

**Problema.** Nella struttura mostrata in figura la trave BCD è flessibile (ma inestensibile), mentre tutte le altre sono estensibili. La trave BCD è soggetta ad un carico distribuito trasversale costante di intensità  $p$ , mentre la trave AB presenta il difetto di lunghezza indicato.

- 1) Le equazioni differenziali e le condizioni al bordo per i tratti DC e CB che permettono di risolvere il problema mediante il metodo della linea elastica [assumendo noti i valori dello sforzo normale nelle aste AB e CE, ponendoli uguali, rispettivamente a  $N_{AB}$  e  $N_{CE}$ ], sono:

$$-EJv_1^{IV}(s_1) = -p, \text{ e } -EJv_2^{IV}(s_2) = -p;$$

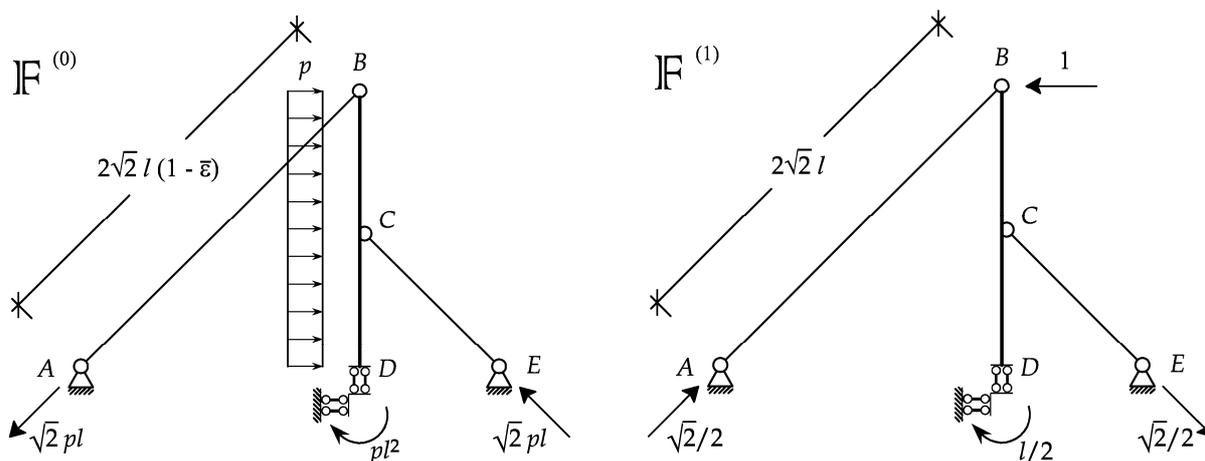
$$v_1'(0) = 0, \quad -EJv_1''(l) = -EJv_2''(0),$$

$$-EJv_1'''(0) = 0, \quad -EJv_1'''(l) = -EJv_2'''(0) + \frac{\sqrt{2}}{2} N_{CE},$$

$$v_1(l) = v_2(0), \quad -EJv_2''(l) = 0,$$

$$v_1'(l) = v_2'(0), \quad -EJv_2'''(l) + k_1 v_2(l) + \frac{\sqrt{2}}{2} N_{AB} = 0.$$

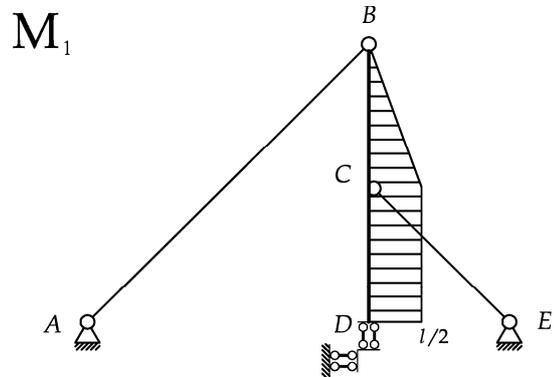
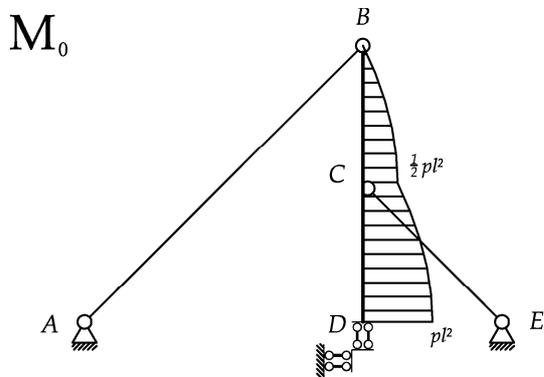
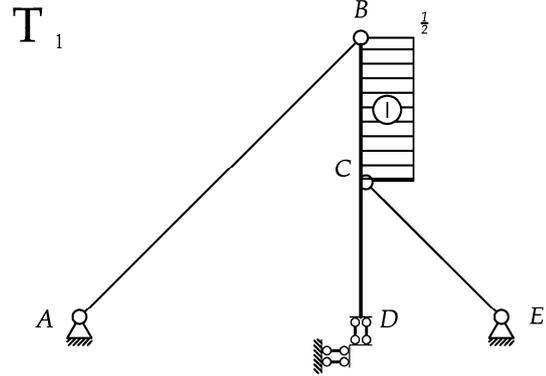
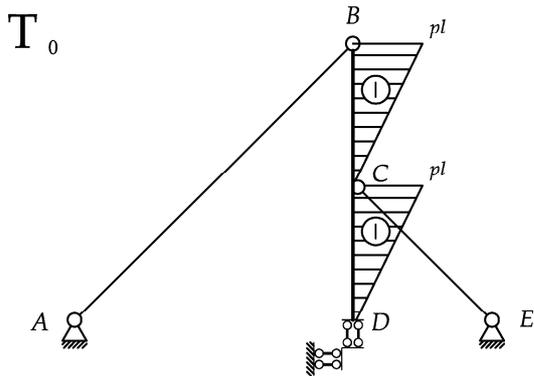
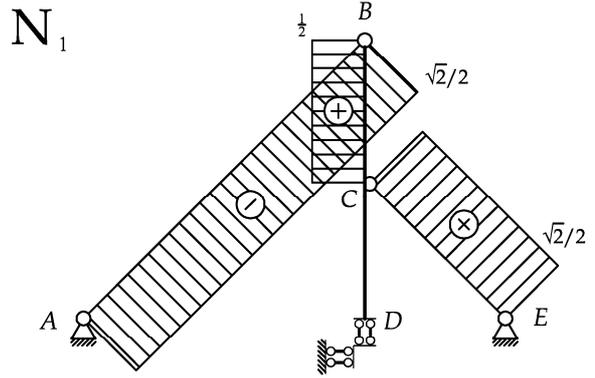
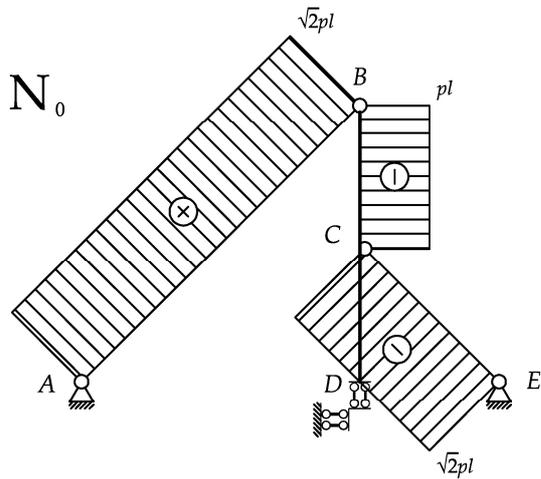
- 2) Il sistema effettivo può essere scomposto nei due sottosistemi seguenti, avendo scelto il valore della reazione esercitata dall'appoggio elastico in B quale incognita iperstatica  $X_1$ .



Le espressioni delle caratteristiche della sollecitazione sono:

	$N_0$	$T_0$	$M_0$	$N_1$	$T_1$	$M_1$
AB	$\sqrt{2}pl$	0	0	$-\frac{\sqrt{2}}{2}$	0	0
BC	$-pl$	$-ps_2$	$\frac{1}{2}p(l^2 - s_2^2)$	$\frac{1}{2}$	$-\frac{1}{2}$	$\frac{1}{2}(l - s_2)$
CD	0	$-ps_1$	$p(l^2 - \frac{1}{2}s_1^2)$	0	0	$l/2$
CE	$-\sqrt{2}pl$	0	0	$\frac{\sqrt{2}}{2}$	0	0

con  $s_1$  e  $s_2 \in [0, l]$ , per le quali possono essere tracciati i seguenti diagrammi quotati:



I coefficienti di Müller-Breslau sono:

$$\eta_1 = -\frac{X_1}{k_1}, \quad \eta_{10} = 2l\bar{\epsilon} - 3\sqrt{2} \frac{pl^2}{EA} + \frac{25}{48} \frac{pl^4}{EJ}, \quad \eta_{11} = \frac{3\sqrt{2}}{2} \frac{l}{EA} + \frac{l^3}{3EJ},$$

da cui:

$$X_1 = \frac{3\sqrt{2} \frac{pl^2}{EA} - \frac{25}{48} \frac{pl^4}{EJ} - 2l\bar{\epsilon}}{\frac{3\sqrt{2}}{2} \frac{l}{EA} + \frac{l^3}{3EJ} + \frac{1}{k_1}}.$$

$$3) \quad N_{AB} = \frac{EA}{4l}(v_B + w_B) + EA\bar{\epsilon}, \quad N_{CE} = \frac{EA}{2l}(w_C - v_C).$$

$$4) \quad N_{AB} + N_{CE} = 0 \quad \rightarrow \quad w_B = w_C = \frac{1}{3}(2v_C - v_B - 4l\bar{\epsilon}).$$