

## ETAT QUELCONQUE DE CONTRAINTES

### 1. OBJECTIF

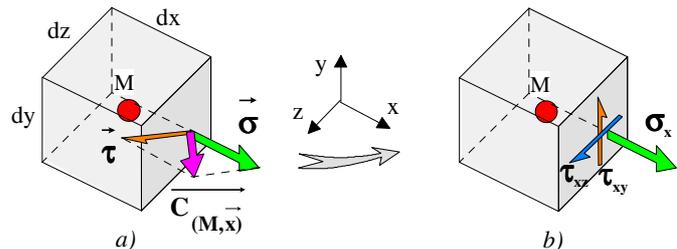
Il s'agit d'une sensibilisation à l'état quelconque de contraintes volontairement mis sous une forme très synthétique et sans aucune démonstration afin de permettre d'élaborer un modèle **éléments finis solides** d'une structure quelconque et d'en exploiter les résultats

### 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.

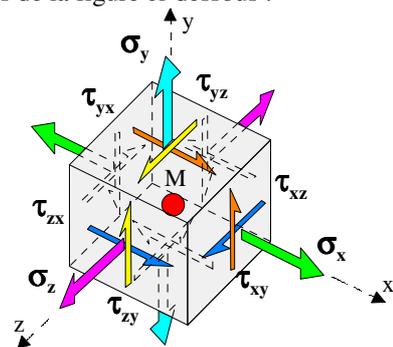
Sur la facette de normale  $\vec{x}$  on a la contrainte  $\vec{C}_{(M,x)}$  lorsqu'on la projette sur les trois axes, soit :

- contrainte normale suivant  $\vec{x}$  :  $\sigma_x$
- contrainte tangentielle suivant  $\vec{y}$  :  $\tau_{xy}$
- contrainte tangentielle suivant  $\vec{z}$  :  $\tau_{xz}$



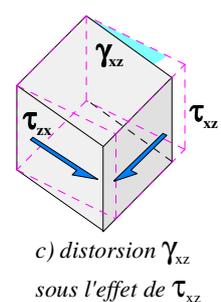
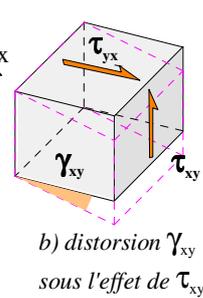
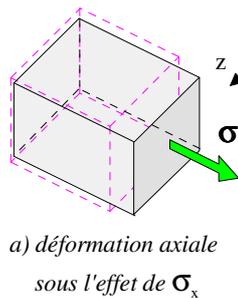
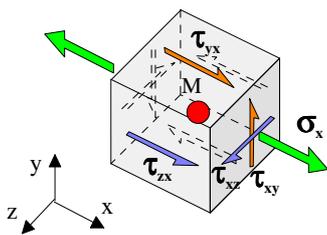
En faisant de même pour les autres facettes du domaine, on obtient les composantes de la figure ci-dessous :

- trois contraintes normales :  $\sigma_x$ ,  $\sigma_y$ ,  $\sigma_z$
- six contraintes tangentielles :  $\tau_{xy}$ ,  $\tau_{xz}$ ,  $\tau_{yx}$ ,  $\tau_{yz}$ ,  $\tau_{zx}$ ,  $\tau_{zy}$



### □ Mise en évidence des déformations

- équilibre partiel du domaine



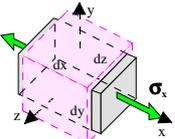
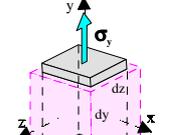
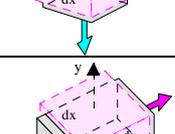
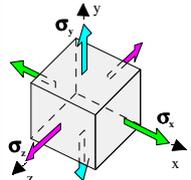
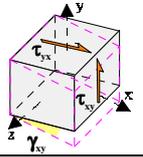
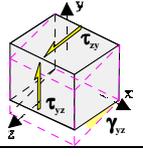
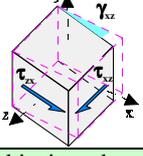
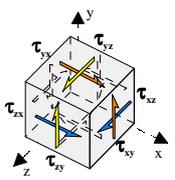
$$\epsilon_x \leftrightarrow \sigma_x ; \gamma_{xy} \leftrightarrow \tau_{xy} ; \gamma_{xz} \leftrightarrow \tau_{xz}$$

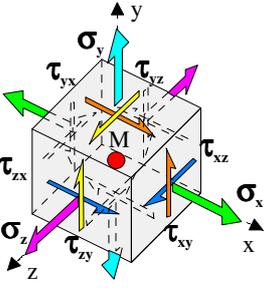
Pour les autres configurations d'équilibre, par analogie on aura aussi :

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

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

□ Relations de comportement

| cas de chargement   | $\epsilon_x$  | $\epsilon_y$   | $\epsilon_z$   |
|---|---|--|--|
|    | $\epsilon_{x1} = \frac{1}{E} \sigma_x$  | $\epsilon_{y1} = -\nu \times \epsilon_{x1} = -\frac{\nu}{E} \sigma_x$  | $\epsilon_{z1} = -\nu \times \epsilon_{x1} = -\frac{\nu}{E} \sigma_x$  |
|    | $\epsilon_{x2} = -\nu \times \epsilon_{y2} = -\frac{\nu}{E} \sigma_y$   | $\epsilon_{y2} = \frac{1}{E} \sigma_y$   | $\epsilon_{z2} = -\nu \times \epsilon_{y2} = -\frac{\nu}{E} \sigma_y$  |
|    | $\epsilon_{x3} = -\nu \times \epsilon_{z3} = -\frac{\nu}{E} \sigma_z$   | $\epsilon_{y3} = -\nu \times \epsilon_{z3} = -\frac{\nu}{E} \sigma_z$  | $\epsilon_{z3} = \frac{1}{E} \sigma_z$   |
| 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   | $\gamma_{xy}$   | $\gamma_{yz}$  | $\gamma_{zx}$  |
|  | $\gamma_{xy} = \frac{1}{G} \tau_{xy}$   | 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  |
|---|--|
|  | $\begin{Bmatrix} \varepsilon_x \\ \varepsilon_y \\ \varepsilon_z \\ \gamma_{xy} \\ \gamma_{yz} \\ \gamma_{zx} \end{Bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{1}{E} & -\frac{\nu}{E} & -\frac{\nu}{E} & 0 & 0 & 0 \\ -\frac{\nu}{E} & \frac{1}{E} & -\frac{\nu}{E} & 0 & 0 & 0 \\ -\frac{\nu}{E} & -\frac{\nu}{E} & \frac{1}{E} & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & \frac{1}{G} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & \frac{1}{G} & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & \frac{1}{G} \end{bmatrix} \cdot \begin{Bmatrix} \sigma_x \\ \sigma_y \\ \sigma_z \\ \tau_{xy} \\ \tau_{yz} \\ \tau_{zx} \end{Bmatrix}$  |
|   | <p style="text-align: center;"><b>relation de comportement contraintes-déformations</b></p> $\begin{Bmatrix} \sigma_x \\ \sigma_y \\ \sigma_z \\ \tau_{xy} \\ \tau_{yz} \\ \tau_{zx} \end{Bmatrix} = \frac{E}{(1+\nu)(1-2\nu)} \begin{bmatrix} 1-\nu & \nu & \nu & 0 & 0 & 0 \\ \nu & 1-\nu & \nu & 0 & 0 & 0 \\ \nu & \nu & 1-\nu & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & \frac{1-2\nu}{2} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & \frac{1-2\nu}{2} & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & \frac{1-2\nu}{2} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \varepsilon_x \\ \varepsilon_y \\ \varepsilon_z \\ \gamma_{xy} \\ \gamma_{yz} \\ \gamma_{zx} \end{Bmatrix}$ |

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