A cura di: Marco Canato

mail: laboratorio@globaltest.it

cell: 3467947079



TIPOLOGIE DI PROVE MECCANICHE

Le proprietà meccaniche indicano l'attitudine di un materiale a resistere alle sollecitazioni esterne che tendono a deformarlo

SOLLECITAZIONI

Statica
Dinamica
A fatica

DEFORMAZIONI

Elastiche Permanenti



TIPOLOGIE DI PROVE MECCANICHE

Prove statiche: il carico cresce lentamente (alcuni minuti).

Prova di **trazione** e alcune prove di **durezza**.







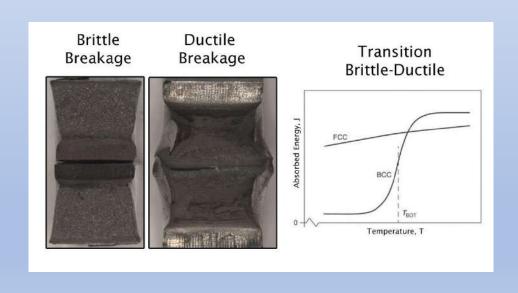


TIPOLOGIE DI PROVE MECCANICHE

Prove dinamiche: il carico viene applicato in frazioni di secondo.

Prova di **resilienza** e alcune prove di **durezza**.





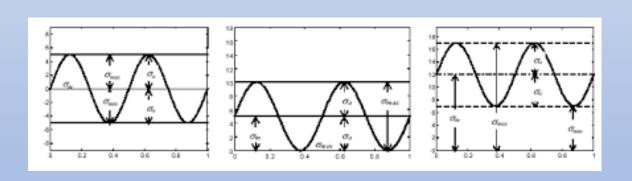


TIPOLOGIE DI PROVE MECCANICHE

Prove periodiche: il carico viene applicato ciclicamente.

Prove di fatica.



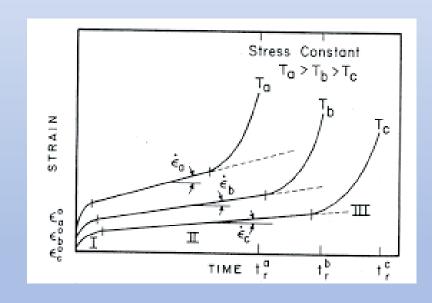




TIPOLOGIE DI PROVE MECCANCHE

Prove di scorrimento viscoso: carico costante nel tempo.







PREMESSA

La prova di trazione è eseguita su provette di materiale sottoposte ad un carico monoassiale continuo e crescente.

E' indispensabile per l'accettazione del materiale in conformità alle norme di riferimento.

I risultati di prova possono essere utilizzati per stabilire **grandezze quantitative** per l'utilizzo di un materiale (es.: carico unitario di snervamento).



PREMESSA

Le principali **norme di prova** per l'esecuzione della prova di trazione sono:

- UNI EN ISO 6892-1:2020
 - UNI EN ISO 5178:2019
 - UNI EN 10164:2018
 - ASTM E8/E8M:2023
 - ASME IX QW 150:2021
 - AWS D1.1/D1.M:2020



PREMESSA

UNI EN ISO 6892-1:2020

Materiali metallici - Prova di trazione - Parte 1: Metodo di prova a temperatura ambiente

ASTM E8/E8M

Standard Test Methods for Tension Testing of Metallic Materials



PREMESSA

E' la più importante prova meccanica convenzionale. Si esegue su ogni materiale allo scopo di individuare le proprietà di

RESISTENZA DEFORMABILITA ELASTICITA

Costituisce il mezzo di controllo che offre al progettista i valori di riferimento per il calcolo e il dimensionamento degli organi di macchine.



PRINCIPIO

La prova consiste nel sottoporre una provetta ad uno **sforzo di trazione**, generalmente fino a rottura.

Se non diversamente specificato, la prova è eseguita a temperatura ambiente nei limiti tra 10°C e 35°C.

Le prove effettuate in condizioni controllate devono essere eseguite ad una temperatura di 23°C ± 5°C.



PROVETTA

La forma e le dimensioni delle provette dipendono dalla forma e dalle dimensioni dei prodotti metallici da cui esse sono prelevate

	Appendice corrispondente	
Lamiere - Lastre - Prodotti piani	Fili - Barre - Profilati	
con uno spessore in millimetri di	con diametro o lato in millimetri	
0,1 ≤ spessore < 3		В
-	<4	С
≥3	≥4	D
	E	

Le tolleranze dimensionali delle provette devono essere conformi a quelle indicate nelle appendici pertinenti

PROVETTA

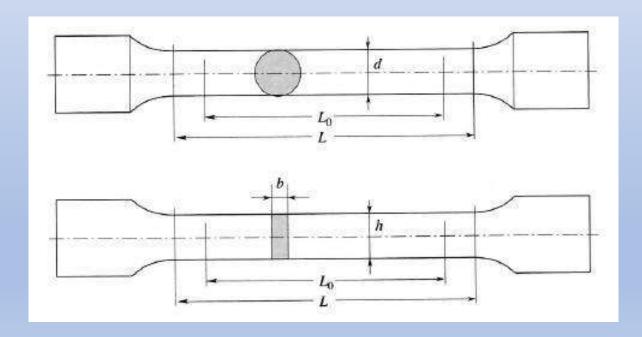
La provetta è generalmente ottenuta mediante lavorazione di macchina di un saggio prelevato da un prodotto o da un estruso o un getto.

I prodotti di **sezione costante** (profilati, barre, fili, ecc.) come pure le provette grezze di fonderia (es. ghise e leghe non ferrose) possono essere sottoposti a prova senza essere lavorati di macchina.



PROVETTA

La sezione trasversale delle provette utilizzate per la prova può essere circolare, quadrata, rettangolare o di altra forma.





PROVETTA

Nelle provette proporzionali la lunghezza iniziale tra i riferimenti è rapportata all'area della sezione iniziale secondo un coefficiente k riconosciuto a livello internazionale.

La lunghezza iniziale tra i riferimenti non deve essere minore di 20 mm.

prospetto D.1 Provette a sezione circolare							
	Diametro	Area della sezione iniziale	Lunghezza iniziale tra i riferimenti	Lunghezza minima della	Lunghezza totale		
k	d mm	S _o mm²	$L_{o} = K \sqrt{S_{o}}$ mm	parte calibrata ᠘c mm	L _t		
	20 ± 0,150	314	100 ± 1,0	110	Dipende dal metodo di fissaggio della provetta nei dispositivi di serraggio della macchina		
5,65	10 ± 0,075	78,5	$50 \pm 0,5$	55			
	5 ± 0,040	19,6	25 ± 0,25	28	In linea di principio: $L_t > L_c + 2d$ o $4d$		



PROVETTA

Quando il valore dell'area della sezione iniziale della provetta è troppo basso per soddisfare questo requisito con il valore 5,65 del coefficiente *k*, è possibile utilizzare un valore maggiore (preferibilmente 11,3) o una **provetta non proporzionale**.

In caso di provette non proporzionali, la lunghezza iniziale tra i riferimenti (L_0) è presa indipendentemente dall'area della sezione iniziale (S_0).



PROVETTE LAVORATE DI MACCHINA

Le provette lavorate di macchina devono presentare un raccordo tra le teste di serraggio e la parte calibrata, se queste hanno dimensioni diverse.

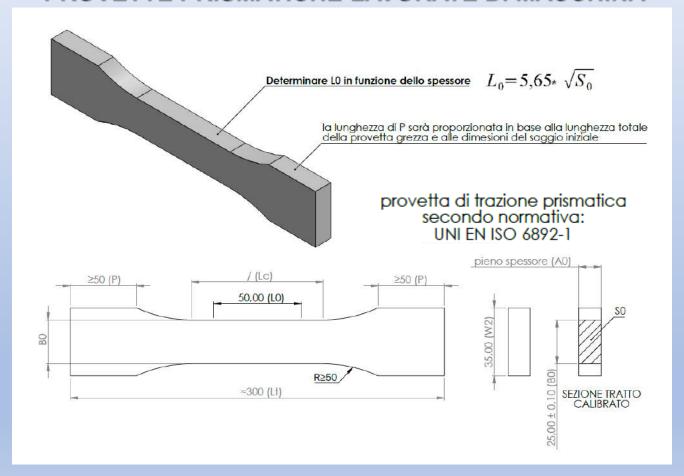
Le dimensioni devono essere definite nella specifica del prodotto.

Il raggio minimo di raccordo deve essere:

- 0,75 *d* per provette cilindriche;
- 12 mm per le provette prismatiche.

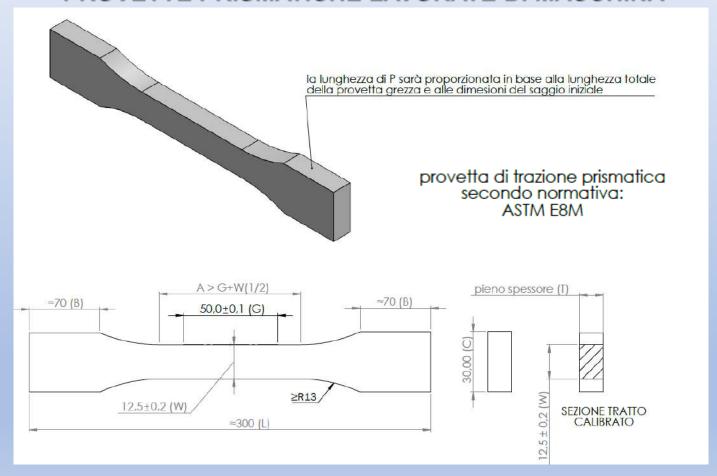


PROVETTE PRISMATICHE LAVORATE DI MACCHINA





PROVETTE PRISMATICHE LAVORATE DI MACCHINA



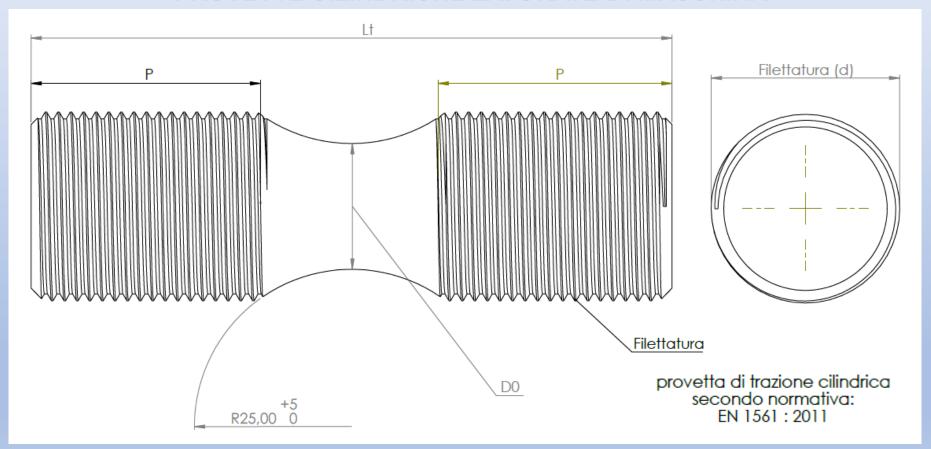


PROVETTE CILINDRICHE LAVORATE DI MACCHINA





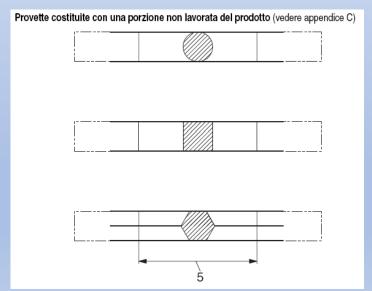
PROVETTE CILINDRICHE LAVORATE DI MACCHINA





PROVETTE NON LAVORATE DI MACCHINA

Nel caso in cui la provetta sia costituita da uno spezzone grezzo di prodotto o da una barra di prova non lavorata di macchina, la lunghezza libera tra i dispositivi di serraggio deve essere sufficiente perché i riferimenti si trovino ad opportuna distanza da





GLOBAL TEST Srl Via Venier, 21 30020 - Marcon (VE)

TESTE DI SERRAGGIO

Possono essere di qualsiasi forma appropriata ai dispositivi di serraggio della macchina di prova.

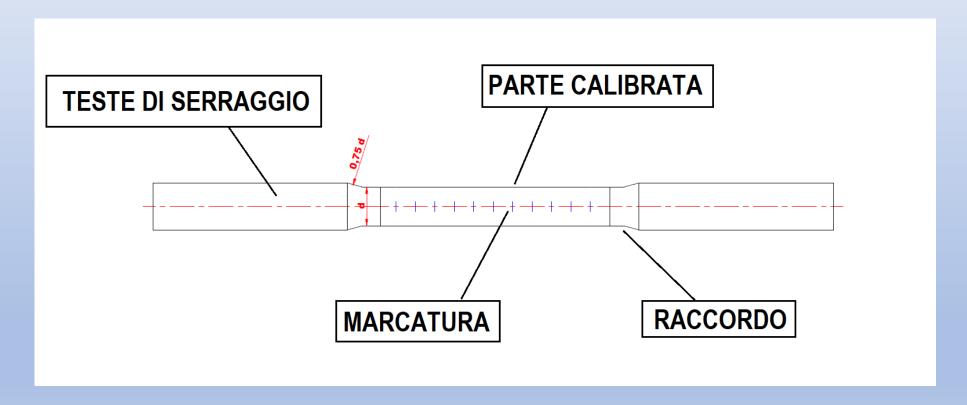
METODO DI SERRAGGIO

Le provette devono essere tenute in posizione da mezzi idonei quali cunei, ganasce filettate di serraggio, ganasce a facce parallele, ecc.

Il carico deve essere applicato in modo assiale al fine di ridurre al minimo la flessione.

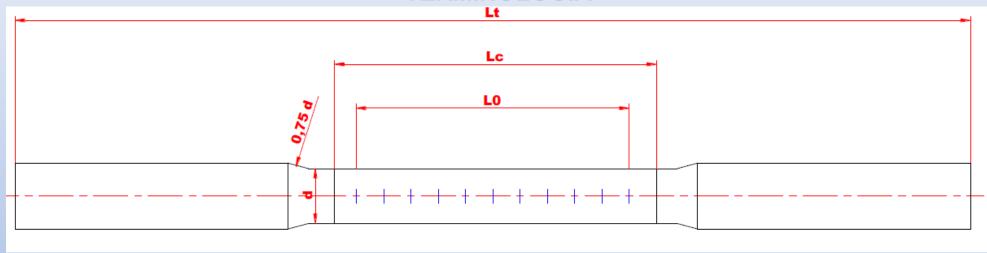


TERMINOLOGIA





TERMINOLOGIA



 L_t = lunghezza totale della provetta

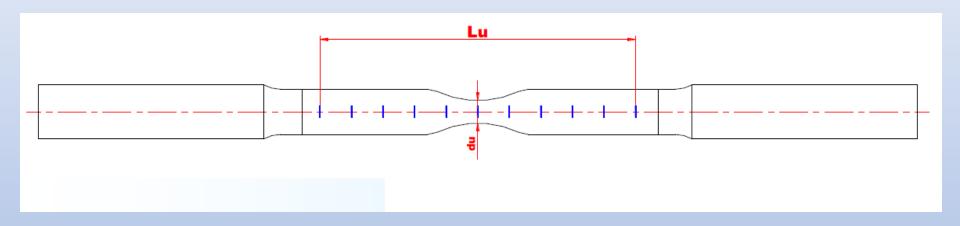
L_c= lunghezza della parte calibrata (sezione ridotta provetta)

L_o= lunghezza tra i riferimenti prima dell'applicazione della forza

d = diametro della sezione calibrata



TERMINOLOGIA



 L_u = lunghezza finale tra i riferimenti dopo la rottura della provetta

 d_u = diametro finale dopo la rottura

A% = allungamento percentuale dopo rottura

Z % = strizione percentuale della sezione trasversale



MACCHINA DI TRAZIONE

Per determinare la resistenza a sollecitazioni statiche dei materiali si utilizza la macchina di trazione.

Lo schema costruttivo di tale apparato è costituito da:

- Incasellatura;
- Dispositivo per l'applicazione del carico;
- Organi per fissaggio provino;
- Apparati estensimetrici.



MACCHINA DI TRAZIONE





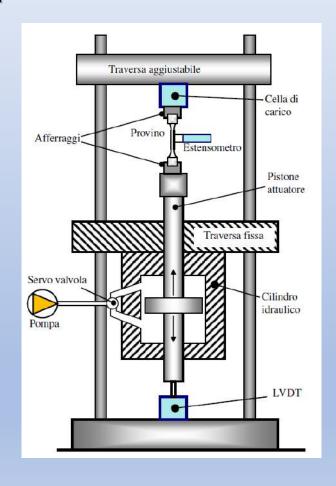




MACCHINA DI TRAZIONE

Il provino viene collegato alle estremità della macchina tramite afferraggi, uno dei quali fisso e l'altro solidale alla traversa mobile.

Lo spostamento di quest'ultima permette applicazione del carico.

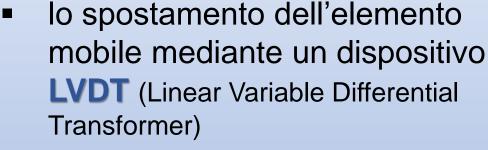




MACCHINA DI TRAZIONE

Durante la prova si misurano:

 la forza applicata mediante un apposito trasduttore chiamato cella di carico



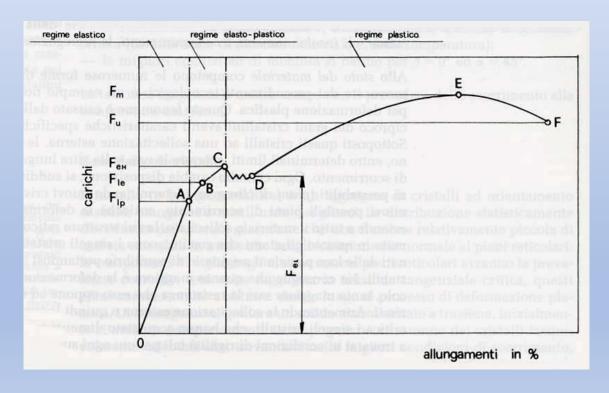






DIAGRAMMA

I dati misurati sono riportati su un diagramma tensioni nominalideformazioni nominali (σ-ε).



DIAGRAMMA

Le *tensioni nominali* (σ) si misurano in MPa e sono date dal rapporto tra il carico applicato e l'area iniziale del provino:

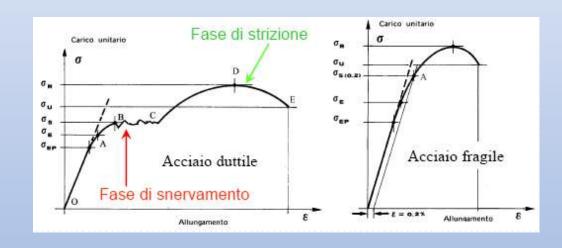
$$\sigma = \frac{F_i}{A_0}$$

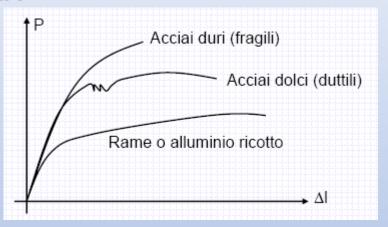
Le *deformazioni nominali* (E) sono adimensionali e sono date dal rapporto tra la l'allungamento totale e la lunghezza iniziale:

$$\varepsilon = \frac{L - L_0}{L_0}$$



DIAGRAMMA









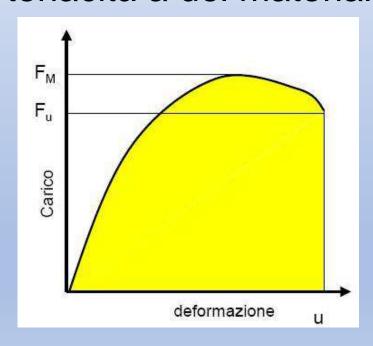
Rottura duttile (materiale tenace)

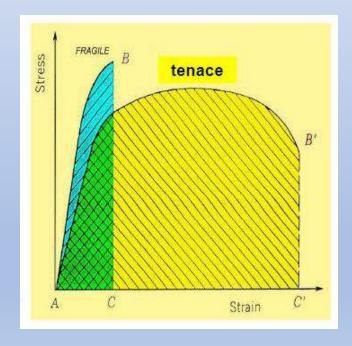
Rottura fragile



DIAGRAMMA

L'area sottesa dalla curva tensione-deformazione rappresenta l'energia assorbita dal provino prima della rottura ed è indice della tenacità a del materiale





DIAGRAMMA

La **tenacità a trazione** è la capacità di assorbire energia prima della rottura.

L'energia totale di deformazione immagazzinata nel volume V del provino nell'istante di prova i è pari al lavoro compiuto dalla forza applicata.

In campo elastico è pari al lavoro compiuto dalla forza applicata sul provino, mentre in campo plastico una grande quantità di questo lavoro è dissipato in forma di calore.



DIAGRAMMA

Esistono varie tipologie di diagrammi. Le differenze insorgono per:

- Composizione chimica
- Trattamenti termici
- Trattamenti meccanici
- Cristallizzazioni
- Invecchiamento
- Dimensione dei grani
- Processi tecnologici di fabbricazione
- Temperatura di prova

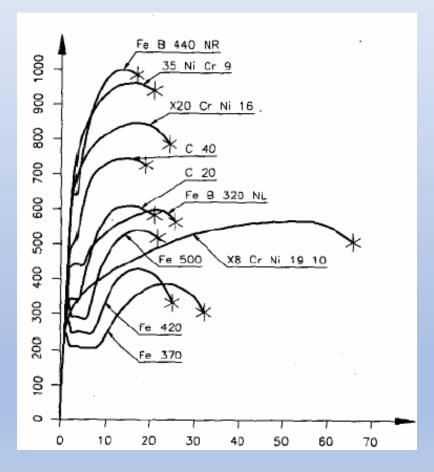
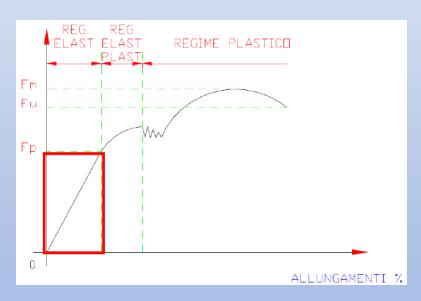




DIAGRAMMA - CAMPO ELASTICO

In una prima fase, quando il materiale è sottoposto ai primi carichi, l'allungamento cresce in proporzione al carico impresso.

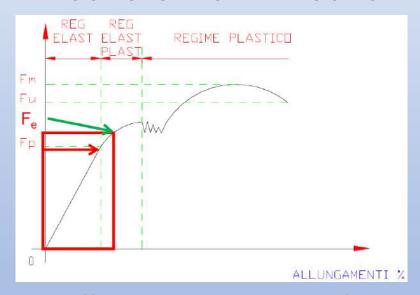


Al cessare del carico la provetta riacquista le dimensioni iniziali.



DIAGRAMMA - CAMPO ELASTICO

In realtà l'allungamento cresce in relazione al carico impresso con due andamenti: **lineare e non lineare.**



F_P= carico totale di scostamento dalla proporzionalità

F_e**=** carico totale al limite elastico



DIAGRAMMA - CAMPO ELASTICO

In campo elastico le deformazioni si annullano al cessare delle tensioni applicate:

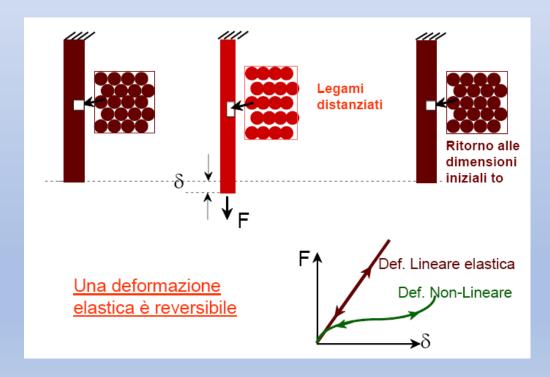




DIAGRAMMA - CAMPO ELASTICO

Il modulo di elasticità a trazione o Modulo di Young (\mathbf{E}) è il rapporto fra il carico unitario di trazione σ entro i limiti di proporzionalità e la deformazione ϵ corrispondente:

$$E = \frac{\sigma}{\varepsilon}$$

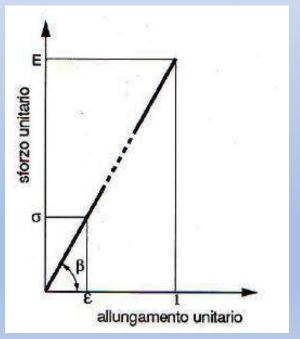
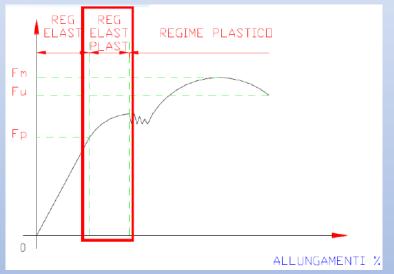




DIAGRAMMA – CAMPO ELASTO-PLASTICO

Nel tratto elasto-plastico la provetta comincia a subire delle deformazioni:



Se togliamo il carico l'allungamento si riduce, ma la provetta non riassume le dimensioni iniziali



DIAGRAMMA - CAMPO ELASTO-PLASTICO

In campo elasto-plastico le deformazioni permangono, in parte, anche dopo aver eliminato il carico.

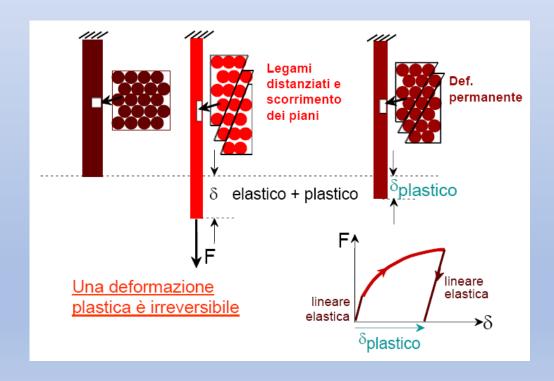




DIAGRAMMA - CARICO AL LIMITE ELASTICO

Il carico unitario al limite elastico è il rapporto fra il carico al limite elastico, proporzionale e non, e la sezione So della provetta all'inizio.

CARICHI

Fe

$$R_e = F_e/S_0$$

E' il carico per il quale non subentrano deformazioni permanenti nel provino. Tale carico non si riesce a determinare in modo agevole



DIAGRAMMA - SNERVAMENTO

Quando il materiale metallico presenta un fenomeno di snervamento, durante la prova si raggiunge un punto in corrispondenza del quale si manifesta una deformazione plastica senza alcun incremento del carico.

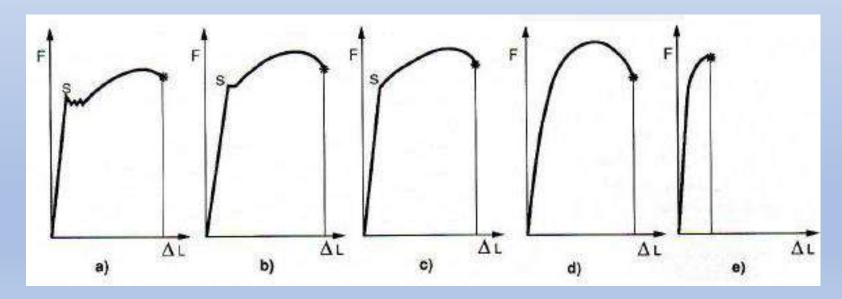




DIAGRAMMA - SNERVAMENTO SUPERIORE

Lo snervamento superiore (R_eH) è valore del carico unitario nell'istante in cui si osserva effettivamente la prima diminuzione

del carico:

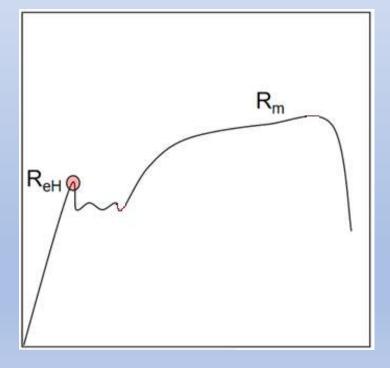




DIAGRAMMA - SNERVAMENTO INFERIORE

Lo snervamento inferiore (R_eL) è valore più basso del carico unitario durante la deformazione plastica dello snervamento, non tenendo conto degli eventuali effetti transitori:

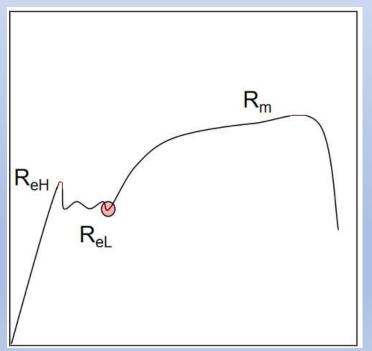




DIAGRAMMA - CARICO UNITARIO DI SCOSTAMENTO DALLA PROPORZIONALITA'

Il carico unitario di scostamento dalla proporzionalità è il rapporto fra il carico al limite dalla proporzionalità e la sezione S_o della provetta all'inizio. E' il carico per il quale si verifica un allungamento non proporzionale, residuo, prescritto espresso in % della lunghezza iniziale della provetta.

Sostituisce il carico unitario al limite elastico di difficile determinazione.



DIAGRAMMA – CARICO UNITARIO DI SCOSTAMENTO DALLA PROPORZIONALITA'

Il carico unitario di scostamento dalla proporzionalità è determinato dal diagramma carico allungamento tracciando una retta parallela alla parte rettilinea della curva e ad una distanza dalla stessa pari alla percentuale di allungamento non proporzionale prescritta, per esempio 0,02%.

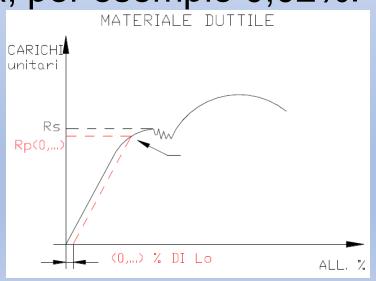




DIAGRAMMA – CARICO UNITARIO LIMITE DI ALLUNGAMENTO TOTALE

Il carico unitario limite di allungamento totale (R_t) definito dal rapporto tra il carico limite di allungamento totale $F_t(0,....)$ e l'area della sezione iniziale S0 della provetta. Il numero a pedice indica la percentuale prescritta della lunghezza iniziale tra i riferimenti della provetta (es. 0,5).

$$R_{t(0,...)} = F_{t(0,...)} / S_o (N/mm^2)$$

Il carico $F_t(0,....)$ è quello al quale corrisponde un allungamento totale (elastico+plastico) pari ad una percentuale prescritta della lunghezza iniziale L_0 tra i riferimenti della provetta.



DIAGRAMMA - CARICO UNITARIO LIMITE DI ALLUNGAMENTO TOTALE

Viene determinato sul diagramma carichi-allungamenti dalla sua intersezione con una retta parallela all'asse delle ordinate posta ad una distanza da questo corrispondente alla percentuale di allungamento totale prescritta.

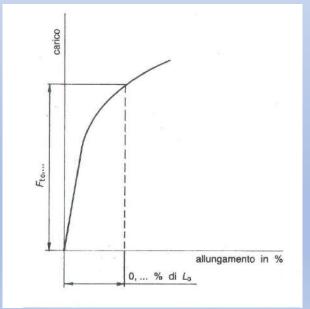






DIAGRAMMA - RESISTENZA A TRAZIONE

Per **resistenza a trazione** (*R*m): carico unitario corrispondente al carico massimo di rottura (*F*m).

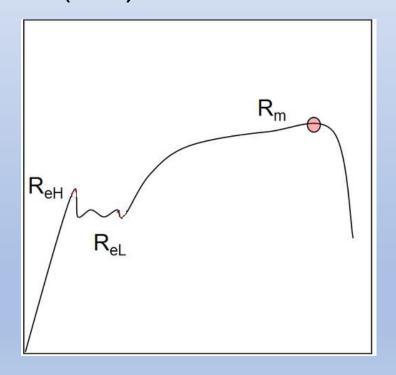




DIAGRAMMA - CARICO MASSIMO

Il carico massimo ($F_{\rm m}$) è carico più elevato sopportato dalla provetta nel corso della prova dopo il superamento del punto di snervamento. Per i materiali senza un punto di snervamento evidente è il valore massimo durante la prova.

$$R_m = F_m/S_o (N/mm^2)$$

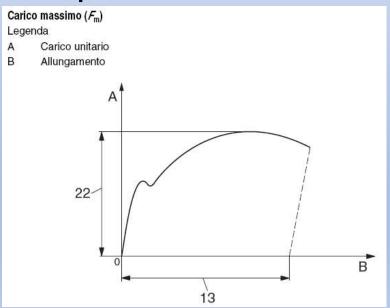




DIAGRAMMA - ROTTURA

La prova termina quando si ha la **separazione totale della provetta in due parti**. Il carico determinato al momento della rottura viene definito come carico ultimo (F_u). Dal punto di vista tecnologico non assume nessuna importanza.

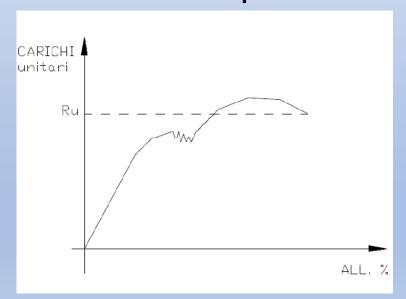
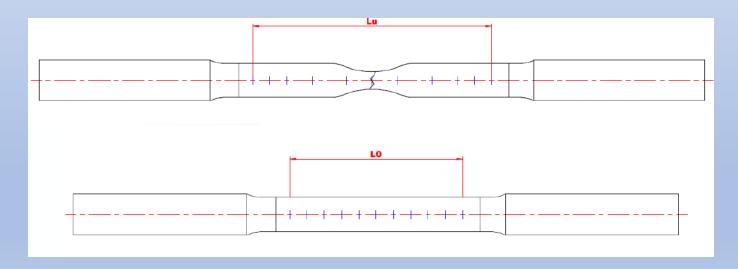




DIAGRAMMA – ALLUNGAMENTO PERCENTUALE

L'allungamento percentuale dopo la rottura è dato dalla differenza tra la lunghezza tra i riferimenti dopo (L_u) e prima (L_o) della rottura (L_u-L_o) , espresso come percentuale della lunghezza iniziale tra i riferimenti (L_o) .

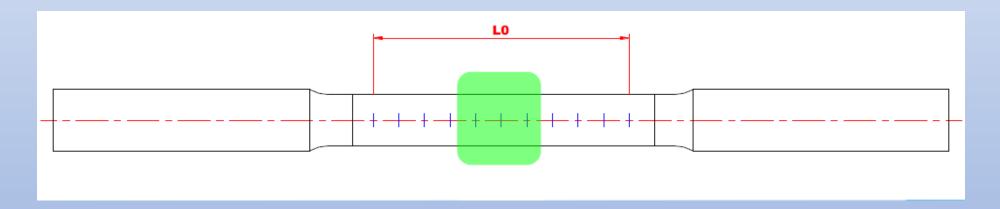
A= <u>Lu-L0</u> 100 L0





VALIDITA' DELLA PROVA

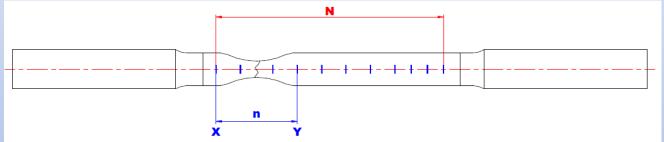
In linea di principio questa misurazione è valida se la distanza tra la rottura e il riferimento più vicino non è minore di un terzo della lunghezza iniziale tra i riferimenti (Lo).





ROTTURA ESTERNA AL TERZO MEDIO

Per evitare di dover scartare le provette la cui rottura è avvenuta esternamente al terzo medio, è possibile, mediante accordo, applicare il seguente metodo di misurazione.



X = riferimento dello spezzone più corto

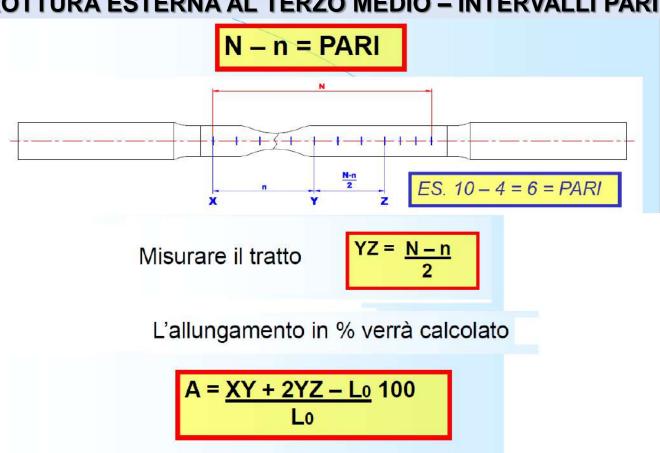
Y = riferimento dello spezzone più lungo, la cui distanza dal punto di rottura è la più prossima a quella tra il punto di rottura ed il riferimento X

 \mathbf{N} = numero di intervalli in cui è stato suddiviso \mathbf{L}_0

n = numero di intervalli fra X ed Y dopo la rottura

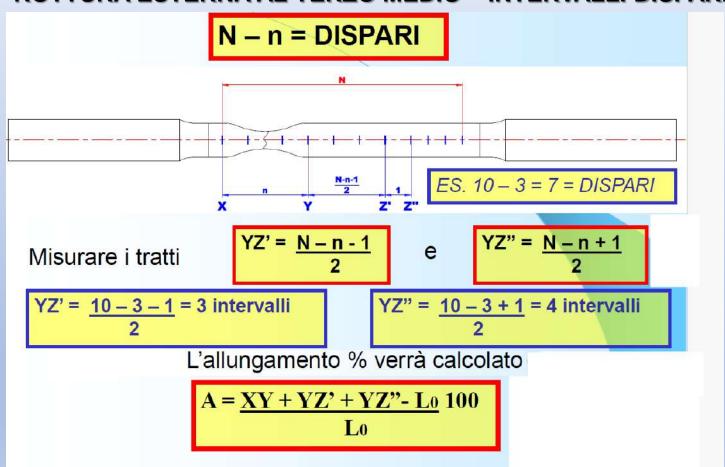


ROTTURA ESTERNA AL TERZO MEDIO – INTERVALLI PARI



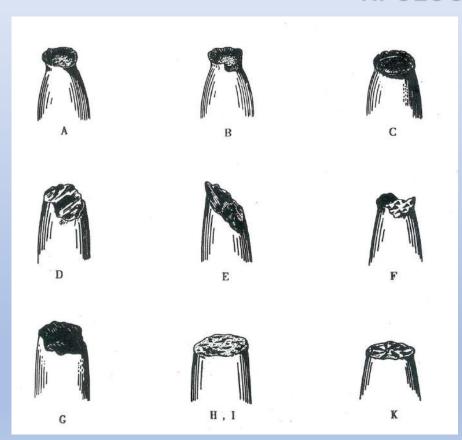


ROTTURA ESTERNA AL TERZO MEDIO – INTERVALLI DISPARI





TIPOLOGIA DI FRATTURA



- A) Frattura a coppa
- B) Frattura a semicoppa
- C) Frattura a raggiera
- D) Frattura legnosa
- E) Frattura a fischietto
- H/I) Frattura piana
- G) Frattura piana a gradini
- F) Frattura con più fischietti
- K) Frattura a denti di fresa



PRESENTAZIONE DEI RISULTATI

Il rapporto di prova deve contenere almeno le indicazioni seguenti:

- riferimento alla norma: UNI EN ISO6892-1: 2009;
- identificazione della provetta;
- materiale specificato, se noto;
- tipo di provetta;
- posizione e direzione di prelievo delle provette, se note;
- risultati della prova.



FINE



Seda A: legale, amministrativa e operativa

Via Venier,21/B – 30020 Marcon (VE)

Tel 041923994 - E-mail: <u>laboratorio@globaltest.it</u>

Seda B: operativa

Via A. Moro 10/C, 45026 Lendinara (RO)