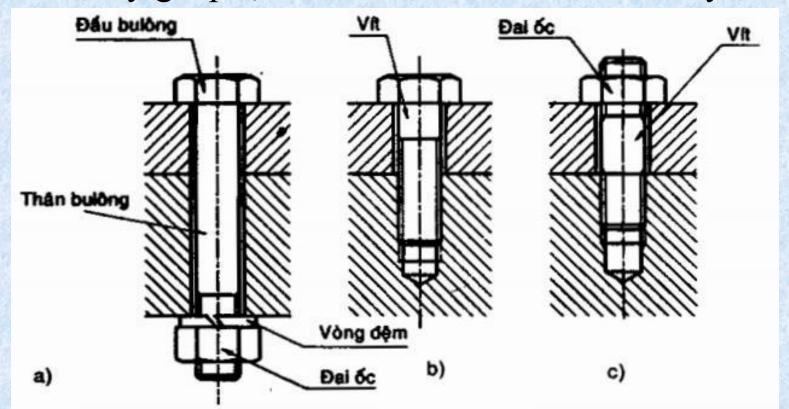
- I. Khái niệm chung:
- II. Phân loại mối ghép ren:
- III. Tính toán mối ghép:

#### I. Khái niệm chung:

#### 1. Định nghĩa:

Ghép bằng ren là loại mối ghép có thể tháo được. Các chi tiết máy ghép lại với nhau nhờ các chi tiết máy có ren.



#### I. Khái niệm chung:

#### 2. Uu – Nhược điểm:

- Cấu tạo đơn giản.
- Có thể chế tạo lực dọc trục lớn.
- Có thể cổ định vị trí chi tiết máy ở vị trí bất kỳ.
- Dễ tháo lắp.
- Giá thành tương đối thấp.

#### I. Khái niệm chung:

### 3. Thông số hình học:

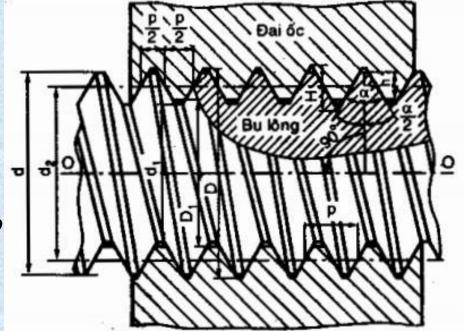
- d: đường kính danh nghĩa.
- d<sub>1</sub>: đường kính chân ren.
- d<sub>2</sub>: đường kính trung bình.

$$d_2 = \frac{d_1 + d}{2}$$

- h: chiều cao tiết diện.
- p: bước ren.
- p<sub>z</sub>: bước xoắn  $p_z = z.p$
- α: góc tiết diện.

γ: góc nâng của ren.

$$\gamma = actg\left(\frac{p_z}{\pi . d_2}\right)$$



#### I. Khái niệm chung:

## 3. Thông số hình học:

Ghi kí hiệu ren hệ mét:

#### MdpzHL

- M-kí hiệu ren hệ mét.
- p, z, HL: nếu ren bước lớn, một đầu mối, ren phải không ghi.

Đường kính (mm)			Bước p	Đường kính (mm)			Bước p
D	d <sub>2</sub>	d,	(mm)	d	d <sub>2</sub>	d,	(mm)
1	0.838	0.730	0,25	12	10,863	10.106	1.75
1,1	0.938	0.938	0.25	14	12,701	11,835	2.0
1.2	1,038	0.930	0.25	16	14,701	13.835	2,0
1.4	1,205	1.075	0.30	18	16,376	15,294	2,5
1,6	1,373	1,221	0.35	20	18,376	17,294	2.5
1,8	1,573	1,421	0,35	22	20,376	19,294	2.5
2	1,740	1,567	0,40	24	22,051	20,752	3,0
2.2	1,908	1,713	0.45	27	25,051	23,752	3.0
2,5	2,208	2.013	0.45	30	27,727	26,211	3,5
3	2,675	2,459	0,50	33	30,727	29,211	3.5
3,5	3,110	2.850	0.60	36	33.402	31.670	4.0
4	3,546	3,242	0.70	39	36,402	34,670	4.0
4.5	4.013	3,688	0,75	42	39,077	37,129	4.5
5	4,480	4,134	0,80	45	42,077	40,129	4.5
6	5,350	4,918	1,0	48	44,752	42,587	5,0
7	6,350	5,918	1.0	52	48,752	46,587	5,0
8	7,188	6.647	1,25	56	52,428	50,046	5.5
9	8.188	7,647	1,25	60	56,428	54,046	5,5
10	9.026	8,376	1.5	64	60,103	57,505	6.0
11	10.026	9.376	1,5	68	64,103	61,505	6.0

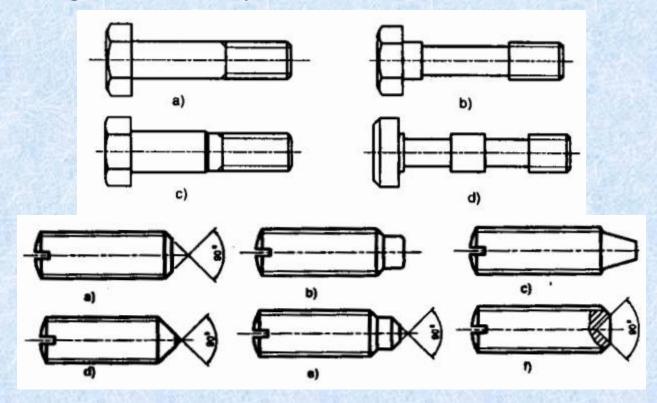
#### I. Khái niệm chung:

3. Thông số hình học:

Đường kính		Buốc ren	Đường kinh	Buôc ren		
d, (mm)	Bước lớn	Bước nhỏ	d, (mm)	Butto	Bullo nhỏ	
1; 1,1"; 1,2	0,25	0,2	18*; 20; 22*	2.5	2; 1,5; 1; 0,75; 0,5	
1.4*	0,3	0,2	24	3	2; 1,5; 1; 0,75	
1,6; 1,8*	0,35	0,2	25**	-	2; 1,5; (1)	
2	0,4	0,25	(26)**	-	1,5	
2,2*	0,45	0,25	27*	3	2; 1,5; 1; 0,75	
2,5	0,45	0,35	(28)**	-	2; 1,5; 1	
3	0,5	0,35	30	3,5	(3); 2; 1,5; 1; 0,75	
3,5*	(0.6)	0,35	(32)**	-	2; 1,5	
4	0,7	0,5	33*	3,5	(3); 2; 1,5; 1; 0,75	
4,5*	(0,75)	0,5	35**	-	1,5	
5	0,8	0,5	36	4	3; 2; 1,5; 1	
(5,5)**	-	0,5	(38)**	-	1,5	
6; 7**	1	0,75; 0,5	39*	4	3, 2, 1,5, 1	
8	1,25	1; 0,75; 0,5	40**	-	(3); (2); 1,5	
9	(1,25)	1; 0,75; 0,5	42; 45*	4,5	(4); 3; 2; 1,5; 1	
10	1,5	1,25; 1; 0,75; 0,5	48	5	(4); 3; 2; 1,5; 1	
11**	(1.5)	1; 0,75; 0,5	50**	-	(3); (2); 1,5	
12	1,75	1,5; 1,25; 1; 0,75; 0,5	52*	5	(4); 3; 2; 1,5; 1	
14*	2	1,5; 1,25; 1; 0,75; 0,5	5**	-	(4): (3): 2; 1,5	
15**	-	1,5; (1)	56	5,5	4; 3; 2; 1,5; 1	
16	2	1,5; 1; 0,75; 0,5	58**	-	(4); (3); 2; 1,5	
17**	-	1,5; (1)	60*	(5,5)	4; 3; 2; 1,5; 1	

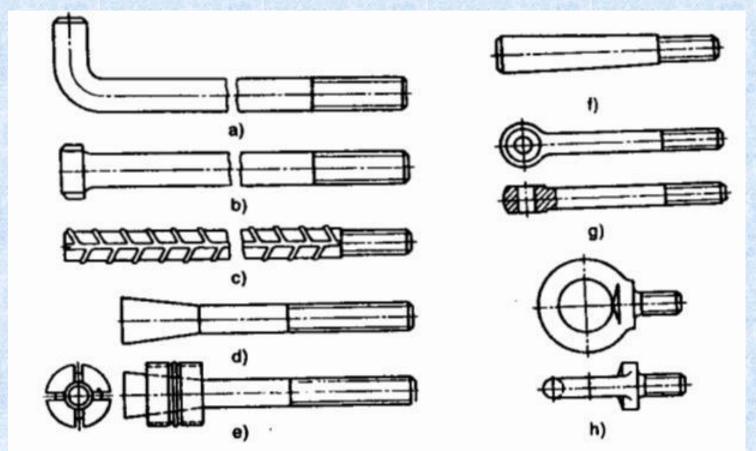
#### I. Khái niệm chung:

- 4. Các chi tiết trong mối ghép ren:
  - Bulông, vít, vít cấy:



#### I. Khái niệm chung:

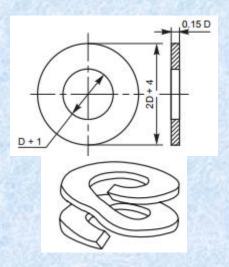
- 4. Các chi tiết trong mối ghép ren:
  - Bulông, vít, vít cấy:



#### I. Khái niệm chung:

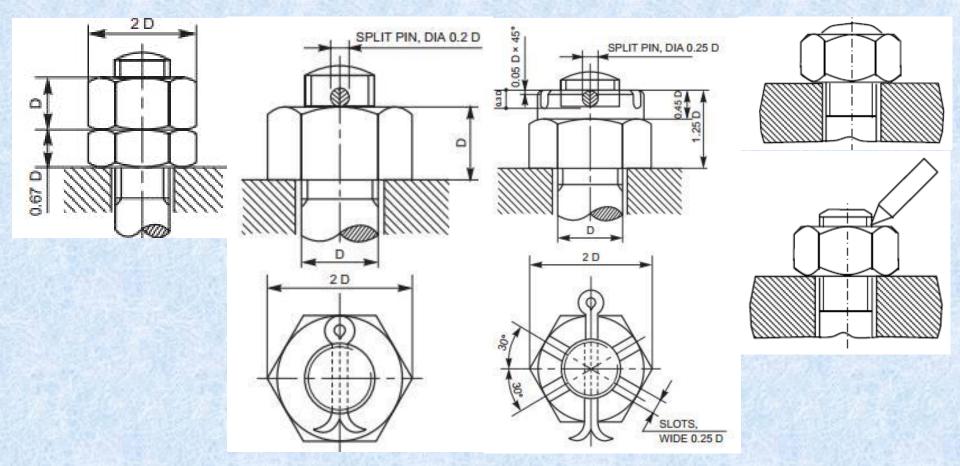
- 4. Các chi tiết trong mối ghép ren:
  - Đai ốc:

Vòng đẹm:



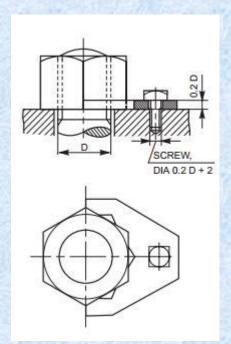
### I. Khái niệm chung:

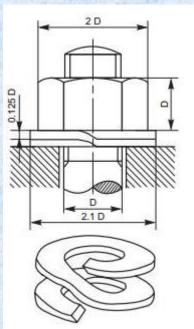
## 5. Cách phòng lỏng đai ốc:

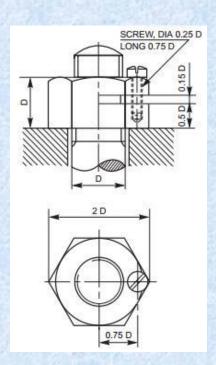


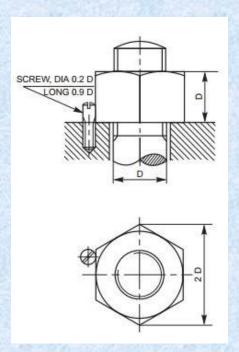
#### I. Khái niệm chung:

### 5. Cách phòng lỏng đai ốc:









#### II. Phân loại:

- 1. Dựa theo bề mặt hình thành ren:
  - Ren hình trụ.
  - Ren hình côn.
- 2. Dựa theo chiều của đường xoắn ốc:
  - Ren phải.
  - Ren trái.
- 3. Dựa theo số đầu mối Z:
  - Ren một đầu mối.
  - Ren nhiều đầu mối.

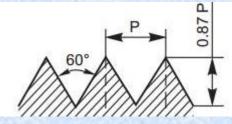
#### II. Phân loại:

#### 4. Dựa theo công dụng:

- Ren ghép chặt.
- Ren ghép chặt kín.
- Ren cơ cấu vít.

#### 5. Dựa theo tiết diện:

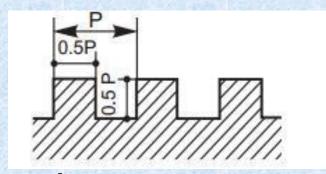
- Ren hệ mét: có tiết diện tam giác đều.
- Ren hệ Anh(Inch): có tiết diện tam giác cân.
- Ren ông.
- Ren tròn.



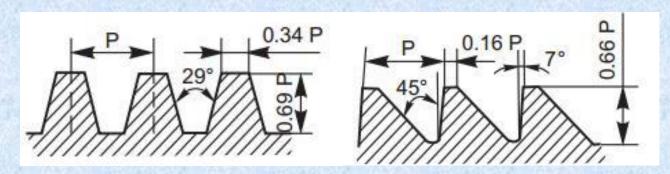
#### II. Phân loại:

### 5. Dựa theo tiết diện:

Ren vuông: có tiết diện là hình vuông.



Ren thang: có tiết diện là hình thang.



### III. Tính toán mối ghép:

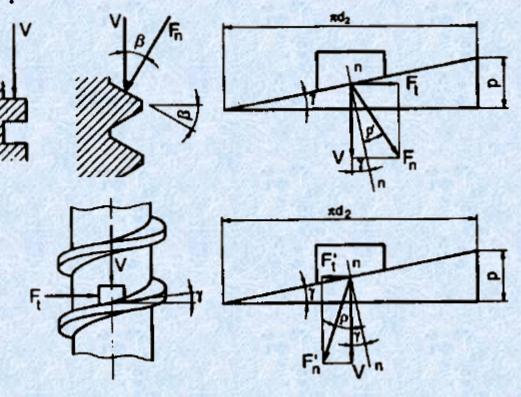
### 1. Lý thuyết khớp vít:

Khi xiết đai ốc xiết lực V:

$$T_{v} = T_{ms} + T_{r}$$
Trong đó:
$$T_{ms} = \frac{V \cdot f \cdot D_{tb}}{2}$$

$$= \frac{V \cdot f \cdot (D_{0} + d_{0})}{4}$$

$$T_{r} = \frac{V \cdot d_{2}}{2} \cdot tg(\rho' + \gamma)$$

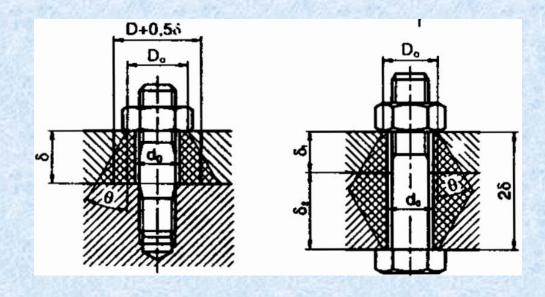


### III. Tính toán mối ghép:

## 1. Lý thuyết khớp vít:

Khi xiết đai ốc xiết lực V:

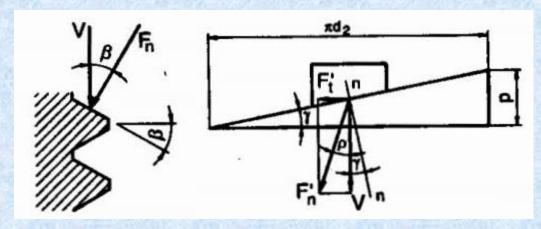
$$T_{v} = 0.5 \cdot V \cdot d_{2} \cdot \left[ \frac{D_{tb}}{d_{2}} \cdot f + tg \left( \rho' + \gamma \right) \right]$$



### III. Tính toán mối ghép:

#### 1. Lý thuyết khớp vít:

Khi tháo đai ốc:



$$T_{r} = \frac{V.d_{2}}{2}.tg\left(\rho' - \gamma\right)$$

$$T_{v} = 0.5.V.d_{2}.\left[\frac{D_{tb}}{d_{2}}.f + tg\left(\rho' - \gamma\right)\right]$$

### III. Tính toán mối ghép:

## 2. Vật liệu và ứng suất cho phép:

- Các chi tiết máy có ren thường dùng thép cácbon thường, thép cácbon chất lượng tốt hoặc thép hợp kim.
- Với bulông, tiêu chuẩn qui định có 12 cấp bền: 3.6;
  4.6; 4.8; 5.6; 5.8; 6.6; 6.9; 8.8; 9.8; 10.9; 12.9; 14.9

Cấp bốn	σ <sub>b</sub> . ( <i>MPa</i> )		σ <sub>ch</sub> .	Mác thép		
bulông	min	max	(MPa)	Bulông	Đại ốc	
3.6	300	490	200	CT3; CT10	СТЗ	
4.6	400	550	240	C20	СТЗ	
5.6	500	700	300	C30; C35	C10	
6.6	600	800	360	C35; C45	C15	
8.8	800	1000	640	35Cr; 38GA	C20; C35; C45	
10.9	1000	1200	900	40Mn2; 40Cr	35Cr; 38CrA	

### III. Tính toán mối ghép:

### 2. Vật liệu và ứng suất cho phép:

Úng suất cho phép:

$$\left[\sigma_{k}\right] = \frac{\sigma_{ch}}{\left[S\right]}$$

$$[\tau] = 0, 4.\sigma_{ch}$$

tải trọng tĩnh.

$$[\tau] = (0, 2 \div 0, 3).\sigma_{ch}$$

tải trọng thay đổi.

$$[\sigma_d] = 0.8.\sigma_{ch}$$

đối với thép

$$[\sigma_d] = (0, 4 \div 0, 5).\sigma_{ch}$$

đối với gang.

#### III. Tính toán mối ghép:

#### 3. Độ bền:

- Bulông: 
$$\tau = \frac{V}{\pi . d_1 . H . K . K_m} \le [\tau]$$

- Đai ốc: 
$$\tau = \frac{V}{\pi.d.H.K.K_m} \le [\tau]$$

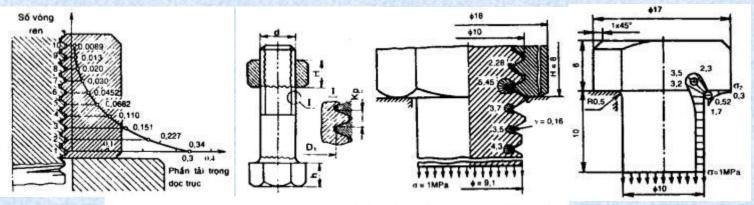
#### Trong đó:

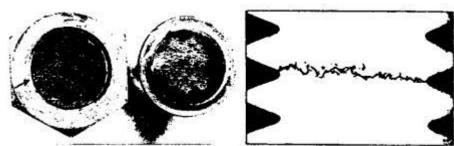
- H-chiều cao ren
- K-hệ số điền đầy ren.
- K<sub>m</sub>-hệ số phân bố tải trọng không đều.

## III. Tính toán mối ghép:

#### 3. Độ bền:

- Ứng suất dập: 
$$\sigma_d = \frac{4.V.p}{\sigma.\left(d^2 - D_1^2\right).H} = \frac{V.p}{\pi.d_2.h.H} \le \left[\sigma_d\right]$$





### III. Tính toán mối ghép:

#### 4. Tính bulông (vít):

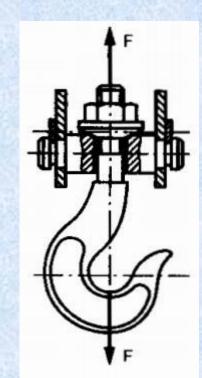
#### a. Bulông ghép lỏng chịu lực dọc trục:

– Gọi F là tải trọng tác dụng lên bulông thì:

$$\sigma = \frac{F}{\pi \cdot \left(\frac{d_1}{2}\right)^2} = \frac{4 \cdot F}{\pi \cdot d_1^2} \le \left[\sigma_k\right]$$

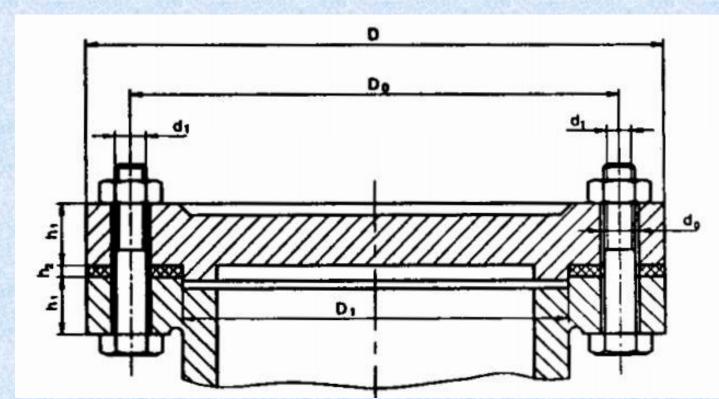
Đường kínhbu lông cần thiết:

$$\Rightarrow d_1 \ge \sqrt{\frac{4.F}{\pi.[\sigma_k]}}$$



## III. Tính toán mối ghép:

- 4. Tính bulông (vít):
  - b. Bulông xiết chặt không có ngoại lực tác dụng:
    - Gọi V là lực xiết, moment trên ren:



### III. Tính toán mối ghép:

- 4. Tính bulông (vít):
  - b. Bulông xiết chặt không có ngoại lực tác dụng:

$$T_{r} = \frac{V.d_{2}}{2}.tg\left(\rho' + \gamma\right)$$

Úng suất xoắn:

$$\tau = \frac{T_r}{W_0} = \frac{0.5 \cdot V.tg(\gamma + \rho').d_2}{\frac{\pi.d_1^3}{16}}$$

#### III. Tính toán mối ghép:

#### 4. Tính bulông (vít):

#### b. Bulông xiết chặt không có ngoại lực tác dụng:

Úng suất kéo do lực V gây nên:

$$\sigma = \frac{4.V}{\pi . d_1^2}$$

Úng suất tương đương:

$$\sigma_{td} = \sqrt{\sigma^2 + 3.\tau^2}$$

$$= \sigma \cdot \sqrt{1 + 12 \cdot \left[ \left( \frac{d_2}{d_1} \right) \cdot tg \left( \gamma + \rho' \right) \right]^2}$$

### III. Tính toán mối ghép:

#### 4. Tính bulông (vít):

#### b. Bulông xiết chặt không có ngoại lực tác dụng:

Đối với bulông tiêu chuẩn:

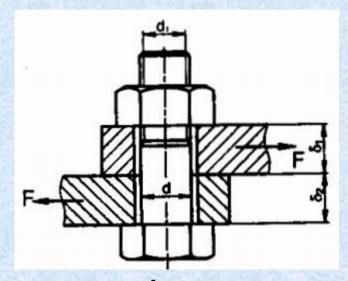
$$\sigma_{td} = 1, 3.\sigma = 1, 3. \frac{4.V}{\pi . d_1^2} \le \left[\sigma_k\right]$$

Đường kính bulông cần thiết:

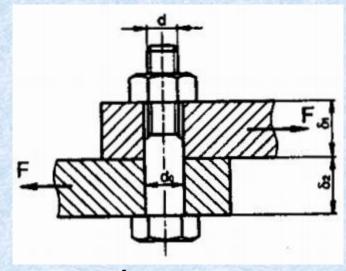
$$\Rightarrow d_1 \ge \sqrt{\frac{1, 3.4.V}{\pi.[\sigma_k]}}$$

### III. Tính toán mối ghép:

- 4. Tính bulông (vít):
  - c. Bulông xiết chặt, chịu tác dụng lực ngang:



Bulông lắp có khe hở



Bulông lắp không khe hở

### III. Tính toán mối ghép:

#### 4. Tính bulông (vít):

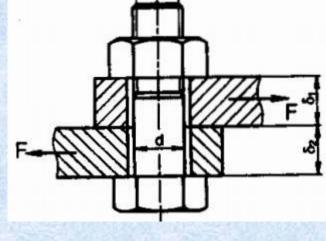
### c. Bulông xiết chặt, chịu tác dụng lực ngang:

Bulông lắp có khe hở:

$$F_{ms} = i.f.V > F$$

$$\Rightarrow V = \frac{k.F}{i.f}$$

Điều kiện bền:

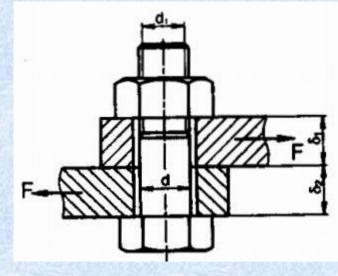


$$\sigma_{td} = 1, 3.\sigma = 1, 3. \frac{4.V}{\pi . d_1^2} \le [\sigma_k]$$

#### III. Tính toán mối ghép:

- 4. Tính bulông (vít):
  - c. Bulông xiết chặt, chịu tác dụng lực ngang:
    - Đường kính bulông:

$$\Rightarrow d_1 \ge \sqrt{\frac{1,3.4.k.F}{\pi.i.f.[\sigma_k]}}$$



### III. Tính toán mối ghép:

#### 4. Tính bulông (vít):

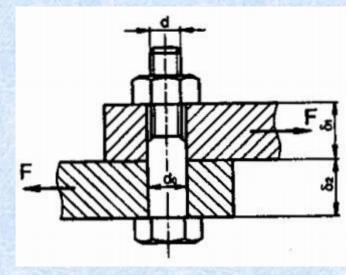
### c. Bulông xiết chặt, chịu tác dụng lực ngang:

- Bulông lắp không khe hở:
- Điều kiện bền:

$$\tau = \frac{4.F}{i.\pi.d_0^2} \le \left[\tau\right]$$

Đường kính bulông:

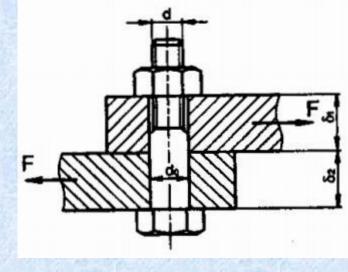
$$\Rightarrow d_0 \ge \sqrt{\frac{4.F}{\pi.i.[\tau]}}$$



### III. Tính toán mối ghép:

- 4. Tính bulông (vít):
  - c. Bulông xiết chặt, chịu tác dụng lực ngang:
    - Kiểm nghiệm điều kiện bền dập:

$$\sigma_d = \frac{F}{\delta . d_0} \le \left[\sigma_d\right]$$

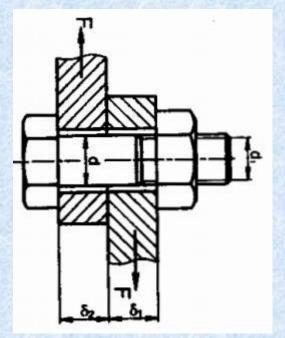


### III. Tính toán mối ghép:

- 4. Tính bulông (vít):
  - c. Bulông xiết chặt, chịu tác dụng lực ngang:

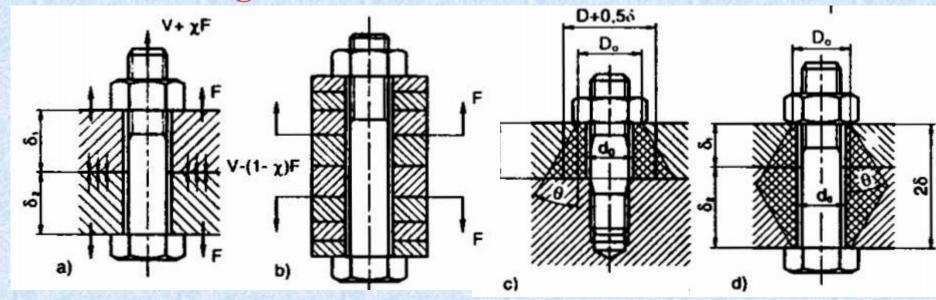
#### Ví dụ:

Một mối ghép bu long có khe hở như hình vẽ. Biết hệ số an toàn 1.5, hệ số ma sát f=0.3,  $[\sigma_k]=100$  MPa, F=1.5 kN. Tính kích thước bu lông



## III. Tính toán mối ghép:

- 4. Tính bulông (vít):
  - d. Bulông xiết chặt, chịu tác dụng lực dọc trục không đổi:



## III. Tính toán mối ghép:

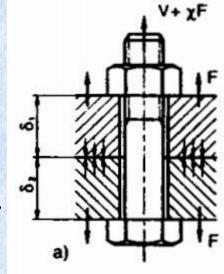
- 4. Tính bulông (vít):
  - d. Bulông xiết chặt, chịu tác dụng lực dọc trục không đối:

- Hệ số ngoại lực 
$$\chi$$
:  $\chi = \frac{\lambda_m}{\lambda_m + \lambda_b}$ 

Trong đó:

$$\lambda_b = \frac{\ell}{E_b.A_b}$$
 độ mềm của bulông.

$$\lambda_b = \frac{1}{E_b} \cdot \left( \frac{\ell_1}{A_{b1}} + \frac{\ell_2}{A_{b2}} + \dots + \frac{\ell_n}{A_{bn}} \right) \text{ bulông bậc.}$$

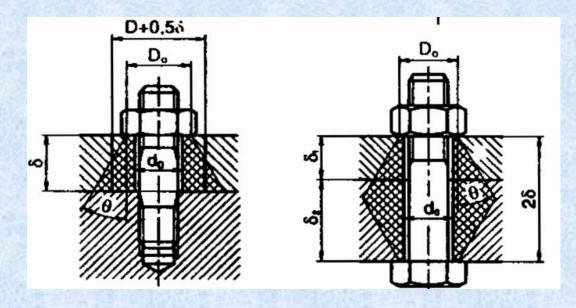


### III. Tính toán mối ghép:

- 4. Tính bulông (vít):
  - d. Bulông xiết chặt, chịu tác dụng lực dọc trục không đổi:

$$\lambda_m = \frac{\delta_1 + \delta_2}{E_m \cdot A_m}$$

độ mềm của tấm ghép.



### III. Tính toán mối ghép:

4. Tính bulông (vít):

d. Bulông xiết chặt, chịu tác dụng lực dọc trục

không đối:

Trường hợp tổng quát:

$$\lambda_{m} = \frac{4,6}{E_{m}.\pi.d_{0}}.\lg\frac{(D_{0} + d_{0}).(D_{0} + \delta - d_{0})}{(D_{0} - d_{0}).(D_{0} + \delta + d_{0})}$$

#### III. Tính toán mối ghép:

- 4. Tính bulông (vít):
  - d. Bulông xiết chặt, chịu tác dụng lực dọc trục không đổi:
  - Tính toán bulông:
    - Lực toàn phần tác dụng lên bulông:  $F_{\Sigma} = 1, 3.V + \chi.F$
    - Lực tác dụng lên tấm ghép:

$$V' = V - (1 - \chi).F$$

• Lực xiết cần thiết:

$$V = k.(1-\chi).F$$

#### III. Tính toán mối ghép:

- 4. Tính bulông (vít):
  - d. Bulông xiết chặt, chịu tác dụng lực dọc trục không đổi:
  - Tính toán bulông:
    - Điều kiện bền:

$$\sigma = \frac{4.F_{\Sigma}}{\pi.d_1^2} \le \left[\sigma_k\right]$$

• Đường kính bu lông cần thiết:

$$d_1 \ge \sqrt{\frac{4.F_{\Sigma}}{\pi.[\sigma_k]}} = \sqrt{\frac{4.[1,3.k(1-\chi).F + \chi.F]}{\pi.[\sigma_k]}}$$

### III. Tính toán mối ghép:

- 4. Tính bulông (vít):
  - d. Bulông xiết chặt, chịu tác dụng lực dọc trục thay đổi:
    - Chỉ tiêu tính:

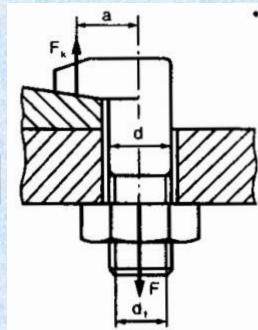
$$\sigma_{\text{max}} = \sigma_{v} + 2\sigma_{a} = \frac{V}{A_{1}} + \frac{\chi . F}{A_{1}}$$

Trong đó:

σ<sub>v</sub>-ứng suất do lực xiết bulông

- 4. Tính bulông (vít):
  - d. Bulông xiết chặt, chịu tác dụng tải trọng lệch tâm:
    - Chỉ tiêu tính:  $\sigma_{\text{max}} = \sigma_k + \sigma_u$   $= \frac{4 \cdot F_k}{\pi \cdot d_1^2} + \frac{32 \cdot F_k \cdot a}{\pi \cdot d_1^3} \le [\sigma_k]$
    - Đường kính bulông cần thiết:

$$d_1 \ge 1,13. \sqrt{1 + \frac{8.a}{d_1}} \cdot \frac{F_k}{[\sigma_k]}$$

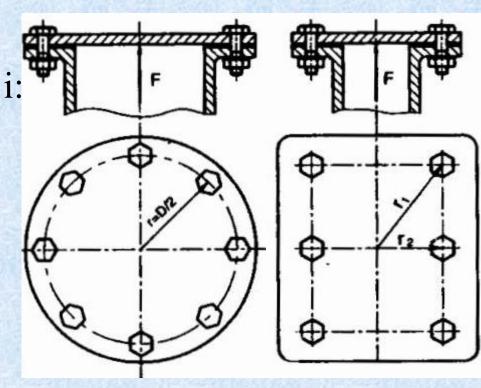


### III. Tính toán mối ghép:

- 5. Tính mối ghép nhóm bulông (vít):
  - a. Bulông xiết chặt, chịu tác dụng tải trọng dọc trục và đi qua trọng tâm nhóm:
    - Gọi Fi là lực tác
       dụng lên bulông thứ i:

$$F_i = \frac{F}{Z}$$

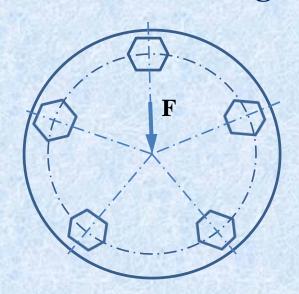
Z: số bulông

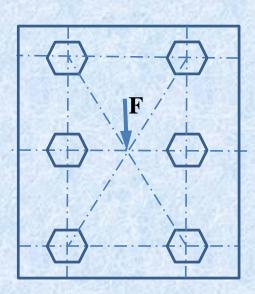


- 5. Tính mối ghép nhóm bulông (vít):
  - a. Bulông xiết chặt, chịu tác dụng tải trọng dọc trục và đi qua trọng tâm nhóm:
    - Đường kính bulông cần thiết:

$$d_1 \ge \sqrt{\frac{4.F_{\Sigma}}{\pi.[\sigma_k]}} = \sqrt{\frac{4.F_i.[1,3.k(1-\chi)+\chi]}{\pi.[\sigma_k]}}$$

- 5. Tính mối ghép nhóm bulông (vít):
  - Bulông xiết chặt, chịu tác dụng tải trọng nằm trong mặt phẳng ghép:
    - Mối ghép chịu lực ngang F, đi qua trọng tâm của nhóm bulông:



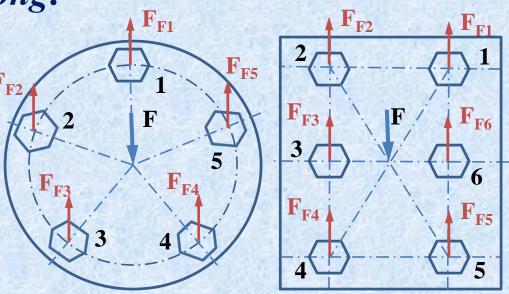


### III. Tính toán mối ghép:

- 5. Tính mối ghép nhóm bulông (vít):
  - Bulông xiết chặt, chịu tác dụng tải trọng nằm trong mặt phẳng ghép:

 Mối ghép chịu lực ngang F, đi qua trọng tâm của nhóm bulông:

• Phân tích lực:

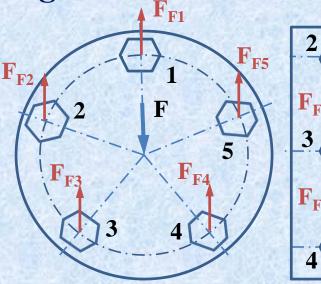


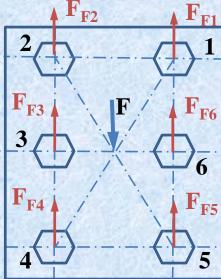
### III. Tính toán mối ghép:

- 5. Tính mối ghép nhóm bulông (vít):
  - Bulông xiết chặt, chịu tác dụng tải trọng nằm trong mặt phẳng ghép:
    - Mối ghép chịu lực ngang F, đi qua trọng tâm của nhóm bulông:
    - Lực tác dụng lên bulông thứ i:

$$F_{F_i} = \frac{F}{Z}$$

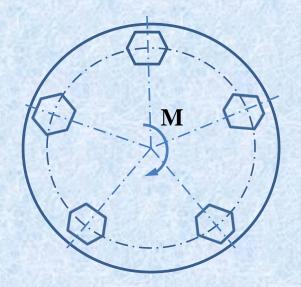
Z: số bulông

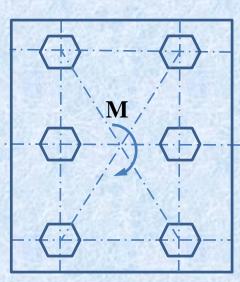




- 5. Tính mối ghép nhóm bulông (vít):
  - Bulông xiết chặt, chịu tác dụng tải trọng nằm trong mặt phẳng ghép:
    - Mối ghép chịu lực ngang F, đi qua trọng tâm của nhóm bulông:
    - Lắp có khe hở:  $d_1 \ge \sqrt{\frac{1, 3.4.k.F_{F_i}}{\pi .i.f.[\sigma_k]}}$
    - Lắp không khe hở:  $d_0 \ge \sqrt{\frac{4.F_{F_i}}{\pi i.[\tau]}}$

- 5. Tính mối ghép nhóm bulông (vít):
  - Bulông xiết chặt, chịu tác dụng tải trọng nằm trong mặt phẳng ghép:
    - Mối ghép chịu tác dụng moment M, đi qua trọng tâm của nhóm bulông:





### III. Tính toán mối ghép:

- 5. Tính mối ghép nhóm bulông (vít):
  - Bulông xiết chặt, chịu tác dụng tải trọng nằm trong mặt phẳng ghép:
    - Mối ghép chịu tác dụng moment M, đi qua trọng tâm của nhóm bulông:

• Phân tích lực:  $F_{M1}$   $F_{M2}$   $F_{M2}$   $F_{M3}$   $F_{M3}$   $F_{M4}$   $F_{M4}$   $F_{M5}$   $F_{M4}$   $F_{M5}$   $F_{M4}$   $F_{M5}$   $F_{M4}$   $F_{M5}$   $F_{M4}$   $F_{M5}$   $F_{M4}$ 

### III. Tính toán mối ghép:

- 5. Tính mối ghép nhóm bulông (vít):
  - Bulông xiết chặt, chịu tác dụng tải trọng nằm trong mặt phẳng ghép:
    - Mối ghép chịu tác dụng moment M, đi qua trọng tâm của nhóm bulông:
    - Gọi F<sub>Mi</sub> là tải trọng tác dụng lên bulông thứ i:

$$F_{M_i} = \frac{M.r_i}{\sum r_i^2}$$

• Bulông chịu tải trọng lớn nhất:

$$F = \max\left(F_{M_i}\right)$$

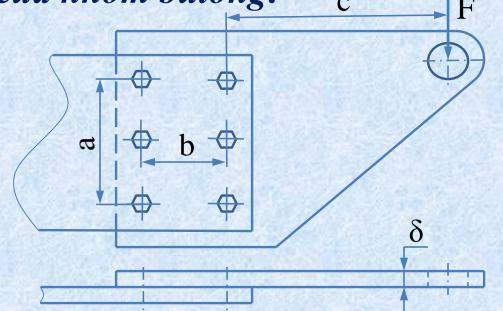
#### III. Tính toán mối ghép:

- 5. Tính mối ghép nhóm bulông (vít):
  - Bulông xiết chặt, chịu tác dụng tải trọng nằm trong mặt phẳng ghép:
    - Mối ghép chịu tác dụng moment M, đi qua trọng tâm của nhóm bulông:
    - Lắp có khe hở:

$$d_1 \ge \sqrt{\frac{1, 3.4.k. \max\left(F_{M_i}\right)}{\pi.i.f.\left[\sigma_k\right]}}$$

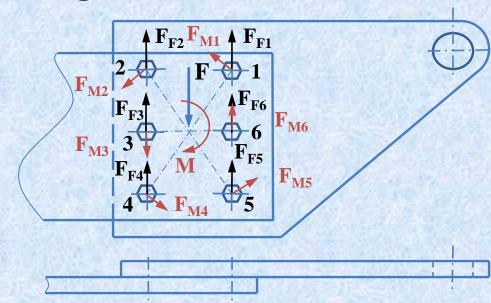
• Lắp không khe hở:  $d_0 \ge \sqrt{\frac{4 \cdot \max\left(F_{M_i}\right)}{\pi.i.[\tau]}}$ 

- 5. Tính mối ghép nhóm bulông (vít):
  - Bulông xiết chặt, chịu tác dụng tải trọng nằm trong mặt phẳng ghép:
    - Mối ghép chịu lực ngang F không đi qua trọng tâm của nhóm bulông:



- 5. Tính mối ghép nhóm bulông (vít):
  - b. Bulông xiết chặt, chịu tác dụng tải trọng nằm trong mặt phẳng ghép:
    - Mối ghép chịu lực ngang F không đi qua trọng tâm của nhóm bulông:
    - Dời lực về trọng tâm:

- 5. Tính mối ghép nhóm bulông (vít):
  - Bulông xiết chặt, chịu tác dụng tải trọng nằm trong mặt phẳng ghép:
    - Mối ghép chịu lực ngang F không đi qua trọng tâm của nhóm bulông:
    - Phân tích lực:



#### III. Tính toán mối ghép:

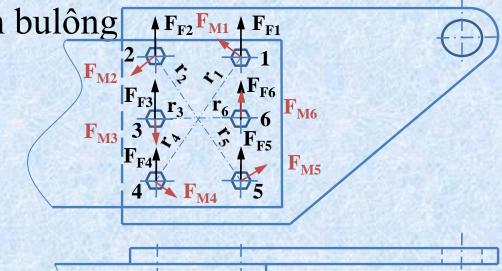
- 5. Tính mối ghép nhóm bulông (vít):
  - b. Bulông xiết chặt, chịu tác dụng tải trọng nằm trong mặt phẳng ghép:
    - Mối ghép chịu lực ngang F không đi qua trọng tâm của nhóm bulông:

• Lực tác dụng lên bulông | F<sub>F2</sub>F<sub>M1</sub> | F<sub>F1</sub>

thứ i:

$$F_{F_i} = \frac{F}{Z}$$

$$F_{M_i} = \frac{M.r_i}{\sum r_i^2}$$



- 5. Tính mối ghép nhóm bulông (vít):
  - Bulông xiết chặt, chịu tác dụng tải trọng nằm trong mặt phẳng ghép:
    - Mối ghép chịu lực ngang F không đi qua trọng tâm của nhóm bulông:
    - Lực tổng cộng tác dụng  $F_{F_2}F_{M1} \wedge F_{F_1}$  lên bulông thứ i:  $F_{M2} \times F_{F_3} \times F_{F_6} \times F_{M6}$

Gọi 
$$\alpha = \overrightarrow{F}_{F_i}, \overrightarrow{F}_{M_i}$$

$$F_i = \sqrt{F_{F_i}^2 + F_{M_i}^2 + 2.F_{F_i}.F_{M_i}.\cos(\alpha)}$$

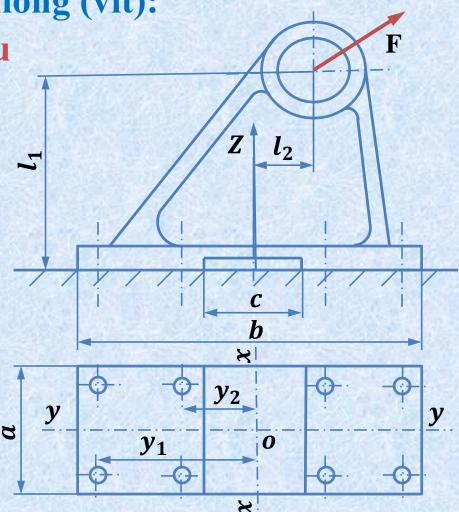
- 5. Tính mối ghép nhóm bulông (vít):
  - Bulông xiết chặt, chịu tác dụng tải trọng nằm trong mặt phẳng ghép:
    - Mối ghép chịu lực ngang F không đi qua trọng tâm của nhóm bulông:
    - Bulông chịu tải trọng lớn nhất:  $F = \max(F_i)$

Lắp có khe hở: 
$$d_1 \ge \sqrt{\frac{1,3.4.k.\max(F_i)}{\pi.i.f.[\sigma_k]}}$$

Lắp không khe hở: 
$$d_0 \ge \sqrt{\frac{4 \cdot \max(F_i)}{\pi . i.[\tau]}}$$

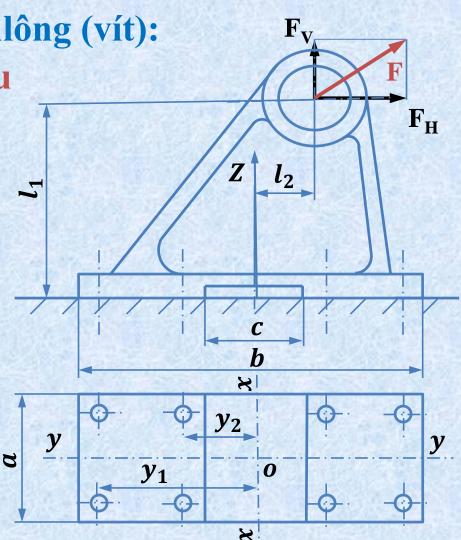
## III. Tính toán mối ghép:

5. Tính mối ghép nhóm bulông (vít):
c. Bulông xiết chặt, chịu
tác dụng tải trọng có
phương bất kỳ:



- 5. Tính mối ghép nhóm bulông (vít):
  c. Bulông xiết chặt, chịu
  tác dụng tải trọng có
  phương bất kỳ:
  - Phân tích lực:

$$\overrightarrow{F} = \overrightarrow{F_V} + \overrightarrow{F_H}$$



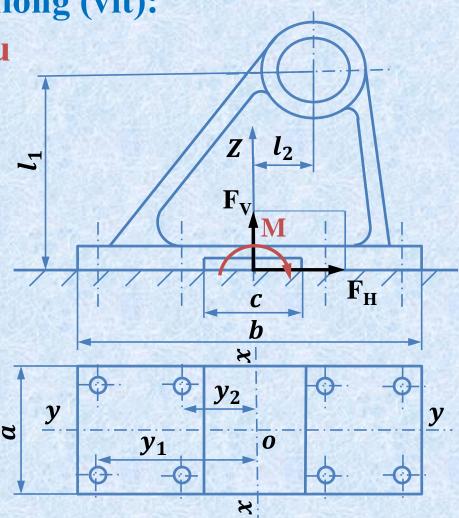
- 5. Tính mối ghép nhóm bulông (vít):

  c. Bulông xiết chặt, chịu

  tác dụng tải trọng có

  phương bất kỳ:
  - Dòi lực về trọng tâm:

$$M = F_H.\ell_1 - F_V.\ell_2$$



### III. Tính toán mối ghép:

- 5. Tính mối ghép nhóm bulông (vít): c. Bulông xiết chặt, chịu tác dụng tải trọng có phương bất kỳ:
  - Lực xiết V cần thiết để bề mặt ghép không tách hở:

$$V = \frac{k}{2} \cdot \left( F_V + \frac{M \cdot A}{W} \right)$$
$$= \frac{k}{2} \cdot \left( F_V + \frac{M \cdot A \cdot y_1}{V} \right)$$

 $=\frac{k}{2}\cdot\left(F_V+\frac{M.A.y_1}{I}\right)$ 

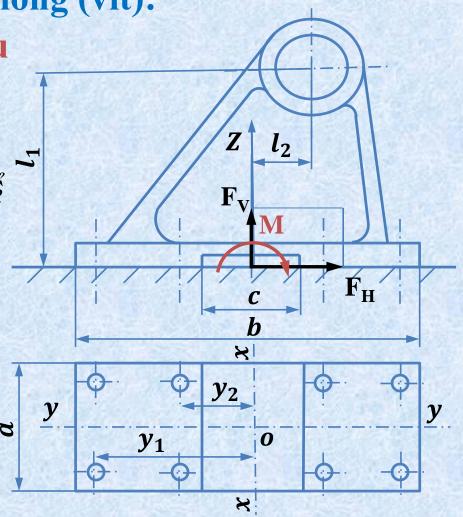
A, W:tiết diện và moment cản uốn của mặt phăng ghép.

### III. Tính toán mối ghép:

5. Tính mối ghép nhóm bulông (vít):
c. Bulông xiết chặt, chịu
tác dụng tải trọng có
phương bất kỳ:

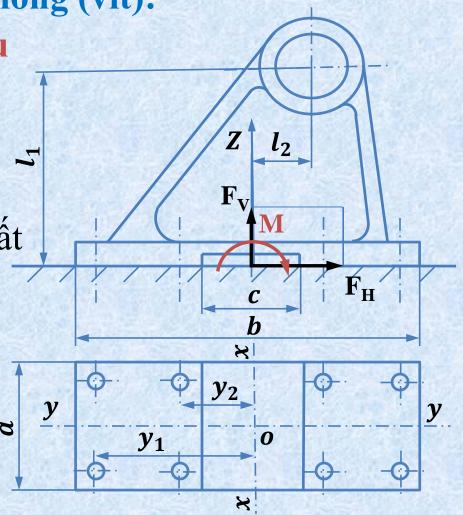
– Lực xiết V cần thiết để mối ghép không bị trượt:

$$V = \frac{k.F_H + f.F_V}{f.Z}$$



- 5. Tính mối ghép nhóm bulông (vít):
  c. Bulông xiết chặt, chịu
  tác dụng tải trọng có
  phương bất kỳ:
  - Tính bulông:
  - Lực tổng cộng lớn nhất tác dụng lên bulông:

$$F_{\text{max}} = 1,3.V + \frac{F_b}{Z} + F_{M_1}$$



### III. Tính toán mối ghép:

5. Tính mối ghép nhóm bulông (vít):

• Trong đó:

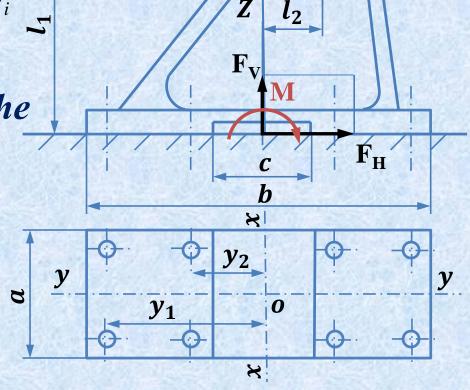
$$F_{b} = \chi . F_{V}; \ F_{M_{1}} = \frac{M_{b} . y_{1}}{\sum Z_{i} . y_{i}^{2}}$$

$$M_{b} = \chi . M$$

• Trường hợp lắp có khe

hở:

$$d_1 \ge \sqrt{\frac{4.F_{\text{max}}}{\pi.[\sigma_k]}}$$



### III. Tính toán mối ghép:

5. Tính mối ghép nhóm bulông (vít):

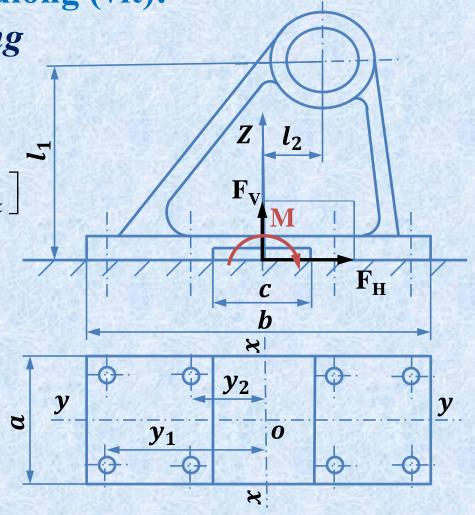
• Trường hợp lắp không khe hở:

Điều kiện bền:

$$\sigma = \frac{\sigma_k}{2} + \sqrt{\left(\frac{\sigma_k}{2}\right)^2 + \tau^2} \le \left[\sigma_k\right]$$

Hoặc:

$$\tau = \sqrt{\left(\frac{\sigma_k}{2}\right)^2 + \tau^2} \le \left[\sigma_k\right]$$



### III. Tính toán mối ghép:

## 5. Tính mối ghép nhóm bulông (vít):

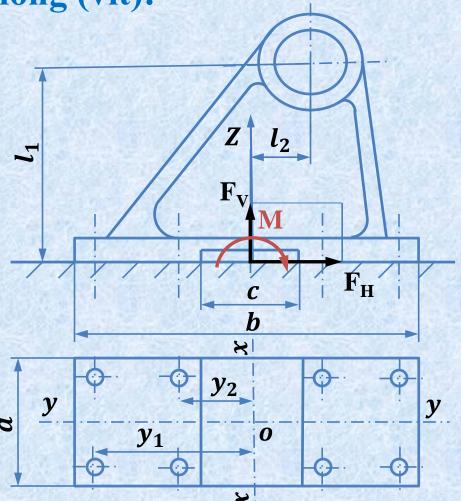
 Trường hợp tải trọng thay đổi:

Kiểm tra theo hệ số an toàn s:

$$s = \frac{\sigma_r}{(K_\sigma/\varepsilon.\beta).\sigma_a + \psi_\sigma.\sigma_m}$$

Trong đó:

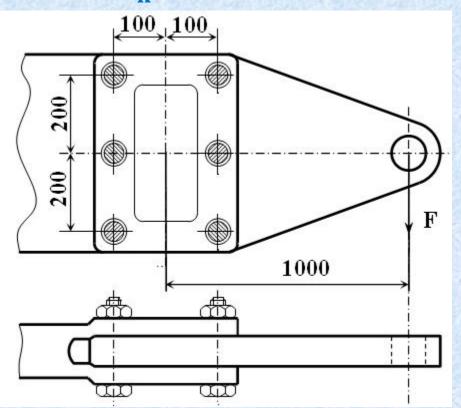
$$\sigma_a = \frac{\frac{F_b}{2} + F_{M_1}}{2 \cdot A_1}$$



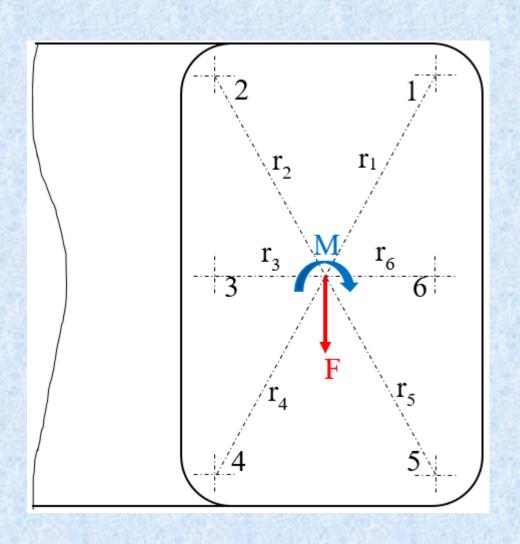
#### IV. Các ví dụ:

#### 1. Ví dụ 1:

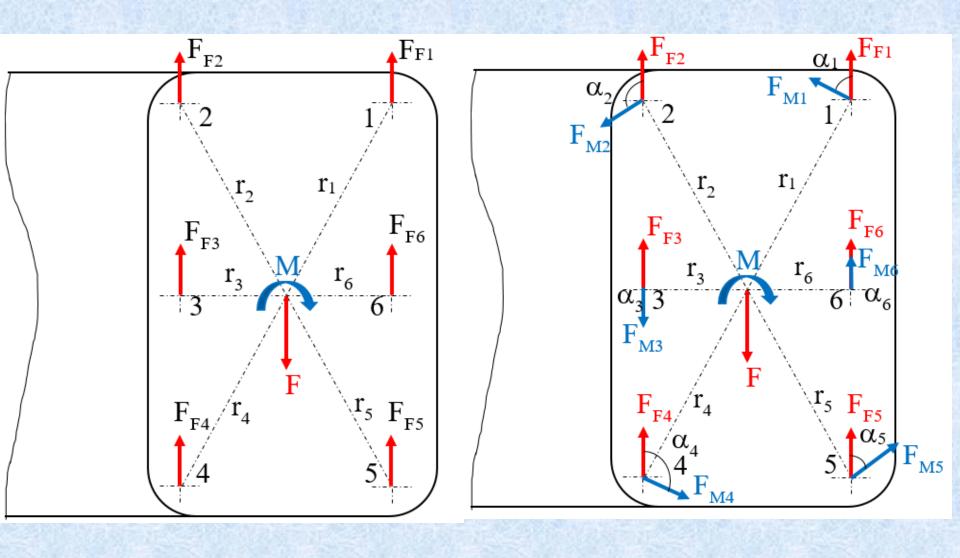
Cho mối ghép như hình vẽ. Biết: F=6000N; f=0,12; k=1,5;  $[\sigma_k]=100MPa$ . Tính đường kính bulông cần thiết.



Dời lực về tâm của mối ghép, phát sinh mô men M



#### Phân tích lực



Tính Mô men và các giá trị lực

$$M = F.1000 = 6.10^6$$
 Nmm

Lực tác dụng lên từng bu long do lực F gây ra

$$F_{F1} = F_{F2} = F_{F3} = F_{F4} = F_{F5} = F_{F6} = \frac{F}{6} = 1000 \text{ N}$$

Lực tác dụng lên từng bu lông do mô men M gây ra

$$F_{M1} = F_{M2} = F_{M4} = F_{M5} = \frac{M \cdot r_1}{r_1^2 + r_2^2 + r_3^2 + r_4^2 + r_5^2 + r_6^2}$$

$$= \frac{6.10^{6}.100\sqrt{5}}{4.5.10^{4} + 2.10^{4}} = \frac{3.\sqrt{5}.10^{4}}{11}$$
 N

Lực tác dụng lên từng bu lông do mô men M gây ra

$$F_{M3} = F_{M6} = \frac{M.r_3}{r_1^2 + r_2^2 + r_3^2 + r_4^2 + r_5^2 + r_6^2}$$
$$= \frac{6.10^6.100}{4.5.10^4 + 2.10^4} = \frac{3.10^4}{11} \text{ N}$$

Lực tác dụng lên từng bu lông do lực F và mô men gây ra

$$F_1 = \sqrt{F_{F1}^2 + F_{M1}^2 + 2F_{F1}.F_{M1}\cos\alpha_1}$$

$$= \sqrt{1000^2 + \frac{45}{121}10^8 + 2.1000.\frac{3.\sqrt{5}.10^4}{11}}.\cos 63,435^0$$

=6606,407 N

$$F_2 = \sqrt{F_{F2}^2 + F_{M2}^2 + 2F_{F2}.F_{M2}\cos\alpha_2}$$

$$= \sqrt{1000^2 + \frac{45}{121}10^8 + 2.1000.\frac{3.\sqrt{5}.10^4}{11}}.\cos 116,565^0$$

= 20115,575 N

Lực tác dụng lên từng bu lông do lực F và mô men gây ra

$$F_3 = F_{M3} - F_{F3} = \frac{3}{11}.10^4 - 1000 = 1727,273 \text{ N}$$

$$F_4 = \sqrt{F_{F4}^2 + F_{M4}^2 + 2F_{F4} \cdot F_{M4} \cos \alpha_4}$$

$$= \sqrt{1000^2 + \frac{45}{121} \cdot 10^8 + 2.1000 \cdot \frac{3.\sqrt{5}.10^4}{11}} \cdot \cos 116,565^0$$

$$= 20115,575 \text{ N}$$

Lực tác dụng lên từng bu lông do lực F và mô men gây ra

$$F_5 = \sqrt{F_{F5}^2 + F_{M5}^2 + 2F_{F5}.F_{M5}\cos\alpha_5}$$

$$= \sqrt{1000^2 + \frac{45}{121}10^8 + 2.1000.\frac{3.\sqrt{5}.10^4}{11}}.\cos 63,435^0$$

=6606,407 N

$$F_6 = F_{M6} + F_{F6} = \frac{3}{11}.10^4 + 1000 = 3727,273 \text{ N}$$

Bu long chịu lực lớn nhất là bu long số 1 và 5, chọn giá trị lực tác dụng lên bu long nà để tính

$$d_1 \ge \sqrt{\frac{1,3.4.k.F_1}{\pi.i.f.[\sigma_k]}} = \sqrt{\frac{1,3.4.1,5.6606,407}{\pi.2.0,12.100}} = 45,280 \text{ mm}$$

	Đường kính ( <i>mm</i> )			Bước p	Đường kính ( <i>mm</i> )			Bước p
	D	d₂	d,	(mm)	d	d₂	d <sub>1</sub>	(mm)
	1	0.838	0.730	0,25	12	10,863	10.106	1.75
	1,1	0,938	0.938	0.25	14	12,701	11,835	2,0
	1,2	1,038	0.930	0,25	16	14,701	13.835	2,0
	1,4	1,205	1.075	0,30	18	16,376	15,294	2,5
	1,6	1,373	1,221	0.35	20	18,376	17,294	2.5
Chọn	1,8	1,573	1,421	0,35	22	20,376	19,294	2,5
	2	1,740	1,567	0,40	24	22.051	20,752	3,0
$d_1 = 46,587$	2.2	1,908	1,713	0,45	27	25,051	23,752	3.0
mm	2.5	2,208	2.013	0.45	30	27,727	26,211	3,5
	3	2.675	2,459	0,50	33	30,727	29,211	3,5
Vậy cần sử	3.5	3.110	2.850	0.60	36	33.402	31.670	4.0
dụng bu	4	3,546	3,242	0.70	39	36,402	34,670	4,0
	4.5	4,013	3,688	0,75	42	39,077	37,129	4,5
long M52	5	4,480	4,134	0,80	45	42,077	40,129	4,5
	6	5,350	4,918	1,0	48	44,752	42,587	5,0
	7	8,350	5.918	1.0	52	48,752	46,587	5,0
	8	7,188	6.647	1,25	56	52,428	50,046	<b>5</b> .5
	9	8.188	7,647	1,25	60	56,428	54,046	5,5
	10	9.026	8,376	1.5	64	60,103	57,505	6.0
	11	10.026	9.376	1.5	68	64 103	61 505	6.0

$$V = \frac{k.F}{i.f} = \frac{1,5.6606,407}{2.0,12} = 41290,043N$$

#### IV. Các ví dụ:

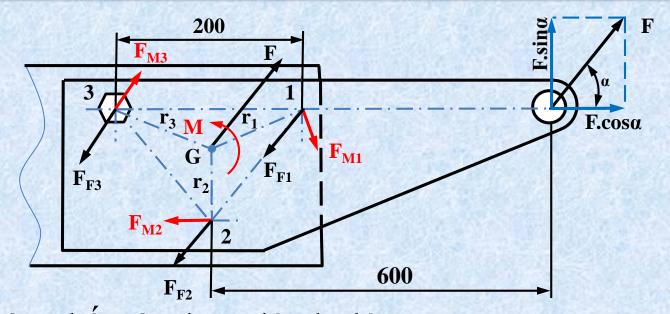
#### 2. Ví dụ 2

Một giá đỡ chịu tác dụng tải trọng F=9000N, được giữ chặt bằng nhóm 3 bulông tạo thành tam giác đều như hình vẽ. Sử dụng mối ghép bulông có khe hở, vật liệu làm bulông là thép CT3 có giới hạn bền kéo cho phép  $[\sigma_k]$ =100MPa, hệ số ma sát giữa các tấm ghép f=0,20; hệ số an toàn k=1,3; góc  $\alpha$ =60°. Hãy xác định:

- a. Tải trọng lớn nhất tác dụng lên bulông.
- b. Lực xiết V.
- c. Đường kính d<sub>1</sub> và chọn bulông.

#### IV. Các ví dụ:

#### 2. Ví dụ 2:



a. Tải trọng lớn nhất tác dụng lên bulông.

$$r_{1} = r_{2} = r_{3} = \frac{2}{3} \cdot \frac{200 \cdot \sqrt{3}}{2} = \frac{200 \cdot \sqrt{3}}{3} = 115,470$$

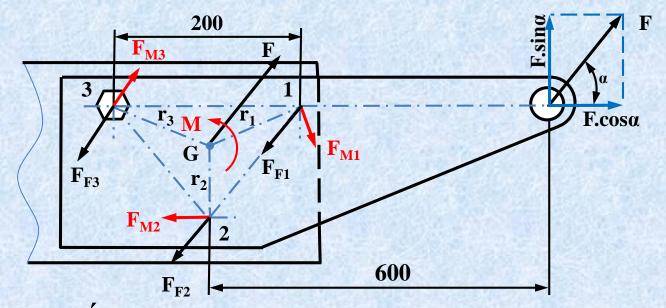
$$M = F \cdot \sin 60^{\circ} \cdot 600 - F \cdot \cos 60^{\circ} \cdot \frac{1}{3} \cdot 100 \cdot \sqrt{3}$$

$$= 9000 \cdot \sin 60^{\circ} \cdot 600 - 9000 \cdot \cos 60^{\circ} \cdot \frac{1}{3} \cdot 100 \cdot \sqrt{3} = 4416729,559 Nmm$$

$$F_{F1} = F_{F2} = F_{F3} = \frac{F}{3} = \frac{9000}{3} = 3000N;$$

#### IV. Các ví dụ:

2. Ví dụ 2:



a. Tải trọng lớn nhất tác dụng lên bulông.

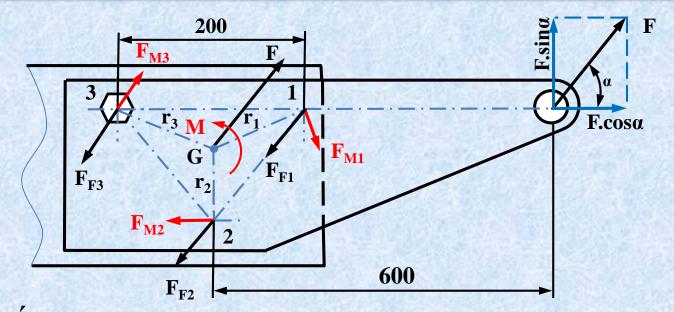
$$F_{M1} = F_{M2} = F_{M3} = \frac{M}{3.r_1} = \frac{4416729,559}{3.\frac{200.\sqrt{3}}{3}} = 12750N;$$

$$\Rightarrow \max F_i = F_1$$

$$= \sqrt{3000^2 + 12750^2 + 2.3000.12750\cos(60^0)} = 14484,906N$$

#### IV. Các ví dụ:

#### 4. Ví dụ 4:



b. Tính lực xiết V.

$$V = \frac{k \cdot \max(F_i)}{i \cdot f} = \frac{1, 3.14484, 906}{1.0, 20} = 94151, 888N$$

c. Tính d<sub>1</sub> và chọn bulông:

$$d_1 \ge \sqrt{\frac{1, 3.4.V}{\pi.[\sigma_k]}} = \sqrt{\frac{1, 3.4.94151,888}{\pi.100}} = 39,476mm$$

Tra bảng chọn bulông M?:

	Đường kính ( <i>mm</i> )			Bước p	Đường kính ( <i>mm</i> )			Bước p
	D	d₂	d,	(mm)	d	d <sub>2</sub>	d,	(mm)
	1	0.838	0.730	0,25	12	10,863	10.106	1.75
	1,1	0,938	0.938	0.25	14	12,701	11,835	2,0
	1,2	1,038	0.930	0,25	16	14,701	13.835	2,0
	1,4	1,205	1.075	0,30	18	16,376	15,294	2,5
	1,6	1,373	1,221	0.35	20	18,376	17,294	2.5
Chọn	1.8	1,573	1,421	0,35	22	20,376	19,294	2,5
$d_1 = 40,129$	2	1,740	1,567	0,40	24	22.051	20,752	3,0
$u_1 = 40,129$	2.2	1,908	1,713	0,45	27	25,051	23,752	3.0
mm	2,5	2,208	2.013	0.45	30	27,727	26,211	3,5
	3	2.675	2,459	0,50	33	30,727	29,211	3,5
Vậy cần sử	3.5	3.110	2.850	0.60	36	33.402	31.670	4.0
dụng bu	4	3,546	3,242	0.70	39	36,402	34,670	4,0
1 1/1/5	4.5	4,013	3,688	0,75	42	39,077	37,129	4,5
long M45	5	4,480	4,134	0,80	45	42,077	40,129	4,5
	6	5,350	4,918	1,0	48	44,752	42,587	5,0
	7	8,350	5.918	1.0	52	48,752	46,587	5,0
	8	7,188	6.647	1,25	56	52,428	50,046	<b>5</b> .5
	9	8.188	7,647	1,25	60	56,428	54,046	5,5
	10	9.026	8,376	1,5	64	60,103	57,505	6.0
	11	10.026	9.376	1.5	68	64 103	61 505	6.0

#### IV. Các ví dụ:

#### 3. Ví dụ:

Cho mối ghép như hình vẽ. Biết: F=6000N; f=0,12; k=1,5;  $[\sigma_k]=100MPa$ ;  $[\tau]=60MPa$ . Tính đường kính bulông cần thiết.

