# PROVA DI TRAZIONE STATICA

UNI EN ISO 6892-1:2009

(penultima normativa)

UNI EN ISO 6892-1:2016

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

(ultima normativa)

# **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 A 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  $^{\circ}$ C  $_{\pm}$  5  $^{\circ}$ C.

# **PROVETTA**

#### Forma e dimensioni

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

Tipi principali di provette in base al tipo di prodotto

0,1 ≤ spessore < 3</p>

≥3

	Appendice corrispondente	
Lamiere - Lastre - Prodotti piani	Fili - Barre - Profilati	
con uno spessore in millimetri di	con diametro o lato in millimetri	

<4

≥4

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

Tubi

В

D

# **PROVETTA**

#### Forma e dimensioni

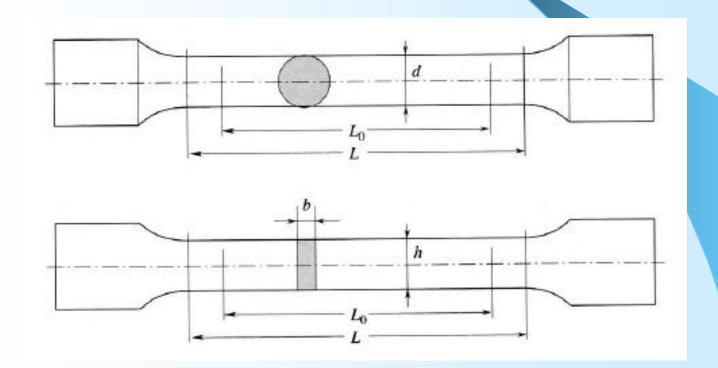
La provetta è generalmente ottenuta mediante lavorazione di macchina di un saggio prelevato da un prodotto o da un estruso o un getto.

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**

#### Forma e dimensioni

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



# PROVETTE PROPORZIONALI

Le provette proporzionali la <u>lunghezza iniziale tra i</u> 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. 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.

	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	S₀ mm²	$L_{o} = K \sqrt{S_{o}}$ mm	parte calibrata ∠ <sub>c</sub> mm	∠ <sub>t</sub>			
	5,65		20 ± 0,150	314	100 ± 1,0		Dipende dal metodo di fissaggio della provetta			
			10 ± 0,075	78,5	50 ± 0,5	55	nei dispositivi di serraggio della macchina			
			5 ± 0,040	19,6	25 ± 0,25	28	In linea di principio: $L_t > L_c + 2d$ o $4d$			

# PROVETTE NON PROPORZIONALI

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

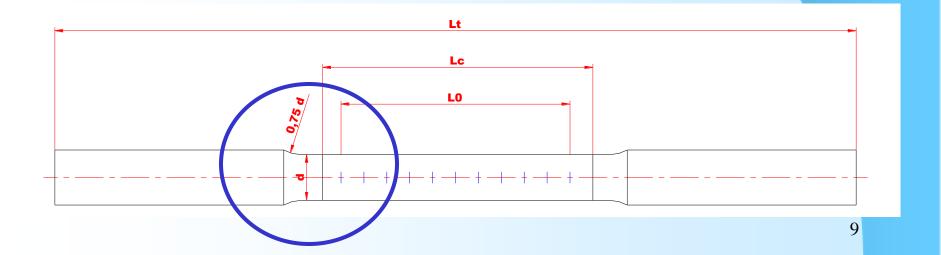
# PROVETTE LAVORATE DI MACCHINA

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 di questo raggio di raccordo possono essere importanti e si raccomanda che esse siano definite nella specifica del prodotto.

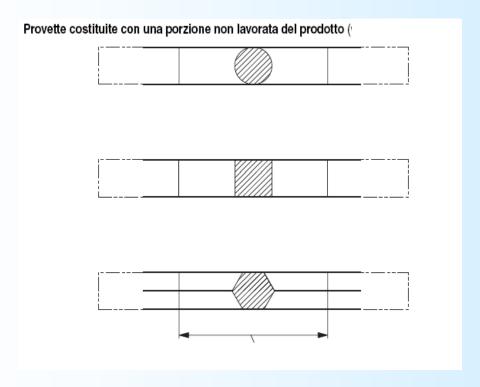
Il raggio minimo di raccordo deve essere:

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



# PROVETTE NON LAVORATE

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 questi dispositivi.



# MARCATURA DELLA LUNGHEZZA INIZIALE TRA I RIFERIMENTI (Lo)

Ciascuna estremità della lunghezza iniziale tra i riferimenti deve essere marcata mediante segni sottili o piccole incisioni (in N parti uguali nel nostro caso ad esempio 10 o 20), ma non mediante intagli in grado di provocare rotture premature.

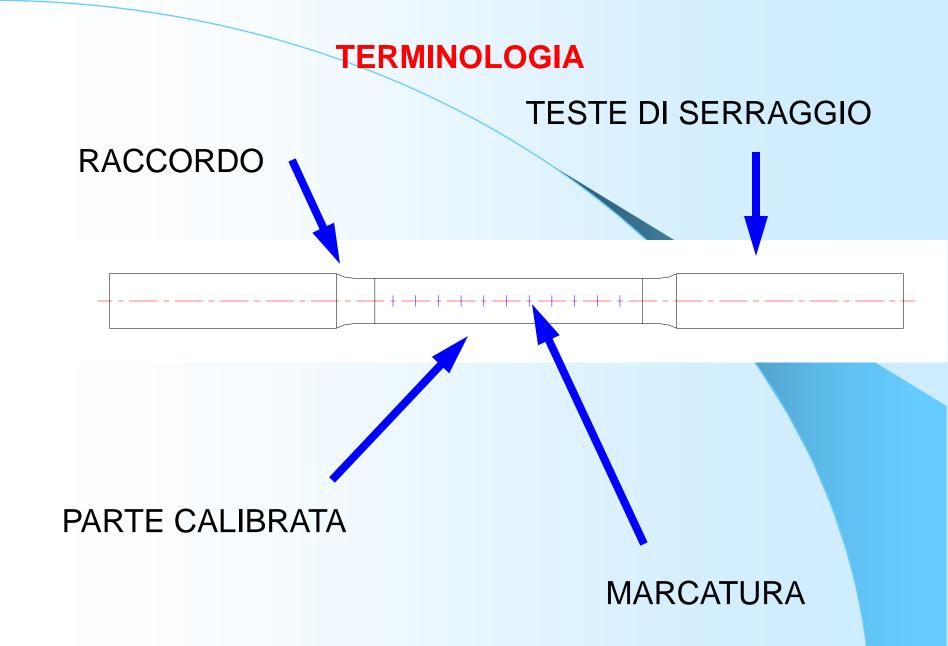
La lunghezza iniziale tra i riferimenti deve essere marcata con una accuratezza pari a ± 1%.

## TESTE DI SERRAGGIO – METODO DI SERRAGGIO

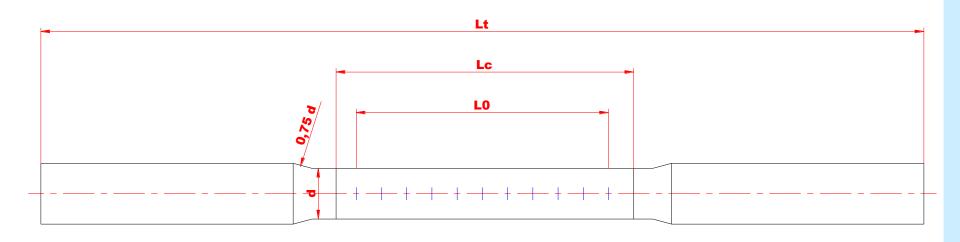
**TESTE DI SERRAGGIO:** possono essere di qualsiasi forma appropriata ai dispositivi di serraggio della macchina di prova.

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 assia<mark>le al</mark> fine di ridurre al minimo la flessione.



#### **TERMINOLOGIA**



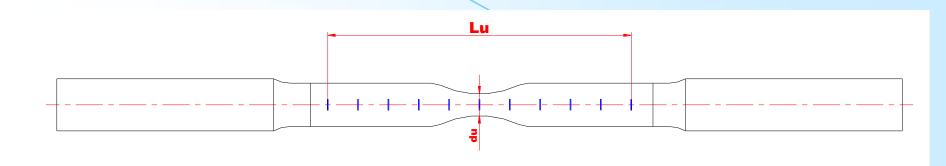
Lt = lunghezza totale della provetta

Lc= lunghezza della parte calibrata (sezione ridotta provetta)

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

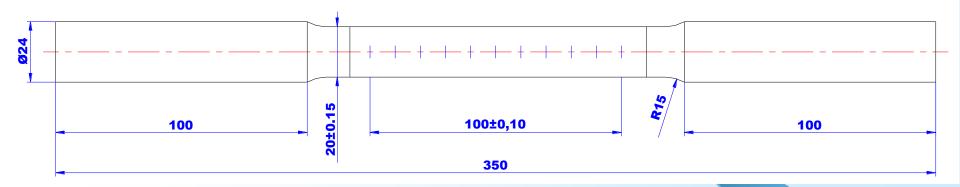
**d** = diametro della sezione calibrata

#### **TERMINOLOGIA**



- Lu = lunghezza finale tra i riferimenti dopo la rottura della provetta
- du = diametro finale dopo la rottura
- A = allungamento percentuale dopo rottura
- **Z** = strizione percentuale della sezione trasversale

## DIMENSIONI DELLA PROVETTA A SEZIONE CIRCOLARE

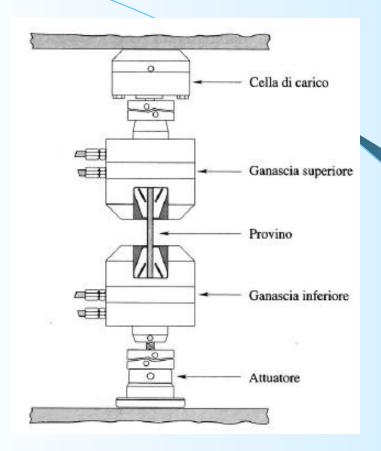


La provetta da noi realizzata tiene conto delle indicazioni impartite dalla normativa UNI EN ISO 6892-1:2016.

Si è tenuto conto delle dimensioni delle ganasce della macchina della prova di trazione (80 mm);

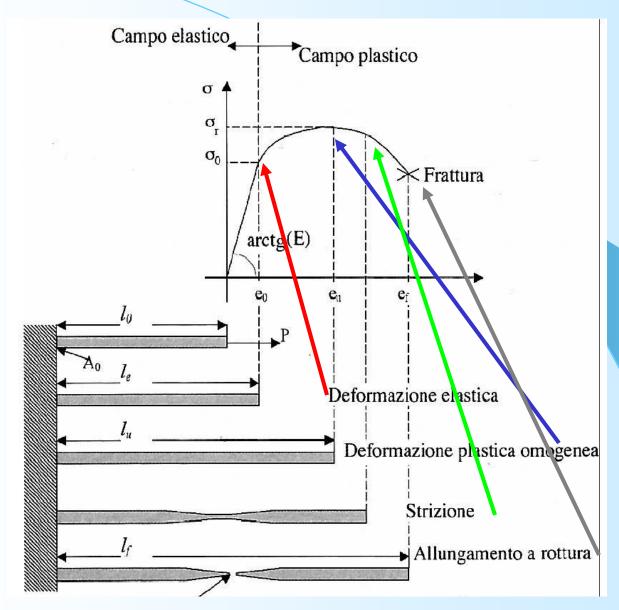
Degli ingombri dell'estensimetro esterno.

## MACCHINA PER LA PROVA DI TRAZIONE

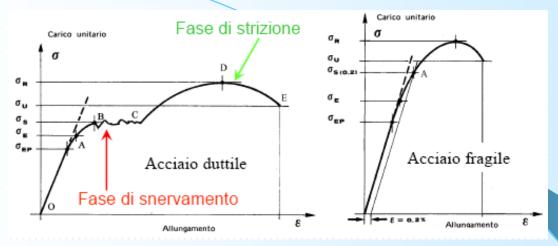


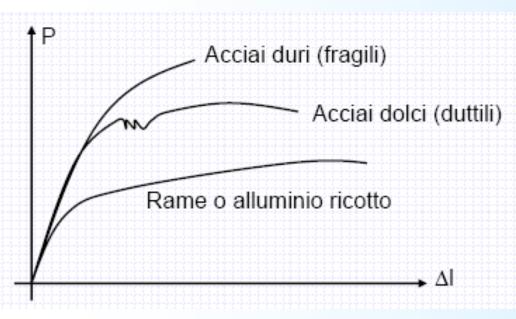
Dalla misura del carico (mediante celle di carico) e della deformazione mediante estensimetri applicati nella zona centrale del provino, si ricavano i valori per la costruzione del diagramma carichi-allungamenti.

## **DIAGRAMMA CARICHI – ALLUNGAMENTI**



## DIAGRAMMA ACCIAI DUTTILI E FRAGILI





#### **ACCIAIO**



Rottura duttile (materiale tenace)

## **GHISA**

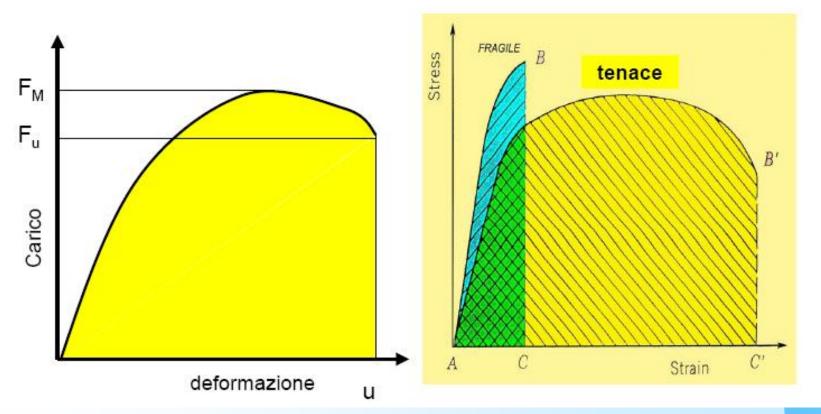


Rottura fragile

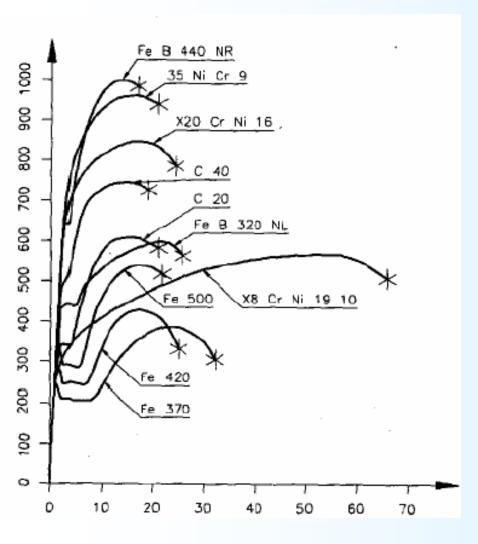
# DIAGRAMMA – INDICAZIONI SULLA TENACITÀ E SULLA FRAGILITÀ

#### LA PROVA DI TRAZIONE

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



## **VARIE TIPOLOGIE DI DIAGRAMMI CARICHI – ALLUNGAMENTI**



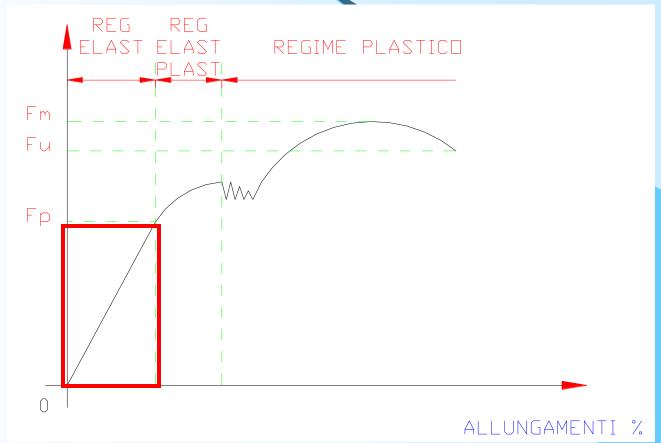
#### LE DIFFERENZE INSORGONO PER:

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

## **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.

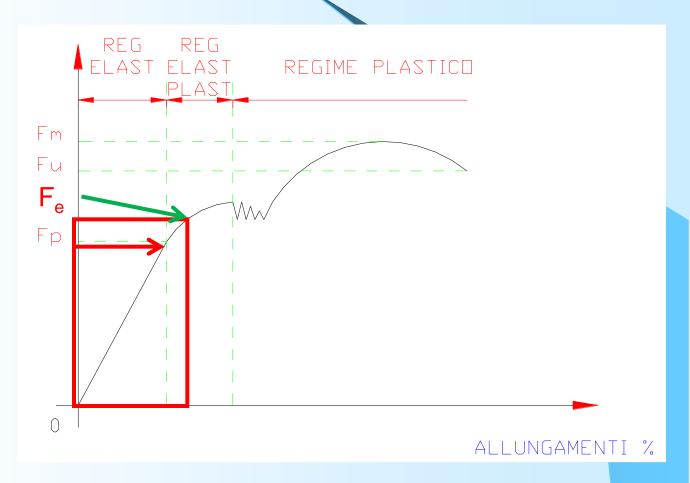


### **CAMPO ELASTICO**

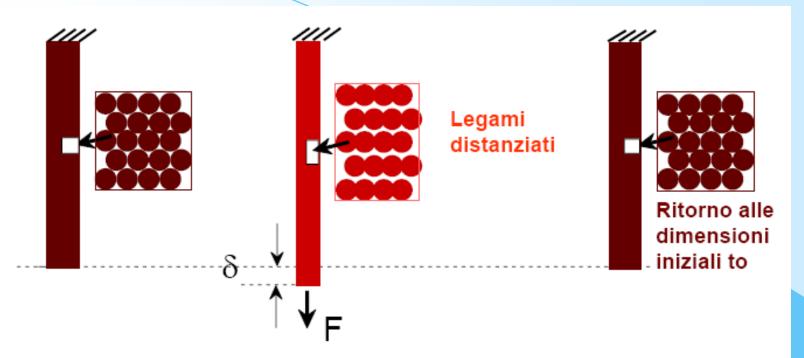
In realtà l'allungamento cresce in relazione al carico impresso con due andamenti: lineare e non lineare.

**F<sub>P</sub>=** carico totale di scostamento dalla proporzionalità

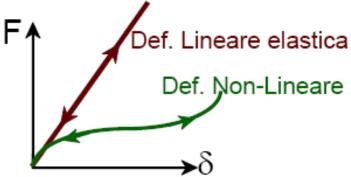
**F**<sub>e</sub>= carico totale al limite elastico



## **CONCETTO DI DEFORMAZIONE ELASTICA**



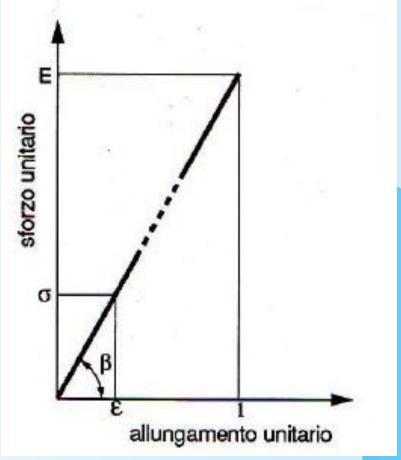
<u>Una deformazione</u> <u>elastica è reversibile</u>



# MODULO DI ELASTICITÀ A TRAZIONE O MODULO DI YOUNG (E)

È il rapporto fra il carico unitario di trazione σ entro i limiti di proporzionalità e la deformazione ε corrispondente.

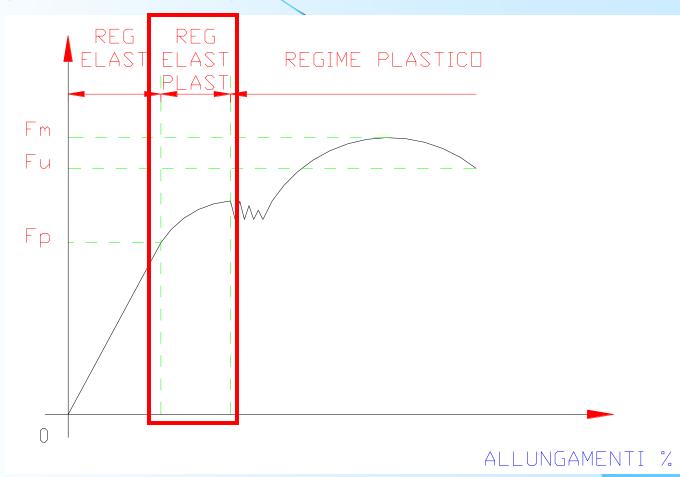
$$E = \frac{\sigma}{\varepsilon}$$



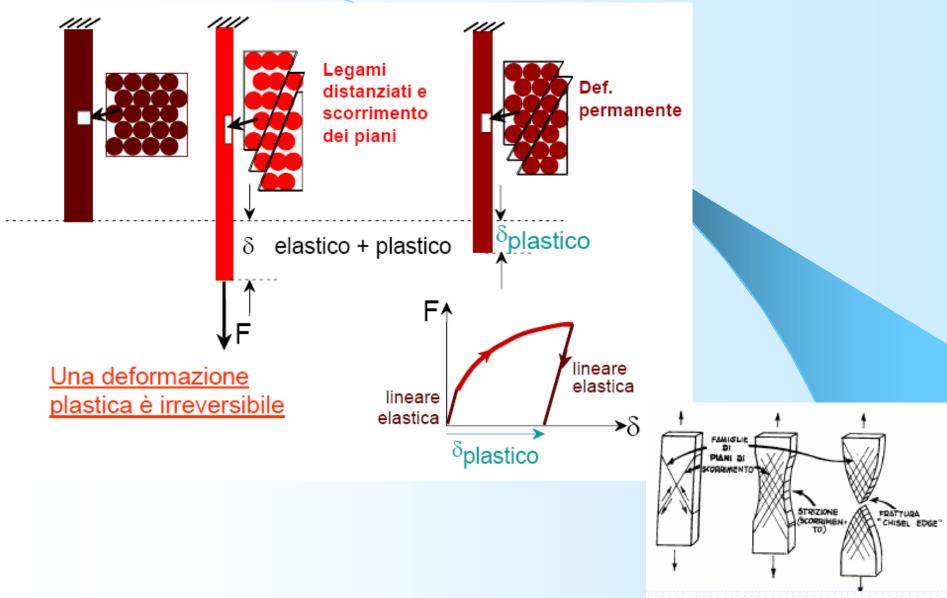
#### **CAMPO ELASTO-PLASTICO**

La provetta comincia a subire delle deformazioni che permangono, in parte, anche dopo aver eliminato il carico.

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



## **CONCETTO DI DEFORMAZIONE PLASTICA**



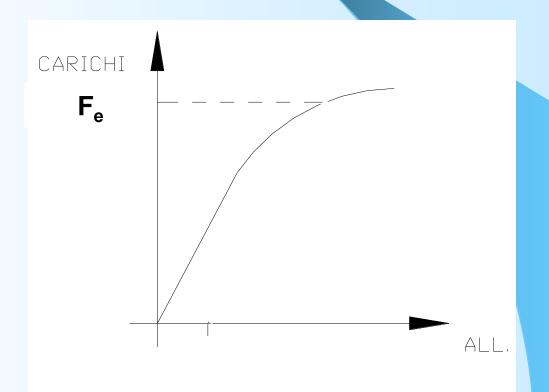
#### Re - CARICO UNITARIO AL LIMITE ELASTICO

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

E' il carico per il quale non subentrano deformazioni permanenti nel provino Es: Re.

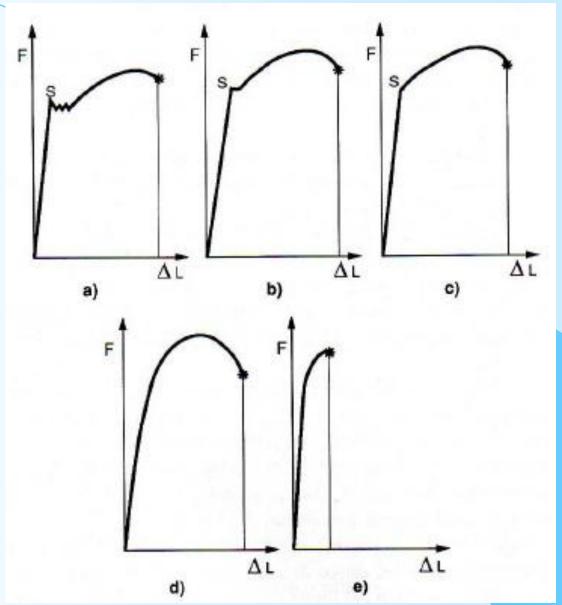
Tale carico non si riesce a determinare in modo agevole

$$R_e = F_e/S_0$$



### **SNERVAMENTO**

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



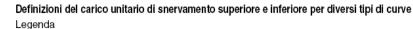
# SNERVAMENTO SUPERIORE (ReH) - INFERIORE (ReL)

# Reh- CARICO UNITARIO DI SNERVAMENTO SUPERIORE:

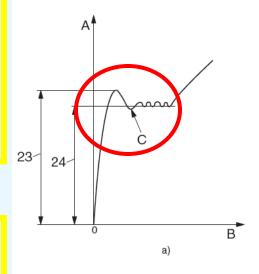
Valore del carico unitario nell'istante in cui si osserva effettivamente la prima diminuzione del carico.

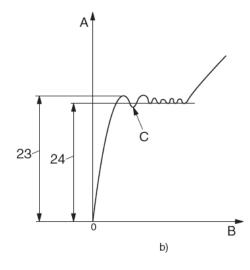
# ReL - CARICO UNITARIO DI SNERVAMENTO INFERIORE:

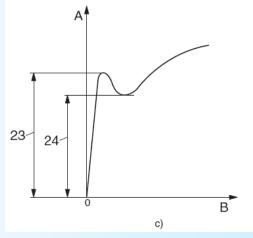
Valore più basso del carico unitario durante la deformazione plastica dello snervamento, non tenendo conto degli eventuali effetti transitori (C).

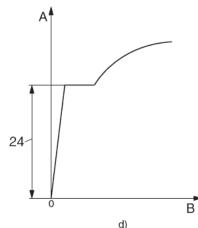


- A Carico unitario
- B Allungamento percentuale
- C Effetto transitorio iniziale





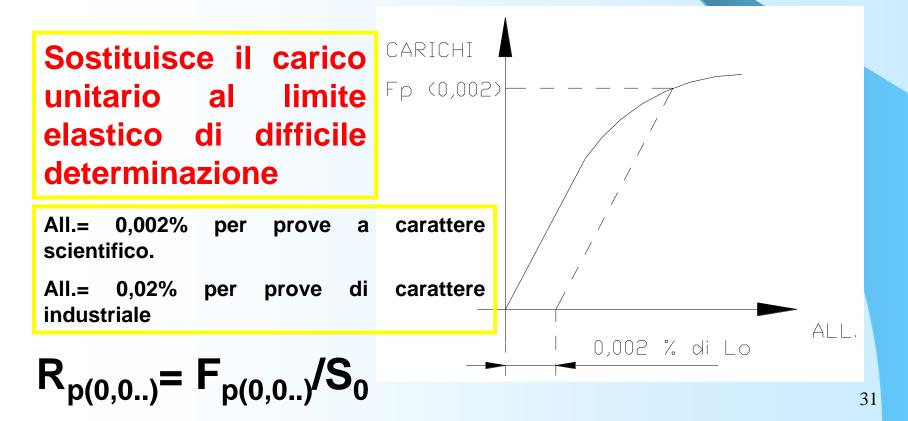




# Rp - CARICO UNITARIO DI SCOSTAMENTO DALLA PROPORZIONALITÀ

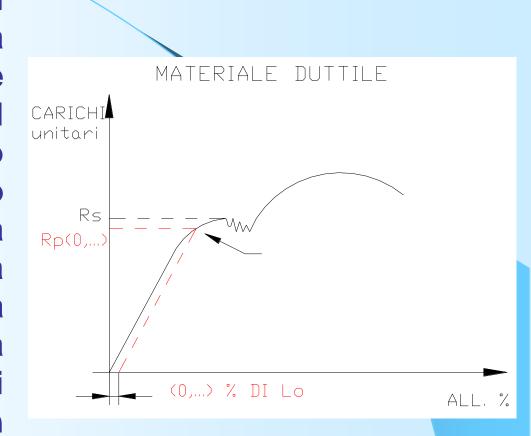
È il rapporto fra il carico al limite dalla proporzionalità e la sezione So della provetta all'inizio.

E' il carico per il quale si verifica un allungamento non proporzionale, residuo, prescritto espresso in % della lunghezza iniziale della provetta Es: Rp (0,002).



# DETERMINAZIONE DEL CARICO UNITARIO DI SCOSTAMENTO DALLA PROPORZIONALITÀ

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



# Rp - CARICO UNITARIO DI SCOSTAMENTO DALLA PROPORZIONALITÀ DI DIFFICILE DETERMINAZIONE

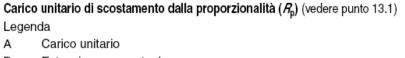
A volte la parte rettilinea del diagramma carico-allungamento non è chiaramente definita, anche per il fenomeno dell'anaelasticità, e la retta parallela non può essere tracciata con precisione sufficiente.

In questo caso si utilizza il seguente procedimento di seguito riportato che però prevede la realizzazione di diverse prove e pertanto viene effettuato solo in casi particolari.

# Rp - CARICO UNITARIO DI SCOSTAMENTO DALLA PROPORZIONALITÀ DI DIFFICILE DETERMINAZIONE

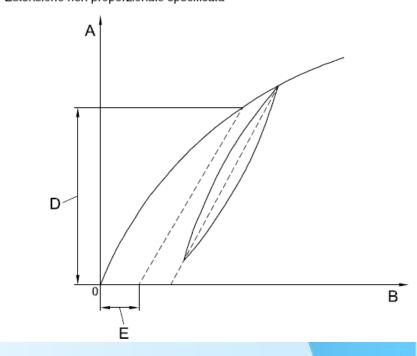
Una volta superato il carico unitario di scostamento dalla proporzionalità presunto, il carico è ridotto fino a un valore uguale a circa il 10% del carico raggiunto.

Il carico è poi nuovamente incrementato fino al superamento del valore raggiunto in precedenza. Per determinare il carico unitario desiderato si traccia una retta attraverso il ciclo di isteresi.



- B Estensione percentuale
- D Carico unitario corrispondente a R<sub>p</sub>

  E Estensione non proporzionale specificata



È poi tracciata una retta parallela a questa linea, la cui dist<mark>anza</mark> dall'origine della curva corretta, misurata sull'asse delle ascisse, corrisponde alla percentuale di allungamento non proporzionale prescritta.

# Rp - MODALITÀ DI DETERMINAZIONE DEL CARICO UNITARIO DI SNERVAMENTO

In questo caso per definire un carico unitario di snervamento di un materiale in cui questo fenomeno non sia evidente, oltretutto non si voglia procedere attraverso la determinazione sperimentale  $R_{r(0,2)}$ , si può utilizzare  $R_{p(0,2)}$  attraverso il procedimento grafico visto in precedenza.

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

# Rr - CARICO UNITARIO AL LIMITE DI DEFORMAZIONE PERMANENTE

È il rapporto fra il carico al limite di deformazione permanente  $F_{r(0,...)}$  e la sezione della provetta  $S_0$  all'inizio della prova.

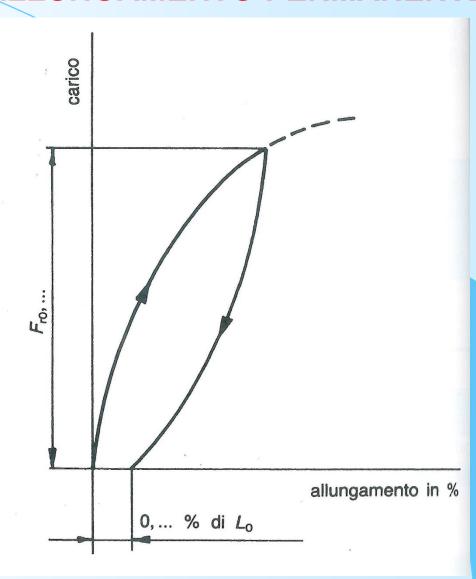
$$R_{r(0,...)} = F_r/S_o (N/mm^2)$$

F<sub>r</sub> è il carico al quale corrisponde un allungamento permanente prescritto (0,...) espresso in percentuale della lunghezza iniziale fra i riferimenti della provetta dopo aver tolto il carico.

In genere si assume un valore intorno allo 0,2 % poiché l'allungamento permanente è notevole e si può ritenere che esso coincida con l'inizio della fase plastica.

# Rr – MODALITÀ DI DETERMINAZIONE DEL CARICO UNITARIO LIMITE DI ALLUNGAMENTO PERMANENTE

La provetta è sottoposta da 10 s a 12 s al carico corrispondente al carico unitario specificato e, dopo la soppressione del carico, si verifica che l'estensione l'allungamento permanente non sia della maggiore percentuale specificata per la lunghezza iniziale tra i riferimenti. Il calcolo avviene per interpolazione tra risultati ottenuti.



# Rr – MODALITÀ DI DETERMINAZIONE DEL CARICO UNITARIO LIMITE DI ALLUNGAMENTO PERMANENTE

La conoscenza del materiale e qualche prova preliminare debbono consentire con due sole prove la ricerca dei carichi che diano luogo ad allungamenti permanenti che siano uno inferiore ed uno superiore a quello richiesto.

Questo valore, insieme a R<sub>p</sub>, R<sub>t</sub>, viene determinato per quei materiali che durante la prova di trazione non palesano il fenomeno dello snervamento (rame, ottone, leghe di alluminio, acciai inossidabili austenitici, ecc.)

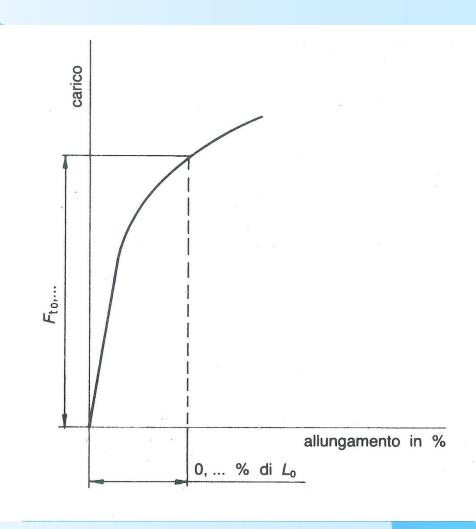
# Rt – CARICO UNITARIO LIMITE DI ALLUNGAMENTO TOTALE

E' definito dal rapporto tra il carico limite di allungamento totale  $F_{t(0,....)}$  e l'area della sezione iniziale  $S_0$  della provetta. Il numero a pedice indica la percentuale prescritta della lunghezza iniziale tra i riferimenti della provetta (es. 0,5)

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

# Rt – DETERMINAZIONE DEL CARICO UNITARIO LIMITE DI ALLUNGAMENTO TOTALE

Il carico  $F_{t(0,....)}$  è quello al quale corrisponde allungamento totale (elastico+plastico) pari ad una percentuale prescritta della lunghezza iniziale L<sub>0</sub> tra i riferimenti della provetta; 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.

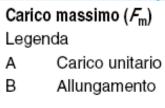


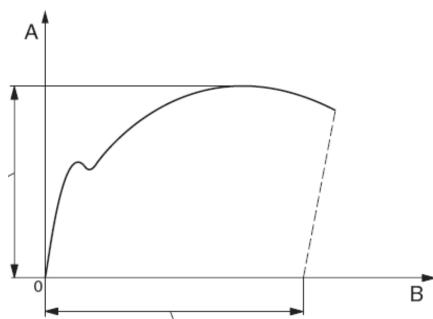
## RESISTENZA A TRAZIONE (Rm) - CARICO MASSIMO (Fm)

resistenza a trazione (Rm): carico unitario corrispondente al carico

massimo di rottura (Fm).

carico massimo (Fm):
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 è il
valore massimo durante
la prova.





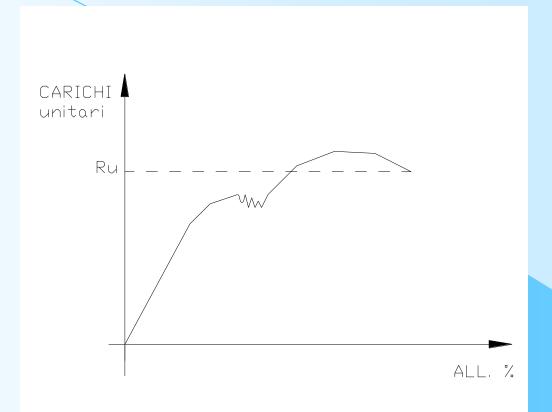
$$R_m = F_m/S_o (N/mm^2)$$

#### **ROTTURA**

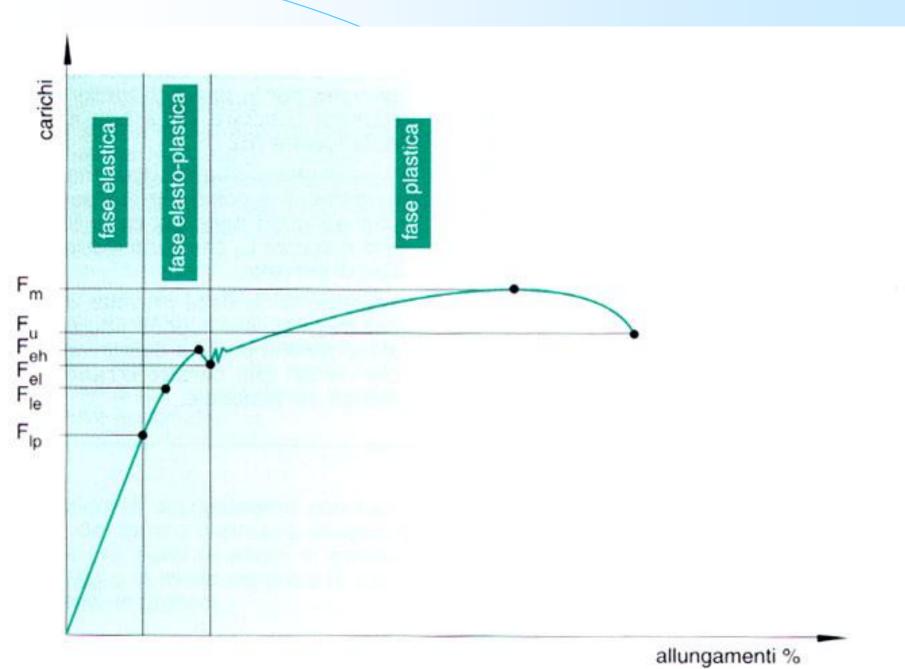
La prova termina quando si ha la separazione totale della provetta in due parti.

Il carico determinato al momento della rottura viene definito come carico ultimo (Fu).

Dal punto di vista tecnologico non assume nessuna importanza



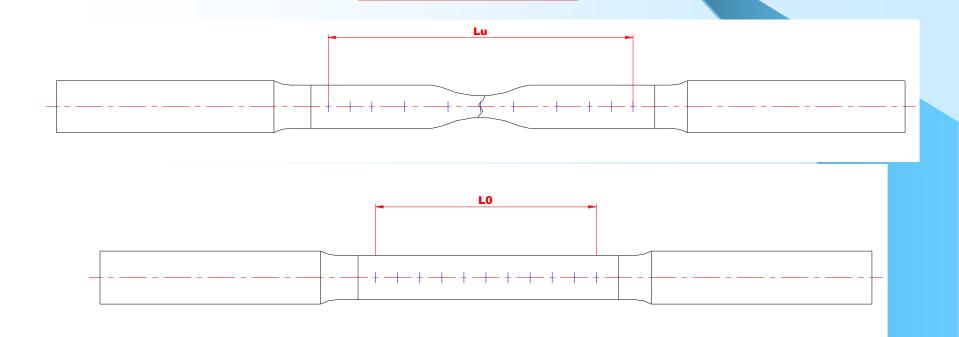
## **RIEPILOGO CARICHI**



## **ALLUNGAMENTO PERCENTUALE DOPO LA ROTTURA (A)**

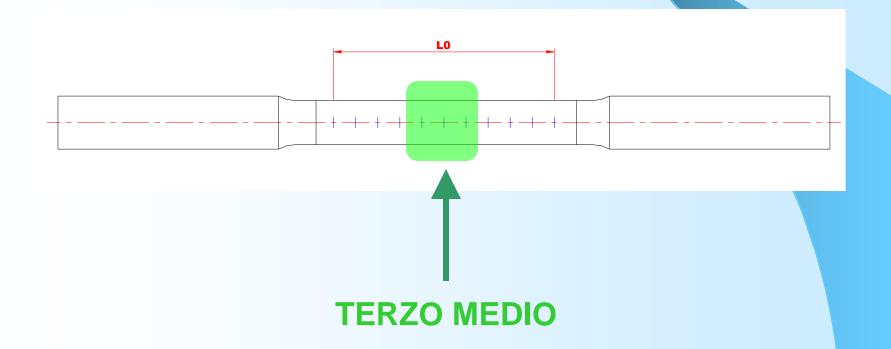
L'allungamento percentuale dopo la rottura è dato dalla differenza tra la lunghezza tra i riferimenti dopo (Lu) e prima (Lo) della rottura (Lu - Lo), espresso come percentuale della lunghezza iniziale tra i riferimenti (Lo).

A= Lu-L0 100



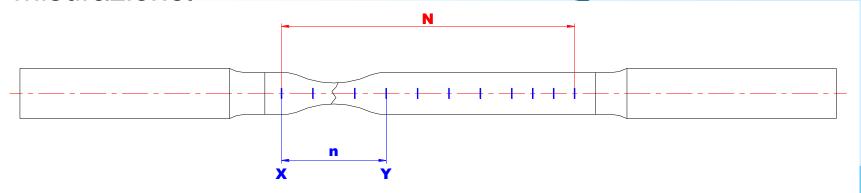
## **VALIDITÀ DELLA PROVA**

In linea di principio **QUESTA MISURAZIONE È VALIDA ESCLUSIVAMENTE SE** la distanza tra la rottura e il riferimento più vicino non è minore di un terzo della lunghezza iniziale tra i riferimenti (*L*o).



#### **ROTTURA ESTERNA AL TERZO MEDIO**

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



#### **Definire**

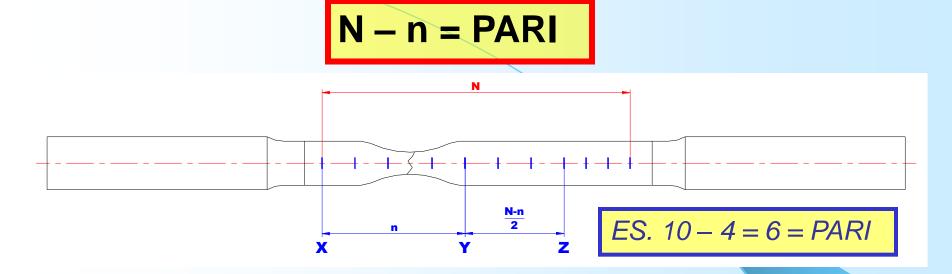
X = riferimento dello spezzone più corto

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

N = numero di intervalli in cui è stato suddiviso Lo

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

#### ROTTURA ESTERNA AL TERZO MEDIO – INTERVALLI PARI



Misurare il tratto

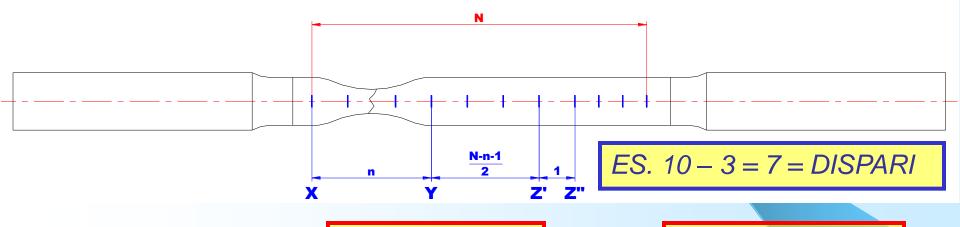
$$YZ = \frac{N - n}{2}$$

L'allungamento in % verrà calcolato con la sottoelencata formula

$$A = XY + 2YZ - L_0$$
 100  
 $L_0$ 

#### ROTTURA ESTERNA AL TERZO MEDIO – INT. DISPARI

$$N - n = DISPARI$$



Misurare i tratti

$$YZ' = \frac{N-n-1}{2}$$

е

$$YZ" = \frac{N - n + 1}{2}$$

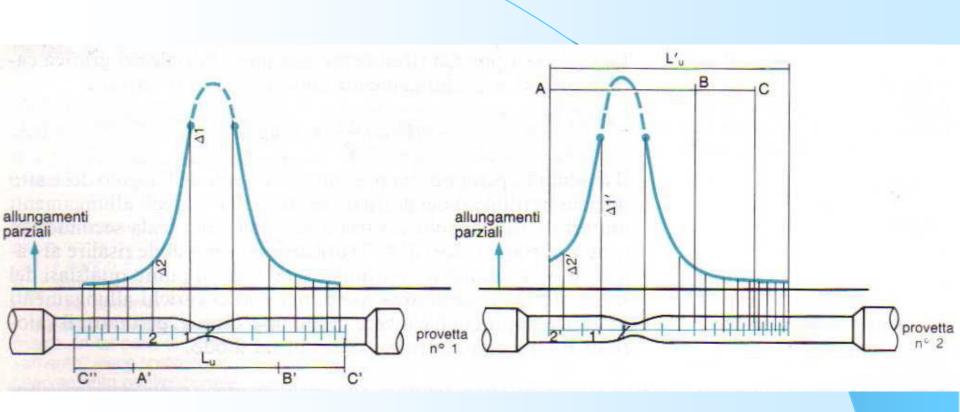
$$YZ' = \frac{10 - 3 - 1}{2} = 3 \text{ intervalli}$$

$$YZ" = \frac{10 - 3 + 1}{2} = 4 \text{ intervalli}$$

L'allungamento % verrà calcolato con la sottoelencata formula

$$A = XY + YZ' + YZ'' - L_0$$
 100  
 $L_0$ 

### **ALLUNGAMENTO A ROTTURA**

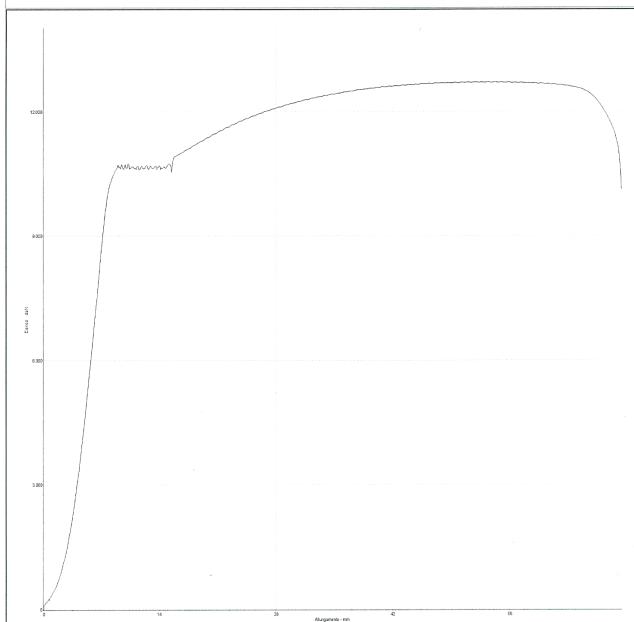


#### RAPPORTO DI PROVA

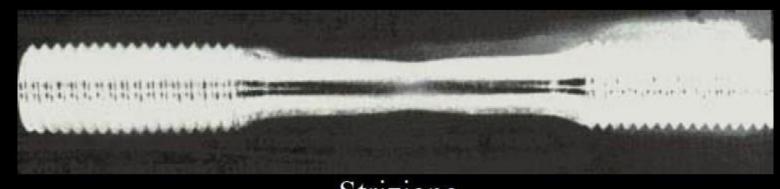
Il rapporto di prova deve contenere almeno le indicazioni seguenti:

- 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.

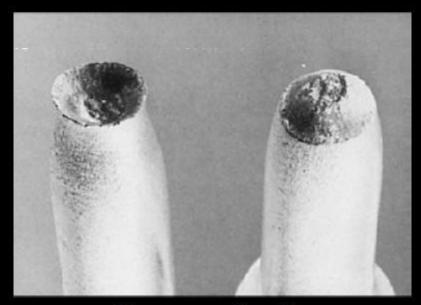
Verbale 6	668	Dimensioni		Sezione	Rp 0		Rp 0,2		Carico Massimo		A	z
Provino:		mm	gr	mm²	N/mm²	kN	N/mm²	kN	N/mm²	kN	%	%
02		500	790	201,27	0	0	531,3	106,94	631,8	127,16	-100	



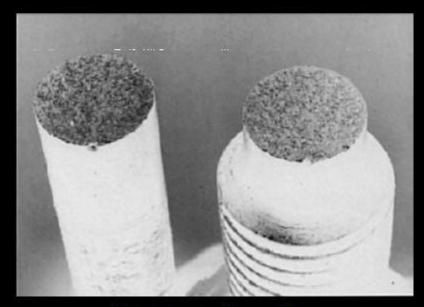
# ESEMPIO DI PROVA



Strizione



Frattura duttile



Frattura fragile



Frattura piatta



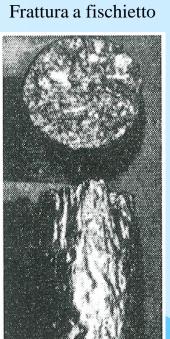
innesco

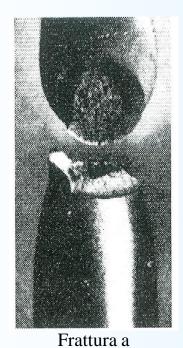




Frattura a coppa

Frattura legnosa





semicoppa

Frattura a raggiera



Frattura a punte

Frattura di provetta fortemente snervata

#### FRATTURA DELLE PROVETTE DI TRAZIONE

L'esame delle superfici di frattura dà numerose informazioni circa il tipo materiale

A, B, C sono fratture «a coppa» o «a coppa e cono», con eventuale nervatura nella zona centrale; esse sono caratteristiche di acciai semiduri bonificati, pertanto molto tenaci in quanto assai plastici, omogenei ed isotropi.

D è una frattura «legnosa», conseguente alla rilevante presenza di inclusioni non metalliche in provette prelevate «sul traverso».

E è una frattura «a fischietto» o «a becco di flauto», caratteristica di materiali dolci o semiduri, poco isotropi e con cristallizzazione grossolana.

F è una frattura con numerosi «becchi di flauto», caratteristica di materiali dolci o semiduri disomogenei o difettosi (per soffiature o altro).

G è una frattura «piana a gradini», caratteristica di materiali duri, poco isotropi e con notevole contenuto di inclusioni.

H è una frattura «piana», caratteristica di materiali duri, fortemente anisotropi con grana grossolana.

l è una frattura «piana», caratteristica di materiali duri, fortemente isotropi con grana fine.

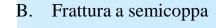
K è una frattura «a denti di fresa», caratteristica di materiali duri, tenaci come <sub>54</sub> gli acciai speciali da costruzione bonificati.





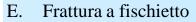












Frattura con più fischietti

Frattura piana a gradini

I. Frattura piana

Frattura a denti di fresa













H , I

55

# FINE