0.7874	0.039	2.205	3.268	1.02	4650	6050	
6211	55	2.1654	100	3.9370	21	0.8268	0.059	2.441	3.602	1.36	5850	7500	
6212	60	2.3622	110	4.3307	22	0.8561	0.059	2.717	3.996	1.73	7250	9050	
6213	65	2.5591	120	4,7244	23	0.9055	0.059	2.913	4.390	2.18	8000	9900	
6214	70	2.7559	125	4.9213	24	0.9449	0.059	3.110	4.587	2.31	8800	10 800	
6215	75	2.9528	130	5.1183	25	0.9643	0.019	3.307	4.783	2.64	9700	11 400	
6216	80	3,1496	140	5.5118	26	1.0236	0.079	3.504	5.118	3.09	10 500	12 600	
6217	85	3.3465	150	5.9055	28	1.1024	0.079	3.740	5,512	3,97	12.300	14 600	
6218	90	3.5433	160	6.2992	30	1.1811	0.079	3.937	5.906	4.74	14 200	16 600	
6219	95	3.7402	170	6.6929	32	1:2596	0.079	4.213	6.220	5,73	16 300	18 800	
6220	100	3.9370	180	7.0866	34	1.3386	0.079	4.409	6.614	6.94	18 600	21 100	
6221	105	4.1339	190	7.4803	36	1,4173	0.079	4.506	7.008	K.15	20 900	23 000	
6222	110	4.3307	200	7.8740	38	1.4961	0.079	4.803	7.402	9.59	23 400	24 900	
6224	120	4.7244	215	8.4545	40	1.5748	0.079	5.197	7.992	11.4	26 200	26 900	

Conclusión

Como pudimos ver, al momento de realizar el primer calculo analítico, nuestro rodamiento no cumplía con las condiciones que se pedían para poder se utilizado de manera adecuada, no fue hasta que realizamos el 2do calculo donde pudimos observar que el rodamiento 6224 fue el elegido para esta pieza, pues sus condiciones lo permitían. Al momento de realizar la simulación pudimos observar como era el ensamblaje de la pieza paso a paso.