TRƯỜNG ĐẠI HỌC SƯ PHẠM KĨ THUẬT THÀNH PHỐ HỒ CHÍ MINH

泰泰泰>>□∞安泰泰

KHOA CƠ KHÍ CHẾ TẠO MÁY BỘ MÔN CƠ SỞ THIẾT KẾ MÁY



ĐỒ ÁN THIẾT KẾ MÁY - MMH: PRMD310523 BẢNG TÓM TẮT KẾT QUẢ TÍNH TOÁN THIẾT KẾ

ĐÈ / PÁN: 5/3	
ÐIĒM HD:	
ÐIỂM PB:	

GVHD: Nguyễn Lê Đăng Hải

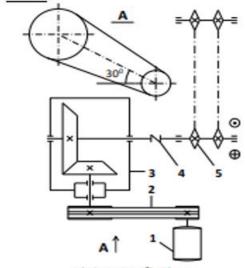
SVTH: Tổng Bạch Trường Giang

NHÓM: 02

TP. Hồ Chí Minh, tháng 12 năm 2023

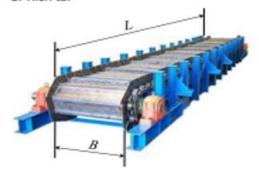
Trường ĐHSPKT TP.HCM	ĐỒ ÁN THIẾT KẾ MÁY, MMH: : PRMD310523
Khoa: Cơ khí Chế tạo máy	THIẾT KẾ HỆ THỐNG XÍCH TẢI
Bộ môn: Cơ sở Thiết kế máy	Đề số: 05 Phương án: 03
SVTH: Tống Bạch Trường Giang	MSSV: 21146220
GVHD: Nguyễn Lê Đăng Hải	Chữ ký:
Ngày nhận đề: 28/08/2023	Ngày bảo vệ: 05/01/2024





Hình 1: Sơ đồ động

- Động cơ điện
- 2. Bộ truyền đai thang
- 3. Hộp giảm tốc
- 4. Khớp nối
- 5. Xích tải



Hình 2: Minh họa xích tải

Điều kiện làm việc:

- Tải trọng không đổi, quay một chiều
- Thời gian làm việc 5 năm (300 ngày/năm, 2 ca/ngày, 6 giờ/ca) Sai số tỉ số truyền hệ thống $|\Delta u/u| \le 5\%$ Số liệu cho trước:

STT	Tên gọi	Giá trị
1	Bước xích tải p (mm)	100
2	Số răng đĩa xích dẫn Z (răng)	9
3	Chiều rộng xích tải B (m)	0,8
4	Chiều dài xích tải L (m)	12
5	Trọng lượng vật đúc G (kG)	120
6	Vận tốc xích tải V (m/s)	0.75

PHẦN I: TÍNH TOÁN CÔNG SUẤT VÀ TỐC ĐỘ TRỤC CÔNG TÁC Bảng thông số trục công tác:

Thông số	Ký hiệu	Giá trị	Đơn vị
Số vòng quay trên trục	$n_{ m lv}$	50	Vòng/phút
Công suất làm việc	P_{lv}	3.582	kW

PHẦN II: CHỌN ĐỘNG CƠ PHÂN PHỐI TỈ SỐ TRUYỀN

1. Bảng thông số động cơ điện:

Mã động cơ ABB	M2QA160M8A
Công suất P _{đc} (kW)	4
Tốc độ quay n _{đc} (vòng/phút)	715
Hệ số quá tải T _{max} /T _N	1
Đường kính trục động cơ D_{dc} (mm)	42

2. Bảng phân phối tỉ số truyền:

Trục Thông số	Động cơ]	Γrục I	Trục II		Trục công tác (trục làm việc)												
Công suất P, kW	3,96		3,81		3,65	3,62												
Tí số truyền u	4.54		3	3,15		1												
Số vòng quay n, vg/ph	715		157,5		50	50												
Mômen xoắn T, N,mm	52953	230774		230774		230774		230774		230774		230774		230774		6	98081	691100

PHẦN III: TÍNH TOÁN BỘ TRUYỀN NGOÀI

Thông số đầu vào:

- Công suất trên trục 2: $P_2 = 3.96 \text{ kW}$
- Tốc độ quay của trục 2: n₂ = 715 vòng/phút
- Tỉ số truyền: $u_x = 4,54$
- Điều kiện làm việc: Tải trọng không đổi, quay 1 chiều,
- Thời gian làm việc: 5 năm (300 ngày/năm, 2 ca/ngày, 6 giờ/ca)

- Tóm tắt các bước tính toán:

- 1. Chọn loại đai : đai hình thang thường
- 2. Xác định các thông số của bộ truyền đai
- Công suất trên trục dẫn : $P_{ct} = 3,96 \text{ kW}$
- Số vòng quay trên trục dẫn: $n_{dc} = 715 \left(\frac{\text{vòng}}{\text{phút}}\right)$
- Tỉ số truyền bộ truyền đai: $u_d = 4,54$
- Đường kính bánh đai nhỏ: d₁ =160 (mm)
- Đường kính bánh đai lớn: d₂ =710 (mm)
- Tỉ số truyền thực tế : $u_{tt} = \frac{d2}{d1.(1-\epsilon)} = 4.53$
- Kiểm tra sai lệch tỉ số truyền:

$$\Delta u = \frac{u_t - u}{u} \times 100\% = 0.26\% < 4\%$$

- Xác định khoảng cách trục và chiều dài đai:

$$a_{\text{so bô}} = \frac{a}{d} \cdot d = 655,34$$

- Chiều dài đai tính toán:

$$1 = 2a + \frac{\pi(d1+d2)}{2} + \frac{(d2-d1)^2}{4a} = 2792,67 \text{ (mm)}$$

=> Chọn chiều đai theo tiêu chuẩn : 1 = 2800 (mm)

- Tính lại chính xác khoảng cách trục :

a = 0,125.(2l-
$$\pi$$
(d1+d2)+ $\sqrt{[2l - \pi(d1 + d2)]^2 - 8(d2 - d1)^2}$
= 659,36

- Tính góc ôm và kiểm tra điều kiện góc ôm :

$$\alpha_1 = 180 - 57. \left(\frac{d^2-d^1}{a}\right) = 132,45 \left(\hat{d}\hat{o}\right)$$

- Xác định số đai Z:

$$Z = \frac{P_1 \cdot k_{d}}{[P_0] \cdot C_{\alpha} \cdot C_{u} \cdot C_{l} \cdot C_{z}} = 2,49 \quad (\text{dai})$$

$$= > \text{Chọn } z = 3 \text{ (dai)}$$

- Chiều rộng bánh đai: B = (z-1)t+2e = 63
- Đường kính ngoài của bánh đai : $d_a = d_1 + 2h_0 = 168,4$
- Lực căng ban đầu $F_0 = 274,23$ (N)
- Lực tác dụng lên trục: $= 2F_0 z sin(\alpha_1/2) = 1505,75 (N)$

Các thông số của bộ truyền đai:

Loại đai: đai hình thang thường

Thông số	Kí hiệu	Gía trị	Đơn vị
Công suất trục dẫn	P	3,58	Kw
Tốc độ quay trục dẫn	n	715	v/p
Tỉ số truyền thực tế	u _t	4,53	
Loại đai	Đai hình t	hang thườ	ng
Đường kính bánh đai nhỏ	d1	160	mm
Đường kính bánh đai lớn	d2	710	mm
Chiều dài đai	1	2800	mm
Khoảng cách trục	a	659,36	mm
Góc ôm	α_1	132,45	độ
Lực căng ban đầu	F ₀	274,23	mm
Lực tác dụng lên trục	F _r	1505,75	N
Số đai	z	4	đai

PHẦN IV: TÍNH TOÁN BỘ TRUYỀN BÁNH RĂNG Thông số đầu vào:

- Công suất trên trục 1: $P_1 = 3.81 \text{ kW}$
- Tốc độ quay của trục 1: n₁ =157,5 vòng/phút
- Moment xoắn trên trục 1: T₁ =230774,88 Nmm
- Tỉ số truyền: $u_{br} = 3.15$

Tóm tắt các bước tính toán:

- 1. Chọn vật liệu: Thép C45
- 2. Xác định ứng suất cho phép

$$\begin{split} [\sigma_{H1}] = & \frac{\sigma_{Hlim1} \times K_{HL1}}{SH} = 505,45 \text{ MPa} \\ [\sigma_{H2}] = & \frac{\sigma_{Hlim2} \times K_{HL2}}{SH} = 478,18 \text{ MPa} \end{split}$$

- 3. Tính bộ truyền bánh răng côn răng thẳng
 - 3.1 Xác định đường kính chia ngoài hoặc chiều dài côn ngoài

$$R_e = K_R \times \sqrt{u^2 + 1} \times \sqrt{\frac{(T_1 \times K_{H\beta})}{(1 - K_{be}) \times K_{be} \times u \times [\sigma_H]^2}} = 203,47 \text{ (mm)}$$

- Đường kính chia ngoài:

$$d_{e1} = 2 \times \frac{R_e}{\sqrt{1+u^2}} = 123,13 \text{ (mm)}$$

3.2 Xác định các thông số ăn khớp

$$\delta_1 = arctg\left(\frac{z_1}{z_2}\right) = 17,55^{\circ}$$

$$\delta_2 = 90^{\circ} - 17,55^{\circ} = 72,45^{\circ}$$

4. Kiểm nghiệm răng về độ bền tiếp xúc:

$$\sigma_{H} = z_{M} \times z_{H} \times z_{\xi} \sqrt{\frac{2 \times T_{1} \times K_{H} \times \sqrt{u^{2} + 1}}{0.85 \times b \times u \times d_{m1}^{2}}}$$
$$= 474,82 \text{ MPa} \leq [\sigma_{H}]$$

5. Kiểm nghiệm răng về độ bền uốn: $\sigma_{F1} \leq [\sigma_{F1}]_{max}, \sigma_{F2} \leq [\sigma_{F2}]_{max}$

$$\begin{split} &\sigma_{F1} = \frac{{}^{2\times T_1\times K_F\times Y_\xi\times Y_\beta\times Y_{F1}}}{{}^{0,85\times b\times m_{tm}\times d_{m1}}} = 80,\!17\text{ MPa}\\ &\sigma_{F2} = \frac{\sigma_{F1}\times Y_{F2}}{Y_{F1}} = 76,\!17\text{ MPa} \end{split}$$

- 6. Kiểm nghiệm răng về quá tải
 - -Kiểm tra ứng suất tiếp cực đại cho phép

$$\sigma_{\text{Hmax}} = \sigma_{\text{H}} \times \sqrt{Kqt} = 434,99 \le [\sigma_{\text{Hmax}}]$$

-Kiểm nghiệm ứng suất uốn cực đại cho phép:

$$\sigma_{F1max} = \sigma_{F1} \times Kqt = 80,17 \le [\sigma_{F1max}]$$

 $\sigma_{F2max} = \sigma_{F2} \times Kqt = 76,17 \le [\sigma_{F2max}]$

- 7. Lực tác dụng lên bộ truyền bánh răng côn
- Lực vòng: $F_{t1} = 2 \times \frac{T1}{d_{m1}} = 4253,91 = F_{t2}$
- Lực hướng tâm: $F_{r1} = F_{a2} = 1476,2$ (N)
- Luc doc true: $F_{a1} = F_{r2} = 466,96$ (N)

Kiểm tra sai số tỉ số truyền thực tế:

- Tỉ số truyền ban đầu: $u_{br} = 3,15$
- Tỉ số truyền thực tế: $u_{brtt} = 3.16$
 - Kiểm tra sai số:

$$\Delta u = \frac{|u_{\text{brtt}} - u_{\text{br}}|}{u_{ch}} \times 100\% = \frac{|3,16 - 3,15|}{3,15} \times 100\% = 0,35\%$$

Các thông số của bộ truyền bánh răng:

Thông số	Ký hiệu	Giá trị	Đơn vị
Tỉ số truyền	u _{br}	3.15	
Chiều dài côn ngoài	Re	205,57	mm
Mô đun vòng ngoài	m _{te}	4	mm
Số răng của bánh răng dẫn	z_1	31	răng
Số răng của bánh răng bị dẫn	\mathbf{z}_2	98	răng
Đường kính chia ngoài của bánh dẫn	d _{e1}	124	mm
Đường kính chia ngoài của bánh bị dẫn	de2	392	mm
Góc côn chia của bánh dẫn	δ_1	17.55	độ
Góc côn chia của bánh bị dẫn	δ_2	72.45	độ
Đường kính đỉnh răng ngoài của bánh dẫn	dae1	133.94	mm
Đường kính đỉnh răng ngoài của bánh bị dẫn	dae2	393.68	mm
Đường kính trung bình của bánh dẫn	d _{m1}	108.5	mm
Đường kính trung bình của bánh bị dẫn	d _{m2}	343	mm
Chiều cao răng ngoài	he	8.8	mm
Chiều cao đầu răng ngoài của bánh dẫn	hael	5.212	mm
Chiều cao đầu răng ngoài của bánh bị dẫn	hae2	2.788	mm
Chiều cao chân răng ngoài của bánh dẫn	hfe1	3,588	mm
Chiều cao chân răng ngoài của bánh bị dẫn	hfe2	6.012	mm
Lực vòng	$F_{t1} = F_{t2}$	4253	N

Lực hướng tâm	Fr1, Fr2	1476; 466	N
Lực dọc trục	Fa1, Fa2		N

PHẦN V: TÍNH TOÁN THIẾT KẾ TRỤC

Thông số đầu vào:

Momen xoắn trục I: $T_1 = 230774$ Nmm

Moment xoắn trục II: $T_2 = 698081$ Nmm

1. Khớp nối

Chọn kích thước cơ bản của nối trục đàn hồi và vòng đàn hồi

 $T = T_2 = 698081.32$ Nmm, k = 1.5

 $=> T_t = k*T = 1047.12 \text{ Nmm}$

Kích thước cơ bản của nối trục đàn hồi:

T,	d,	D,	d _m ,	L,	1,	d_1 ,	D ₀ ,	Z	nmax,	В	B_1	L_1 ,	D ₃ ,	12,
Nm	mm	mm	mm	mm	mm	mm	mm		N			mm	mm	mm
2000	63	260	120	175	140	110	200	8	2300	8	70	48	48	48

Kích thước cơ bản của vòng đàn hồi:

T, Nm	d _c , mm	d _l , mm	D ₂ , mm	l, mm	1 ₁ , mm	l ₂ , mm	1 ₃ , mm	h, mm
2000	24	M16	32	95	52	24	44	2

Kết quả tính toán

Lực hướng tâm của khớp nổi tác dụng lên trục, $F_{rnt} = 1745.2 \text{ N}$

Điều kiện sức bền dập của vòng đàn hồi

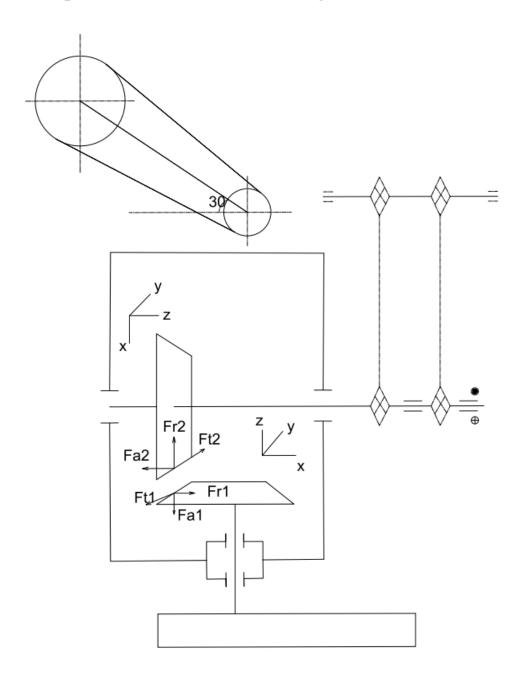
$$+ [\sigma]_d = 1.24 \text{ MPa}$$

Điều kiện sức bền của chốt

$$+ [\sigma]_u = 34 \text{ MPa}$$

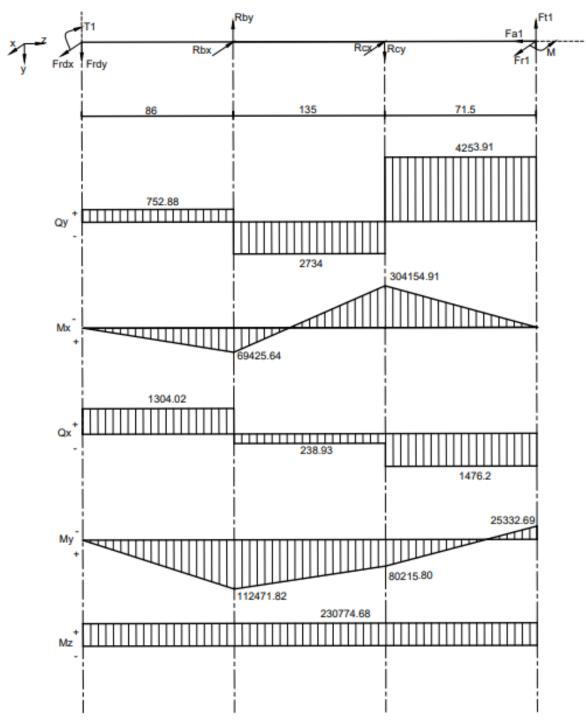
⇒ Thoả điều kiện sức bền dập của vòng đàn hồi và sức bền của chốt

2. Sơ đồ phân tích lực trên bánh răng



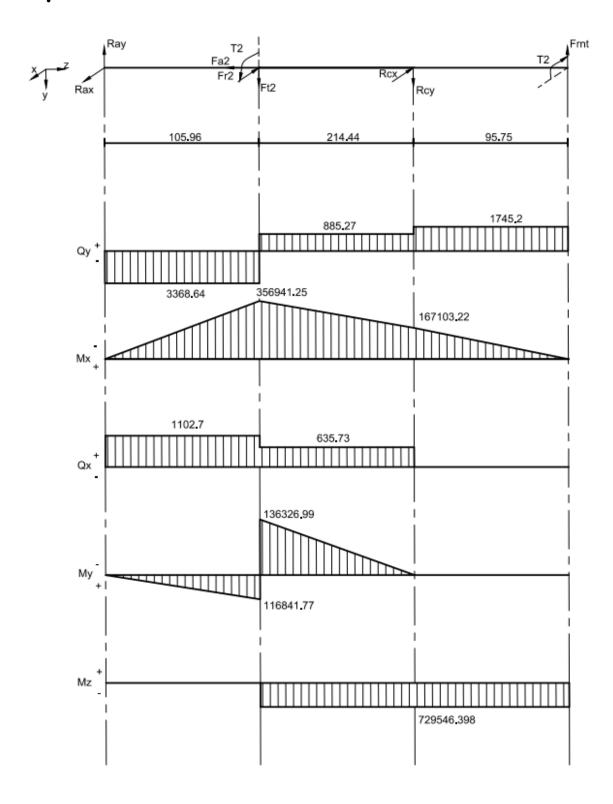
3. Biểu đồ nội lực các trục:

- Trục I:



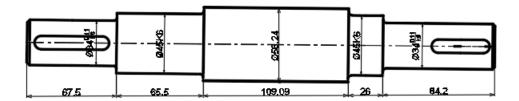
.

- Trục II:

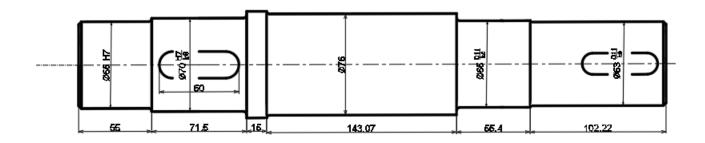


4. Thông số tính toán đường kính các trục

TRŲCI



TRỤC II



Trục Vị trí	Tr _ụ c 1	Trục 2
0	34	65
1	45	70
2	45	65
3	34	63

5. Kết quả tính then

Chọn loại then: then bằng

Trục	Tiết diện		Chọn th	en	σ_d	$ au_c$
		b x h	t_1	l _t (mm)	(MPa)	(MPa)
			(mm)			
1	12	10x 8	5	57.38	78.87	23.66
	13	10 x 8	5	49.73	91	27.3
2	22	20 x 12	7.5	60.78	76.22	17.15
	23	18 x 11	7	70.13	82.57	17.78

6. Ô lăn

Thông số của ổ lăn:

- Trục I: ổ đũa côn, cỡ nhẹ

Ký hiệu	d (mm)	C, kN	$C_0(kN)$	Khối lượng(kg)
32008X/Q	45	44.6	43	13.67

- Trục II: ổ đũa côn, cỡ nhẹ

Ký hiệu	d (mm)	C, kN	$C_0(kN)$	Khối lượng(kg)
JM511946	65	123	183	1.05

7. Dung sai Thống nhất ghi 3 kích thước chính:

a. Trục I:

- Vòng trong ổ bi dùng k6 \rightarrow Ø45k6 (Ø45 $^{+0.015}_{+0.002}$)
- Vòng ngoài ổ bi dùng H7 \rightarrow Ø80H7 (Ø62 $^{+0.03}_{+0}$)
- Lắp bánh răng, khớp nối dùng D11/k6 \rightarrow Ø34D11/k6

- b. Trục II:

- Vòng trong ổ bi dùng k6 \rightarrow Ø65k6 Ø65 $^{+0.018}_{+0.002}$)
- Vòng ngoài ổ bi dùng H7/d11 \rightarrow Ø80H7/d11 (Ø80 $^{+0.03}_{+0.02}$))
- Lắp bánh răng, đĩa xích dùng $H7/k6 \rightarrow \emptyset70H7/k6$

c. Then

Trục I:

Vị trí	Trục I
12	10P9/h9
13	10P9/h9

Trục II:

Vị trí	Trục II
22	20P9/h9
23	18P9/h9

PHÀN VI: THIẾT KẾ VỎ HỘP

1. Bảng thông số vỏ hộp:

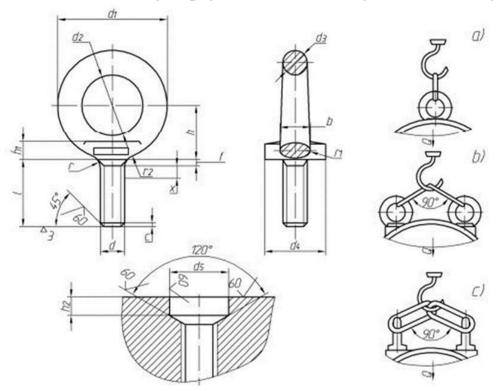
Vật liệu đúc vỏ hộp: gang xám GX 15-32

	Tên gọi	Thông số	Giá trị	Đơn vị
G1 1) 1)	Thân hộp	δ	9	mm
Chiều dày	Nắp hộp	δ_1	8	mm
	Bulông nền	d_1	16	mm
	Bulông cạnh ổ	d_2	12	mm
Đường kính	Bulông ghép bích nắp và thân	d_3	10	mm
	Vít ghép nắp ổ	d_4	8	mm
	Vít ghép nắp cửa thăm	d_5	6	mm
3.69,17,1,17	Chiều dày bích thân hộp	S_3	16	mm
Mặt bích ghép nắp và thân	Chiều dày bích nắp hộp	S ₄	16	mm
	Bề rộng bích nắp và thân	K ₃	37	mm
		D_{12}	75	mm
	Đường kính ngoài và tâm lỗ vít	D_{13}	90	mm
		\mathbf{D}_{22}	100	mm
		D_{23}	125	mm
Kích thước gối	Bề rộng mặt ghép bulông cạnh ổ	K ₂	45	mm
trục	Tâm lỗ bulông cạnh ổ	C_1	45	mm
	Tam to butong cann o	C_2	63	mm
	Chiều dày	e	8	mm

Gân tăng cứng	Chiều cao	h	< 58	mm
	Độ dốc		2°	
3.6%, 46.1.6	Chiều dày (không có phần lồi)	S_1	24	mm
Mặt đế hộp	Bề rộng mặt đế hộp	K_1	48	mm
IZ1 1 2	Giữa bánh răng và thành trong hộp	Δ	10	mm
Khe hở giữa các chi tiết	Giữa bánh răng lớn với đáy hộp	Δ_1	24	mm
	Giữa mặt bên các bánh răng với nhau	Δ	10	mm
	Số lượng bulông nền	Z	4	

2. Một số chi tiết phụ - Bulông vòng:

Chức năng: để nâng và vận chuyển hộp giảm tốc (khi gia công, khi lắp ghép,...) nên nắp và thân thường lắp bulông vòng hoặc vòng móc. Với Re = 129, khối lượng hộp giảm tốc bánh răng côn Q = 60 kg

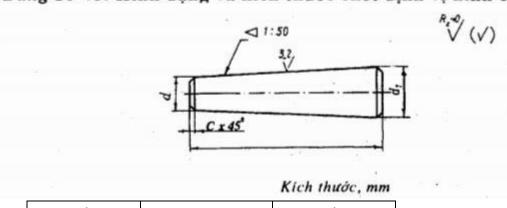


Ren	d_1	d_2	d_3	d_4	d_5	h	h_1	h ₂	f	b	c	X	r	\mathbf{r}_1	\mathbf{r}_2	1
d																
M8	36	20	8	20	13	18	6	5	2	10	1.2	2.5	-	4	4	18

- Chốt định vị:

Chức năng: khi xiết bulông không làm biến dạng vòng ngoài của ổ, do đó loại trừ được một trong nguyên nhân làm ổ chóng bị hỏng. Chọn chốt định vị: chốt định vị hình côn

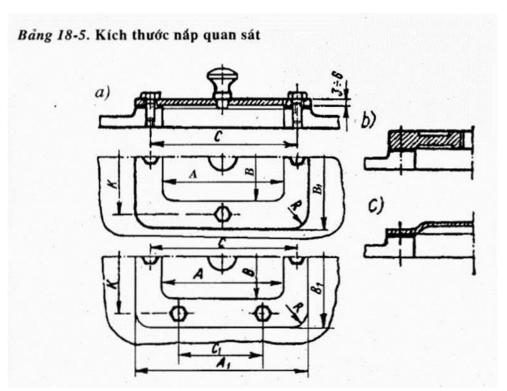
Bảng 18-4b. Hình dạng và kích thước chốt định vị hình côn



d	С	1
5	0.8	1690

- Nắp quan sát:

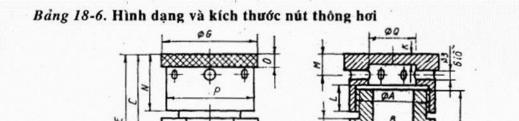
Chức năng: để quan sát các tiết máy trong hộp khi lắp ghép và để đổ dầu vào hộp, trên đỉnh hộp có làm cửa thăm.



A	В	A_1	B_1	С	C_1	K	R	Vít	Số lượng
100	75	150	100	125	-	87	18	M8x22	4

- Nút thông hơi:

Chức năng: khi làm việc nhiệt độ trong hộp tăng lên. Để giảm áp suất và điều hòa không khí bên trong và bên ngoài hộp, người ta dùng nút thông hơi.

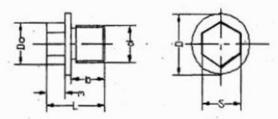


	The state of the state of						111			-						
A	В	С	D	Е	G	Н	Ι	K	L	M	N	О	P	Q	R	S
M27X	1	3	1	4	3	3	6	4	1	8	2	6	3	1	3	3
2	5	0	5	5	6	2			0		2		2	8	6	2

- Nút tháo dầu:

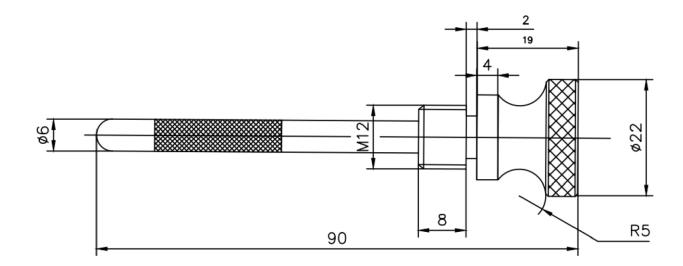
Chức năng: sau một thời gian làm việc, dầu bôi trơn chứa trong hộp bị bẩn (do bụi bặm và do hạt mài), hoặc bị biến chất, do đó cần phải thay dầu mới. Để tháo dầu cũ, ở đáy hộp có lỗ thảo dầu. Lúc làm việc lỗ được bịt kín bằng nút tháo dầu.

Bảng 18-7. Hình dạng và kích thước nút tháo dấu trụ



d	b	m	f	L	c	q	D	S	D_0
M20x2	15	9	3	23	2	13.8	26	17	19.6

Que thăm dầu: Chức năng: khi vận tốc bánh răng được ngâm trong dầu.
 Chiều cao mức dầu trong hộp được kiểm tra qua thiết bị chỉ dầu là que thăm dầu.



TÀI LIỆU THAM KHẢO

PGS. TS. Trịnh Chất – TS. Lê Văn Uyển (1999), *Tính toán thiết kế hệ dẫn động cơ khí tập 1*, Nxb. Giáo dục Việt Nam, Tp. Hồ Chí Minh. PGS. TS. Trịnh Chất – TS. Lê Văn Uyển (1999), *Tính toán thiết kế hệ dẫn động cơ khí tập 2*, Nxb. Giáo dục Việt Nam, Tp. Hồ Chí Minh.