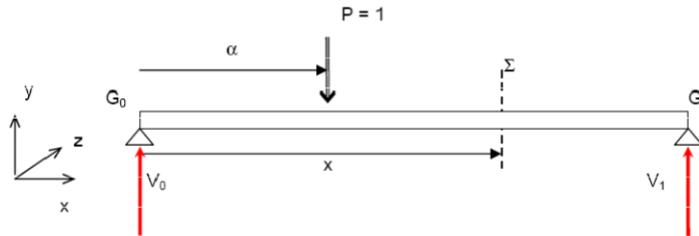


LIGNE D'INFLUENCE DES POUTRES ISOSTATIQUES

1 DEFINITION

On considère, dans un repère orthonormé $(\vec{x}, \vec{y}, \vec{z})$, une poutre G_0G_1 plane sur deux appuis simples soumise à une charge ponctuelle unitaire mobile d'abscisse α . On cherche à mesurer dans une section Σ quelconque d'abscisse x l'effet de cette charge mobile.

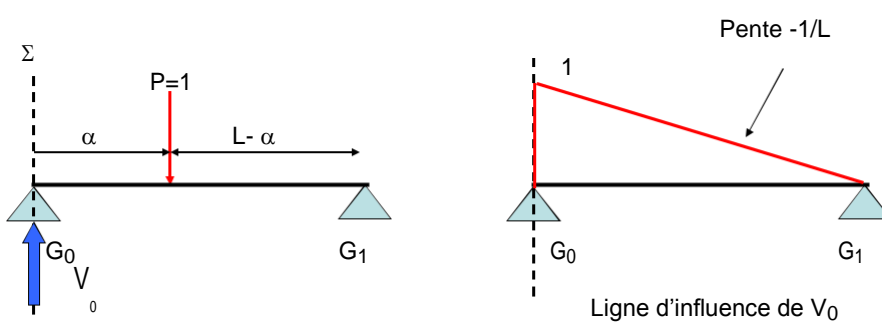


Cet effet \mathcal{F} pourra être l'effort tranchant, le moment fléchissant, ou le déplacement (flèche, rotation) de la section Σ . La courbe représentative de $\mathcal{F}(\alpha)$, lorsque la charge mobile se déplace sur la poutre, est appelée courbe d'influence. Cette courbe d'influence est relative à une section x donnée. Il y a donc autant de courbes d'influences que de sections Σ que l'on considère.

LIGNE D'INFLUENCE DES POUTRES ISOSTATIQUES

1 DEFINITION

Ligne de d'influence de la réaction d'appui V_0



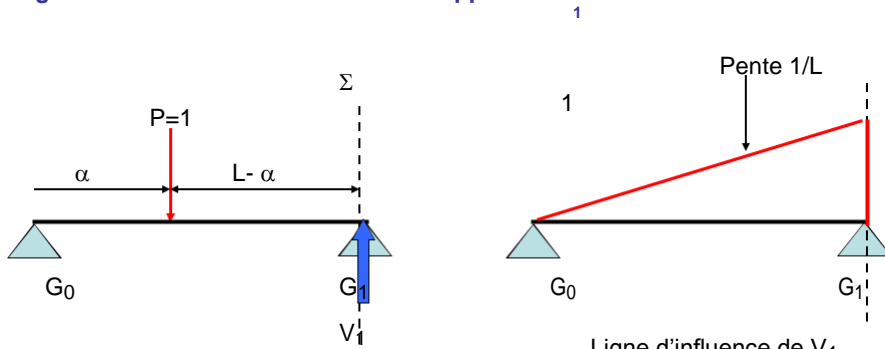
$$\Sigma M_{/B} = 0 \Rightarrow V_0 L - P(L - \alpha) = 0$$

$$\Rightarrow V_0 = 1 - \frac{\alpha}{L}$$

LIGNE D'INFLUENCE DES POUTRES ISOSTATIQUES

1 DEFINITION

Ligne de d'influence de la réaction d'appui V



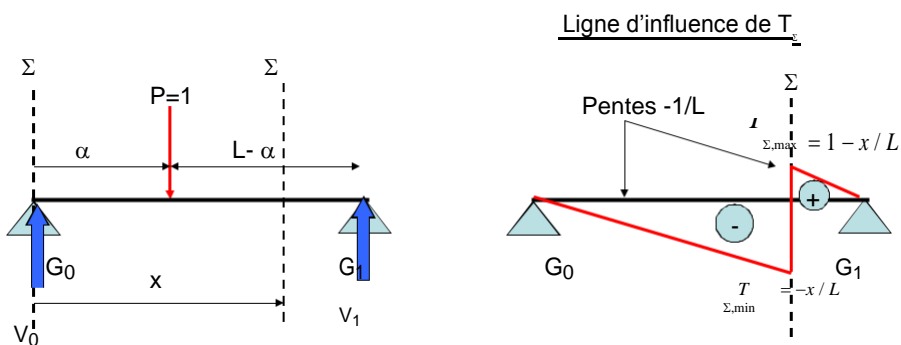
$$\Sigma M / A = 0 \Rightarrow V_1 L - P \alpha = 0$$

$$\Rightarrow V_1 = \frac{\alpha}{L}$$

LIGNE D'INFLUENCE DES POUTRES ISOSTATIQUES

1 DEFINITION

Ligne de d'influence de l'effort tranchant dans une section Σ d'abscisse x



Cas $\alpha < x$ (charge à gauche de Σ)
Coupe par les efforts de droite :

$$\Rightarrow T_{\Sigma}(\alpha) = -V_1 = -\frac{\alpha}{L}$$

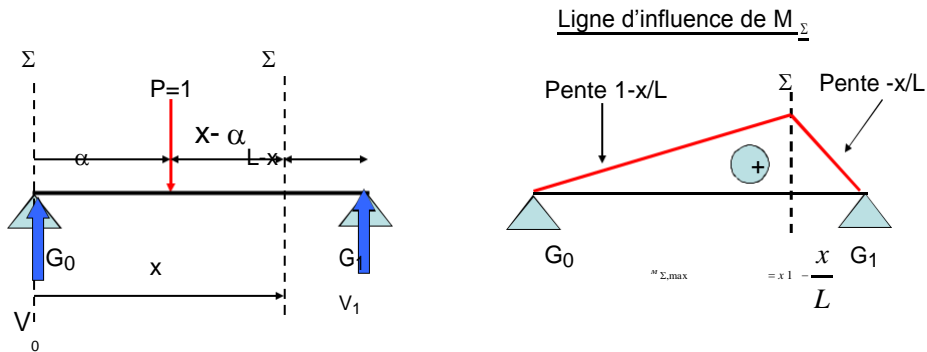
Cas $\alpha > x$ (charge à droite de Σ)
Coupe par les efforts de gauche :

$$\Rightarrow T_{\Sigma}(\alpha) = V_0 = 1 - \frac{\alpha}{L}$$

LIGNE D'INFLUENCE DES POUTRES ISOSTATIQUES

1 DEFINITION

Ligne de d'influence du moment fléchissant dans une section Σ d'abscisse x



Cas $\alpha < x$ (charge à gauche de Σ)

Coupe par les efforts de droite :

$$\Rightarrow M_{\Sigma}(\alpha) = V_1(L-x) = \alpha \cdot 1 - \frac{x}{L}$$

Cas $\alpha > x$ (charge à droite de Σ)

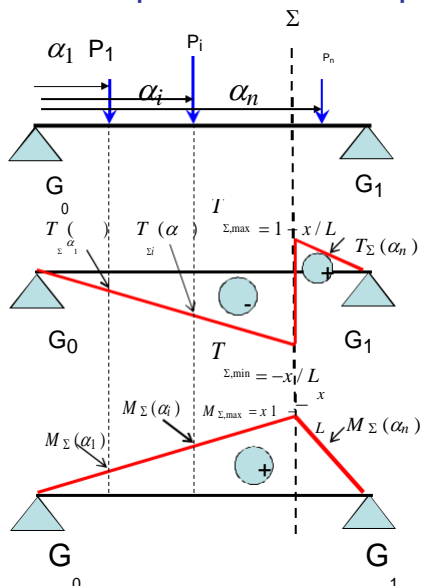
Coupe par les efforts de gauche :

$$\Rightarrow M_{\Sigma}(\alpha) = V_0 \cdot x = 1 - \frac{\alpha}{L}$$

LIGNE D'INFLUENCE DES POUTRES ISOSTATIQUES

2 APPLICATIONS

Utilisation pour calculer l'effet de plusieurs charges ponctuelles



Effet dans une section Σ de charges P_1, P_i, P_n

P_n placées en $\alpha_1, \alpha_i, \alpha_n$

$$T_{\Sigma} = \sum_i P_i \cdot T_{\Sigma}(\alpha_i)$$

$$M_{\Sigma} = \sum_i P_i \cdot M_{\Sigma}(\alpha_i)$$

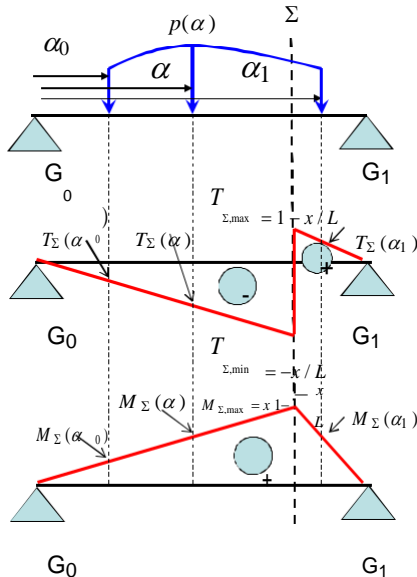
Ligne d'influence de T_{Σ}

Ligne d'influence de M_{Σ}

LIGNE D'INFLUENCE DES POUTRES ISOSTATIQUES

2 APPLICATIONS

Utilisation pour calculer l'effet d'une charge répartie quelconque



Effet dans une section Σ d'une charge répartie quelconque $p(\alpha)$ entre les abscisses α_0 et α_1

$$T_{\Sigma} = \int_{\alpha_0}^{\alpha_1} p(\alpha) \cdot T_{\Sigma}(\alpha) d\alpha$$

Si p est constant, T_{Σ} correspond à p x l'aire délimitée par la courbe $T_{\Sigma}(\alpha)$ entre α_0 et α_1

$$M_{\Sigma} = \int_{\alpha_0}^{\alpha_1} p(\alpha) \cdot M_{\Sigma}(\alpha) d\alpha$$

Si p est constant, M_{Σ} correspond à p x l'aire délimitée par la courbe $M_{\Sigma}(\alpha)$ entre α_0 et α_1

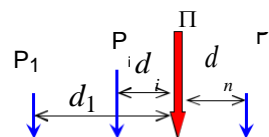
LIGNE D'INFLUENCE DES POUTRES ISOSTATIQUES

3 EFFET D'UN CONVOI – THEOREME DE BARRE

Définition

Un convoi est un ensemble de charges P_i dont les distances entre elles restent fixes (exemples : camions, trains).

Le convoi peut être caractérisé par sa résultante $\Pi = \sum P_i$



La position de chaque charge P_i peut être caractérisée par sa distance d_i à la résultante Π

Objectif

L'objectif est de déterminer la position du convoi qui donne le moment fléchissant maximal dans la poutre sur 2 appuis simples que parcourt le convoi et la valeur de ce moment maximal.

LIGNE D'INFLUENCE DES POUTRES ISOSTATIQUES

3 EFFET D'UN CONVOI – THEOREME DE BARRE

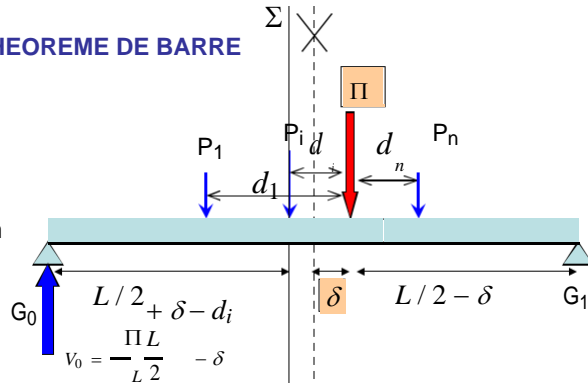
Démonstration

On note δ la distance de la résultante à l'axe la poutre.

On calcule la réaction d'appui à gauche en écrivant l'équilibre en

G_0 :

$$V_0 = \frac{\Pi L}{L} - \delta$$



On calcule le moment dans la section Σ au droit de la charge P_i

$$M_{\Sigma} = V_0 (L/2 + \delta - d_i) - \underbrace{\Pi}_{P_g} (d_g - d_i) = \frac{\Pi}{L} (L/2 - \delta)(L/2 + \delta - d_i) - \underbrace{\Pi}_{P_g} (d_g - d_i)$$

Moment des provoqué par les charges à gauche de P_i = Constante

$$\frac{dM_{\Sigma}}{d\delta} = 0$$

M_{Σ} pour une position du convoi telle que :

LIGNE D'INFLUENCE DES POUTRES ISOSTATIQUES

3 EFFET D'UN CONVOI – THEOREME DE BARRE

Démonstration

M_{Σ} pour une position du convoi telle que :

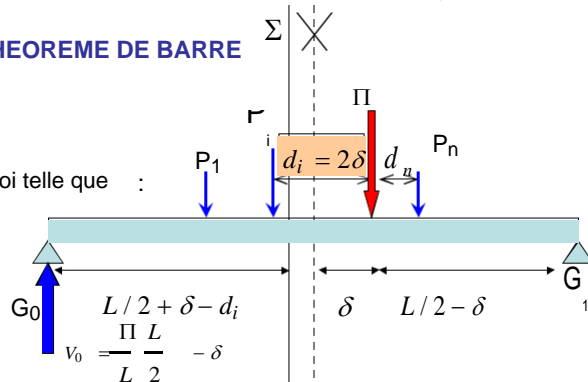
$$\frac{dM_{\Sigma}}{d\delta} = 0 \Rightarrow -2\delta + d_i = 0$$

$$\frac{dM_{\Sigma}}{d\delta} = 0 \Rightarrow \delta = \frac{d_i}{2}$$

Le moment est maximum en Σ lorsque la charge P_i et la résultante Π sont placées de manière symétrique par rapport à l'axe de la poutre.

Alors, le moment maxi vaut :

$$M_{\max} = \frac{\Pi}{L} (L/2 - d_i/2)^2 - \underbrace{\Pi}_{P_g} (d_g - d_i) = \frac{\Pi L}{4} \left(1 - \frac{d_i}{L}\right)^2 - \underbrace{\Pi}_{P_g} (d_g - d_i)$$


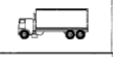
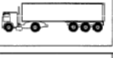
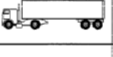
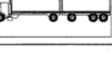


LIGNE D'INFLUENCE DES POUTRES ISOSTATIQUES

3 EFFET D'UN CONVOI – THEOREME DE BARRE

Exemples de convois (EC1-3)

Tableau 4.6 : Ensemble de camions "fréquents"

1 SILHOUETTE DU CAMION	2 Espacement des essieux (m)	3 Charge fréquente d'essieux (kN)	4 Type de roue (voir tableau 4.8)
	4,5	90 190	A B
	4,20 1,30	80 140 140	A B B
	3,20 5,20 1,30 1,30	90 180 120 120	A B C C
	3,40 6,00 1,80	90 190 140 140	A B B B
	4,80 3,60 4,40 1,30	90 180 120 110 110	A B C C C

Convois routiers

Convoi ferroviaire UIC 71

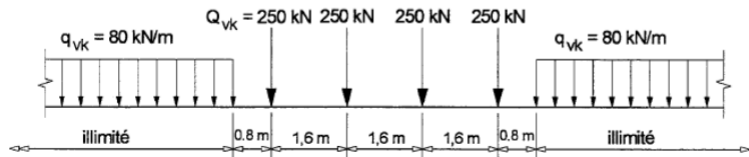


Figure 6.2 : Modèle de charge 71 et valeurs caractéristiques des charges verticales

LIGNE D'INFLUENCE DES POUTRES ISOSTATIQUES

3 EFFET D'UN CONVOI – THEOREME DE BARRE

Exemples de convois (BS)

**Position
of HB
Load to
produce
Maximum
Moment**

