



**Cộng hòa Xã hội Chủ nghĩa Việt Nam**

**Tiêu chuẩn Việt Nam**

**KIM LOẠI**

**Phương pháp thử xoắn**

**TCVN 313-85**

**HÀ NỘI**

## TIÊU CHUẨN VIỆT NAM

NHÓM B

KIM LOẠI	TCVN
PHƯƠNG PHÁP THỦ XỎI	313-69
METALS	Metals Method
МЕТОД ИСПЫТАНИЯ	Torsional Test
МАКРУЧЕНИЕ	1 - 1 - 1986

Tiêu chuẩn này thay thế cho TCVN 313-69. Tiêu chuẩn qui định về phương pháp thử xoắn để xác định các đặc trưng cơ học và đặc trưng phá hủy của vật liệu trong điều kiện lực tĩnh ở nhiệt độ  $20 + 15^{\circ}\text{C}$   $- 10^{\circ}\text{C}$  và môi trường khí quyển bình thường, cho kim loại đơn, kim loại mạ các hợp kim và các sản phẩm của chúng.

## 1. MẠC VẤN ĐỀ CỦA NGHỆ

1.1. Thủ xoắn nhằm mục đích xác định các đặc trưng cơ học sau:

- Mô đun truet;
- Giới hạn tịt 1g;
- Giới hạn cháy;
- Giới hạn bền qui ước;
- Giới hạn bền thực tế;
- Biến dạng truet trong đối du lớn nhất;
- Đặc trưng phá hủy cắt đất hoặc kéo dứt.

### THUẬT NGỮ, ĐỊNH NGHĨA VÀ KÝ HIỆU

Các thuật ngữ, định nghĩa và ký hiệu áp dụng trong tiêu chuẩn này được trình bày trên bảng 1.

Bảng 1

Thuật ngữ	Định nghĩa	Ký hiệu	Đơn vị
Môđun tr�pt	Tỉ số giữa ứng suất tiếp xúc và biến dạng góc đâm hồi tuyển tính tại một điểm.	$G$	MPa (KG/mm <sup>2</sup> )
Giới hạn tỉ lệ khi múa	Ứng suất tiếp tính theo công thức xoắn đâm hồi ở một điểm trên chu tuyến ngoài của mặt cắt ngang, tương ứng với một điểm nào đó trên đường cong biến dạng có tang của góc hợp bô tiếp tuyển đường cong với $\pi/2$ tài trọng tăng lên 50% so với tang của góc đó trên phần biến dạng đơn hối uyển tính.	$G_{tl}$	MPa (KG/mm <sup>2</sup> )
Chú thích	Đối với các sản phẩm kim loại có các chi tiết đặc biệt chophép xác định giới hạn tỉ lệ		

Tiếp bảng 1

Thiết ngữ	Dịnh nghĩa	Ký hiệu	Đơn vị
! với những giải thích !	!	!	!
! khác về lượng tăng của !	!	!	!
! tăng góc nghiêng của !	!	!	!
! tiếp tuyến với đường !	!	!	!
! cong. Trong trường hợp đó !	!	!	!
! phải có chỉ dẫn trong ký !	!	!	!
! hiệu. Ví dụ: $T_{4125}$ !	!	!	!
!	!	!	!
1 3 1 Giới hạn chảy	! Ứng suất tiếp, tính theo!	!	MPa
! khi xoắn	! công thức xoắn đùm hồi,	$T_{0,3}$	(KG/mm <sup>2</sup> )
!	! khi mẫu có biến dạng ứu	!	!
!	! 0,3%.	!	!
!	!	!	!
1 4 1 Giới hạn bền khi	! Ứng suất tiếp tính bằng!	!	MPa
! xoắn (qui ước)	! tỉ số giữa mômen xoắn	$T_b$	(KG/mm <sup>2</sup> )
!	! lớn nhất khi mẫu đứt với!	!	!
!	! mômen chống xoắn của mẫu	!	!
!	! thử.	!	!
!	!	!	!
1 5 1 Giới hạn bền	! Ứng suất tiếp thực tế!	!	MPa
! thực khi xoắn	! lớn nhất khi mẫu bị phá!	$T_p$	(KG/mm <sup>2</sup> )
!	! hủy được tính toán có kè!	!	!
!	! đứt sợi phân bố lại ứng!	!	!
!	! suất trong miền biến dạng!	!	!
!	! dẻo của mẫu	!	!
!	!	!	!
1 6 1 Biến dạng trực	! Biến dạng góc tại một !	$\gamma$	độ Rad

## Tiếp bảng 1

	Thuật ngữ	Định nghĩa	Ký hiệu	Đơn vị
1	khi xoắn	điểm trên bề mặt của vật		
1		thời		
1		Biến dạng trượt cơ học		
1		Biến dạng trượt tương ứng với thời điểm mẫu bị phá hỏng.		
1		- Biến dạng trượt đánh bài		
1		Phản biến dạng sau khi bỏ tải mờ		
1		- Biến dạng trượt dư		
1		Phản biến dạng còn giữ lại sau khi bỏ tải.		
1				
1	7	Biến dạng trượt dư sau khi mẫu cắt.	δ <sub>Max</sub>	độ Rad
1				
1	8	Cóc xoắn tương đối	φ	Rad/mm
1		Cóc xoắn của lõi cuộn thành có độ dài bằng một đơn vị.		
1				
1	9	Cắt dứt hoặc kéo dứt.	Đặc trưng phá hủy của vật liệu khi xoắn.	
1				
1		Chú thích		
1		Đặc trưng phá hủy ứng xác định bằng hướng phá hủy.		
1				

Page 5/22 JEW 311-5

Tiep bang 1

### 3. Thiết bị thử

3.1. Khi thử xoắn có thể dùng các máy thử khác nhau nhưng phải bảo đảm các yêu cầu sau:

Mẫu được xoắn ty đe, không có tải trọng phụ khác tác dụng 1 & m mẫu trong suốt quá trình thử.

Độ lệch tâm của hai ngón cắp mẫu không vượt quá 0,01 mm trênmỗi khoảng chiều dài của mẫu là 100 mm.

Một đầu ngón của máy có thể ty đe di chuyển dọc trục.

Có khả năng tăng lực chính xác đến một vạch chia nhỏ nhất của lực kế.

Đo tải trọng với sai số không được vượt quá  $\pm 5\%$ .

Khi có một tải trọng nhất định tác dụng lặp lại thì độ lệch của kim chỉ lực không được vượt quá sai số cho phép của lực kế.

Mô tơ xoắn khi thử được chọn từ 10 đến 80% mô men xoắn lớn nhất của máy.

Thì tăng từng cấp lực, kim của lực kế phải có khả năng ghi nguyên vị trí trong khoảng thời gian ít nhất là 30 giây.

Đo góc xoắn với sai số không vượt quá  $\pm 0,5^\circ$ .

3.2. Máy đo lực phải được kiểm tra trước khi sử.

### 4. Mẫu thử

4.1. Để thử xoắn chủ yếu dùng các mẫu có mặt cắt ngang là hình tròn có bán kính phần làm việc bằng 10 mm, chiều dài tính toán 50 hoặc 100 mm. Mẫu có hai đầu cùng để cấy.

Xemec 1/22 PCVX 312-85

Chú thích.

Chiều dài tính toán là chiều dài phần mản mà trên đó đo góc mản.

- Đối với các mẫu có đường kính nhỏ hơn 5 mm làm từ các sản phẩm kim loại thì khi thử phải kể đến các yêu cầu tiêu chuẩn riêng của các loại sản phẩm đó.

4.2. Cho phép dùng những mẫu và sản phẩm có kích thước tì 1 p với mẫu đã qui định trong điều 4.1 kể cả mẫu có dạng hình ống.

Chú thích.

Các kết quả nhận được khi thử mẫu dạng hình ống chỉ ~~được~~ phép sử dụng nếu khi thử mẫu không bị mất ổn định.

4.3. Cần cứ vào phương pháp cấy mẫu của máy thử mà xác định hình dáng, kích thước của đầu mẫu.

4.4. Chỗ chuyển tiếp từ phần làm việc đến phần đầu mẫu phải i lượn đều đặn với bán kính lượn không nhỏ hơn 3mm.

4.5. Chênh lệch giữa đường kính lớn nhất và nhỏ nhất trên chiều dài phần làm việc của mẫu không vượt quá 0,2 % đường kính.

4.6. Đo đường kính mẫu với sai số không quá 0,01 mm, còn chiều dài mẫu không quá 0,1 mm.

4.7. Đường kính mẫu đo ở nhiều chỗ trên phần làm việc, mỗi chỗ đo theo hai phương vuông góc với nhau.

4.8. Trước khi thử phải kiểm tra lại kích thước của mẫu.

4.9. Khi chế tạo, gia công mẫu không được làm ảnh hưởng đến tính chất cơ học của vật liệu.

4.10. Khám bô mặt của mẫu  $R_a < 0,63 \mu m$  theo TCVN 2511-78.

5. Tiến hành thử và xử lý kết quả

5.1. Khi thử xoắn, tải trọng do chỉnh xác đến 1 vạch chia trên gương của lpc kế.

Các lực trong cơ học được tính chính xác đến ± 5%.

5.2. Xác định mômen truyề khi xoắn.

5.2.1. Cấp mẫu vào máy, tác dụng lên mẫu một mômen xoắn tương ứng với suất tiếp ban đầu  $I_0$  bằng 10% giới hạn tỉ lệ theo kỹ thuật. Cấp tenxomet vào phần làm việc của mẫu. Vẽ biểu chỉnh kín tenxomet và không hoặc ghi giá trị ban đầu của tenxomet và coi đó là mức 0.

5.2.2. Tăng lực theo từng cấp đều nhau (không ít hơn ba cấp) cho ứng suất trong mẫu không vượt quá giới hạn tỉ lệ. Ở mỗi cấp lực, ghi lại kết quả của góc xoắn trên chiều dài tính toán của mẫu. Thời gian ghi góc xoắn không quá 10 giây.

5.2.3. Môđun truyề khi xoắn  $G$  tính bằng MPa ( $KG/mm^2$ ) theo công thức:

$$G = \frac{I_0 L}{\Delta \varphi I_p}$$

Trong đó:  $I_p$  - mômen quán tính độc cyc,  $mm^4$ ;

$\Delta \varphi$  - cấp lực, N/mm ( $KG/mm$ ) ;

$L$  - Chiều dài tính toán, mm ;

$\Delta \varphi$  - Giá trị trung bình của góc xoắn trên chiều dài tính toán của mẫu, rad.

5.2.4. Ví dụ xác định mỏđum trượt khi xoắn trinh bày trong phay lpc 1.

5.2.5. Mỏđum trượt khi xoắn cũng có thể xác định theo tang góc xoắn của phay dạng thẳng trên đoạn biến dạng dàn hồi của biêu đồ mõđum: 1 mm chiều dài trên trục hoành tương ứng bao dàm cho 1 góc trượt tương đối không lớn hơn 0,05 và 1 mm chiều dài trên trục hoành tương ứng bao dàm cho một ứng suất tiếp không vượt quá 1 MPa ( $0,102 \text{ KG/mm}^2$ ).

### 5.3. Xác định giới hạn tỉ lệ khi xoắn.

#### 5.3.1. Tiết hành như điều 5.2.1.

5.3.2. Tăng lực tác dụng lên mẫu theo từng cấp nốt, lúc đầu tăng theo cấp lực lớn, sau tăng theo cấp lực bé. Sau mỗi cấp 1 lpc ghi giá trị của góc xoắn. Khi tăng cấp lực lớn, giá trị cuối cùng phải chia sao cho ứng suất tiếp tương ứng gần bằng 30% giới hạn tỉ lệ ấy tĩnh. Cấp lpc nhỏ phải chia sao cho đến khi ứng suất trong mẫu đạt đến giới hạn tỉ lệ thì ít nhất đã tiến hành tăng được 5 cấp lực nhỏ. Khi tăng một cấp lpc nhỏ thì ứng suất tiếp tương ứng không được tăng quá 10 MPa ( $1,02 \text{ KG/mm}^2$ ).

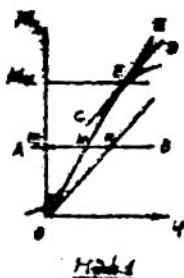
5.3.3. Ghi ngang thử khi góc xoắn tương ứng của cấp lực nhỏ nào đó tăng ít nhất là 2 lần so với góc xoắn trung bình trên một cấp lpc số trong giai đoạn biến dạng dàn hồi tuyến tính.

5.3.4. Trong giai đoạn biến dạng dàn hồi tuyến tính của mẫu, xác định số giá góc xoắn trung bình trên một cấp lực nhỏ; tăng trị số kha thêm 1 lần 50 %. Dựa vào bảng ghi kết quả thử tìm  $M_{tl}$ , tương ứng với đại lượng vận tốc đó. Nếu số giá góc xoắn không trùng với số giá góc xoắn ghi được trong bảng thì chọn gần đúng  $M_{tl}$  tương ứng với số giá góc xoắn gần nhất (nhưng nhỏ hơn).

Chú thích.

Nếu cần tính chính xác hơn giá trị giới hạn tỉ lệ có thể áp dụng phương pháp nội suy tuyến tính.

5.3.5. Giới hạn tỉ lệ  $M_{tl}$  có thể xác định theo biểu đồ biến dạng (xem hình 1); nếu tỉ lệ xích của biểu đồ được chọn sao cho 1 mm chiều dài trên trục hoành tương ứng bão dàm cho một góc trượt không vượt quá  $0,05\%$ ; 1 mm chiều dài trên trục tung tương ứng bão dàm cho một giá trị ứng suất tiếp không vượt quá  $5 \text{ MPa} (0,51 \text{ KG/mm}^2)$ .



5.3.5.1. Để tìm  $M_{tl}$  dùng đường thẳng OX trùng với phần đầu gân thẳng của biểu đồ. Qua O dùng trực OT. Sau đó dùng đường AB song song với trực hoành. Trên đường AB đặt  $XK = \frac{1}{2} \text{ mm}$ . Qua X và O vẽ đường OM. Dùng đường CD song song với OM và tiếp xúc với đường cong biến dạng. Tung độ của điểm tiếp xúc P cho  $M_{tl}$ .

5.3.6. Giới hạn tỉ lệ khi xoắn  $\zeta_{tl}$  tính bằng MPa ( $\text{KG/mm}^2$ ) theo công thức:

$$\zeta_{tl} = \frac{M_{tl}}{\pi_f}$$

Trong đó:  $\pi_f$  - mômen chống xoắn,  $\text{mm}^3$ .

Giải thích.

Đối với mẫu tròn tròn mỏm chống xoắn tính theo công thức:

$$w_p = \frac{\pi D^3}{16}$$

Đối với mẫu tròn hình ống, đường kính ngoài cùng D đường kính h trong là 4:

$$w_p = \frac{\pi D^3}{16} \left[ 1 - \left( \frac{d}{D} \right)^4 \right]$$

5.3.7. Ví dụ: Xác định giới hạn tỉ lệ khi xoắn tròn dày trong phạm lục 2.

#### 5.4. Xác định giới hạn chảy khi xoắn.

5.4.1. Tiến hành các bước như 5.2.1 và 5.3.2. Biến dạng trước giới hạn tỉ lệ được xem là biến dạng còn hồi, còn biến dạng saugicti tỉ lệ là biến dạng dư.

5.4.2. Tính biến dạng trước tương đối  $\gamma_{tl}$  tính bằng phần trăm theo công thức.

$$\gamma_{tl} = \frac{\varphi_{tl} \cdot D}{2l} \cdot 100$$

Trong đó:  $\varphi_{tl}$  - góc xoắn trên chiều dài tính toán của mẫu, rad;

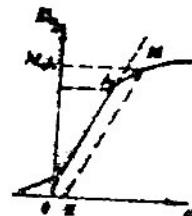
D - đường kính phèm làm việc của mẫu, mm;

l - chiều dài tính toán của mẫu, mm.

5.4.3. Cộng thêm vào  $\gamma_{t1}$  biến dạng trượt dài như giá thiết cho trước là 0,3 %. Từ đó cần cứ vào  $\gamma_{t1} + 0,3\%$  tìm góc xoắn tương ứng với giới hạn chảy.

5.4.4. Tiếp tục tăng tải sau giới hạn tỉ lệ cho tới khi góc xoắn đạt đến  $\gamma_{ch}$  (góc xoắn tương ứng với ánh lụng  $\gamma_{t1} + 0,3\%$ ). Giữ nguyên tải trọng tương ứng với  $\gamma_{ch}$ , xác định  $M_{ch}$ .

5.4.5. Tải trọng  $M_{ch}$  có thể xác định ép vào biểu đồ biến dạng vẽ trên hình 2 nếu tỉ lệ xích của biểu đồ bảo đảm cú ứng với 1 mm chiều dài trên trục hoành thì góc trượt tương đối không vượt quá 0,05 % và mm chiều dài trên trục tung thì ứng suất tiếp không lớn hơn 5 MPa ( $0,51 \text{ KG/mm}^2$ ).



Hình 2

5.4.5.1. Để xác định  $M_{ch}$  từ góc tạo  $\angle \text{OCA}$  làm trục hoành một đoạn  $OE$  tương ứng với góc trượt tương đối dài  $\gamma = 0,3\%$ . Từ  $E$  dựng đường thẳng song song với OA cắt đường cong tại điểm (M). Tung độ của (M) sẽ cho  $M_{ch}$ .

5.4.6. Giới hạn chảy khi xoắn  $\gamma_{0,3}$  tính bằng MPa ( $\text{KG/mm}^2$ ) theo công thức:

$$\gamma_{0,3} = \frac{M_{ch}}{\tau_0}$$

5.4.7. Ví dụ: Xác định giới hạn chảy được trình bày trong p h 3.

5.5. Xác định giới hạn bền qui ước khi xoắn.

5.5.1. Lắp đặt và cấy chặt mẫu vào ngàm cấy của máy thử. Sản xuất tăng tải cho đến khi mẫu bị phá hủy. Giữ lại tải trọng lúc mảnh vỡ bị phá hủy  $M_t$ , đồng thời ghi góc xoắn cực đại tròn đoạn chiều dài tính toán nghĩa là góc xoắn dùng để tính  $\gamma_{max}$  (xem 5.7).

5.5.2. Giới hạn bền qui ước khi xoắn  $T_b$ , tính bằng MPa (KG/mm<sup>2</sup>) theo công thức:

$$T_b = \frac{M_t}{\gamma_f}$$

5.6. Xác định giới hạn bền thực khi xoắn.

5.6.1. Cấy cết mẫu vào ngàm cấy của máy thử và gia tải đến khi xuất hiện biến dạng dẻo.

5.6.2. Tăng tải từng cấp cho đến khi mẫu bị phá hỏng. Trong quá trình mẫu chịu tải tăng dần với vận tốc cho trước, giữ và ghi lần lượt các cấp tải  $M_i$  và các góc xoắn tương ứng  $\gamma_i$ .

5.6.3. Tính góc xoắn tương đối  $\phi$  tính bằng rad/mm theo công thức:

$$\phi_i = \frac{\gamma_i}{l}$$

5.6.4. Dựa vào các giá trị  $\phi_i$  và  $M_i$  dùng đoạn đường cong biểu diễn quan hệ  $\phi - M$  (có thể sử dụng biểu đồ  $M - \gamma$ ) được máy thử ghi lại trong quá trình thử). Rسم phương pháp đồ thị xác định đại lượng ( $\frac{M}{\phi}$ ), bằng tang của góc hợp bởi tiếp tuyến của đường

công với trục hoành tại điểm tương ứng với lúc mẫu đứt (có chú ý đến tỉ lệ xích của biều đồ).

Đơn vị của đại lượng này tính theo:  $\frac{\text{KG} \cdot \text{mm}}{\text{rad/mm}}$

5.6.5. Giảm bớt bầm thép khi xoắn  $\zeta_p$  tính bằng  $\text{kg/mm}$  ( $\text{kg/mm}^2$ ) theo công thức:

$$\zeta_p = \frac{4}{\pi D^3} \left[ \alpha_b + f_b \left( \frac{d}{D} \right)_b \right]$$

Trong đó:

-  $\alpha_b$ : mô men xoắn khi mẫu bị phá hỏng,  $\text{KG} \cdot \text{mm}$ ;

-  $f_b$ : góc xoắn tương đối khi mẫu bị phá hỏng,  $\text{rad/mm}$ ;

-  $\left( \frac{d}{D} \right)_b$ : là đại lượng xác định bằng phương pháp đã thí theo 5.6.4.

5.7. Biến dạng trượt do lực đại khi xoắn.

5.7.1. Nếu biến dạng trượt lực đại không lớn hơn 0,1 radian thì biến dạng trượt do lực đại khi xoắn  $\gamma_{max}$  tính theo công thức.

$$\gamma_{max} = \frac{\varphi_{max}^D}{2l}$$

5.7.2. Nếu biến dạng lớn, biến dạng trượt do lực đại tính theo công thức:

$$\gamma_{max} = \gamma_{max}^{tp} - \gamma_{ca}$$

trong đó biến dạng trượt lực đại tính theo công thức:

$$\gamma_{max}^{tp} = \arctg \left( \frac{\varphi_{max}^D}{2l} \right)$$

Đoàn 15/22\_TCVN 313-85

đoán biến dạng trượt đầm bồi tĩnh theo công thức:

$$\gamma_{dh} = \frac{T_p}{c}$$

Trong đó:  $T_p$  - Giới hạn bùm qui ước khi xoắn, MPa ( $\text{KG}/\text{mm}^2$ ) ;  
 $c$  - môđun trượt của vật liệu này, MPa ( $\text{KG}/\text{mm}^2$ ).

4.8. Các đặc trưng cơ học trong điều 1.1 có thể xác định trên  
từng một mẫu, bằng cách tuân tự tiến hành các bước từ 4.2 đến 4.7.

4.9. Biến bản thử xoắn mẫu hình trụ trình bày trong phụ lục 4.

TCVN 313-85 Tờ số 16/22

Phụ lục của TCVN 313-85  
Phụ lục 1

**VÍ DỤ XÁC ĐỊNH MÔNĂM THUỘT KHÍ HƠI**

Vật liệu: thép các bôm

Kích thước của mẫu:

$$D = 10 \text{ mm}$$

Momen quán tính của mặt cắt ngang

$$I_f = \frac{\pi d^4}{32} = 981 \text{ mm}^4$$

$$\text{Momen chống xoắn } W_p = \frac{\pi d^3}{16} = 196,2 \text{ mm}^3$$

Chiều dài tính toán:  $l = 100 \text{ mm}$

Trị số 1 vạch chia trên guông của tam giác - 0,00025 radian.

Giới hạn tỉ lệ theo độ tĩnh  $T_{t1} = 250 \text{ MPa}$

Đóng suất ban đầu  $T_0 = 25 \text{ MPa}$  tương ứng với momen xoắn ban đầu:

$$M_0 = 4905 \text{ N mm}$$

Tính tròn:  $M_0 = 5000 \text{ N mm}$

Tải trọng tối đa ứng với 80% giới hạn tỉ lệ độ tĩnh là:

$$x = \frac{80 \cdot T_{t1} \cdot W_p}{100} = \frac{80 \cdot 250 \cdot 196,2}{100} = 39240 \text{ Nmm}$$

Lấy tròn:  $x = 39000 \text{ Nmm}$

Bè có 3 cấp tăng tải, trong khoảng trống của tải trọng chọn số gác của một cấp tải:

$$\Delta x = \frac{x - x_0}{3} = \frac{39000 - 5000}{3} = 11330 \text{ Nmm}$$

Lấy tròn: 11 000 Nmm

Kết quả thử ghi trên bảng

Tải trọng N, N/mm <sup>2</sup>	Chi số vạch chia trên gumm của teaxomet	Hiệu số tính toán
500	0	0
1 600	55	53
2 700	109	56
3 800	165	56

Vậy một cặp tải cho số giá trung bình là 55

Vạch chia tương ứng với góc xoắn:

$$\Delta\varphi = 55 \cdot 0,00025 = 0,01375 \text{ rad}$$

Môđun truyề:  
 $G = \frac{A_N \cdot l}{\Delta\varphi \cdot I_0} = \frac{11000 \cdot 100}{0,01375 \cdot 981} = 8 \cdot 10^4 \text{ MPa}$

## Pháp lục 2

## ví dụ xác định giới hạn tỉ lệ khai thác

Vật liệu có kích thước của mảnh và ba cấp độ tải lâm tiến hành như trong pháp lục 2.

Tiếp theo dứt cấp lục nhỏ  $\Delta H_2 = 200$  N/mm

(tương ứng với số già  $\Delta G \approx 10$  MPa)

cho đến khi qui luật biến dạng tuyến tính bị lệch đi rõ rệt. Xem qua thử ghi trên bảng:

Tải trọng N/mm	Số vạch gương tensođmot	Hiệu số tính toán
500	0	0
16500	53	53
27000	109	56
38000	165	56
40000	174	9
42000	186	12
44000	197	11
46000	207	10
48000	216	12
50000	232	13
52000	249	17
54000	270	21
56000	296	26

Xem 19/22 TCVN 313-85

Giá trung bình của vạch chia trên một cấp lực bô  $A_1 M_2 = 20$  mm trong phần biến dạng đàn hồi tuyến tính được tính:

$$A_{200} = \frac{(232 - 0) \cdot 200}{5000 - 500} = 10,3 \text{ vạch}$$

Theo định nghĩa giới hạn tỉ lệ, giá trị  $A_{200}$  tăng 10% so với  $A_{100}$ :

$$1,5 \cdot A_{200} = 15,5 \text{ vạch chia}$$

Đưa vào bảng ghi kết quả thí nghiệm tìm được giá trị gần nhất của  $M_{tl}$ :

$$M_{tl} = 50\,000 \text{ Nmm}$$

Giá trị đúng hơn của  $M_{tl}$  có thể tìm gần đúng bằng cách sử dụng phương pháp nội suy tuyến tính.

Theo bảng thí nghiệm: 50 000 ứng với 13 vạch chia với 15 vạch chia:

$$M_{tl} = 50\,000 + \frac{52000 - 50\,000}{17 - 13} \cdot 2,5 = 51\,250 \text{ Nmm}$$

Giới hạn tỉ lệ:

$$\sigma_{tl} = \frac{51\,250}{196,2} = 261 \text{ MPa}$$

Phép lpc 3

ví dụ xác định giới hạn chảy khi nén

Theo hiện iên luợt các bước trong phép lpc 2 của bản tiêu chuẩn này trù bước tính  $\gamma_{tl}$  sử dụng quan hệ tỉ lệ xác định số và cách chia ứng với phân tách trọng phép thử:

$$\begin{aligned} 2000 \text{ N/mm}^2 &= 17 \text{ vạch chia} \\ 1250 &= 1 \text{ vạch chia} \end{aligned}$$

$$x = \frac{1250 \cdot 17}{2000} = 11 \text{ vạch chia}$$

Số vạch trên giao của tensidomet trong ứng với giới hạn tỉ lệ là:

$$232 + 11 = 243 \text{ vạch}$$

Lúc đó góc xoắn:  $\varphi_{tl} = 243 \cdot 0,00025 = 0,06 \text{ rad}$  còn biến dạng trượt:

$$\gamma_{tl} = \frac{\varphi_{tl} \cdot D}{2l} \cdot 100 = \frac{0,06 \cdot 70}{2 \cdot 20} \cdot 100 = 0,3\%$$

Tính công thức:

$$\varphi_{ch} = \frac{2 \gamma \cdot l}{D \cdot 100}$$

$$\text{và } \gamma = \gamma_{tl} + 0,3\% = 0,6\%$$

$$\text{ta có: } \varphi_{ch} = 0,12 \text{ rad}$$

Tỷ số vạch chia ứng với góc xoắn  $\varphi_{ch}$  là:

Xemax 21/22 TCVN 313-85

$$A = \frac{\varphi_{ch}}{0,0025}$$

$$A = \frac{0,12}{0,0025} = \frac{12000}{25} = 480 \text{ vach}$$

Tiếng tải chèn đều bằng tay cho đến khi kim của tensiomet chỉ đến 480 vạch lúc đó dừng lực và ghi được:

$$M_{ch} = 59.500 \text{ Nmm}$$

Giới hạn chảy  $\sigma_{0,3}$  ứng với  $M_{ch}$  là:

$$\sigma_{0,3} = \frac{M_{ch}}{W_f} = \frac{59.500}{196,2} = 303 \text{ MPa}$$

Bản bản thử xoắn mẫu hình trụ      Phụ lục 4  
Bản bản số...  
Thử xoắn mẫu hình trụ ...      trên máy ...

Số hiệu
Máy thép
Số liệu mô luyên
Nhóm hiệu
Đường hình mẫu mm
Chiều dài tính toán mm
Momen xoắn phá hỏng $M_b$ , Nmm
Mô men chảy $M_{ch}$ , Nmm
Mô men tỉ lệ $M_{tl}$ , Nmm
Giới hạn bền qui ướt $\sigma_b$ , MPa (KG/mm <sup>2</sup> )
Giới hạn bền thực $\sigma_p$ , MPa (KG/mm <sup>2</sup> )
Giới hạn chảy $\sigma_{o,3}$ , MPa (KG/mm <sup>2</sup> )
Giới hạn tỉ lệ $\sigma_{tl}$ , MPa (KG/mm <sup>2</sup> )
Biện dạng trượt đe cyc dài $\gamma_{max}$ , rad.
Môđun trượt G, MPa (KG/mm <sup>2</sup> )
Dữ liệu: Nhé máy
Chú thích