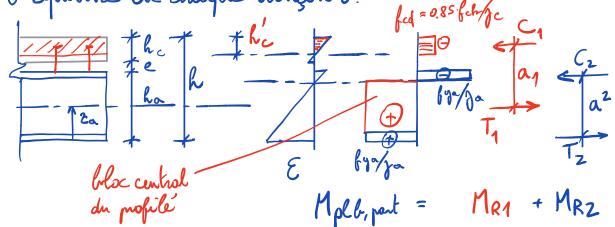
Colcul plastique avec interaction partielle

Réf.: TGC 11 & 10.5.5

Démandration formule (10.69) et exp. non-linéaire Mper, port.

Effort rasent Fr, Ed, i = Ni PRI à reprendre en faisont l'équilibre de chaque tronçon i



· Si Aa > Ac/npe, a.n. dans pontre.

• Par définition: C1 = N; PRd = hc fcd · beff et C1 = T1

Ni = nb. de gonjans de l'appri à M max

$$h'_{c} = \frac{Ni \cdot P_{Rd}}{f_{cd} \cdot b_{eff}} = \frac{A_{c} \cdot f_{cd} \cdot N_{i} \cdot P_{Rd}}{N_{f} \cdot P_{Rd}} = \frac{A_{c} \cdot N_{i}}{b_{eff}} = \frac{A_$$

· On déduit donc MR1:

MR1 = C; (h - za - h/2) = Ni PRd · (h - za - h/2)

· Note: pour conactéristiques plastiques en section (Tab. 10.23) remplacer he par h'e, et Ac par A'= beff. h'e

- · La poutre métallique est sourmée à un effort normal T_1 et à un moment de flexion C_2 $a_2 = T_2$ a_2 utilisation famule d'interaction SIA 263, équ. 45

 Mply, N, Rol = MR2 = Mply, Rd·\$·(1 w) = Mply, Rd

 Dans notre cas: $N_{Ed} = T_1/T_0 = N_i \cdot P_{Rol}/T_0$ Nply, Rd = $N_f \cdot P_{Rol}/T_0$ cas commitatale.

 Mply, Rd = $N_f \cdot P_{Rol}/T_0$ and commitatale.

 Mply, Rd = $N_f \cdot P_{Rol}/T_0$ and commitatale.
- Finalement on obtient:

 Mplb, peut, Rd = MR1 + MR2 = Ni · PRd (h-Za- \frac{bc}{2}) + Mpla/2 · \xi · (1-\frac{Ni}{Np})

 comme h'c = \frac{Ac}{C_0} \frac{Ni}{Np}, il s'agit d'une équ. du 2 ème degné.
- Note: pour démontrer (10.68) on peut utiliser la même démarche. On démarce avec:
 Aa
 Ac/mpl a.n. dons la dalle en conn. totale et partielle.
 Nf
 × = mpl·Aa
 beff
 Ni
 vègle de trois h'c = Ni npl·Aa
 beff
 etc.