



Resistencia de Materiales

POTENCIAL ELÁSTICO DE BARRAS. MÉTODOS ENERGÉTICOS

- El principio de los trabajos virtuales aplicado a la determinación de desplazamientos
- El principio de los trabajos virtuales aplicado a la determinación de incógnitas hiperestáticas.

CONTENIDO DE LA ASIGNATURA

BLOQUE TEMÁTICO: ELASTICIDAD Y RESISTENCIA DE MATERIALES

- CAPÍTULO 1: INTRODUCCIÓN A LA ELASTICIDAD Y LA RESISTENCIA DE MATERIALES
- CAPÍTULO 2: EL SÓLIDO ELÁSTICO.
- CAPÍTULO 3: CRITERIOS DE PLASTIFICACIÓN Y DE ROTURA
- CAPÍTULO 4: RESISTENCIA DE MATERIALES. CONCEPTOS BÁSICOS
- CAPÍTULO 5: TRACCIÓN Y COMPRESIÓN
- CAPÍTULO 6: FLEXIÓN PLANA ELÁSTICA.
- CAPÍTULO 7: INTRODUCCIÓN AL CÁLCULO PLÁSTICO
- CAPÍTULO 8: FLEXO-COMPRESIÓN DESVIADA
- CAPÍTULO 9: TORSIÓN
- CAPÍTULO 10: POTENCIAL ELÁSTICO DE BARRAS. MÉTODOS ENERGÉTICOS**
- CAPÍTULO 11: INESTABILIDAD DE BARRAS PRISMÁTICAS. PANDEO

TRABAJO EXTERNO (caso más general)

Energía potencial en la barra prismática

$$W = \frac{1}{2} \left(\sum_i \vec{F}_i \cdot \vec{\delta}_i + \int_L \vec{F}_L \cdot \vec{\delta} dL + \int_S \vec{F}_S \cdot \vec{\delta} dS + \int_V \vec{F}_V \cdot \vec{\delta} dV \right)$$

Cargas puntuales
Cargas lineales
Cargas superficiales
Cargas volumétricas

ENERGÍA UNITARIA DE DEFORMACIÓN

$$U = \frac{1}{2} \sigma_{ij} \varepsilon_{ij} = \frac{1}{2} (\sigma_{xx} \varepsilon_{xx} + \sigma_{yy} \varepsilon_{yy} + \sigma_{zz} \varepsilon_{zz} + \sigma_{xy} \gamma_{xy} + \sigma_{xz} \gamma_{xz} + \sigma_{yz} \gamma_{yz})$$

Integrando en el volumen

$$E_p = \int_V U dV = \frac{1}{2} \int_V \sigma_{ij} \varepsilon_{ij} dV$$

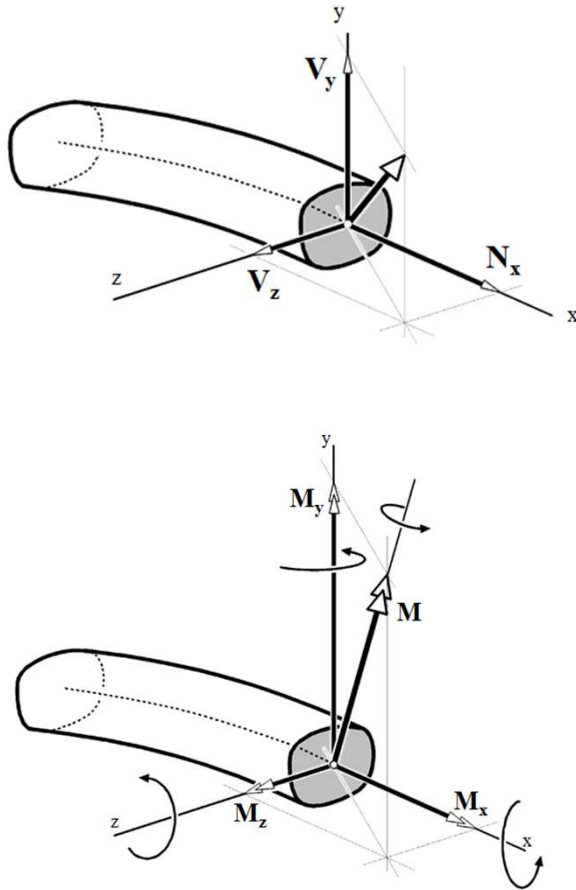
ENERGÍA POTENCIAL



ENERGÍA POTENCIAL DE LA BARRA PRISMÁTICA

	Axil	Flexión		Torsión (C)
σ_{ii}	$\frac{N}{A}$	$\frac{M_z}{I_z} y$	$\frac{M_y}{I_y} z$	---
σ_{ij}	---	$\frac{V_y S_z(y)}{b(y) I_z}$	$\frac{V_z S_y(z)}{b(z) I_y}$	$\frac{T_x}{I_p} r$
ϵ_{ii}	$\frac{N}{A E}$	$\frac{M_z}{E I_z} y$	$\frac{M_y}{E I_y} z$	---
γ_{ij}	---	$\frac{V_y S_z(y)}{G b(y) I_z}$	$\frac{V_z S_y(z)}{G b(z) I_y}$	$\frac{T_x}{G I_p} r$

Energía Potencial Elástica de una barra prismática

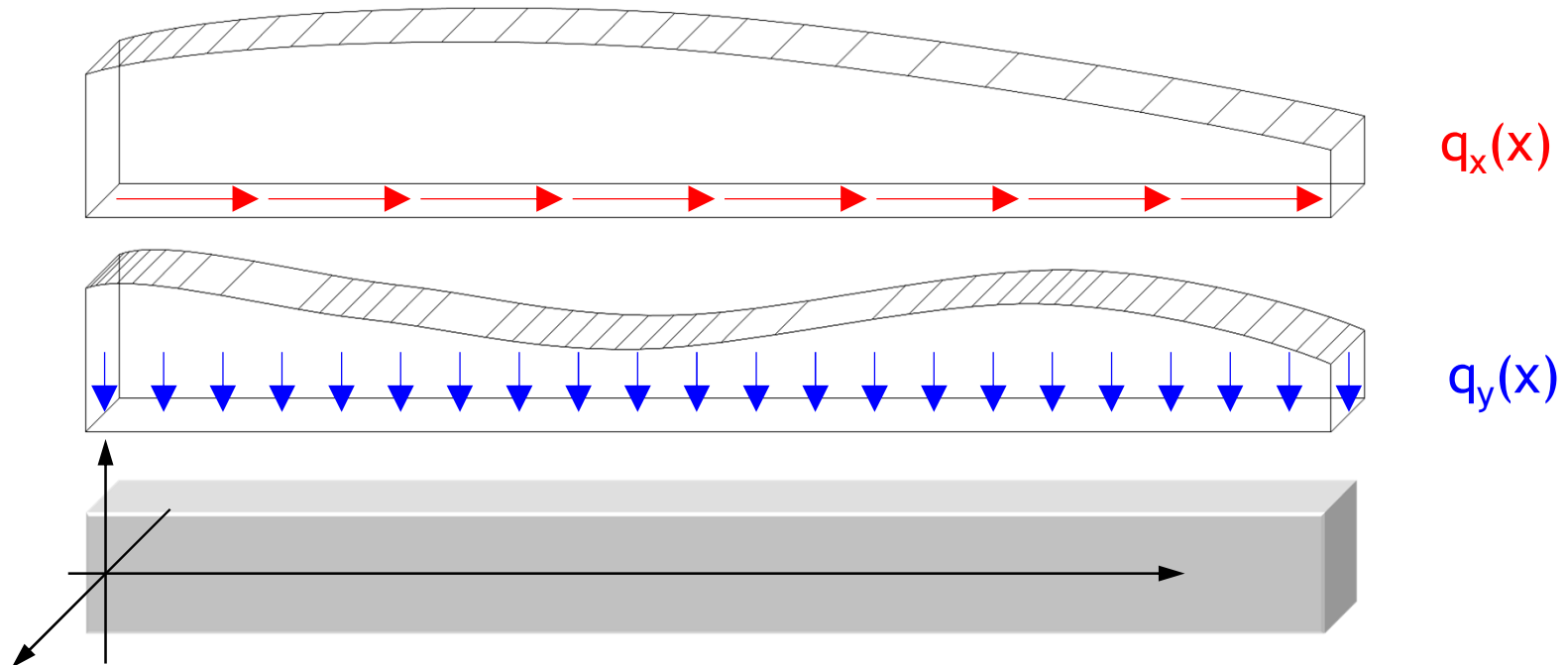


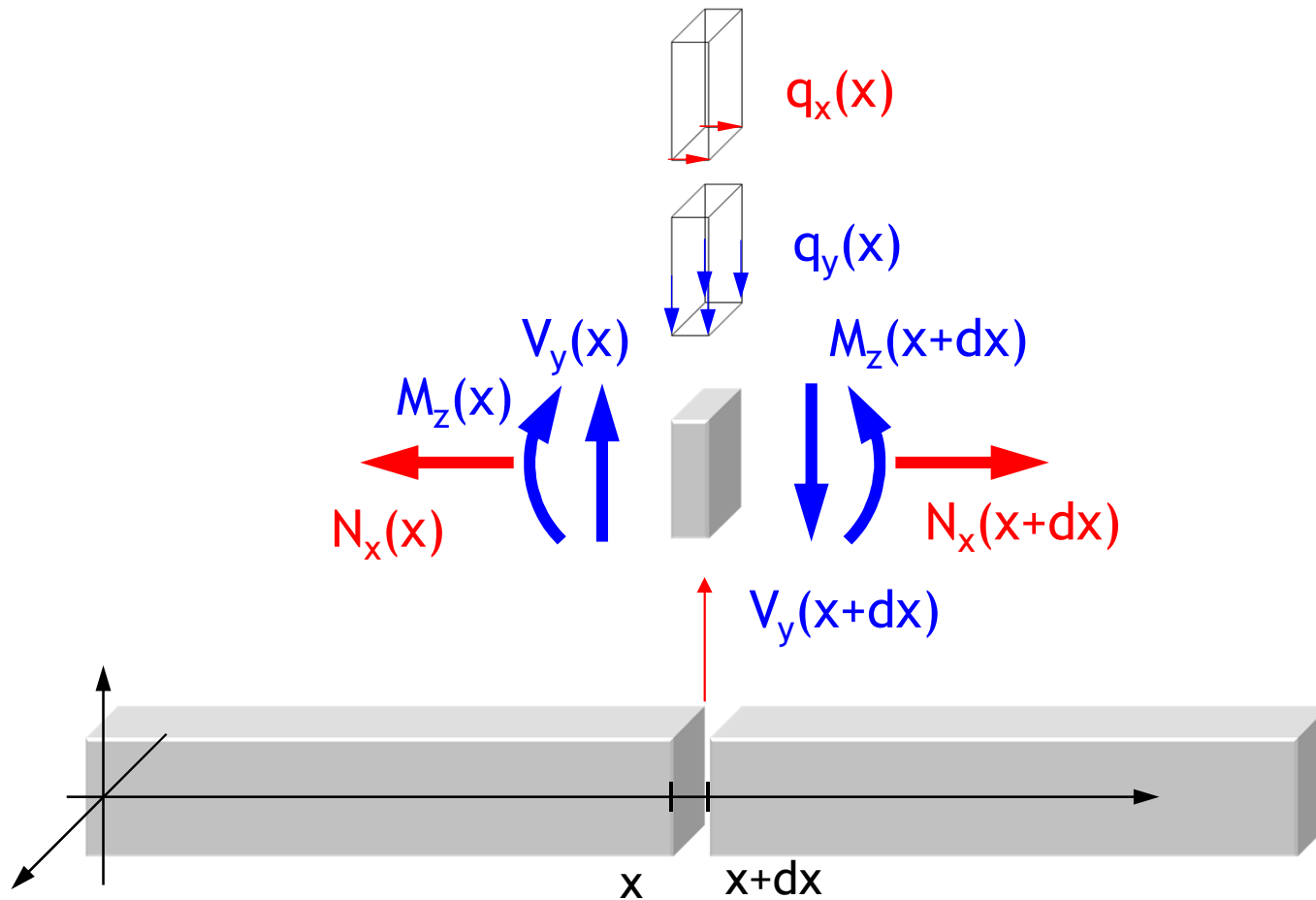
Tipo de esfuerzo		Energía de deformación	
Axil	N	$\int_0^l \frac{N^2}{A \cdot E} \cdot dx$	A: Sección E: Módulo de Young
Cortante	V	$\int_0^l \frac{V^2}{A' \cdot G} \cdot dx$	A': sección reducida G: Módulo de cizalladura
Flector	M	$\int_0^l \frac{M^2}{I \cdot E} \cdot dx$	I: momento de inercia E: módulo de Young
Torsor	Mt	$\int_0^l \frac{M_t^2}{C} \cdot dx$	C: rigidez torsional

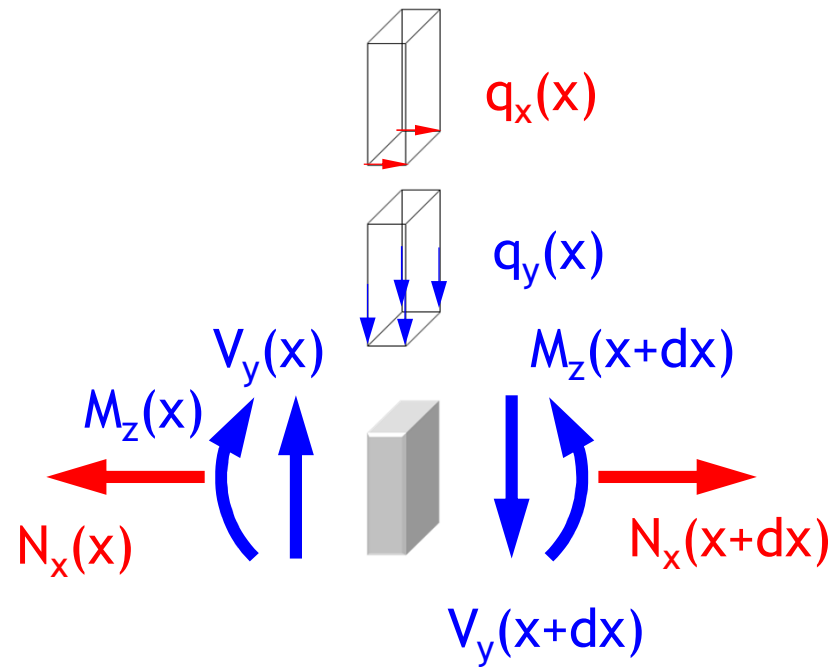
ENERGÍA POTENCIAL DE LA BARRA PRISMÁTICA

	Energía Potencial (×2)
Axil	$\int_V \sigma_{xx} \varepsilon_{xx} dV = \int_0^L \int_A \frac{N}{A} \frac{N}{AE} dA dx = \int_0^L \frac{N^2}{AE} dx$
Flector	$\int_V \sigma_{xx} \varepsilon_{xx} dV = \int_0^L \int_A \frac{M_z}{I_z} y \frac{M_z}{EI_z} y dA dx = \int_0^L \frac{M_z^2}{EI_z^2} dx \int_0^L y^2 dA = \int_0^L \frac{M_z^2}{EI_z} dx$
Cortante	$\int_V \sigma_{ij} \gamma_{ij} dV = \int_0^L \int_A \frac{V_y S_z(y)}{b(y) I_z} \frac{V_y S_z(y)}{G b(y) I_z} dA dx = \int_0^L \frac{V_y^2}{GI_z^2} dx \int_A \left(\frac{S_z(y)}{b(y)} \right)^2 dA$
Torsión (C)	$\int_V \sigma_{ij} \gamma_{ij} dV = \int_0^L \int_A \frac{T_x}{I_p} r \frac{T_x}{G I_p} r dA dx = \int_0^L \frac{T_x^2}{G I_p^2} dx \int_A r^2 dA = \int_0^L \frac{T_x^2}{G I_p} dx$

El teorema de los trabajos virtuales



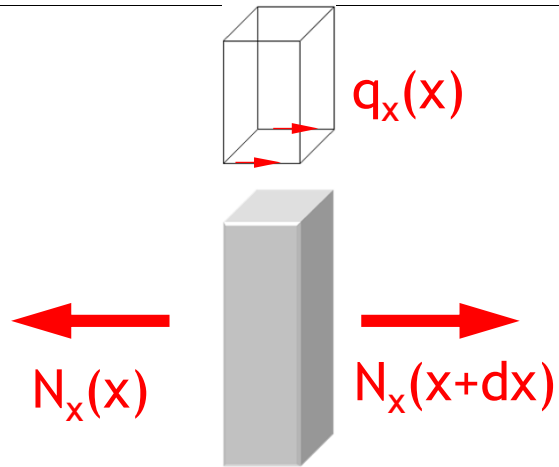




$$\frac{dN(x)}{dx} = -q_x(x)$$

$$\frac{dV_y(x)}{dx} = -q_y(x)$$

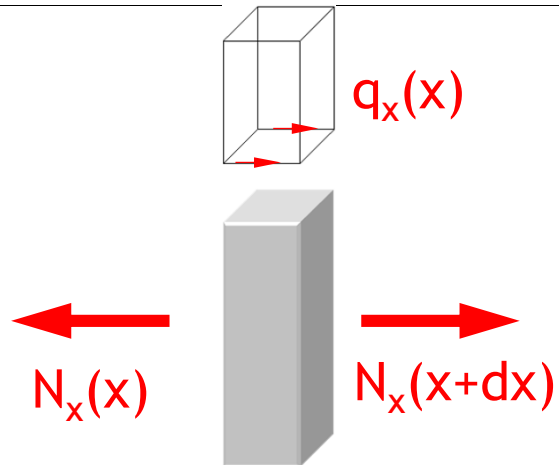
$$\frac{dM_z(x)}{dx} = V_y(x)$$



$$\sum F_x = 0$$

$$\frac{dN(x)}{dx} = -q_x(x)$$

$$\int_0^L \frac{dN(x)}{dx} f(x) dx = - \int_0^L q_x(x) f(x) dx \quad \forall f(x)$$



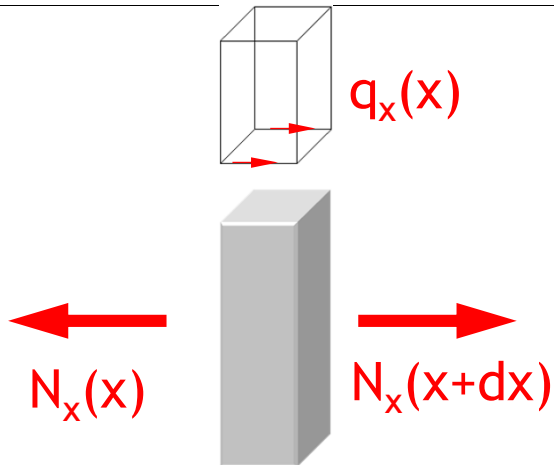
$$\sum F_x = 0$$

$$\frac{dN(x)}{dx} = -q_x(x)$$

$$\int_0^L \frac{dN(x)}{dx} f(x) dx = - \int_0^L q_x(x) f(x) dx \quad \forall f(x)$$

Integrando
por partes

$$\int_0^L \frac{dN(x)}{dx} f(x) dx = N(x) f(x) \Big|_0^L - \int_0^L N(x) \frac{d f(x)}{dx} dx$$



$$\sum F_x = 0$$

$$\frac{dN(x)}{dx} = -q_x(x)$$

$$\int_0^L \frac{dN(x)}{dx} f(x) dx = - \int_0^L q_x(x) f(x) dx \quad \forall f(x)$$

Integrando
por partes

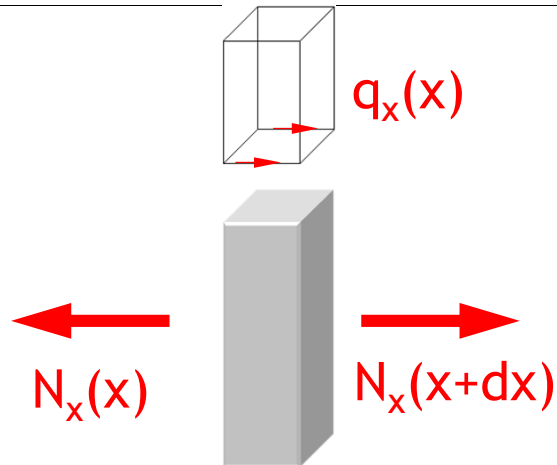
$$\int_0^L \frac{dN(x)}{dx} f(x) dx = N(x) f(x) \Big|_0^L - \int_0^L N(x) \frac{d f(x)}{dx} dx$$

Sin pérdida de generalidad
tomemos como función $f(x)$
el campo de desplazamientos
compatible con las deformaciones
producidas por un axil **CUALQUIERA**

$$f(x) = \bar{u}_x(x)$$

$$\frac{d\bar{u}_x(x)}{dx} = \bar{\varepsilon}_x(x) = \frac{\bar{\sigma}_x(x)}{E} = \frac{\bar{N}(x)}{AE}$$





$$\sum F_x = 0$$

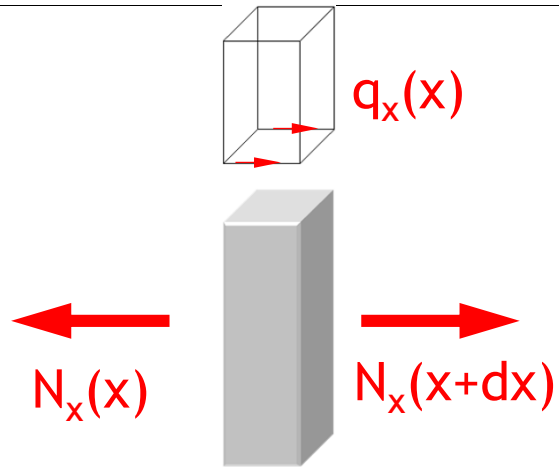
$$\frac{dN(x)}{dx} = -q_x(x)$$

$$\int_0^L \frac{dN(x)}{dx} f(x) dx = - \int_0^L q_x(x) f(x) dx \quad \forall f(x)$$

Integrando
por partes

$$\int_0^L \frac{dN(x)}{dx} f(x) dx = N(x) f(x) \Big|_0^L - \int_0^L N(x) \frac{d f(x)}{dx} dx$$

$$\int_0^L \frac{dN(x)}{dx} \bar{u}(x) dx = N(L) \bar{u}(L) - N(0) \bar{u}(0) - \int_0^L \frac{N(x) \bar{N}(x)}{EA} dx$$



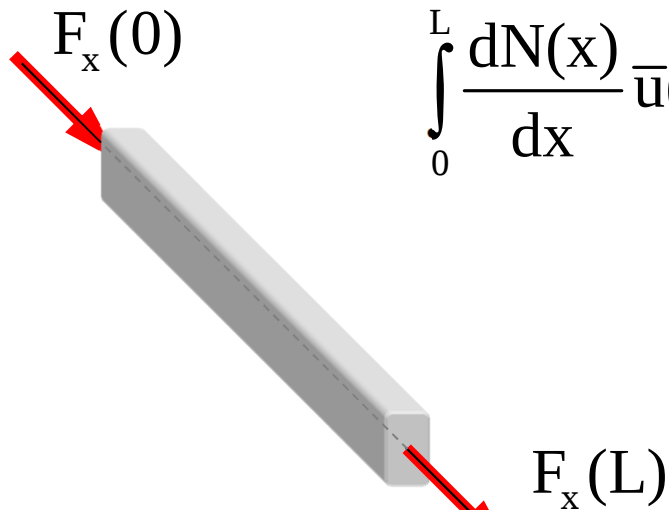
$$\sum F_x = 0$$

$$\frac{dN(x)}{dx} = -q_x(x)$$

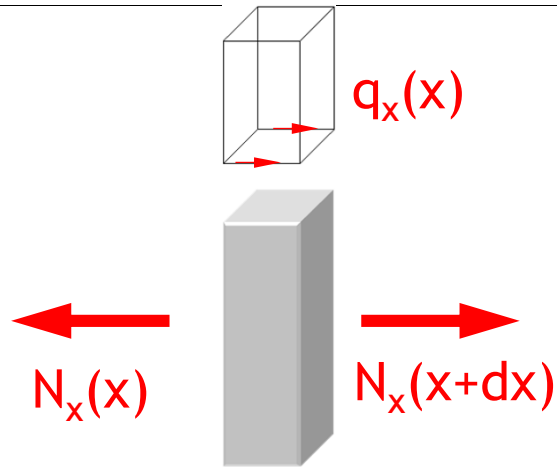
$$\int_0^L \frac{dN(x)}{dx} f(x) dx = - \int_0^L q_x(x) f(x) dx \quad \forall f(x)$$

Integrando
por partes

$$\int_0^L \frac{dN(x)}{dx} f(x) dx = N(x) f(x) \Big|_0^L - \int_0^L N(x) \frac{d f(x)}{dx} dx$$



$$\int_0^L \frac{dN(x)}{dx} \bar{u}(x) dx = N(L) \bar{u}(L) - N(0) \bar{u}(0) - \int_0^L \frac{N(x) \bar{N}(x)}{EA} dx$$



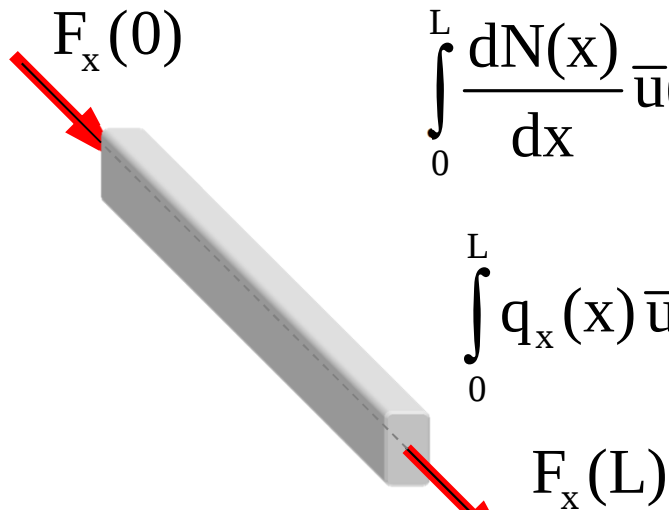
$$\sum F_x = 0$$

$$\frac{dN(x)}{dx} = -q_x(x)$$

$$\int_0^L \frac{dN(x)}{dx} f(x) dx = - \int_0^L q_x(x) f(x) dx \quad \forall f(x)$$

Integrando
por partes

$$\int_0^L \frac{dN(x)}{dx} f(x) dx = N(x) f(x) \Big|_0^L - \int_0^L N(x) \frac{d f(x)}{dx} dx$$



$$\int_0^L \frac{dN(x)}{dx} \bar{u}(x) dx = N(L) \bar{u}(L) - N(0) \bar{u}(0) - \int_0^L \frac{N(x) \bar{N}(x)}{EA} dx$$

$$\int_0^L q_x(x) \bar{u}(x) dx + F(L) \bar{u}(L) + F(0) \bar{u}(0) = \int_0^L \frac{N(x) \bar{N}(x)}{EA} dx$$



Trabajo **VIRTUAL** externo

$$\int_0^L q_x(x) \bar{u}(x) dx + F(L) \bar{u}(L) + F(0) \bar{u}(0) = \int_0^L \frac{N(x) \bar{N}(x)}{EA} dx$$

Trabajo **VIRTUAL**
interno

Trabajo **VIRTUAL** externo

$$\int_0^L q_x(x) \bar{u}(x) dx + F(L) \bar{u}(L) + F(0) \bar{u}(0) = \int_0^L \frac{N(x) \bar{N}(x)}{EA} dx$$

Trabajo **VIRTUAL** interno

II Principio de reciprocidad

$$\int_0^L \bar{q}_x(x) u(x) dx + \bar{F}(L) u(L) + \bar{F}(0) u(0)$$

Trabajo **VIRTUAL** externo

$$\int_0^L q_x(x) \bar{u}(x) dx + F(L) \bar{u}(L) + F(0) \bar{u}(0) = \int_0^L \frac{N(x) \bar{N}(x)}{EA} dx$$

Trabajo **VIRTUAL** interno

II Principio de reciprocidad

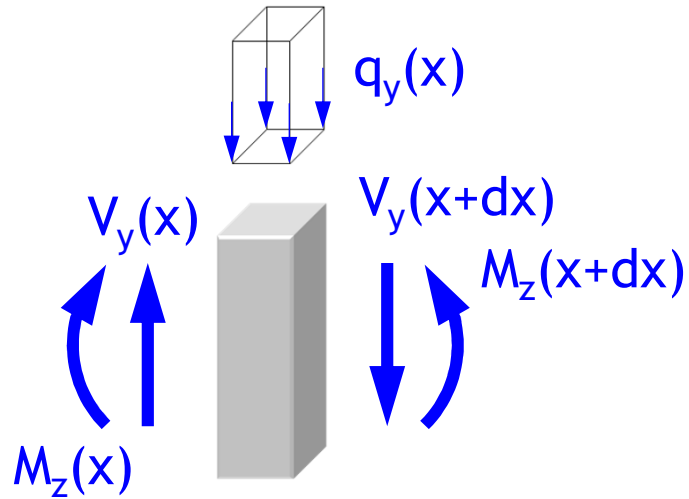
$$\int_0^L \bar{q}_x(x) u(x) dx + \bar{F}(L) u(L) + \bar{F}(0) u(0)$$

Y, EN GENERAL

$$\int_0^L q_x^I(x) u^II(x) dx + F^I(L) u^II(L) + F^I(0) u^II(0) = \int_0^L \frac{N^I(x) N^{II}(x)}{EA} dx$$

Con la única condición
de que uno de los estados sea un estado en equilibrio
y el otro un estado compatible





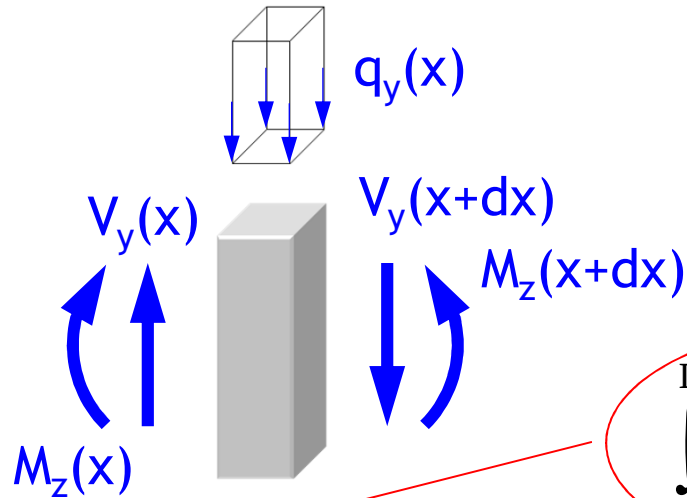
$$\sum F_y = 0$$

$$\frac{d V_y(x)}{dx} = -q_y(x)$$

$$\sum M_z = 0$$

$$\frac{d M_z(x)}{dx} = V_y(x)$$





$$\sum F_y = 0$$

$$\frac{dV_y(x)}{dx} = -q_y(x)$$

$$\int_0^L \frac{dV_y(x)}{dx} f(x) dx = - \int_0^L q_y(x) f(x) dx \quad \forall f(x)$$

Integrando por partes

$$\int_0^L \frac{dV_y(x)}{dx} f(x) dx = \left[V_y(x) f(x) \right]_0^L - \int_0^L V_y(x) \frac{df(x)}{dx} dx$$

$$\int_0^L V_y(x) \frac{df(x)}{dx} dx = \int_0^L \frac{dM_z(x)}{dx} \frac{df(x)}{dx} dx$$

$$\frac{dM_z(x)}{dx} = V_y(x)$$

Integrando por partes



Integrando por partes

$$\int_0^L \frac{d M_z(x)}{dx} \frac{d f(x)}{dx} dx = M_z(x) \frac{d f(x)}{dx} \Big|_0^L - \int_0^L M_z(x) \frac{d^2 f(x)}{dx^2} dx$$

Finalmente la expresión inicial

$$\int_0^L \frac{d V_y(x)}{dx} f(x) dx = - \int_0^L q_y(x) f(x) dx$$

queda como

$$- \int_0^L q_y(x) f(x) dx = V_y(x) f(x) \Big|_0^L - M_z(x) \frac{d f(x)}{dx} \Big|_0^L + \int_0^L M_z(x) \frac{d^2 f(x)}{dx^2} dx$$



Si tomamos como función $f(x)$
 el campo de desplazamientos transversales compatible
 con las deformaciones producidas por un flector/cortane **CUALQUIERA**

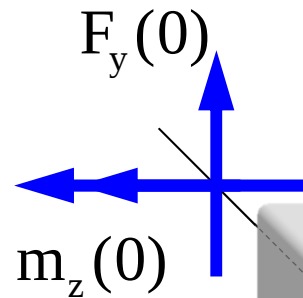
$$f(x) = \bar{y}_x(x) \Rightarrow \frac{d f(x)}{dx} = \bar{\theta}_z(x) \Rightarrow \frac{d^2 f(x)}{dx^2} = \frac{\bar{M}_z}{EI_z}$$

$$-\int_0^L q_y(x) f(x) dx = \left[V_y(x) f(x) \right]_0^L - M_z(x) \left[\frac{d f(x)}{dx} \right]_0^L + \int_0^L M_z(x) \frac{d^2 f(x)}{dx^2} dx$$

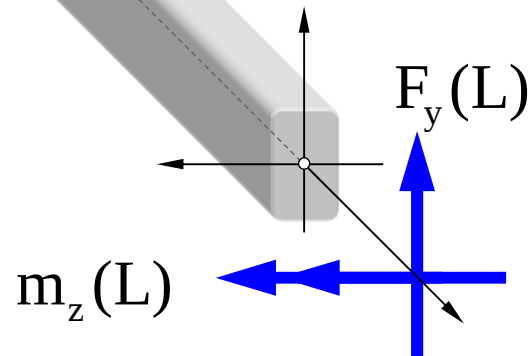
$$-\int_0^L q_y(x) \bar{y}(x) dx = V_y(L) \bar{y}(L) - V_y(0) \bar{y}(0) - M_z(L) \bar{\theta}_z(L) \\ + M_z(0) \bar{\theta}_z(0) + \int_0^L \frac{M_z(x) \bar{M}_z(x)}{EI_z} dx$$



$$-\int_0^L q_y(x) \bar{y}(x) dx = V_y(L) \bar{y}(L) - V_y(0) \bar{y}(0) - M_z(L) \bar{\theta}_z(L) + \\ + M_z(0) \bar{\theta}_z(0) + \int_0^L \frac{M_z(x) \bar{M}_z(x)}{EI_z} dx$$



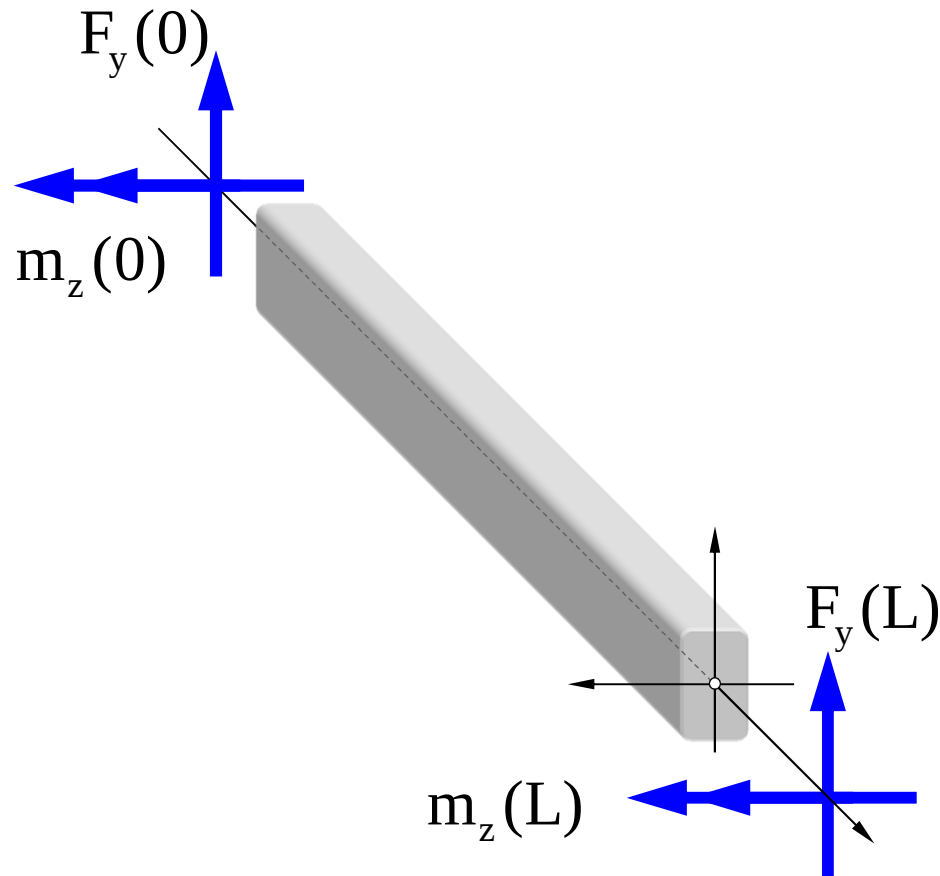
$$-\int_0^L q_y(x) \bar{y}(x) dx = -F_y(L) \bar{y}(L) - F_y(0) \bar{y}(0) - \\ m_z(L) \bar{\theta}_z(L) - m_z(0) \bar{\theta}_z(0) + \int_0^L \frac{M_z(x) \bar{M}_z(x)}{EI_z} dx$$



$$-\int_0^L q_y(x) \bar{y}(x) dx + F_y(L) \bar{y}(L) + F_y(0) \bar{y}(0) + m_z(L) \bar{\theta}_z(L) + m_z(0) \bar{\theta}_z(0) = \int_0^L \frac{M_z(x) \bar{M}_z(x)}{EI_z} dx =$$

T. reciprocidad

$$\longrightarrow = -\int_0^L \bar{q}_y(x) y(x) dx + \bar{F}_y(L) y(L) + \bar{F}_y(0) y(0) + \bar{m}_z(L) \theta_z(L) + \bar{m}_z(0) \theta_z(0)$$



**EN GENERAL,
CONSIDERANDO TODOS LOS ESFUERZOS POSIBLES**

Trabajo VIRTUAL externo

$$\sum_{\text{barras}} \left(\int_0^L q_x^I(x) u^{II}(x) dx - \int_0^L q_y^I(x) y^{II}(x) dx + \int_0^L q_z^I(x) z^{II}(x) dx \right) +$$

$$+ \sum_{\text{nudos}} \left(F_x^I u_x^{II} + F_y^I u_y^{II} + F_z^I u_z^{II} + m_x^I \theta_x^{II} + m_y^I \theta_y^{II} + m_z^I \theta_z^{II} \right) =$$

**Trabajo
VIRTUAL
interno**

$$= \sum_{\text{barras}} \left(\int_0^L \frac{N^I(x) N^{II}(x)}{EA} dx + \int_0^L \frac{M_y^I(x) M_y^{II}(x)}{EI_y} dx + \right.$$

$$\left. \int_0^L \frac{M_z^I(x) M_z^{II}(x)}{EI_z} dx + \int_0^L \frac{M_x^I(x) M_x^{II}(x)}{GJ} dx \right)$$

EN GENERAL,
CONSIDERANDO TODOS LOS ESFUERZOS POSIBLES

Trabajo VIRTUAL externo

$$\sum_{\text{barras}} \left(\int_0^L \vec{q}^I(x) \vec{\delta}^{II}(x) dx \right) + \sum_{\text{nudos}} \left(\vec{F}^I \vec{u}^{II} + \vec{m}^I \vec{\theta}^{II} \right) =$$

Trabajo
VIRTUAL
interno

$$= \sum_{\text{barras}} \left(\int_0^L \frac{N^I(x) N^{II}(x)}{EA} dx + \int_0^L \frac{M_y^I(x) M_y^{II}(x)}{EI_y} dx + \right. \\ \left. \int_0^L \frac{M_z^I(x) M_z^{II}(x)}{EI_z} dx + \int_0^L \frac{M_x^I(x) M_x^{II}(x)}{GJ} dx \right)$$

EN GENERAL,
CONSIDERANDO TODOS LOS ESFUERZOS POSIBLES

Trabajo VIRTUAL externo

$$\sum_{\text{barras}} \left(\int_0^L \vec{q}^I(x) \vec{\delta}^{II}(x) dx \right) + \sum_{\text{nudos}} \left(\vec{F}^I \vec{u}^{II} + \vec{m}^I \vec{\theta}^{II} \right) =$$

¿VIRTUAL?

El estado de desplazamientos -II-
no es el provocado por el estado de cargas -I-

Trabajo
VIRTUAL
interno

$$= \sum_{\text{barras}} \left(\int_0^L \frac{N^I(x) N^{II}(x)}{EA} dx + \int_0^L \frac{M_y^I(x) M_y^{II}(x)}{EI_y} dx + \right. \\ \left. \int_0^L \frac{M_z^I(x) M_z^{II}(x)}{EI_z} dx + \int_0^L \frac{M_x^I(x) M_x^{II}(x)}{GJ} dx \right)$$

**EN GENERAL,
CONSIDERANDO TODOS LOS ESFUERZOS POSIBLES**

Trabajo VIRTUAL externo

$$\sum_{\text{barras}} \left(\int_0^L \vec{q}^I(x) \vec{\delta}^{II}(x) dx \right) + \sum_{\text{nudos}} \left(\vec{F}^I \vec{u}^{II} + \vec{m}^I \vec{\theta}^{II} \right) =$$

¿VIRTUAL?

El estado de desplazamientos -II-
no es el provocado por el estado de cargas -I-

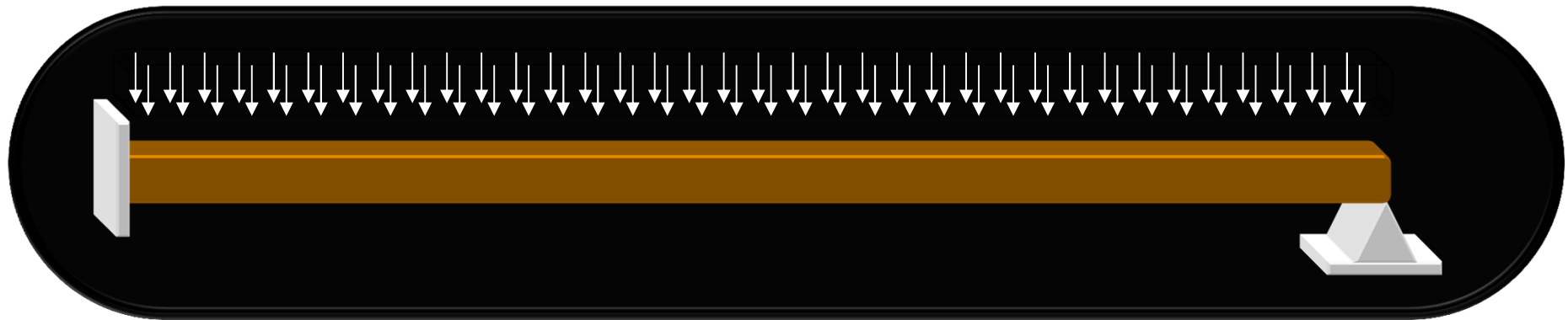
El estado de desplazamientos -II- es un estado
COMPATIBLE CON LOS VÍNCULOS

El estado de cargas -I-
es un estado **DE EQUILIBRIO**

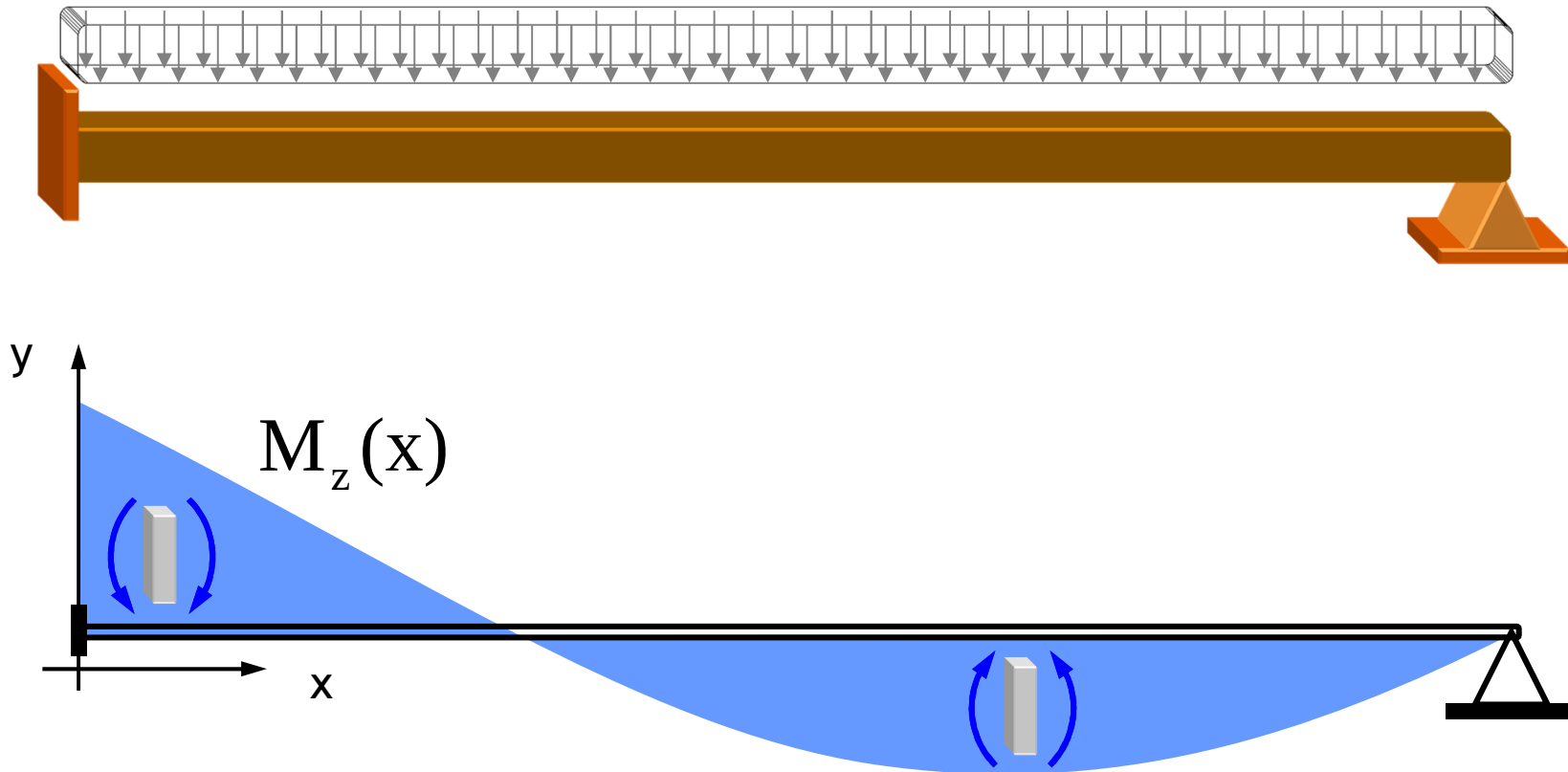
**Trabajo
VIRTUAL
interno**

$$= \sum_{\text{barras}} \left(\int_0^L \frac{N^I(x) N^{II}(x)}{EA} dx + \int_0^L \frac{M_y^I(x) M_y^{II}(x)}{EI_y} dx + \right. \\ \left. \int_0^L \frac{M_z^I(x) M_z^{II}(x)}{EI_z} dx + \int_0^L \frac{M_x^I(x) M_x^{II}(x)}{GJ} dx \right)$$

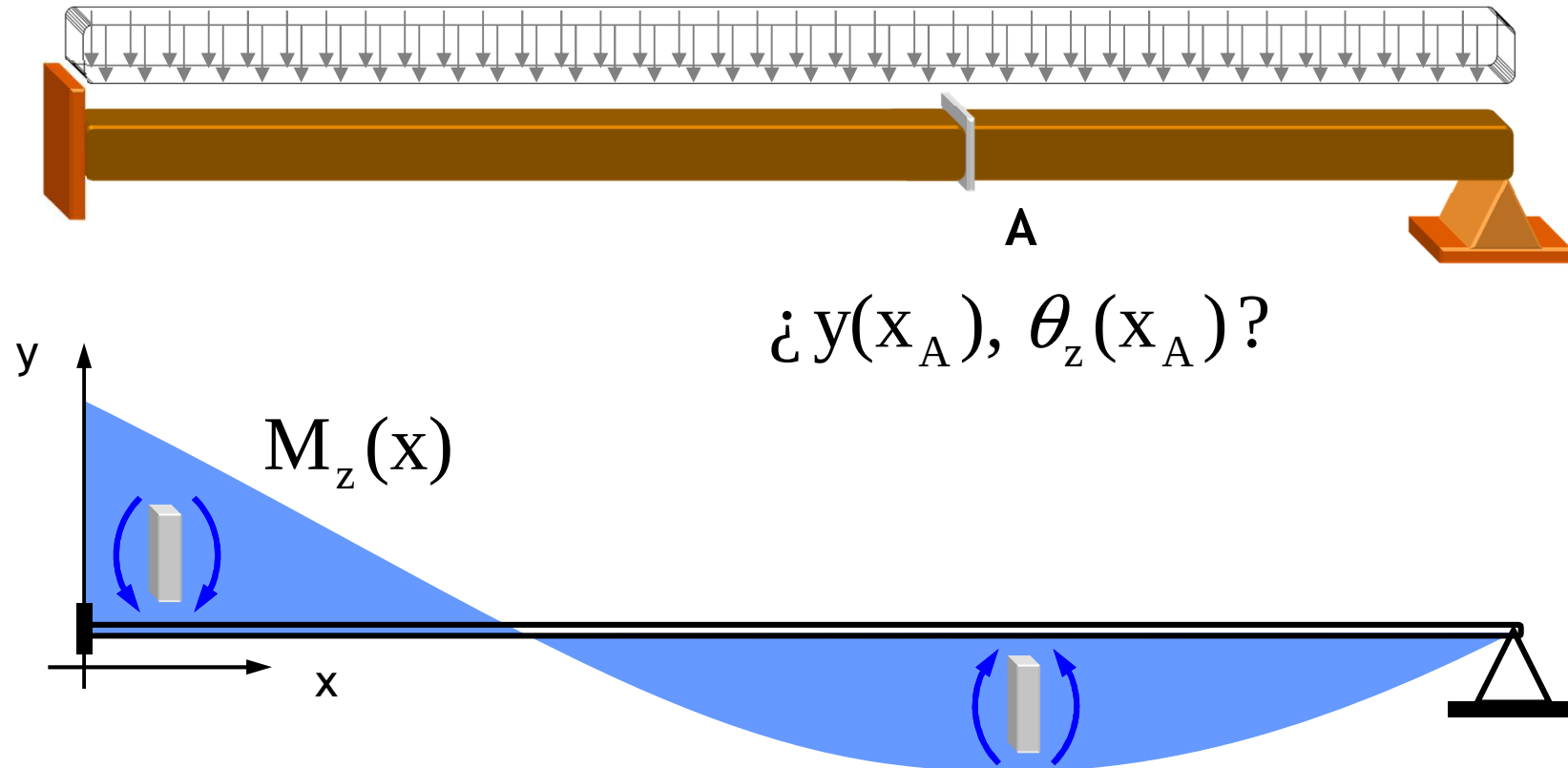
Aplicación del TTV al cálculo de desplazamientos



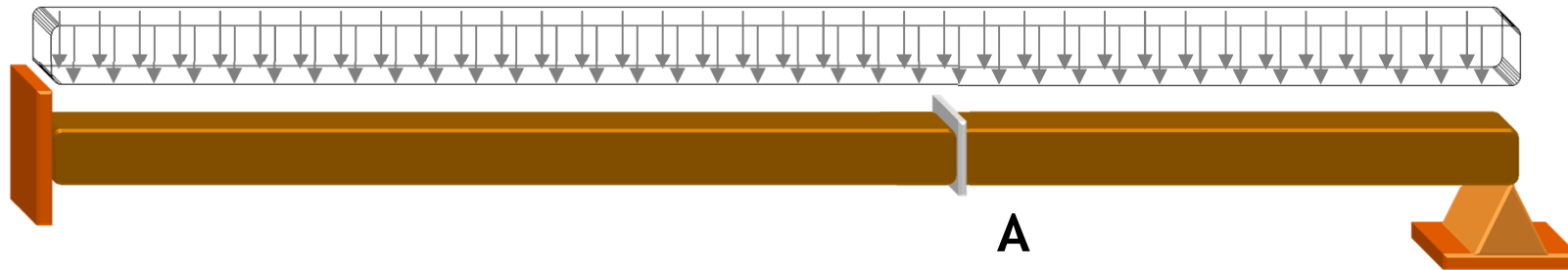
Supongamos conocidos los esfuerzos de este problema



Supongamos conocidos los esfuerzos de este problema



Supongamos conocidos los esfuerzos de este problema



$$\dot{\epsilon} y(x_A), \theta_z(x_A)?$$

Opción 1

Ecuación de la elástica

$$\frac{d^2 y(x)}{dx^2} = \frac{M_z(x)}{EI_z}$$

Opción 2

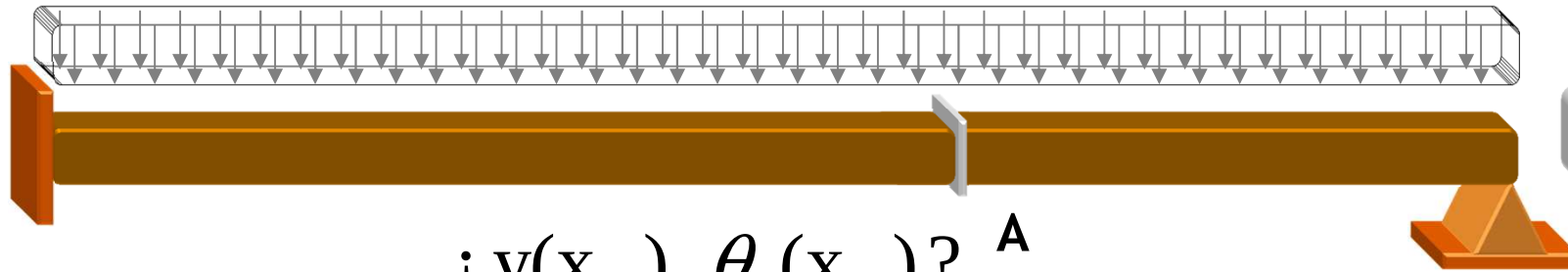
Métodos energéticos

$$\sum (\vec{F}^I \vec{u}^{II} + \vec{m}^I \vec{\theta}^{II}) = \int_0^L \frac{M_z^I(x) M_z^{II}(x)}{EI_z} dx$$

Estado II

$\dot{c} y(x_A), \theta_z(x_A)?^A$

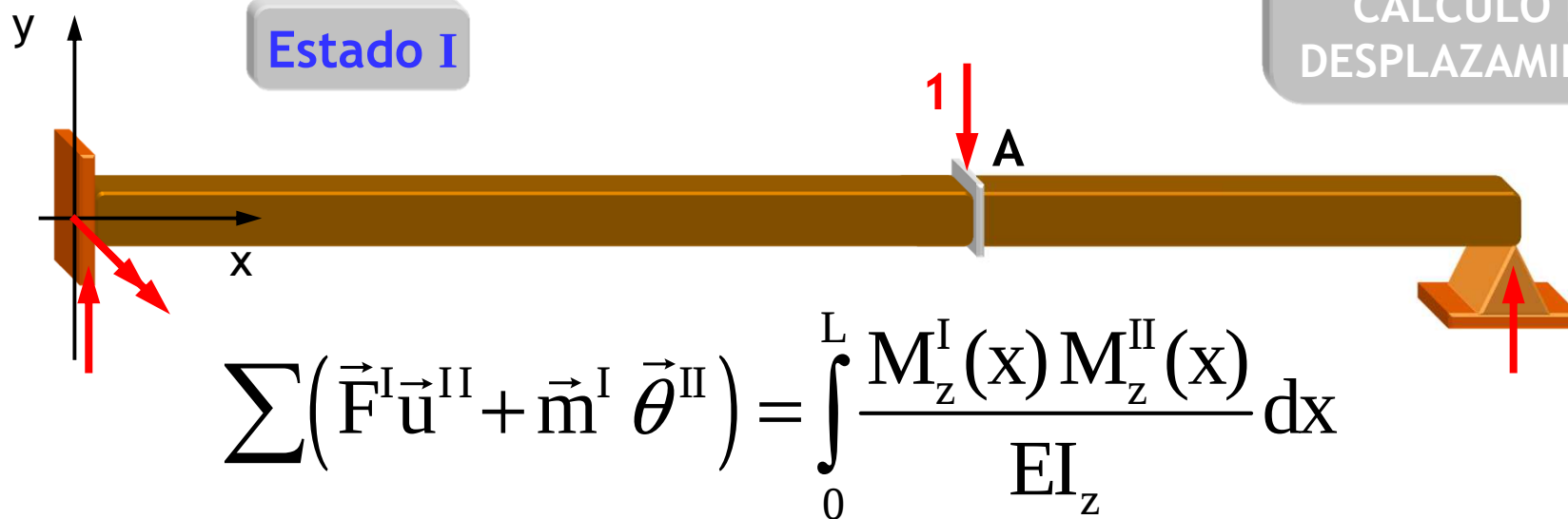
Aplicación del TTV
CÁLCULO DE
DESPLAZAMIENTO



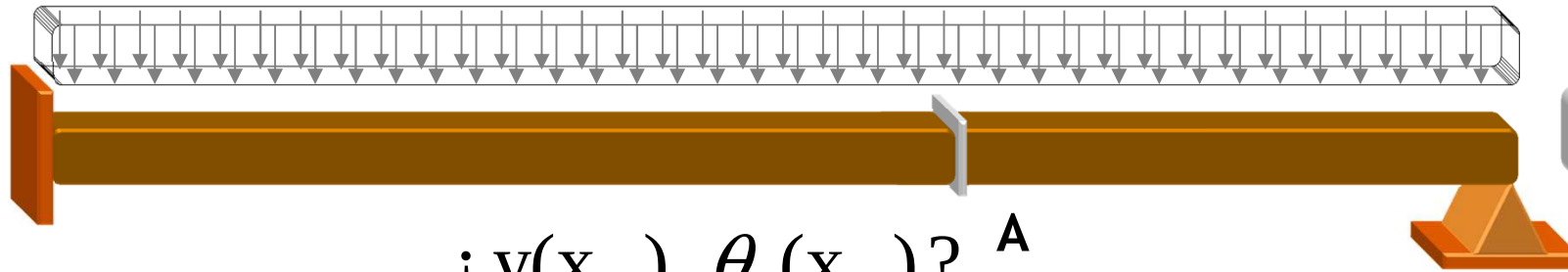
Estado II

¿ $y(x_A)$, $\theta_z(x_A)$? ^A

Aplicación del TTV
CÁLCULO DE
DESPLAZAMIENTO



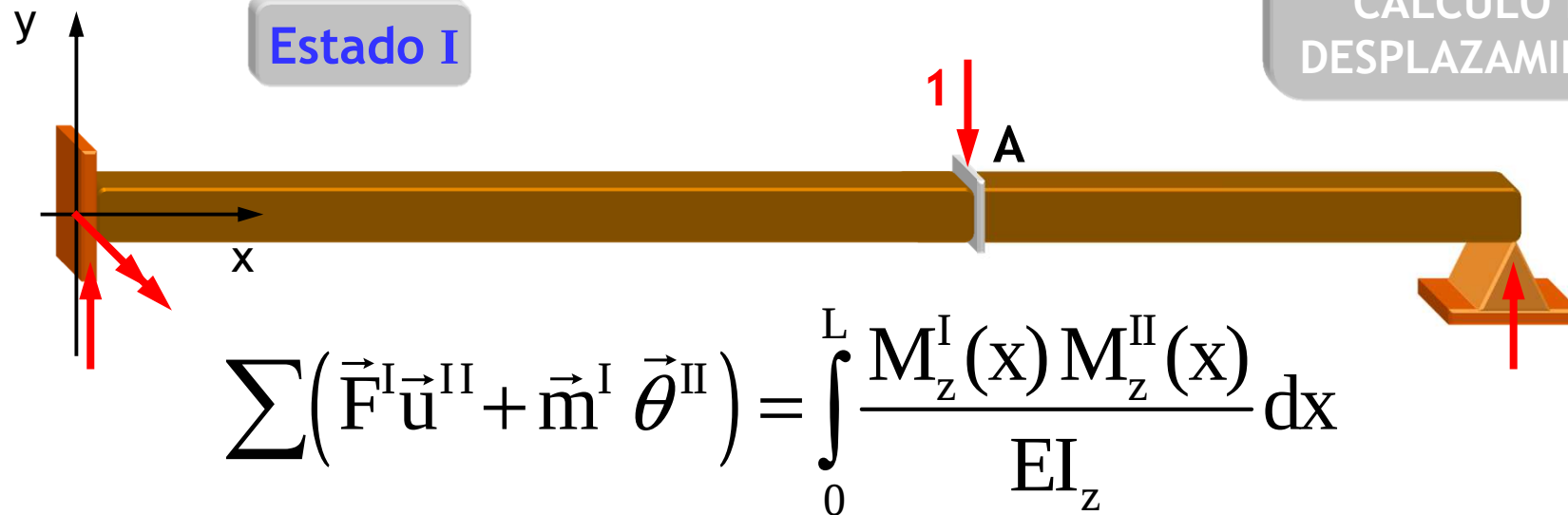
$$\sum \left(\vec{F}^I \vec{u}^{II} + \vec{m}^I \vec{\theta}^{II} \right) = \int_0^L \frac{M_z^I(x) M_z^{II}(x)}{EI_z} dx$$



Estado II

$\dot{y}(x_A), \theta_z(x_A)?^A$

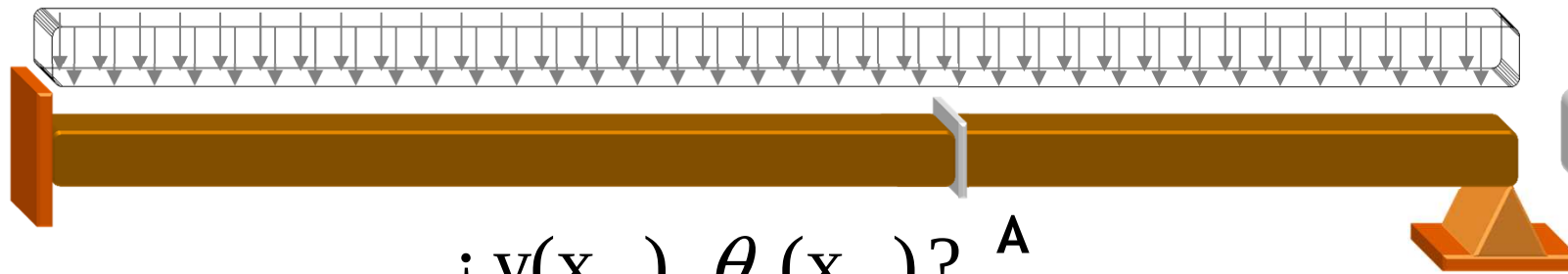
Aplicación del TTV
CÁLCULO DE
DESPLAZAMIENTO



Estado I

$$\sum \left(\vec{F}^I \vec{u}^{II} + \vec{m}^I \vec{\theta}^{II} \right) = \int_0^L \frac{M_z^I(x) M_z^{II}(x)}{EI_z} dx$$

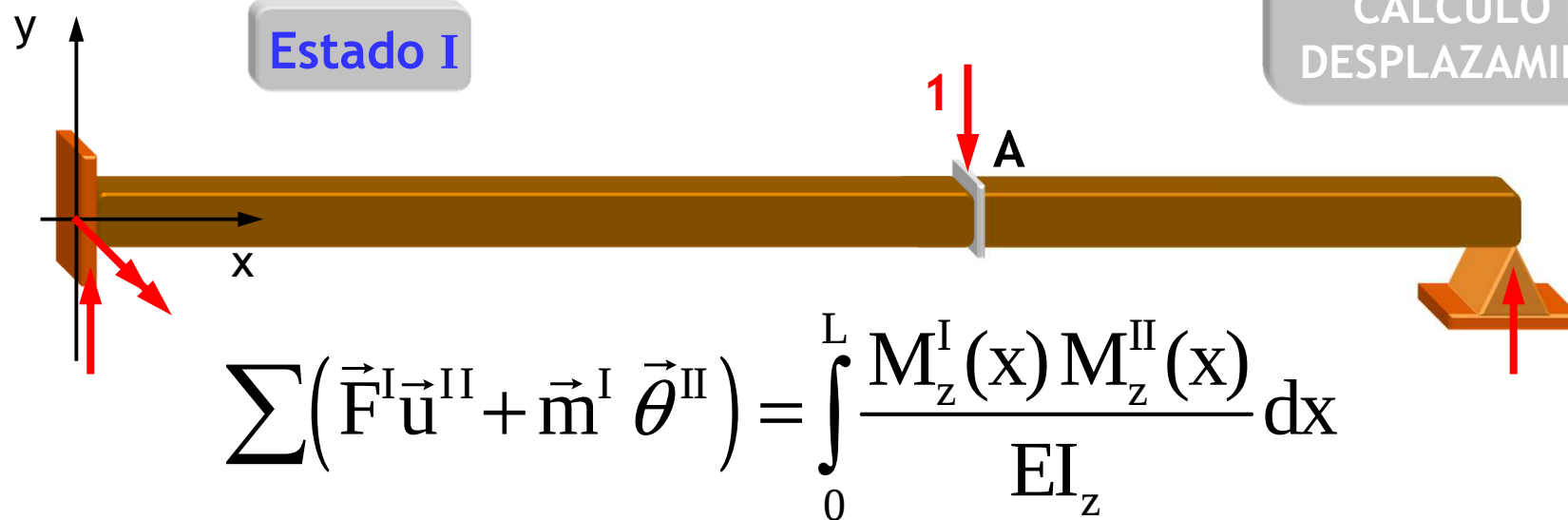
$$\sum_i R_i \cdot 0 - 1 y(x_A) = \int_0^L \frac{M_z^I(x) M_z^{II}(x)}{EI_z} dx$$



Estado II

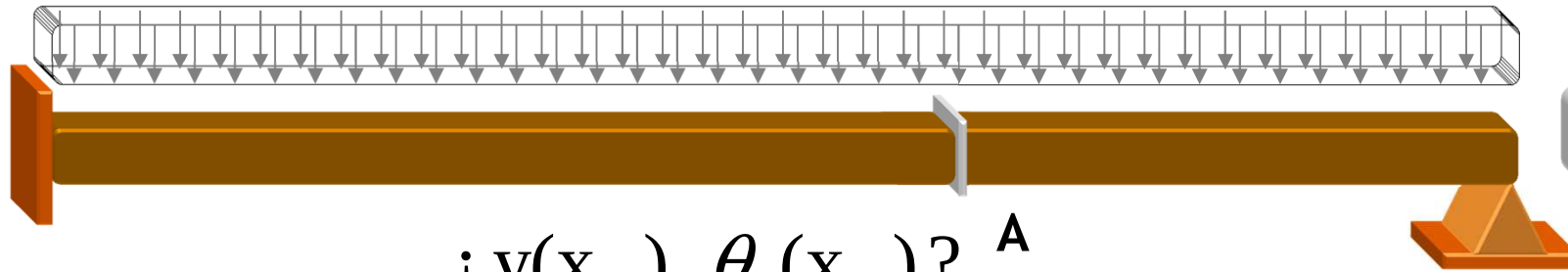
$$\dot{y}(x_A), \theta_z(x_A)?^A$$

Aplicación del TTV
CÁLCULO DE
DESPLAZAMIENTO



$$\sum \left(\vec{F}^I \vec{u}^{II} + \vec{m}^I \vec{\theta}^{II} \right) = \int_0^L \frac{M_z^I(x) M_z^{II}(x)}{EI_z} dx$$

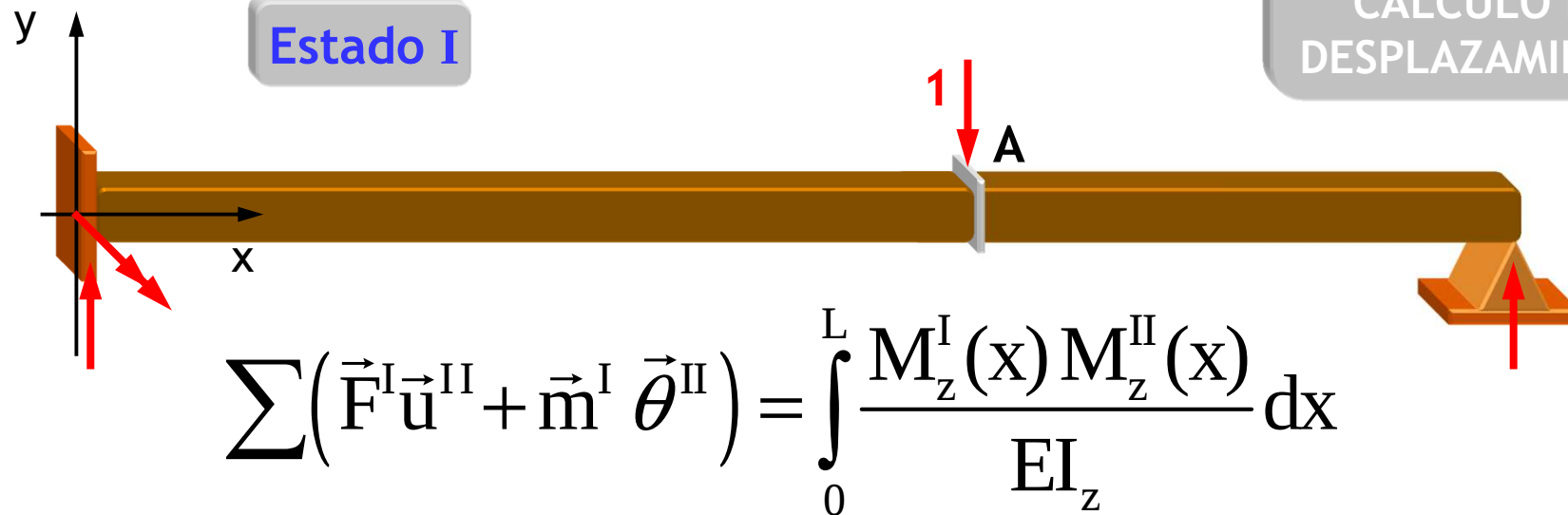
$$\sum_i \cancel{R_i} \cdot 0 - 1 y(x_A) = \int_0^L \frac{M_z^I(x) M_z^{II}(x)}{EI_z} dx$$



Estado II

¿ $y(x_A)$, $\theta_z(x_A)$? ^A

Aplicación del TTV
CÁLCULO DE
DESPLAZAMIENTO

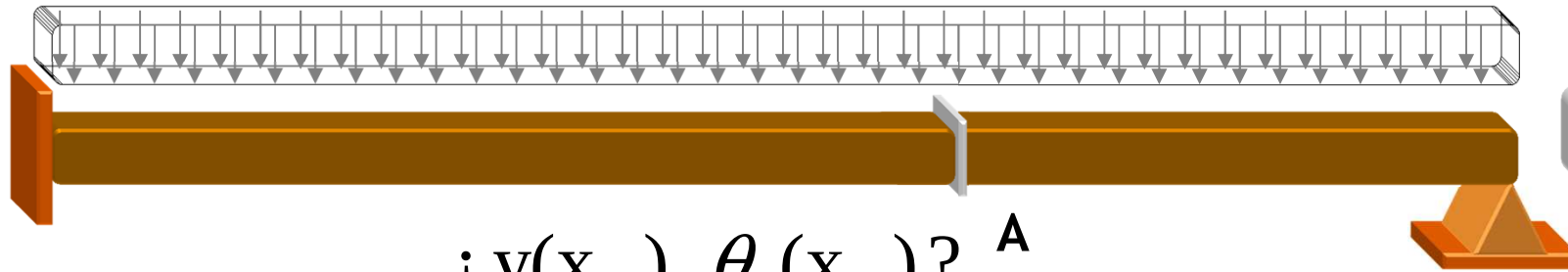


$$\sum \left(\vec{F}^I \vec{u}^{II} + \vec{m}^I \vec{\theta}^{II} \right) = \int_0^L \frac{M_z^I(x) M_z^{II}(x)}{EI_z} dx$$

$$-1y(x_A) = \int_0^L \frac{M_z^I(x) M_z^{II}(x)}{EI_z} dx$$

¿Resolución de
problema hiperestático?

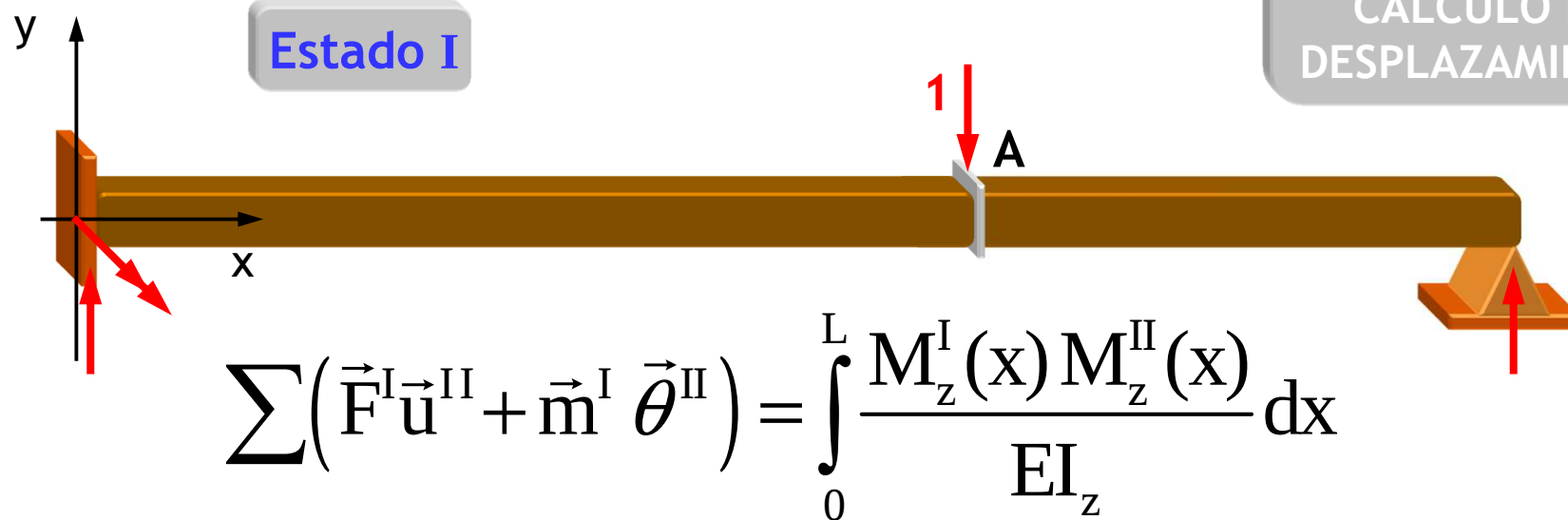




Estado II

¿ $y(x_A)$, $\theta_z(x_A)$? ^A

Aplicación del TTV
CÁLCULO DE
DESPLAZAMIENTO



Estado I

$$\sum (\vec{F}^I \vec{u}^{II} + \vec{m}^I \vec{\theta}^{II}) = \int_0^L \frac{M_z^I(x) M_z^{II}(x)}{EI_z} dx$$

$$-1y(x_A) = \int_0^L \frac{M_z^I(x) M_z^{II}(x)}{EI_z} dx$$

¿Res
problem

NO

e
ático?



$$-1y(x_A) = \int_0^L \frac{M_z^I(x) M_z^{II}(x)}{EI_z} dx$$

Aplicación del TTV
CÁLCULO DE
DESPLAZAMIENTO

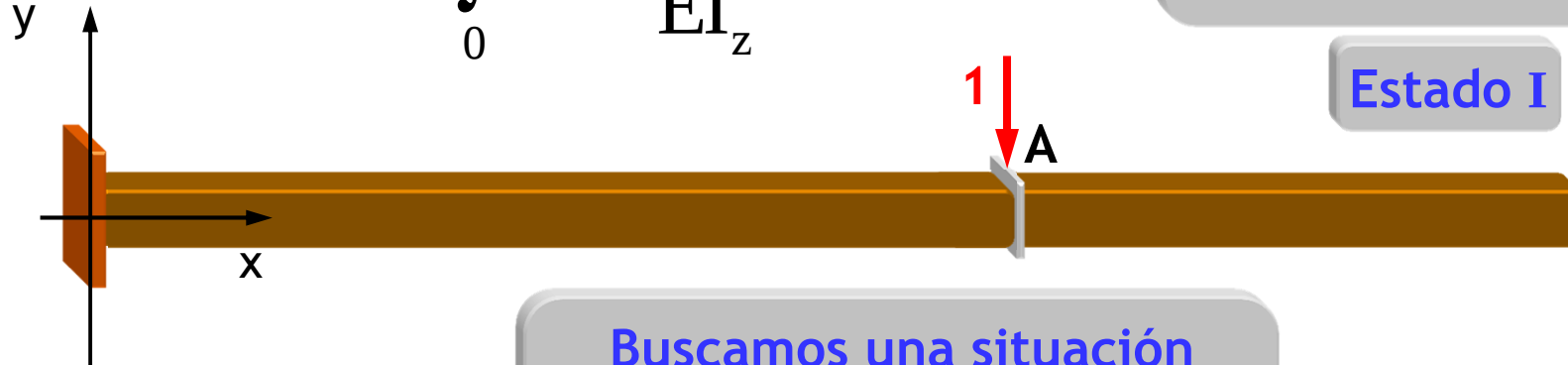
Estado I

Buscamos una situación
de equilibrio contenida en el
sistema hiperestático

$$-1y(x_A) = \int_0^L \frac{M_z^I(x) M_z^{II}(x)}{EI_z} dx$$

Aplicación del TTV
CÁLCULO DE
DESPLAZAMIENTO

Estado I



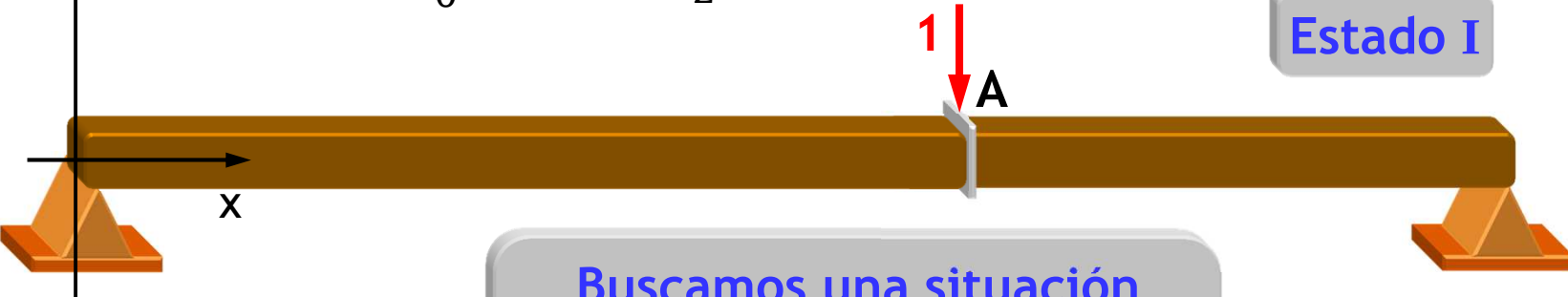
Buscamos una situación
de equilibrio contenida en el
sistema hiperestático

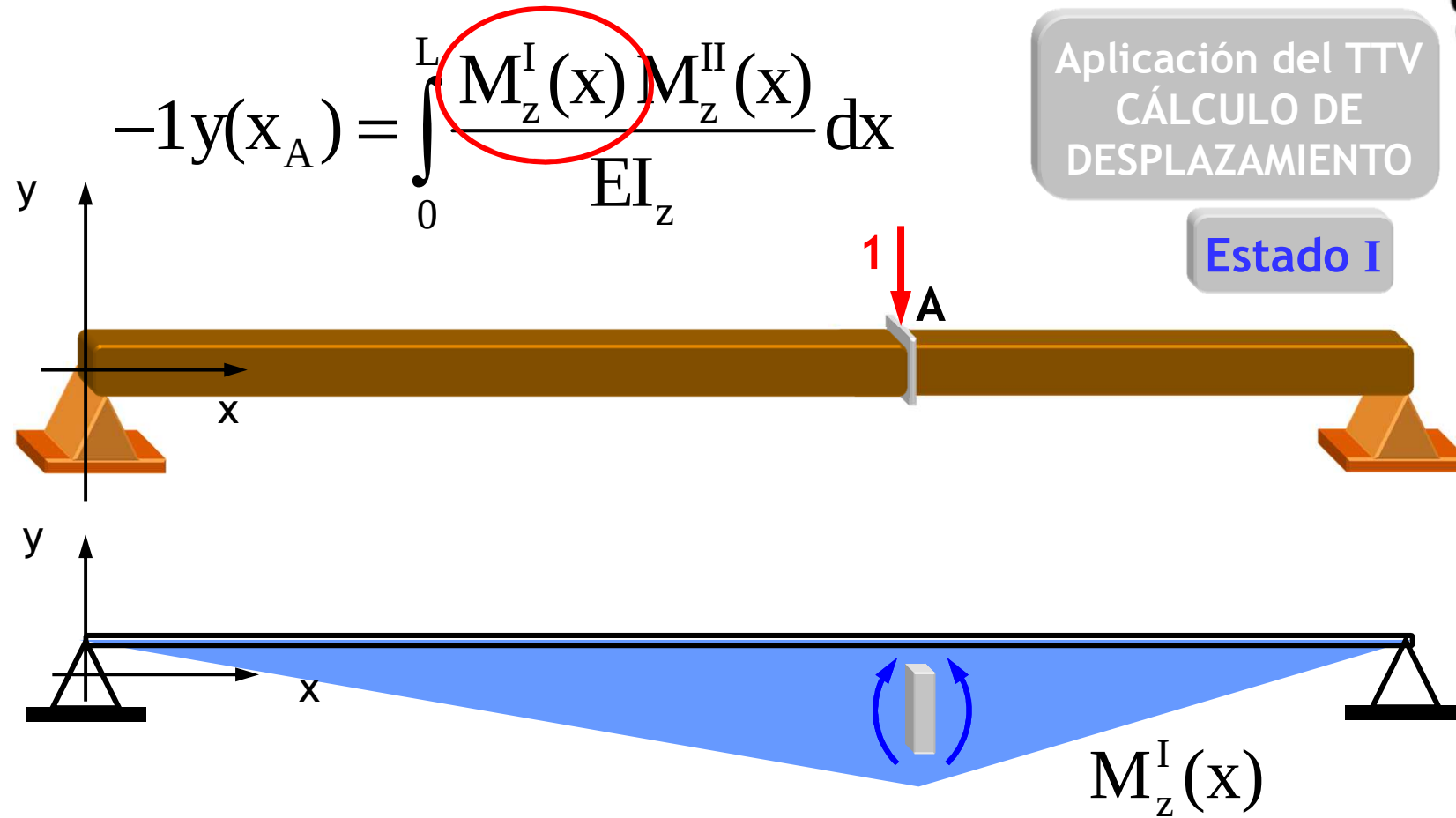
$$-1y(x_A) = \int_0^L \frac{M_z^I(x) M_z^{II}(x)}{EI_z} dx$$

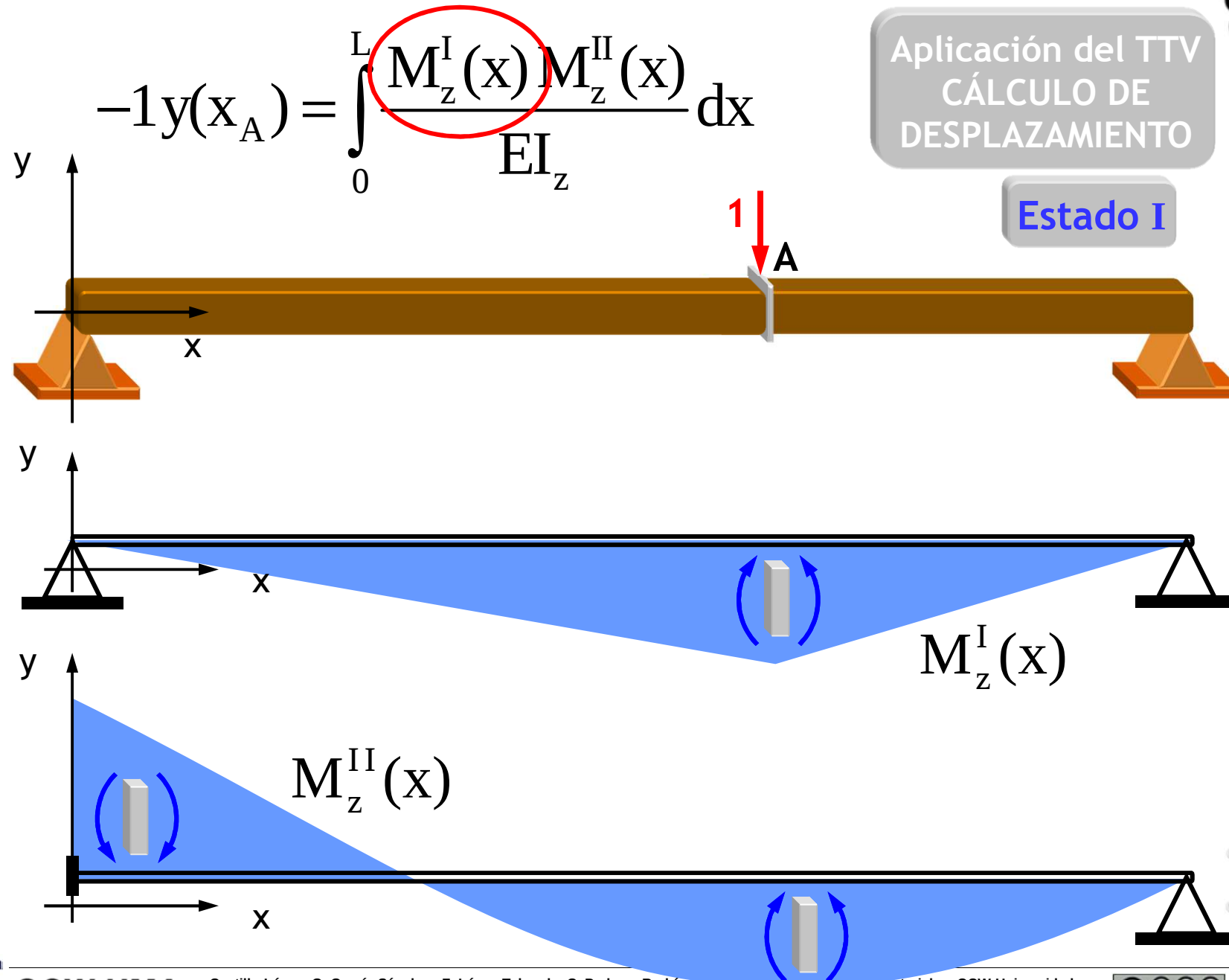
Aplicación del TTV
CÁLCULO DE
DESPLAZAMIENTO

Estado I

Buscamos una situación
de equilibrio contenida en el
sistema hiperestático



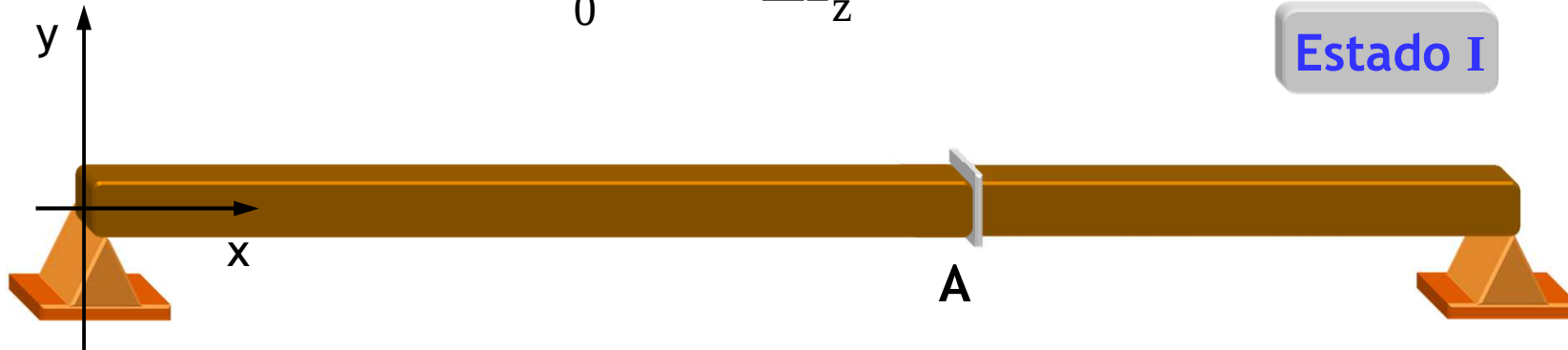




$$\sum \left(\vec{F}^I \vec{u}^{II} + \vec{m}^I \vec{\theta}^{II} \right) = \int_0^L \frac{M_z^I(x) M_z^{II}(x)}{EI_z} dx$$

Aplicación del TTV
CÁLCULO DE GIRO

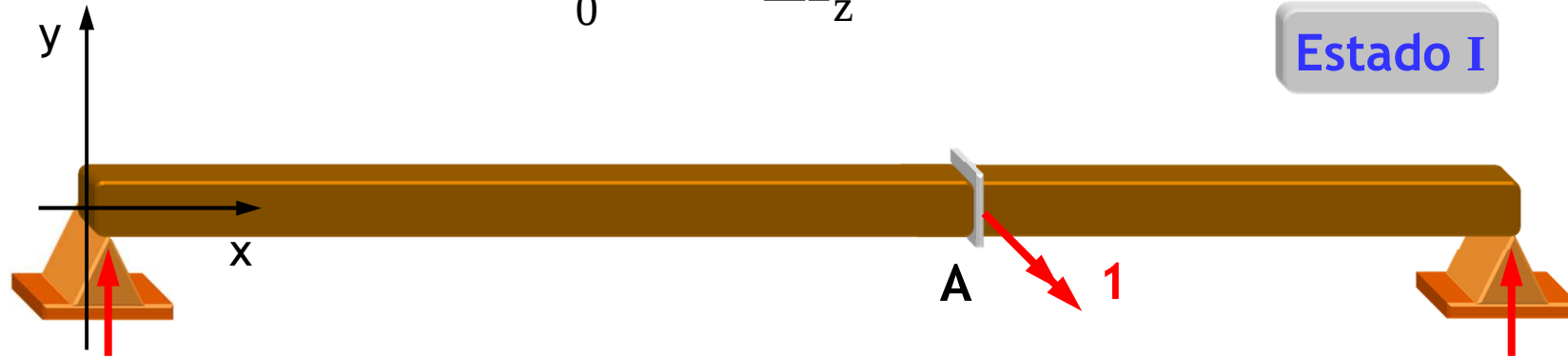
Estado I



$$\sum \left(\vec{F}^I \vec{u}^{II} + \vec{m}^I \vec{\theta}^{II} \right) = \int_0^L \frac{M_z^I(x) M_z^{II}(x)}{EI_z} dx$$

Aplicación del TTV
CÁLCULO DE GIRO

Estado I



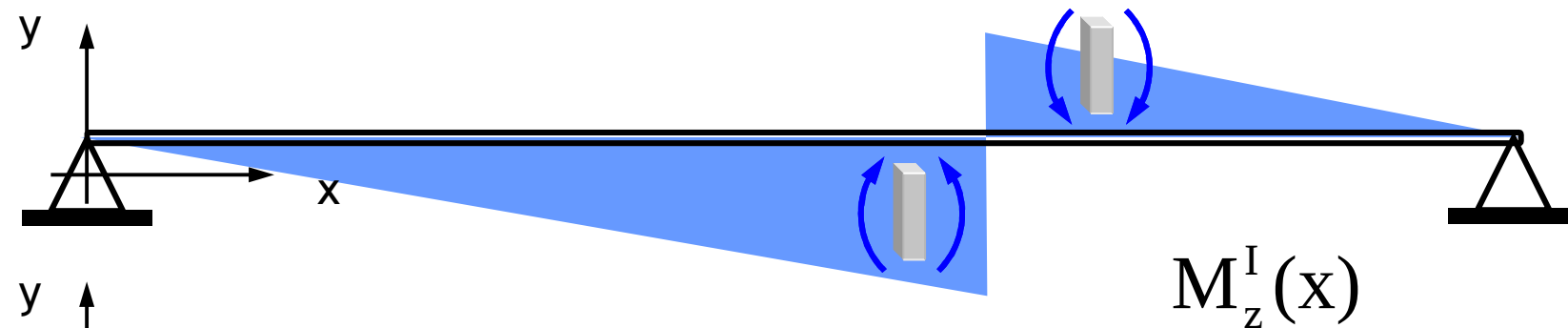
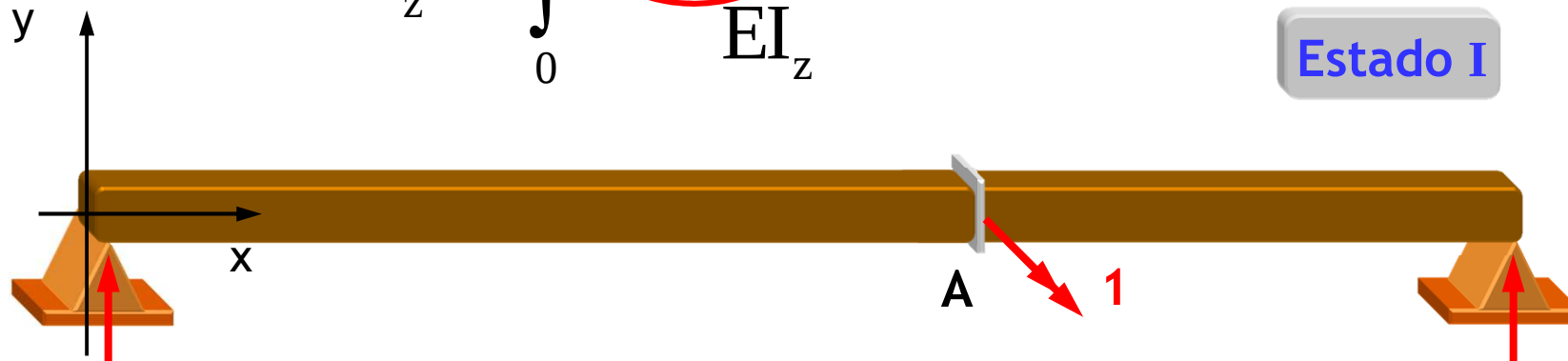
$$1 \theta_z^{II} = \int_0^L \frac{M_z^I(x) M_z^{II}(x)}{EI_z} dx$$



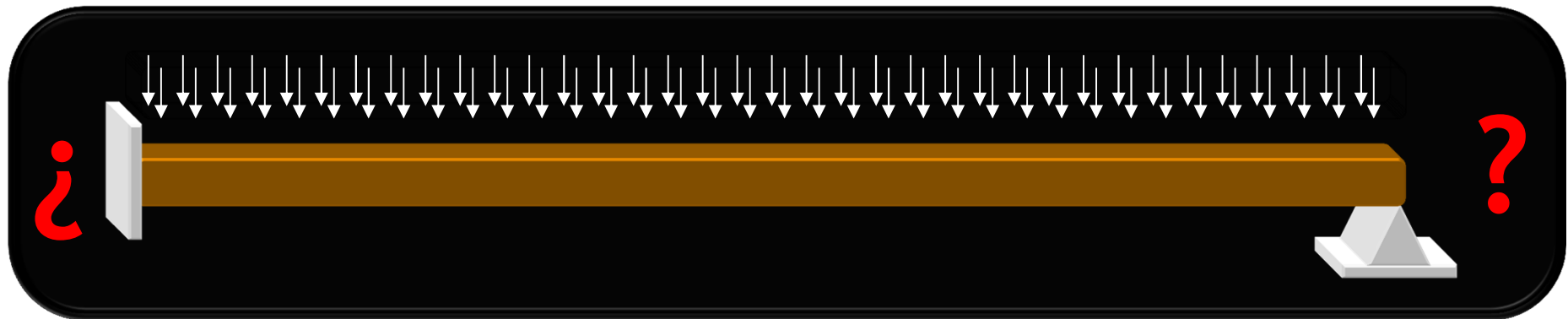
$$1 \theta_z^{II} = \int_0^L \frac{M_z^I(x) M_z^{II}(x)}{EI_z} dx$$

Aplicación del TTV
CÁLCULO DE GIRO

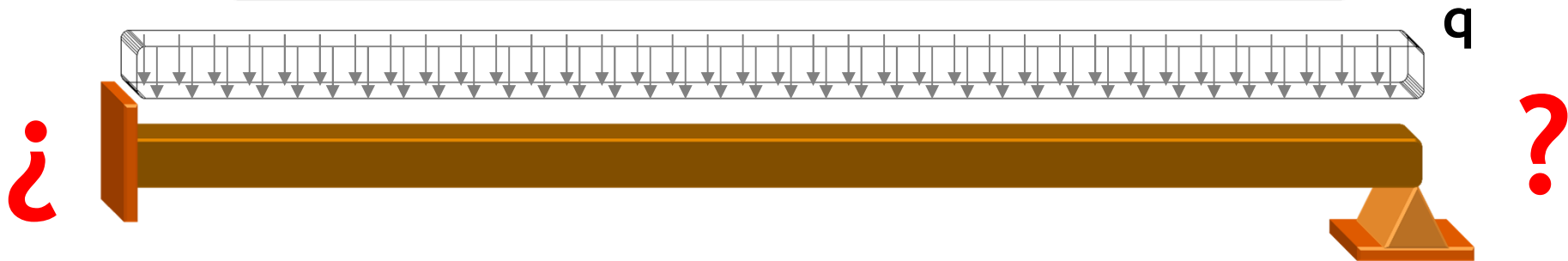
Estado I



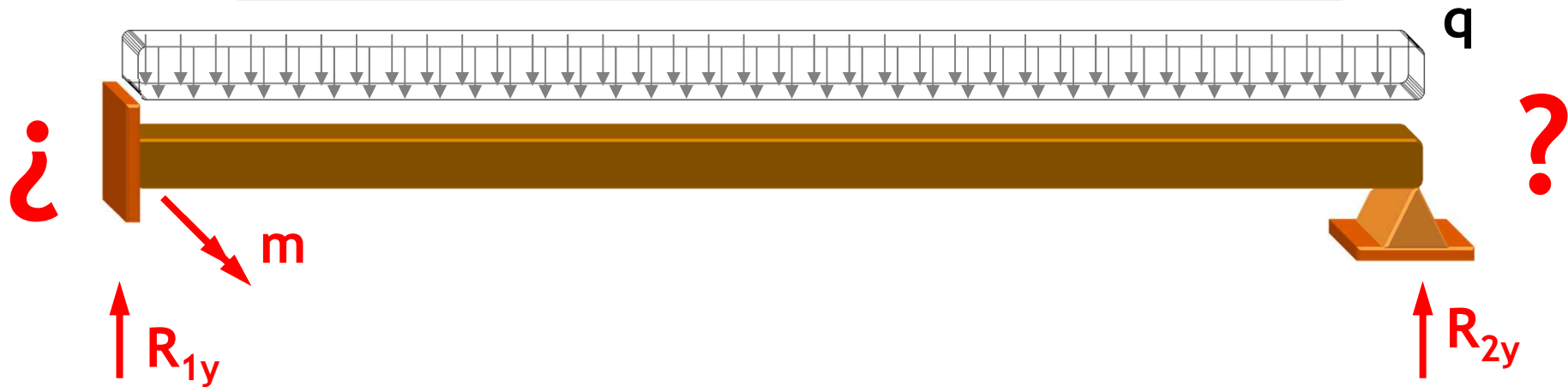
Aplicación del TTV al cálculo de incógnitas hiperestáticas



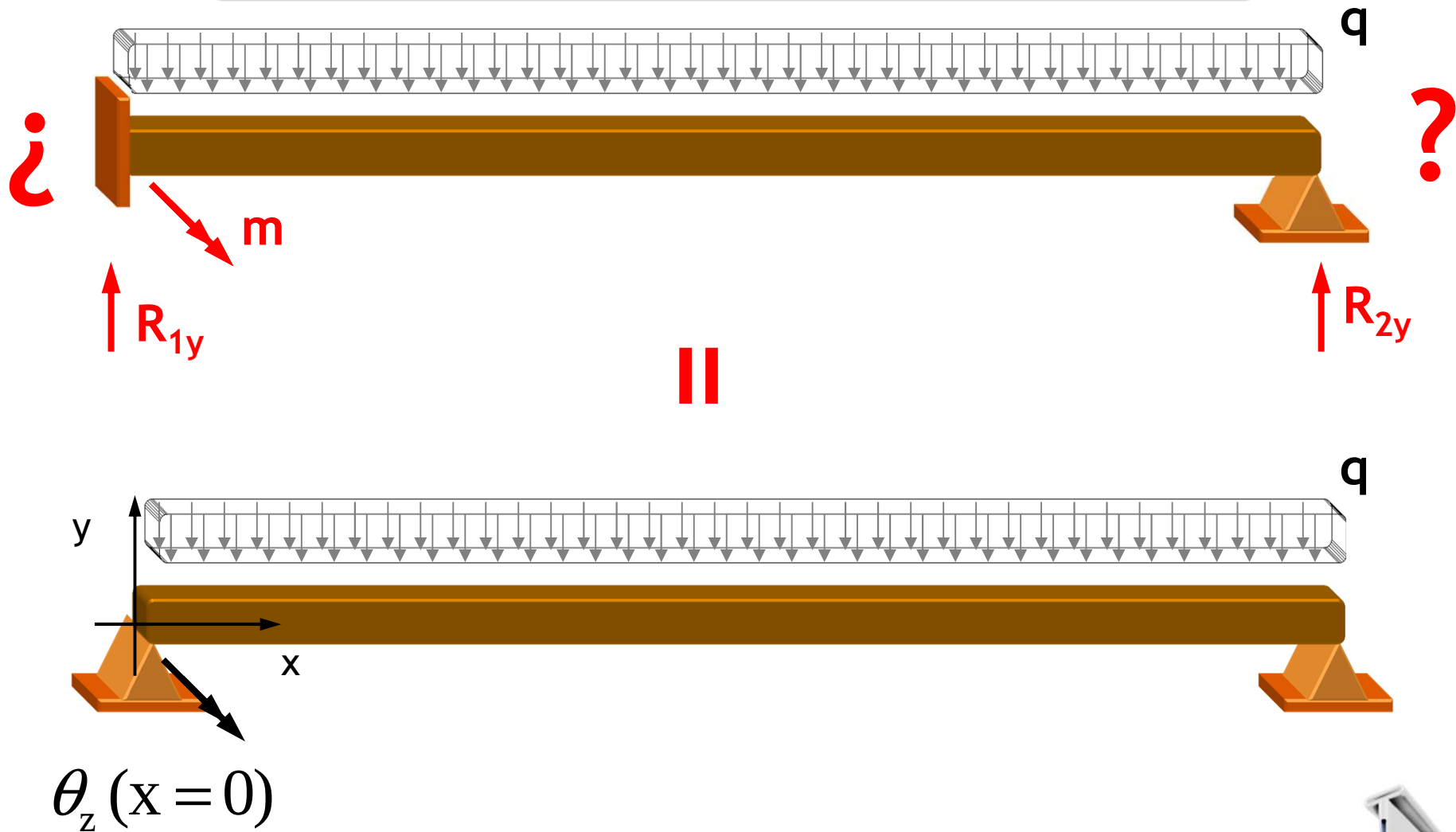
Aplicación del TTV al cálculo de incógnitas hiperestáticas



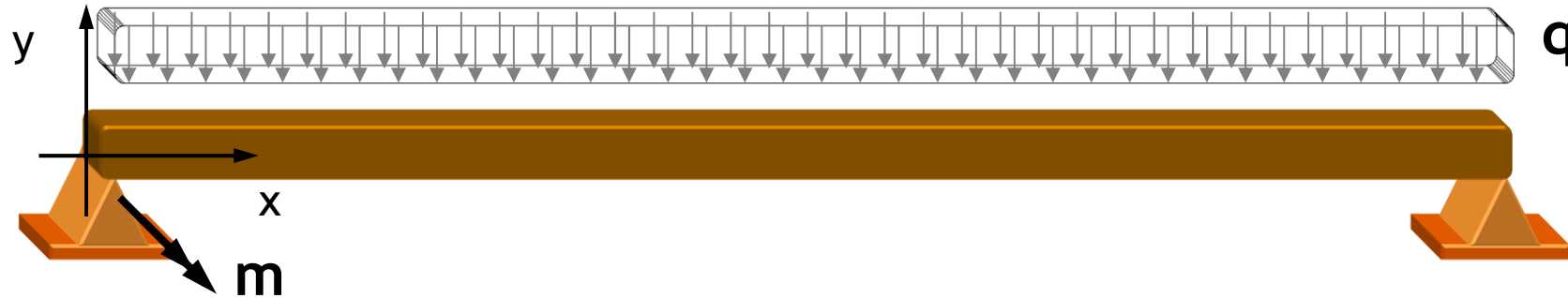
Aplicación del TTV al cálculo de incógnitas hiperestáticas



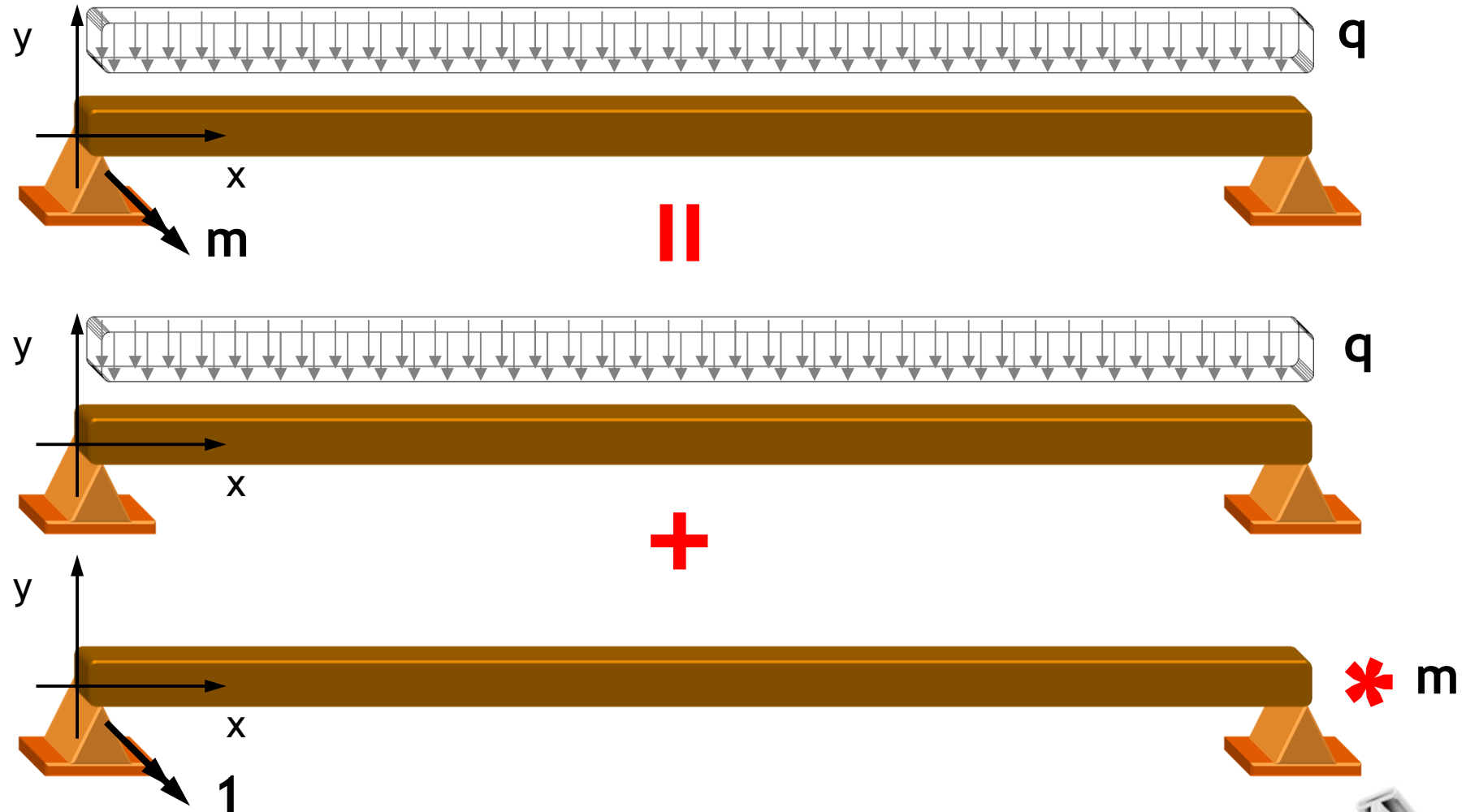
Aplicación del TTV al cálculo de incógnitas hiperestáticas



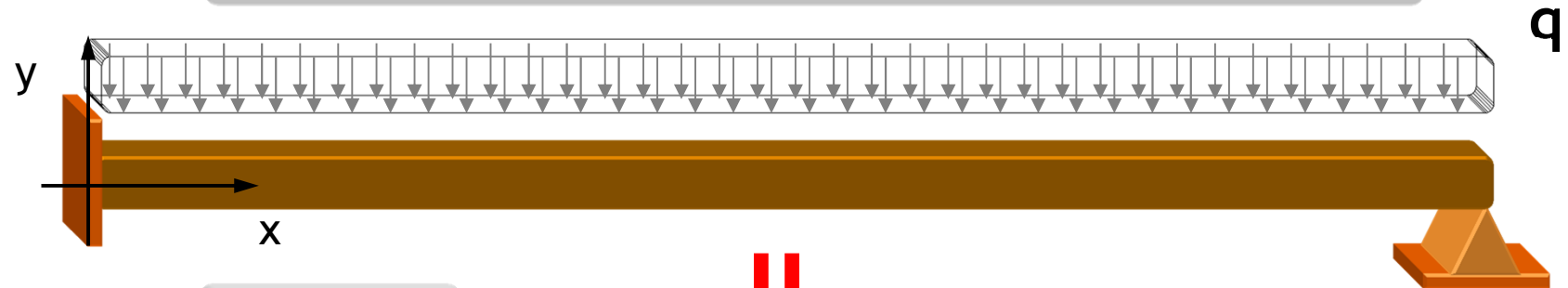
Aplicación del TTV al cálculo de incógnitas hiperestáticas



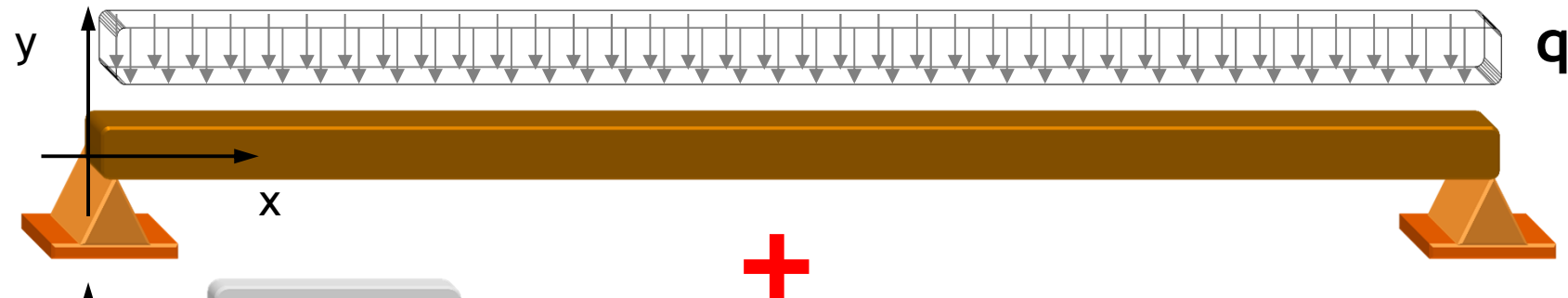
Aplicación del TTV al cálculo de incógnitas hiperestáticas



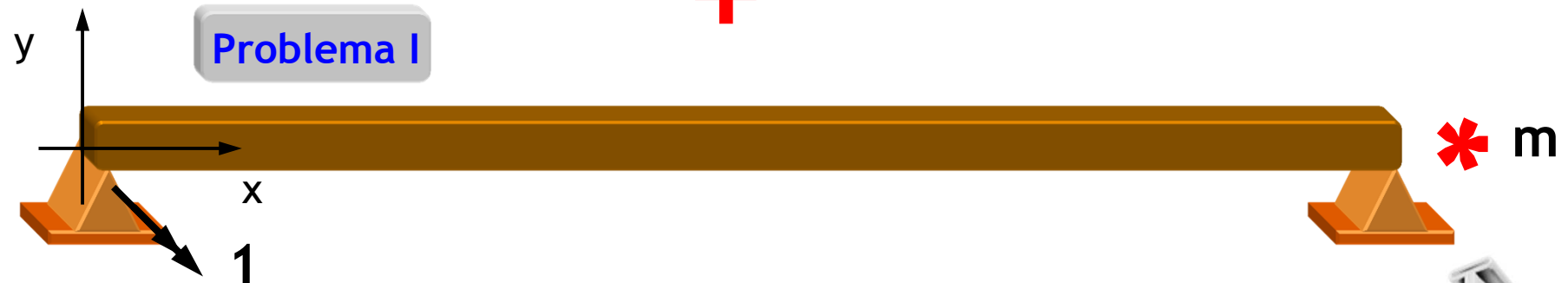
Aplicación del TTV al cálculo de incógnitas hiperestáticas



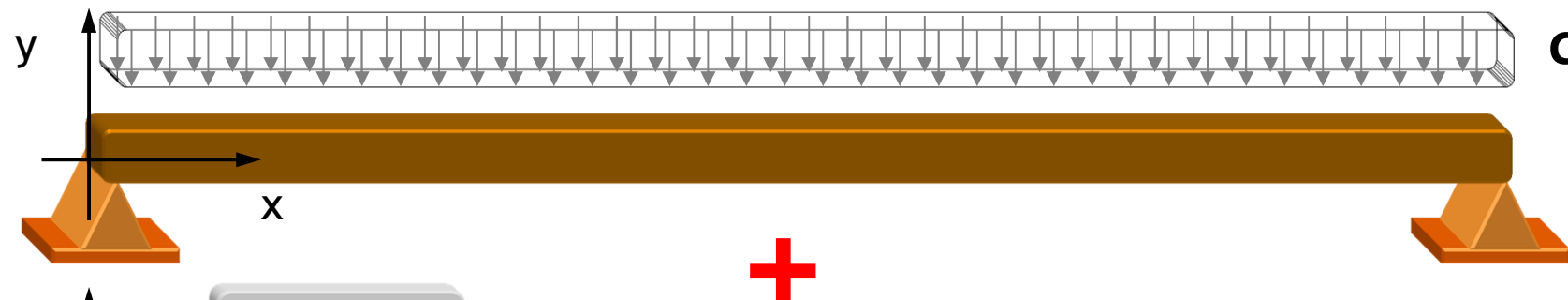
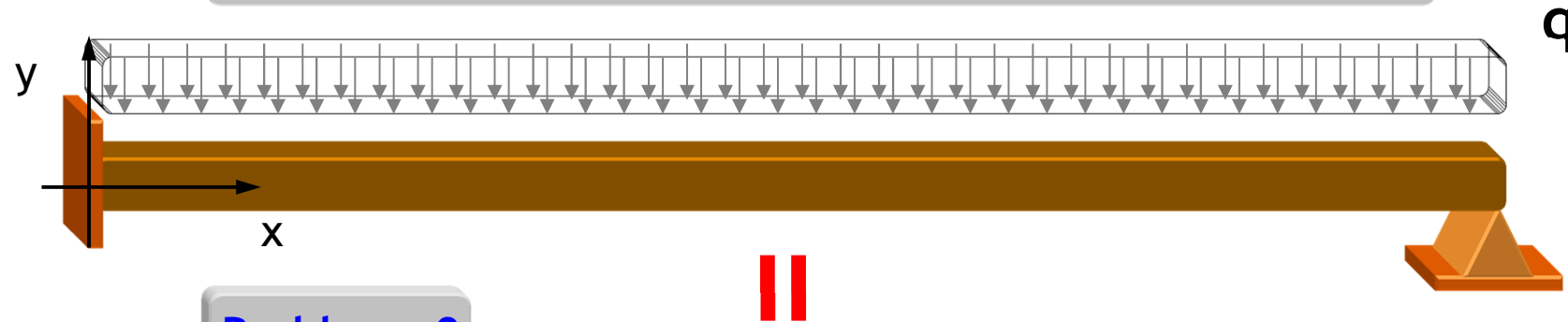
Problema 0



Problema I



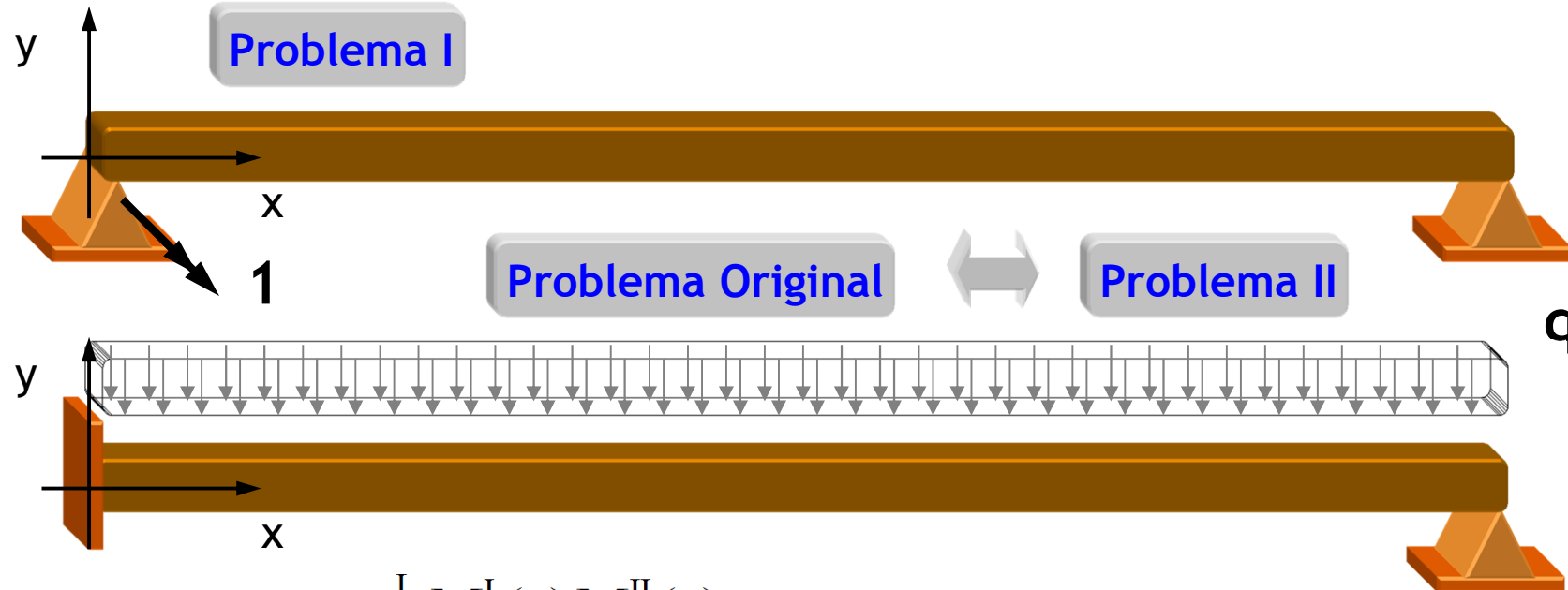
Aplicación del TTV al cálculo de incógnitas hiperestáticas



$$E^{\text{original}} = E^0 + m E^I$$



Aplicación del TTV al cálculo de incógnitas hiperestáticas



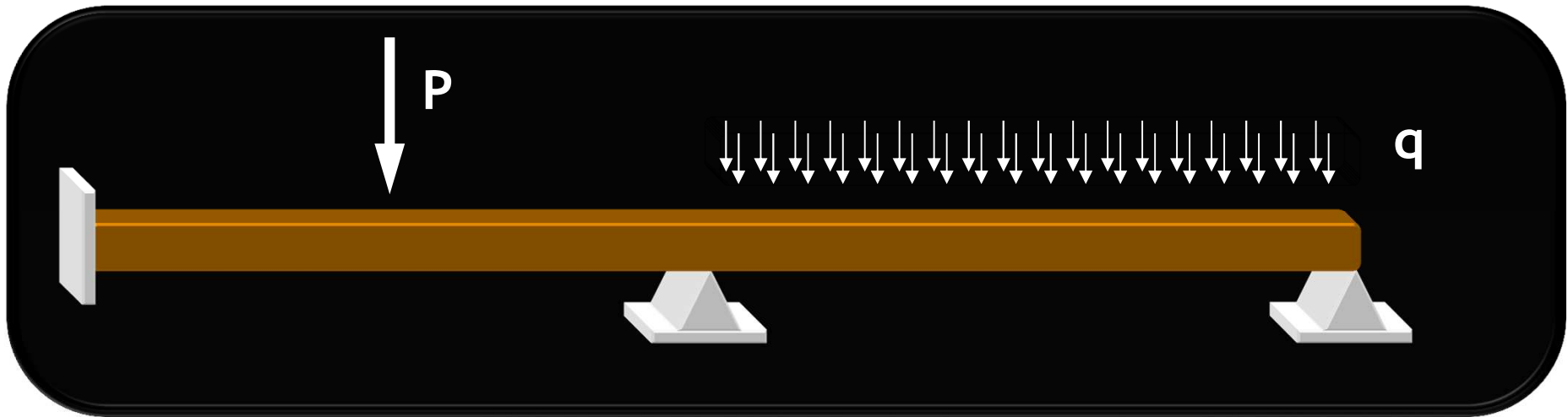
$$\sum (\vec{F}^I \vec{u}^{II} + \vec{m}^I \vec{\theta}^{II}) = \int_0^L \frac{M_z^I(x) M_z^{II}(x)}{EI_z} dx$$

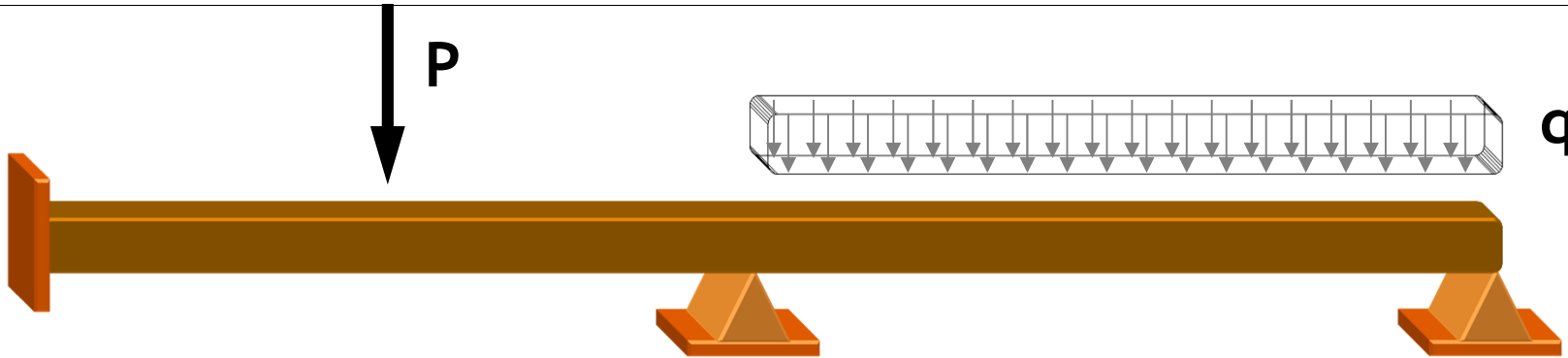
$$1\theta_z^{\text{original}} = \int_0^L \frac{M_z^I(x) (M_z^0(x) + m M_z^I(x))}{EI_z} dx$$

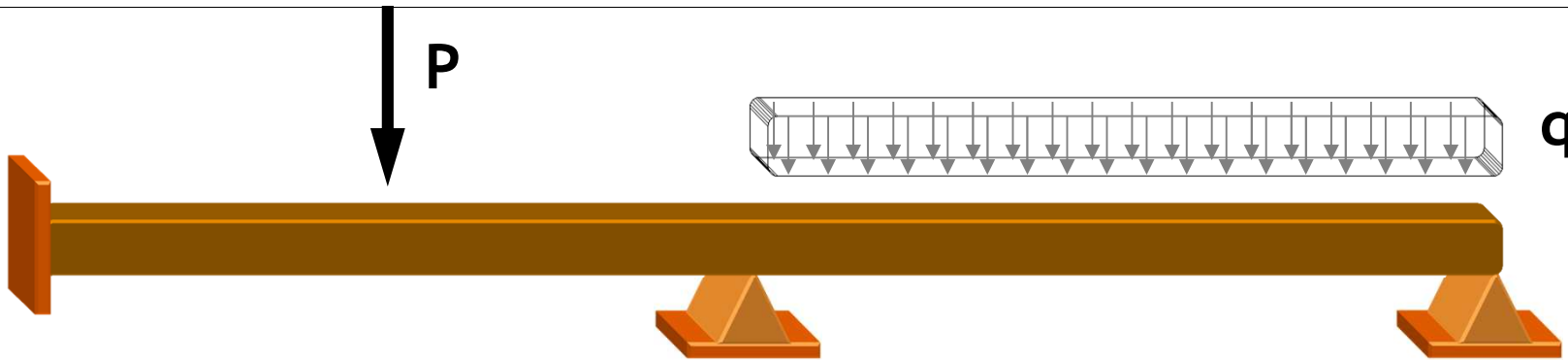
$$\int_0^L \frac{M_z^I(x) M_z^0(x)}{EI_z} dx + m \int_0^L \frac{(M_z^I(x))^2}{EI_z} dx = 0$$



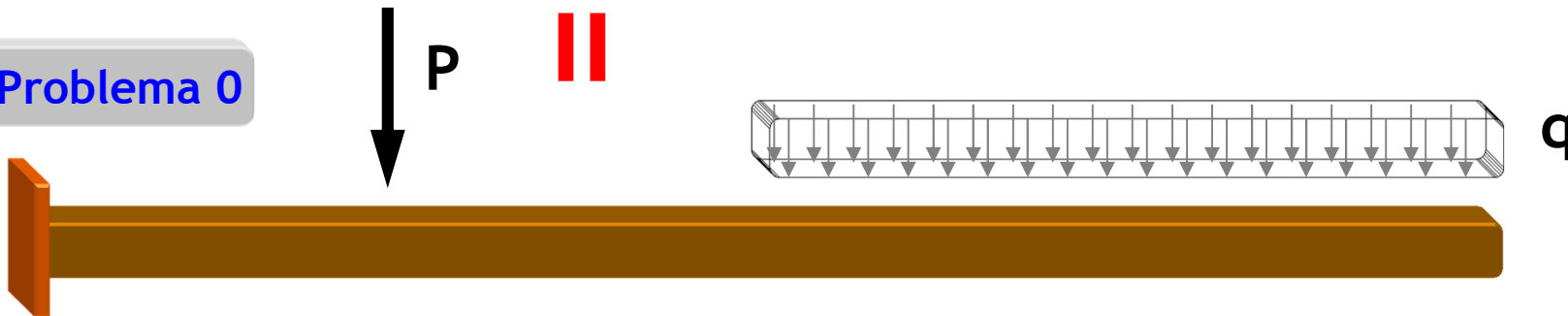
Otro ejemplo



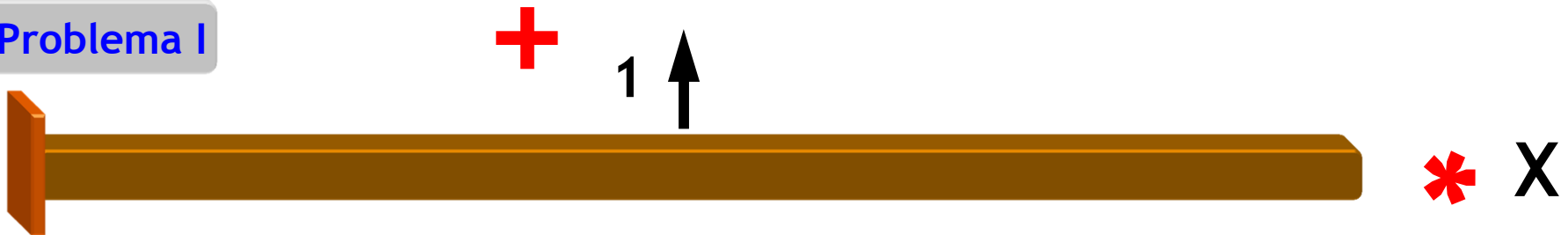




Problema 0



Problema I

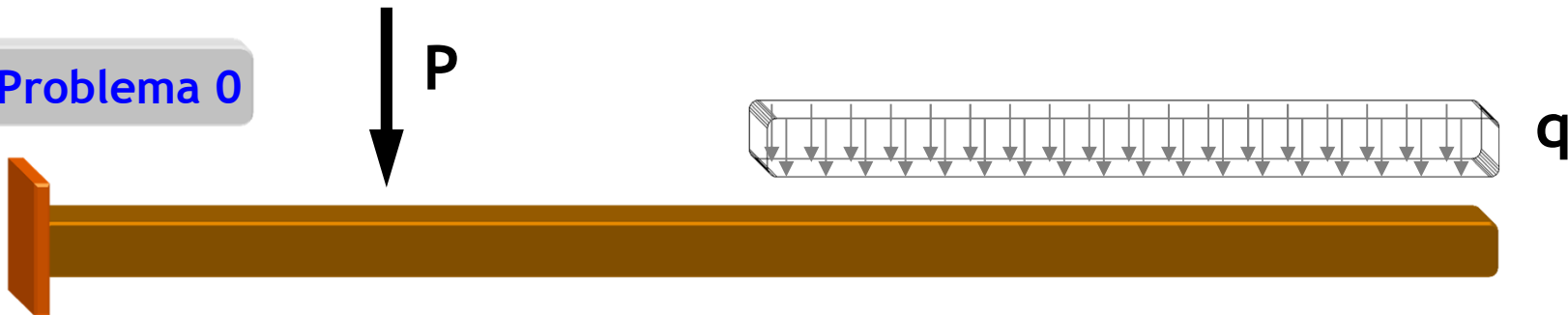


Problema II

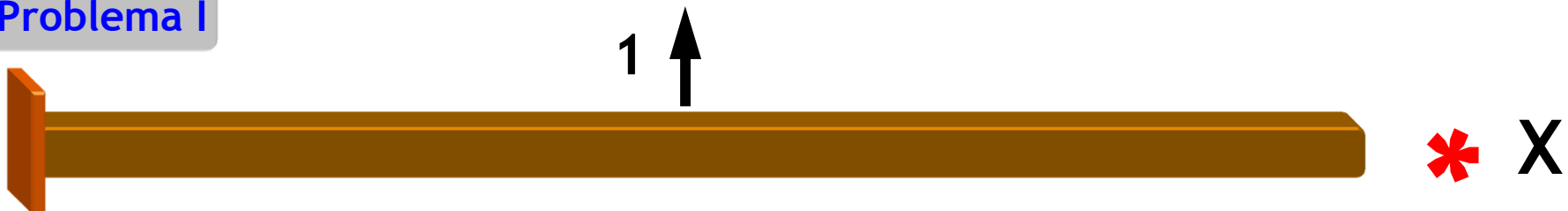


$$E^{\text{original}} = E^0 + X E^{\text{I}} + Y E^{\text{II}}$$

Problema 0



Problema I



Problema II



$$E^{\text{original}} = E^0 + X E^I + Y E^{II}$$

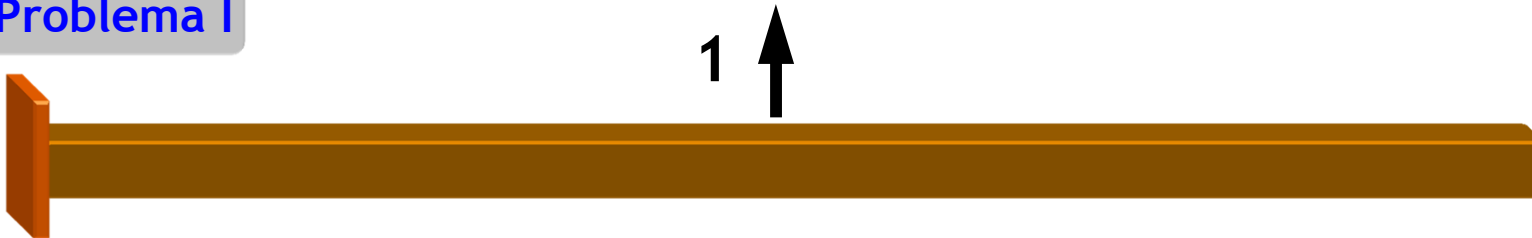
TTV I/Original

$$0 = \int_0^L \frac{M_z^I(x) (M_z^0(x) + X M_z^I(x) + Y M_z^{II}(x))}{EI_z} dx$$

TTV II/Original

$$0 = \int_0^L \frac{M_z^{II}(x) (M_z^0(x) + X M_z^I(x) + Y M_z^{II}(x))}{EI_z} dx$$

Problema I



Problema II

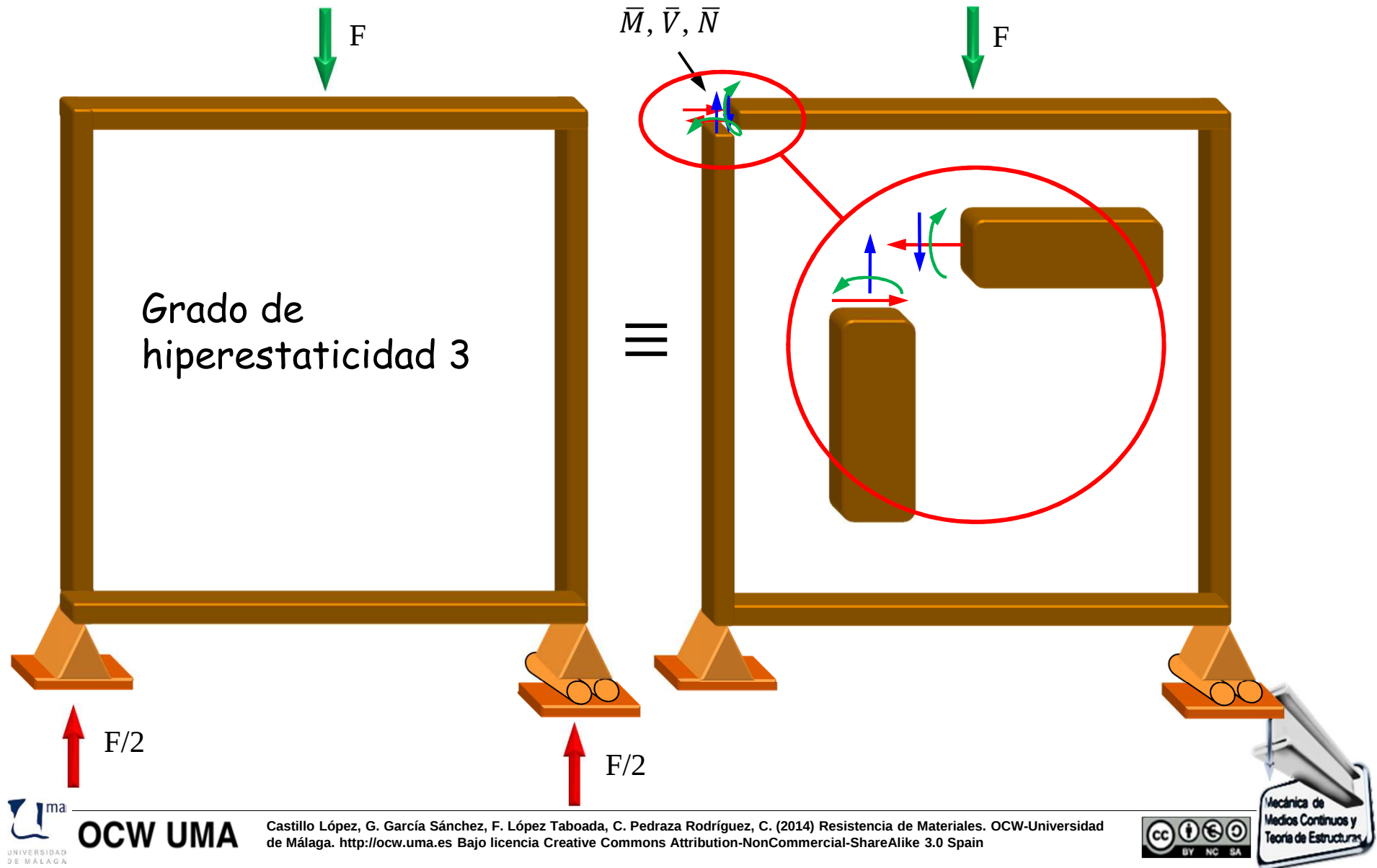


Aplicación del PTV a sistemas internamente HIPERESTÁTICOS.

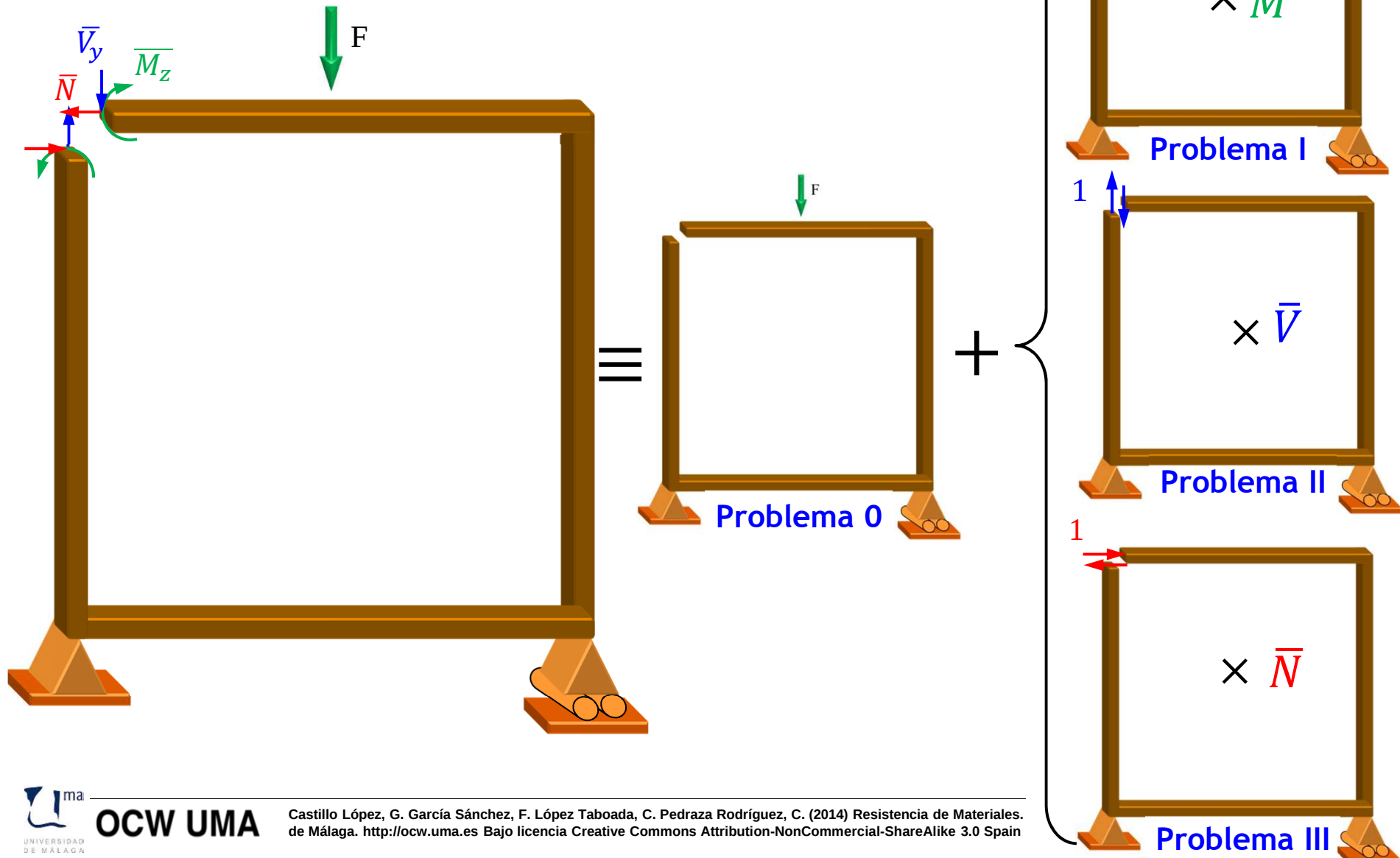
¿ $\bar{M}$, $\bar{V}$, $\bar{N}$?



Aplicación del PTV a sistemas internamente HIPERESTÁTICOS.



Aplicación del PTV a sistemas internamente HIPERESTÁTICOS.



Aplicación del PTV a sistemas internamente HIPERESTÁTICOS.

TTV I/Original

$$0 = \sum_b \left(\int_0^{L_b} \frac{M_Z^I(x) [M_Z^0(x) + \bar{M} M_Z^I(x) + \bar{V} M_Z^{II}(x) + \bar{N} M_Z^{III}(x)]}{EI_b} dx + \int_0^{L_b} \frac{N_Z^I(x) [N_Z^0(x) + \bar{M} N_Z^I(x) + \bar{V} N_Z^{II}(x) + \bar{N} N_Z^{III}(x)]}{EA_b} dx \right)$$

TTV II/Original

$$0 = \sum_b \left(\int_0^{L_b} \frac{M_Z^{II}(x) [M_Z^0(x) + \bar{M} M_Z^I(x) + \bar{V} M_Z^{II}(x) + \bar{N} M_Z^{III}(x)]}{EI_b} dx + \int_0^{L_b} \frac{N_Z^{II}(x) [N_Z^0(x) + \bar{M} N_Z^I(x) + \bar{V} N_Z^{II}(x) + \bar{N} N_Z^{III}(x)]}{EA_b} dx \right)$$

TTV III/Original

$$0 = \sum_b \left(\int_0^{L_b} \frac{M_Z^{III}(x) [M_Z^0(x) + \bar{M} M_Z^I(x) + \bar{V} M_Z^{II}(x) + \bar{N} M_Z^{III}(x)]}{EI_b} dx + \int_0^{L_b} \frac{N_Z^{III}(x) [N_Z^0(x) + \bar{M} N_Z^I(x) + \bar{V} N_Z^{II}(x) + \bar{N} N_Z^{III}(x)]}{EI_b} dx \right)$$