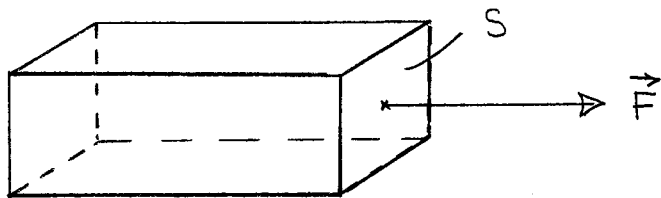


ELASTISKA MEDIER

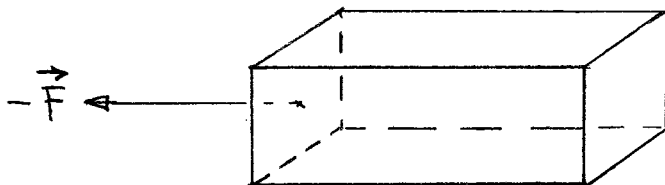
Alla medier deformeras under inverkan av mekanisk belastning. Hos vissa material återgår deformationen efter att belastningen avlägsnats. Sådana material kallas elastiska.

1. Hookes lag

Betrakta följande stav med tvärsnittsarea S :



Kraften på vänster halva;
verkan från höger halva.



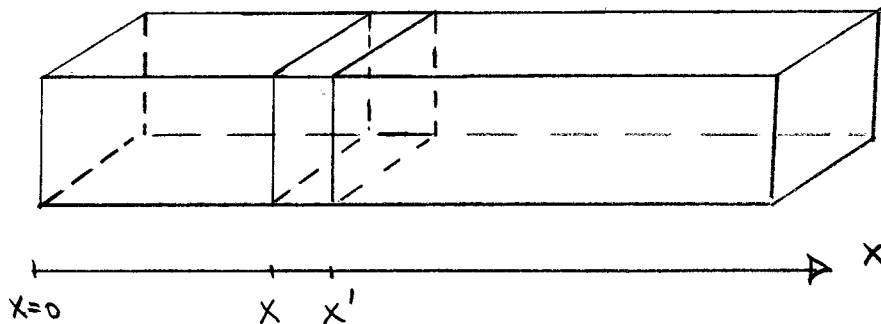
Kraften på höger halva;
verkan från vänster halva.

Vi definierar normalspänningen σ som kraft / ytenhet, d.v.s.

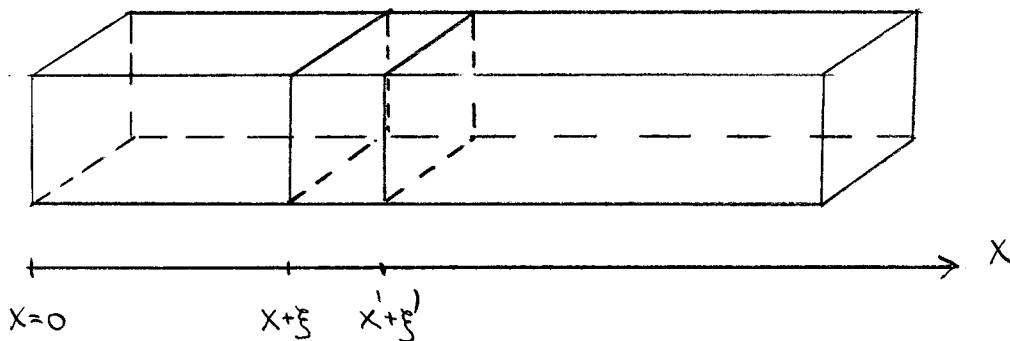
om kraften \vec{F} är konstant över tvärsnittet:

$$\sigma = F/s \quad (\text{positiv om } \vec{F} \text{ utåtriktad}) \quad (1)$$

Vi skall nu enkelt analysera deformationen av en stav



Odeformerad
stav



Deformerad
stav

Materiallet har deformerats så att tvärsnittet vid x nu är

vid $x+\xi$, och tvärsnittet vid x' vid $x'+\xi'$

Separationen mellan tvärsnitten hos den deformerade staven

$$\text{är: } x' + \xi' - x - \xi = \Delta x + \Delta \xi$$

$$\text{där } \Delta x = x' - x \quad \text{och} \quad \Delta \xi = \xi' - \xi$$

Vi definier normaltöjningen ε som deformationen / längdenhet,

d.v.s.

$$\varepsilon = \Delta \xi / \Delta x$$

eller om vi låter $\Delta x \rightarrow 0$

$$\varepsilon = \frac{d\xi}{dx} \quad (2)$$

Hookes lag ger ett samband mellan spänning och töjning,

nämligen (Empirisk lag.)

$$\sigma = E\varepsilon \quad (3)$$

E är en konstant, Youngs modul eller elasticitetsmodulen,

och har samma dimension som spänning, d.v.s. kraft / ytenhet.

(Man ser ofta beteckningen Y för Youngs modul.)

För att mäta E kan man t.ex. spänna fast ena ändan på staven och låten en konstant kraft \vec{F} verka i andra ändan.

Om stavens normala längd är L och om normalspänningen konstant får vi den totala töjningen ΔL hos staven

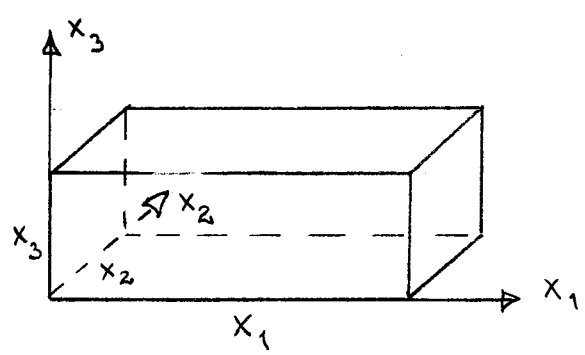
$$\Delta L = \int_0^{\Delta L} dz = \int_0^L \frac{dz}{dx} dx = \int_0^L \epsilon dx = \int_0^L \frac{\sigma}{E} dx = \frac{\sigma}{E} L$$

$$\text{d.v.s. } \Delta L = \frac{1}{E} \sigma L \quad \text{eller} \quad E = \sigma \frac{L}{\Delta L} \quad (4)$$

Med en deformation i längdled följer även en deformation i bredd och tjocklek. Om vi antar att materialet är isotropt (samma egenskaper i alla riktningar) skriver vi

vanligen:

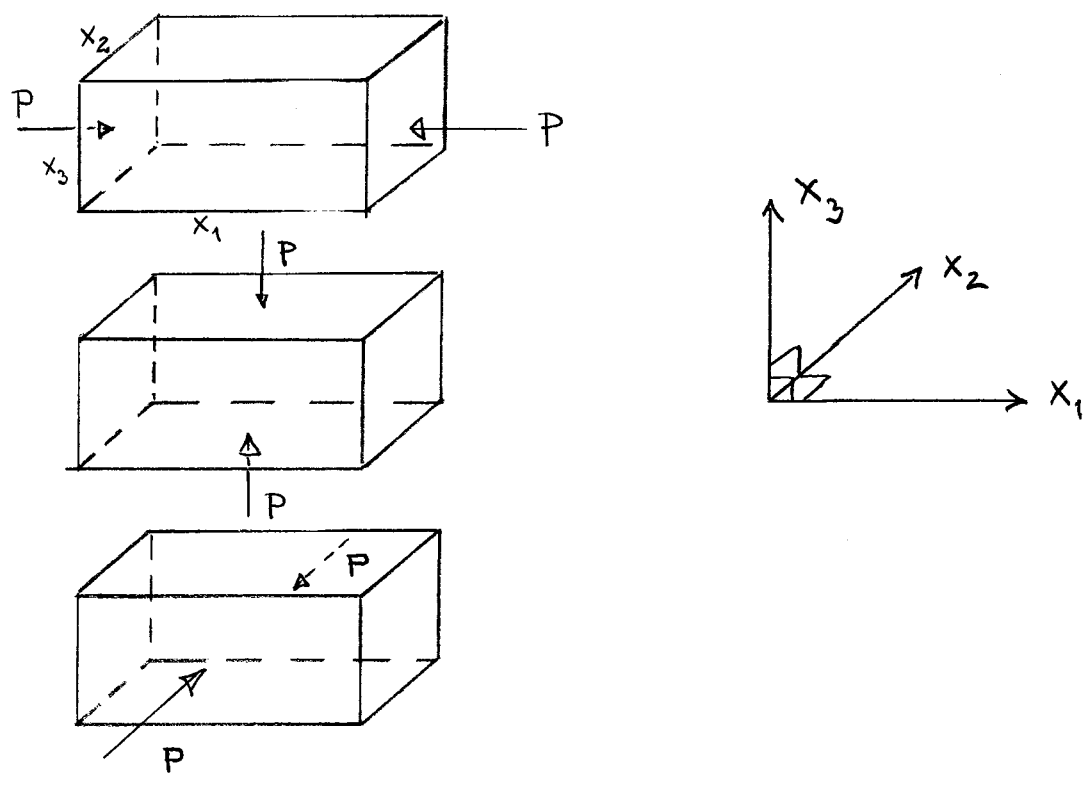
$$\frac{\epsilon_2}{x_2} = \frac{\epsilon_3}{x_3} = -\nu \frac{\epsilon_1}{x_1} \quad (5)$$



Här är $\frac{\xi_i}{x_i}$, $i=1,2,3$ (normal-) töjningen i x_i -riktningen, och ν är Poissons tal (ofta även tecknad σ).

2. Volymförändringar under statiska spänningar

Låt staven i figuren vara nedsänkt i en vätska, som belastar stavens ytor med normalspänningen (trycket) P . Vi vill beräkna volymförändringen hos staven jämfört med det obelastade fallet. Vi delar upp problemet i tre delar.



Vi får i det översta fallet en töjning i x_1 -led

$$\bar{\epsilon}_1/x_1 = -p/E$$

P.s.s. ger de två nedre fallen töjningar i x_2 och x_3 -led.

$$\bar{\epsilon}_2/x_2 = -p/E$$

$$\bar{\epsilon}_3/x_3 = -p/E$$

P.g.a. denna deformation i x_2 och x_3 -led får vi en ytterligare töjning i x_1 -led.

$$\bar{\epsilon}_1/x_1 = -\nu(\bar{\epsilon}_2/x_2) - \nu(\bar{\epsilon}_3/x_3) = 2\nu p/E$$

Totalt får vi töjningen i x_1 -led.

$$\bar{\epsilon}_1/x_1 = -(1-2\nu) p/E \quad (6)$$

Da problemet är symmetriskt får vi p.s.s. totalt töjningen i x_2 och x_3 -led

$$\begin{cases} \bar{\epsilon}_2/x_2 = -(1-2\nu) p/E \\ \bar{\epsilon}_3/x_3 = -(1-2\nu) p/E \end{cases} \quad (7)$$

Förändring i volym $\frac{\Delta V}{V}$, där $V = x_1 x_2 x_3$ blir för små deformationer

$$\frac{\Delta V}{V} = \frac{\epsilon_1}{x_1} + \frac{\epsilon_2}{x_2} + \frac{\epsilon_3}{x_3} = -3(1-2\nu)p/E \tag{8}$$

Ofta skriver man

$$p = -K \frac{\Delta V}{V} \tag{9}$$

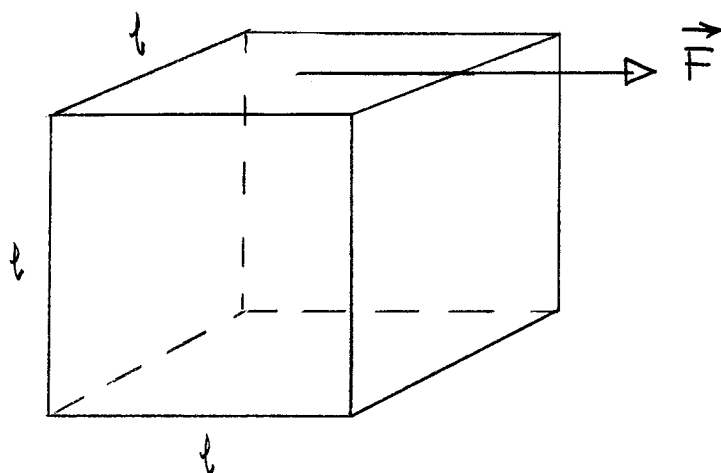
där K är materialets kompresibilitet eller kompresionsmodul

$$1/K = 3(1-2\nu)/E \tag{10}$$

Vi ser att $\nu < 1/2$, ty annars ökar volymen då materialet sammanpressas, vilket är orimligt.

3. Skjuvningar

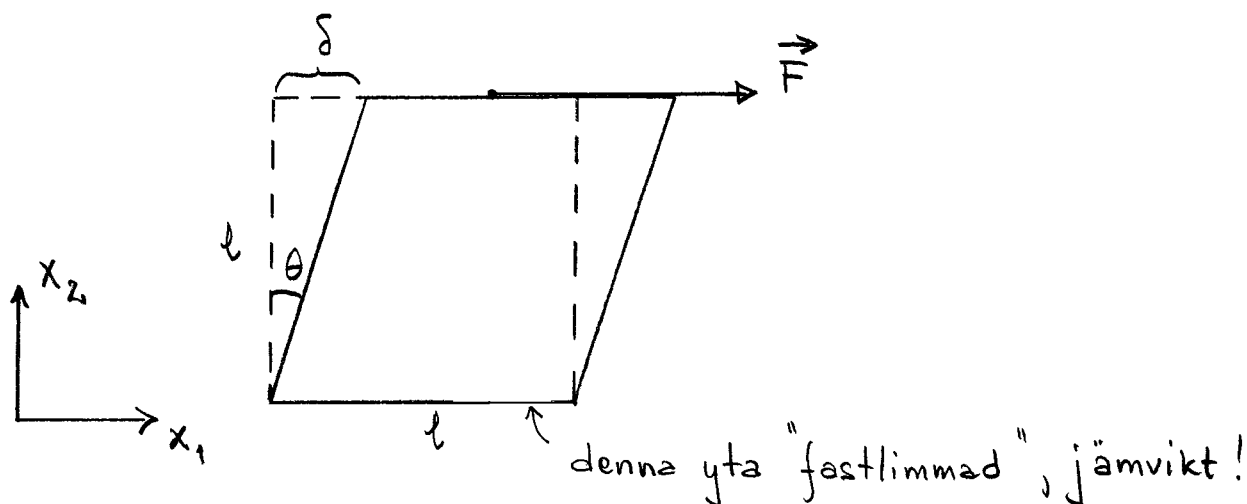
Om den deformerande kraften är parallell med ytan talar man om skjuvkrifter. För enkelhetens skull låter vi vår stav vara en kub med längden l .



Skjuvspänningen τ definierar vi som (S är ändytans area)

$$\tau = F/S \quad (10)$$

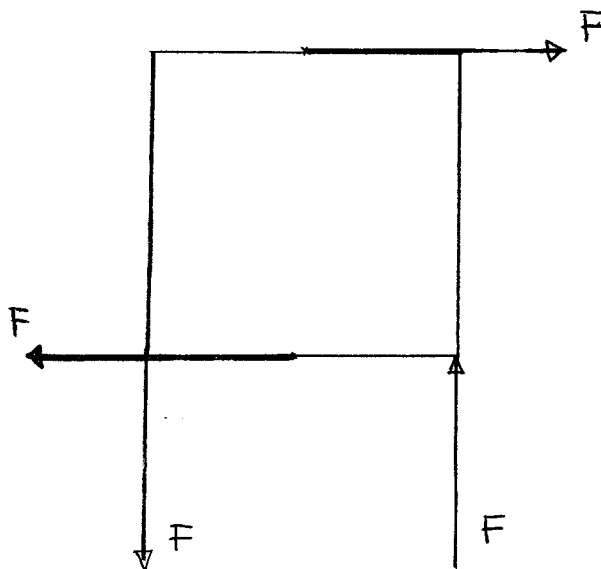
Vi analyserar ett deformerat tillstånd



I likhet med Hooks lag definierar vi nu skjuvmodulen G (ofta betecknad μ).

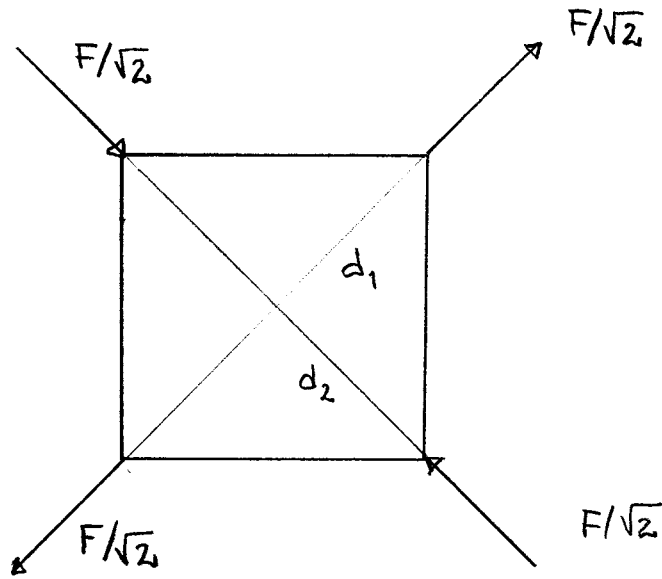
$$\tau = G \delta / l = G \tan \theta \quad (11)$$

Vi skall nu härleda ett samband mellan G och E och ν , och först analyserar vi underlagets verkan på kuben. För jämvikt får vi (kraft- och momentjämvikt):



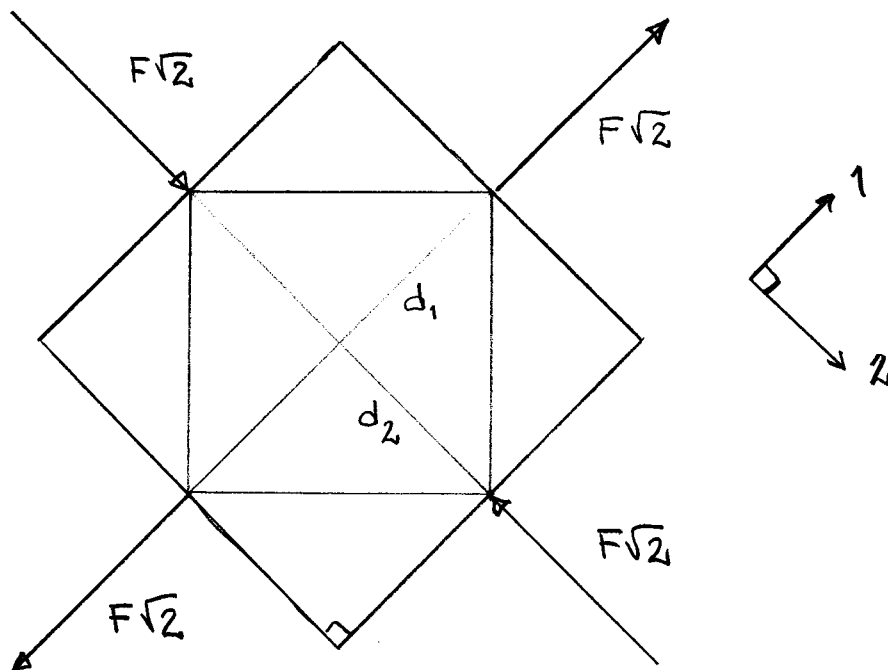
Underlaget svarar mot summan av de tre nedre krafterna.

Dela upp samtliga krafter enligt:



Notera att de tangentiella krafternas angreppspunkt får förflyttas längs kraftens riktning.

Komplettera nu kuben så vi kan analysera spänningstillståndet i analogi med sektion 2.



Märk att för att behålla rätt spänningstillstånd

så måste krafterna fördubblas, ty volymen har fördubblats!

Vi har nu fått ett fall vi kan behandla i analogi med

sektion 2. Vi får normalspänningarna i 1 och 2 riktningarna:

$$\sigma_1 = F\sqrt{2}/s\sqrt{2} = F/s = \tau$$

$$\sigma_2 = -F\sqrt{2}/s\sqrt{2} = -F/s = -\tau$$

ty tvärsnittsarean är nu $\sqrt{2}S$.

Den totala töjningen av diagonalerna blir

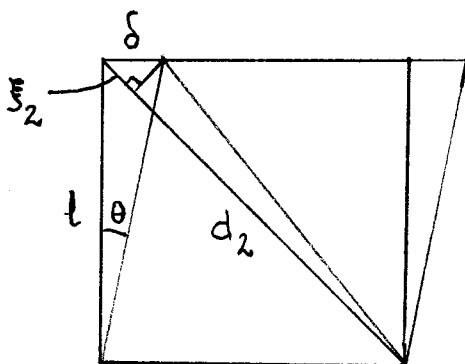
$$\xi_1/d_1 = \sigma_1/E - \nu\sigma_2/E = (1+\nu)\tau/E$$

(12)

$$\xi_2/d_2 = \sigma_2/E - \nu\sigma_1/E = -(1+\nu)\tau/E$$

Den ena diagonalen förkortas, den andra förlängs!

Ur följande figur får vi (små deformationer)



$$\xi_2 = \delta/\sqrt{2}$$

$$d_2 = \sqrt{2}l$$

Vi får

$$(1+\nu)\tau/E = |\epsilon_2/d_2| = \frac{\delta}{\sqrt{2}} \frac{1}{\sqrt{2}t} = \frac{1}{2} \frac{\delta}{t} = \frac{1}{2} \tan\theta = \frac{1}{2} \tau/G$$

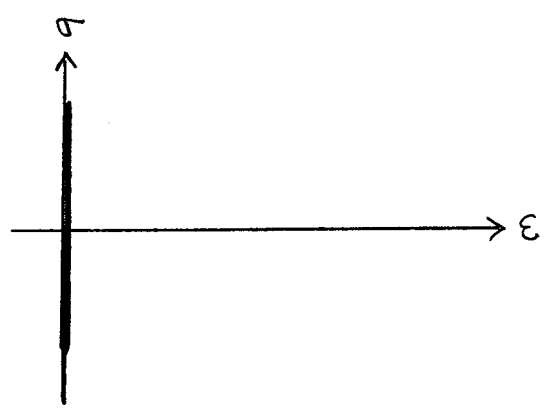
Vi får till slut sambandet

$$\gamma_G = \frac{2(1+\nu)}{E} \quad (13)$$

4. Lite om materialklasser

Vi har ovan studerat en speciell klass av material, linjära elastiska material, d.v.s. Hooks lag gäller. Mer allmänt kan man indela material i olika klasser, beroende på hur de deformeras under spänningar.

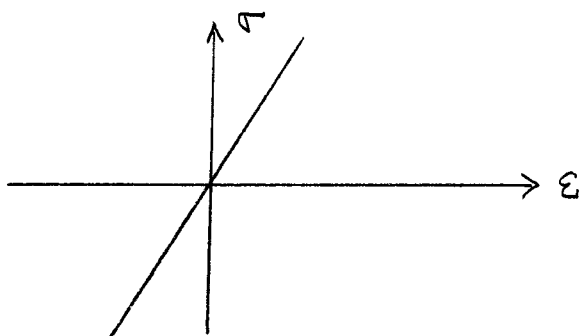
a) Ett stelt material (en idealisering, finns ej i verkligheten) deformeras ej under spänningar. Dess spännings-töjningskurva ser ut som



Stelt material

b) Ett linjärt elastiskt material reagerar linjärt på

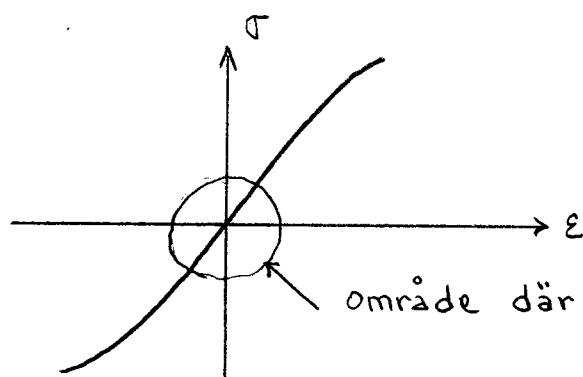
en spänning σ , (Hooks lag gäller)



Ex. Metaller o. kristalina
ämnen under små def.

Linjärt elastiskt material

c) Ett ickelinjärt elastiskt material har följande spännings-
töjningskurva.

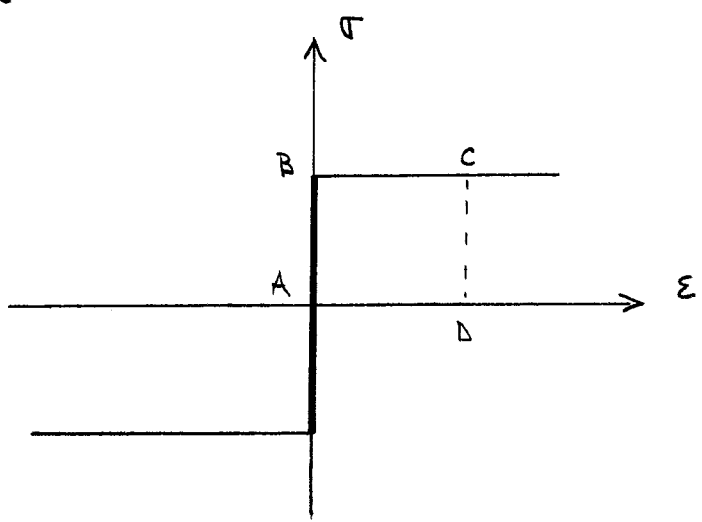


Ex. Gummi, betong

område där Hooks lag approximativt gäller.

Ickelinjärt elastiskt material

d) Ett stelt idealplastiskt material har följande spännings-
föjningskurva.



Ex. mjukt kolstål

Stelt idealplastiskt material

I området $A \rightarrow B$ är materialet stelt, medan det sedan i
 området $B \rightarrow C$ plastiskt flyter (kan ej ta upp högre spänningar)
 Vid en avlastning återstår sedan en deformation ($C \rightarrow D$).

Mer realistiska modeller för material kan fås genom olika
kombinationer av a) - d).

De linjärt elastiska materialen är viktiga och
vi har ovan funnit sambanden mellan materialparametrarna.

$$\begin{cases} K = E / 3(1-2\nu) \\ G = E / 2(1+\nu) \end{cases}$$

Endast två av parametrarna är linjärt oberoende

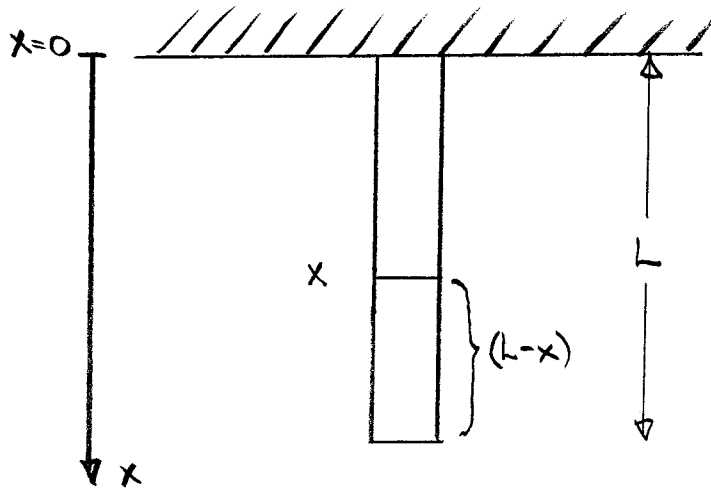
Några data på material (10^{11} N/m²)

Material	E	G	$\nu = \frac{E}{2G} - 1$
Al	0.70	0.24	0.46
Cu	1.25	0.46	0.36
Fe	2.06	0.82	0.27
Pb	0.16	0.054	0.48
Ni	2.1	0.72	0.46
Stål	2.0	0.80	0.25

↑
ca 0.3-0.4 för metaller

5. Ett enkelt exempel på statistiskt problem

Exempel Beräkna förlängningen av en rak hängande stav på grund av sin egen tyngd.



Spänningen σ på ett tvärsnitt vid x är

$$\sigma = mg \frac{L-x}{L} / S$$

del av staven nedanför x

där S är tvärsnittsarean och m stavens totala massa.

Hooks lag ger förlängningen $\xi(x)$.

$$\sigma = E\varepsilon = E \frac{d\xi}{dx}$$

$$\frac{d\xi}{dx} = (L-x) \frac{mg}{LSE} = (L-x) A$$

där $A = mg/LSE$

Integration ger

$$\xi(x) - \xi(0) = \int_0^x \frac{d\xi}{dx} dx = A \int_0^x (L-x) dx = A(Lx - \frac{1}{2}x^2)$$

Vi kräver att $\xi(0) = 0$; ingen förlängning vid infästningen.

$$\xi(x) = Ax(L - \frac{1}{2}x)$$

Vid stavens ändpunkt $x=L$ har vi förlängningen

$$\xi(L) = AL(L - \frac{1}{2}L) = \frac{1}{2}AL^2 = \frac{1}{2}mgL/SE$$

Jämför detta uttryck med den förlängning man får om

man endast har en kraft mg i stavens ändpunkt

$$\xi(L) = mgL/SE \quad (\text{jfr härled. av (4)})$$