

ETAT QUELCONQUE DE CONTRAINTES

1. OBJECTIF

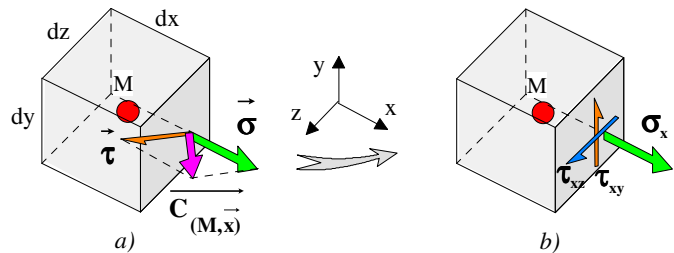
Il s'agit d'une sensibilisation à l'état quelconque de contraintes volontairement mis sous une forme très synthétique et sans aucune démonstration afin de permettre d'élaborer un modèle **éléments finis solides** d'une structure quelconque et d'en exploiter les résultats

2. DEFINITION DE L'ETAT QUELCONQUE DE CONTRAINTES

Volume élémentaire parallélépipédique entourant le point M isolé avec les normales aux facettes notées \vec{x} , \vec{y} , \vec{z} distinctes des directions principales $\vec{1}$, $\vec{2}$, $\vec{3}$, alors sur chacune des facettes agit un vecteur contrainte caractérisé par une composante normale et une composante tangentielle.

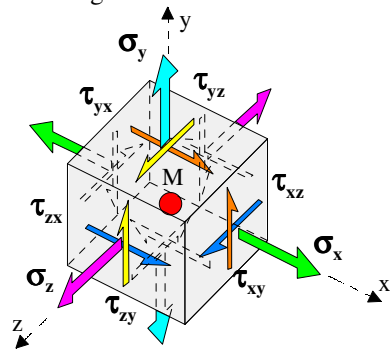
Sur la facette de normale \vec{x} on a la contrainte $\vec{C}_{(M,x)}$ lorsqu'on la projette sur les trois axes, soit :

- contrainte normale suivant \vec{x} : σ_x
- contrainte tangentielle suivant \vec{y} : τ_{xy}
- contrainte tangentielle suivant \vec{z} : τ_{xz}



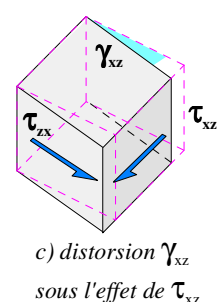
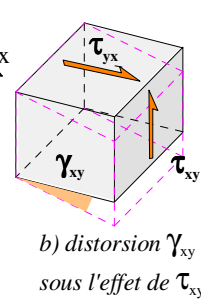
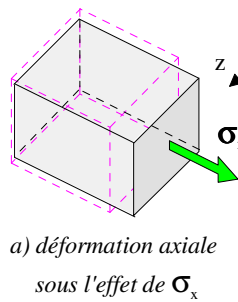
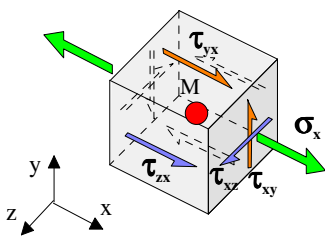
En faisant de même pour les autres facettes du domaine, on obtient les composantes de la figure ci-dessous :

- trois contraintes normales : σ_x , σ_y , σ_z
- six contraintes tangentielles : τ_{xy} , τ_{xz} , τ_{yx} , τ_{yz} , τ_{zx} , τ_{zy}



□ Mise en évidence des déformations

- équilibre partiel du domaine



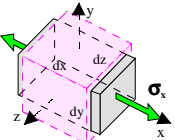
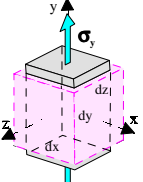
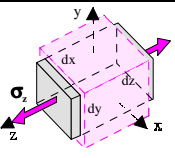
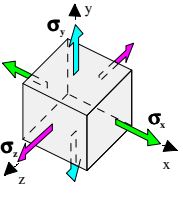
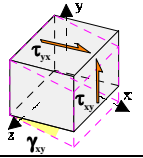
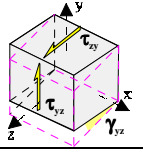
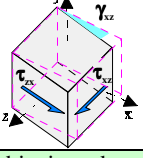
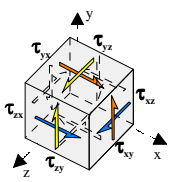
$$\epsilon_x \leftrightarrow \sigma_x ; \gamma_{xy} \leftrightarrow \tau_{xy} ; \gamma_{xz} \leftrightarrow \tau_{xz}$$

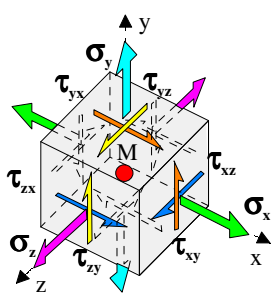
Pour les autres configurations d'équilibre, par analogie on aura aussi :

$$\epsilon_y \leftrightarrow \sigma_y ; \gamma_{yx} \leftrightarrow \tau_{yx} ; \gamma_{yz} \leftrightarrow \tau_{yz}$$

$$\epsilon_z \leftrightarrow \sigma_z ; \gamma_{zx} \leftrightarrow \tau_{zx} ; \gamma_{zy} \leftrightarrow \tau_{zy}$$

□ Relations de comportement

cas de chargement	ϵ_x	ϵ_y	ϵ_z
	$\epsilon_{x1} = \frac{1}{E} \sigma_x$	$\epsilon_{y1} = -\nu \times \epsilon_{x1} = -\frac{\nu}{E} \sigma_x$	$\epsilon_{z1} = -\nu \times \epsilon_{x1} = -\frac{\nu}{E} \sigma_x$
	$\epsilon_{x2} = -\nu \times \epsilon_{y2} = -\frac{\nu}{E} \sigma_y$	$\epsilon_{y2} = \frac{1}{E} \sigma_y$	$\epsilon_{z2} = -\nu \times \epsilon_{y2} = -\frac{\nu}{E} \sigma_y$
	$\epsilon_{x3} = -\nu \times \epsilon_{z3} = -\frac{\nu}{E} \sigma_z$	$\epsilon_{y3} = -\nu \times \epsilon_{z3} = -\frac{\nu}{E} \sigma_z$	$\epsilon_{z3} = \frac{1}{E} \sigma_z$
combinaison des trois chargements précédents	$\epsilon_x = \epsilon_{x1} + \epsilon_{x2} + \epsilon_{x3} = \frac{1}{E} \sigma_x - \frac{\nu}{E} \sigma_y - \frac{\nu}{E} \sigma_z$	$\epsilon_y = \epsilon_{y1} + \epsilon_{y2} + \epsilon_{y3} = -\frac{\nu}{E} \sigma_x + \frac{1}{E} \sigma_y - \frac{\nu}{E} \sigma_z$	$\epsilon_z = \epsilon_{z1} + \epsilon_{z2} + \epsilon_{z3} = -\frac{\nu}{E} \sigma_x - \frac{\nu}{E} \sigma_y + \frac{1}{E} \sigma_z$
	$\begin{cases} \epsilon_x \\ \epsilon_y \\ \epsilon_z \end{cases} = \begin{bmatrix} \frac{1}{E} & -\frac{\nu}{E} & -\frac{\nu}{E} \\ -\frac{\nu}{E} & \frac{1}{E} & -\frac{\nu}{E} \\ -\frac{\nu}{E} & -\frac{\nu}{E} & \frac{1}{E} \end{bmatrix} \cdot \begin{cases} \sigma_x \\ \sigma_y \\ \sigma_z \end{cases}$		
cas de chargement	γ_{xy}	γ_{yz}	γ_{zx}
	$\gamma_{xy} = \frac{1}{G} \tau_{xy}$	0	0
	0	$\gamma_{yz} = \frac{1}{G} \tau_{yz}$	0
	0	0	$\gamma_{zx} = \frac{1}{G} \tau_{zx}$
combinaison des trois chargements précédents	$\gamma_{xy} = \frac{1}{G} \tau_{xy}$	$\gamma_{yz} = \frac{1}{G} \tau_{yz}$	$\gamma_{zx} = \frac{1}{G} \tau_{zx}$
	$\begin{cases} \gamma_{xy} \\ \gamma_{yz} \\ \gamma_{zx} \end{cases} = \begin{bmatrix} \frac{1}{G} & 0 & 0 \\ 0 & \frac{1}{G} & 0 \\ 0 & 0 & \frac{1}{G} \end{bmatrix} \cdot \begin{cases} \tau_{xy} \\ \tau_{yz} \\ \tau_{zx} \end{cases}$		

état quelconque de contraintes	relation de comportement déformations-contraintes
	$\begin{Bmatrix} \varepsilon_x \\ \varepsilon_y \\ \varepsilon_z \\ \gamma_{xy} \\ \gamma_{yz} \\ \gamma_{zx} \end{Bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{1}{E} & -\frac{\nu}{E} & -\frac{\nu}{E} & 0 & 0 & 0 \\ -\frac{\nu}{E} & \frac{1}{E} & -\frac{\nu}{E} & 0 & 0 & 0 \\ -\frac{\nu}{E} & -\frac{\nu}{E} & \frac{1}{E} & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & \frac{1}{G} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & \frac{1}{G} & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & \frac{1}{G} \end{bmatrix} \cdot \begin{Bmatrix} \sigma_x \\ \sigma_y \\ \sigma_z \\ \tau_{xy} \\ \tau_{yz} \\ \tau_{zx} \end{Bmatrix}$
	relation de comportement contraintes-déformations
	$\begin{Bmatrix} \sigma_x \\ \sigma_y \\ \sigma_z \\ \tau_{xy} \\ \tau_{yz} \\ \tau_{zx} \end{Bmatrix} = \frac{E}{(1+\nu)(1-2\nu)} \begin{bmatrix} 1-\nu & \nu & \nu & 0 & 0 & 0 \\ \nu & 1-\nu & \nu & 0 & 0 & 0 \\ \nu & \nu & 1-\nu & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & \frac{1-2\nu}{2} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & \frac{1-2\nu}{2} & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & \frac{1-2\nu}{2} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \varepsilon_x \\ \varepsilon_y \\ \varepsilon_z \\ \gamma_{xy} \\ \gamma_{yz} \\ \gamma_{zx} \end{Bmatrix}$

on rappelle que $G = \frac{E}{2(1+\nu)}$