



Bij een schuifbreuk noden we die grootte van de trekspanning $f_{ywd} = f_{yed}$, resulteert

$$T_v = D \sin \theta \quad T_w = D \cos \theta$$

$$\frac{T_v}{T_w} = \frac{D \sin \theta}{D \cos \theta} \Rightarrow \frac{T_v}{T_w} = \tan \theta = \frac{h_{jw}}{h_{jc}}$$

Daar de limiet $T_v = A_{sv} f_{yed}$ is

$$T_w = A_{sh} f_{ywd}$$

unde unde:

$$\frac{T_v}{T_w} = \frac{A_{sv} f_{yvd}}{A_{sh} f_{ywd}} = \frac{A_{sv}}{A_{sh}}$$

De unde

$$A_{sv} = A_{sh} \frac{h_{jw}}{h_{jc}}$$

Sau conform spiritului P100-1/2003 sau

EC8-1 cantitatea de armatură restanta

in nod trebuie sa fie:

$$A_{sv,i} \geq \frac{2}{3} A_{sh} \frac{h_{jw}}{h_{jc}}$$

in P100-1/2006, P100-1/2013,

si in unele articole in diverse partea

pe ENCIPEdit la calculul nodurilor
codului apasă preluat din

EC8-1/2004 referință internă

$$A_{sv,i} \geq \frac{2}{3} A_{sh} \frac{h_{jc}}{h_{jw}}$$

Cred că este o greșală care poate
conduce la supraarmare pt că:

$$h_{jc} > h_{jw}$$

$$A \quad \frac{h_{jw}}{h_{jc}} \leq 1$$

$$B \quad \frac{h_{jc}}{h_{jw}} \geq 1$$

Dacă am dreptate, trebuie iutitabat
corectă, amendamentul Domn Crețu.