

# Curso: HORMIGÓN ESTRUCTURAL 1

## Práctico 5 Análisis de rotura

Agustín Vidal (avidal@fing.edu.uy)

1<sup>er</sup> Semestre - 2024

Universidad de la República - Uruguay



UNIVERSIDAD  
DE LA REPUBLICA  
URUGUAY

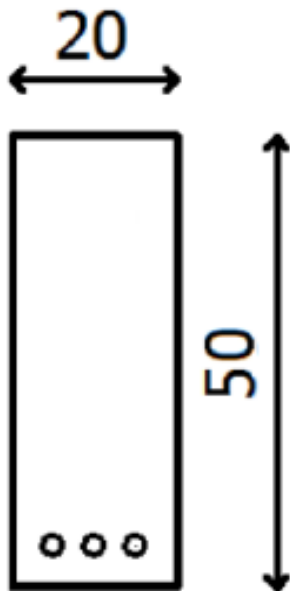
# Objetivos

- **Analizar el proceso de rotura de una viga simplemente armada.**
- **Construir el diagrama Momento – Curvatura.**
- **Repasar los conceptos de cuantía mecánica y cuantía geométrica.**

# Proceso de carga y rotura

En el proceso de carga la sección más solicitada pasa por tres estados diferentes:

- **Estado I** (materiales en comportamiento elástico-lineal): Tensiones proporcionales a las deformaciones. El hormigón colabora a tracción.
- **Estado II** (hormigón fisurado): Cuando se alcanza la resistencia a tracción del hormigón, la pieza se fisura. Nuevo equilibrio, con la sección fisurada (el hormigón no colabora a tracción). Este estado se sub-divide en dos:
  - Estado IIa: Fase inicial, cuando ambos materiales continúan en el tramo lineal.
  - Estado IIb: Cuando por lo menos uno de los materiales sale del tramo lineal.
- **Estado III** (pre-rotura): límite del estado anterior, con uno de los materiales en su deformación máxima. Normalmente, la línea neutra sube lo máximo posible, y se alcanza el brazo de par máximo ( $z$  máximo).



- **Materiales:**

- $f_{ck} = 30$  MPa
- $f_{yk} = 500$  MPa
- $E_s = 200$  GPa

- **Recubrimiento mecánico:**

- $r = 50$  mm

- **Armadura:**

- $2\phi 16 + 1\phi 20$  ( $7.16$  cm<sup>2</sup>)

### Cálculo de resistencias de diseño:

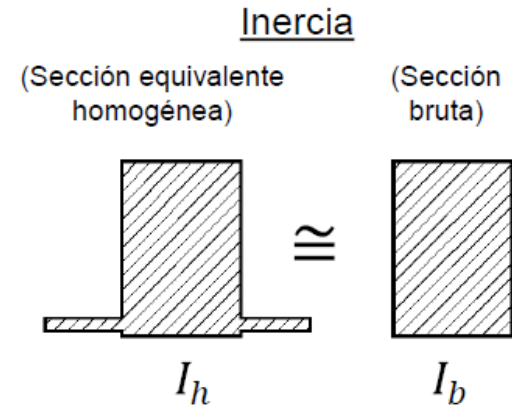
- $f_{cd} = 30$  MPa / 1.5 = 20 MPa
- $f_{yd} = 500$  MPa / 1.15 = 434.78 MPa

### Cálculo del módulo elástico del hormigón (EHE-08 Art. 39.6):

- $E_{cm} = 8500 \sqrt[3]{f_{ck} + 8} = 8500 \sqrt[3]{30 + 8} = 28.58$  GPa

## • Estado I – Pre fisuración

Se utilizará la inercia bruta de la sección  $I_b$  ya que no son considerables las diferencias al homogeneizar la sección para cuantías habituales de acero.



Este estado está comprendido entre  $M = 0$  y  $M = M_{fis}$ , siendo  $M_{fis}$  el momento de fisuración de la sección. **¿Cómo se define  $M_{fis}$ ?**

$f_{ctm,fl}$ : Resistencia media a la flexotracción del hormigón.

Adoptaremos  $f_{ctm,fl} = 0.2 f_{cd} = 4$  MPa

La tensión normal en la fibra más traccionada se halla como:

$$\sigma = \frac{M y}{I_b} \text{ con } y = h/2 \Rightarrow \sigma = \frac{M h}{2 I_b}$$

Igualando la tensión de tracción máxima en la sección a  $f_{ctm,fl}$  obtenemos  $M_{fis}$ .

$$f_{ctm,fl} = \frac{M_{fis} h}{2 I_b} \Rightarrow M_{fis} = \frac{2 I_b f_{ctm,fl}}{h}$$

## • Estado I – Pre fisuración

$$M_{fis} = \frac{2 I_b f_{ctm,fl}}{h}$$

$$I_b = \frac{b h^3}{12} = \frac{0.2 \times 0.5^3}{12} = 2.08 \times 10^{-3} \text{ m}^4$$

$$M_{fis} = \frac{2 \times 2.08 \times 10^{-3} \text{ m}^4 \times 4 \text{ MPa}}{0.50 \text{ m}} = 33.3 \text{ kNm}$$

Relación Momento – Curvatura:

$$\chi = \frac{1}{r} = \frac{M}{EI}$$

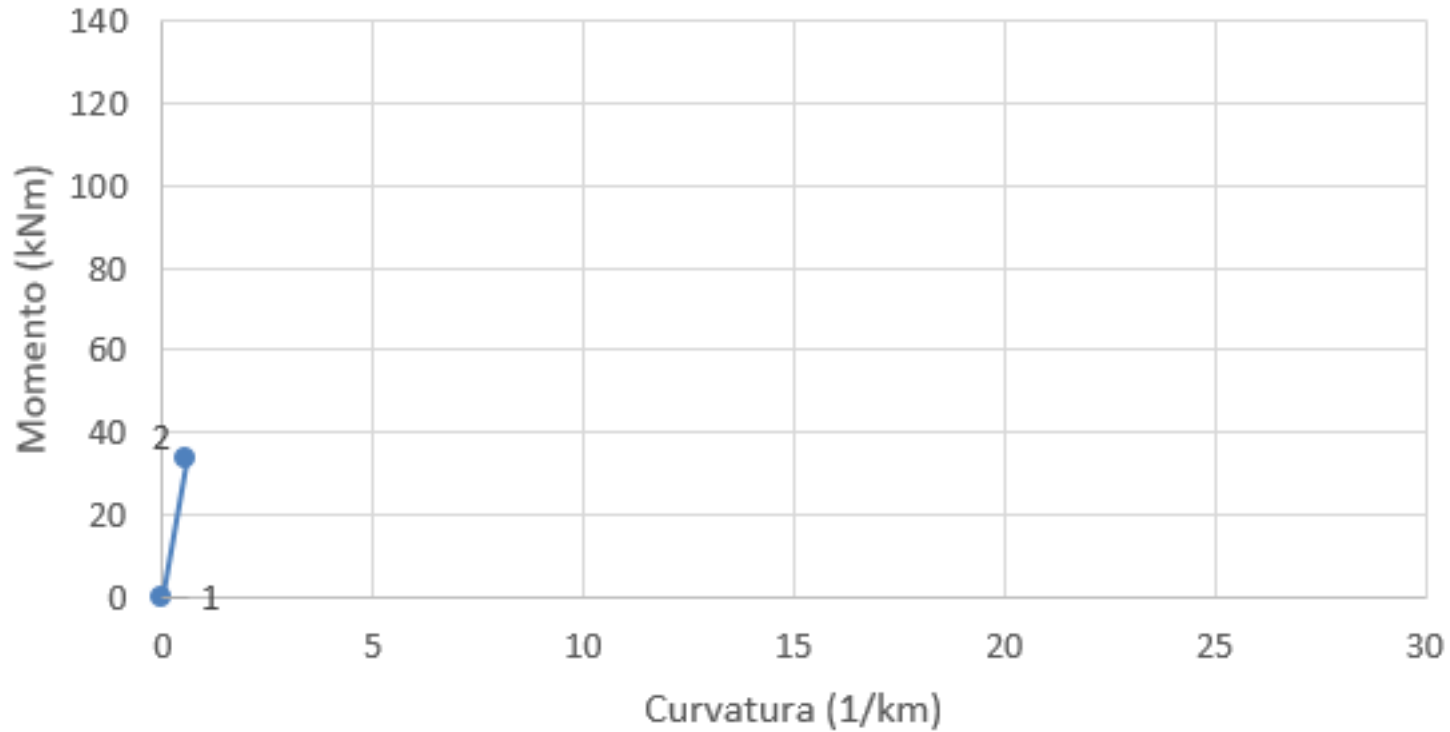
Estado I:  $EI = E_{cm} I_b = cte$  (pendiente del diagrama constante)

– Punto 1 :  $M = 0$

– Punto 2:  $M = M_{fis}, \chi = \frac{M_{fis}}{E_{cm} I_b} = \frac{33.3 \text{ kNm}}{28.58 \text{ GPa} \times 2.08 \times 10^{-3} \text{ m}^4} = 5.6 \times 10^{-4} \text{ m}^{-1}$

- Estado I – Pre fisuración

## Relación Momento - Curvatura



- **Estado IIa – Sección fisurada, comportamiento lineal**

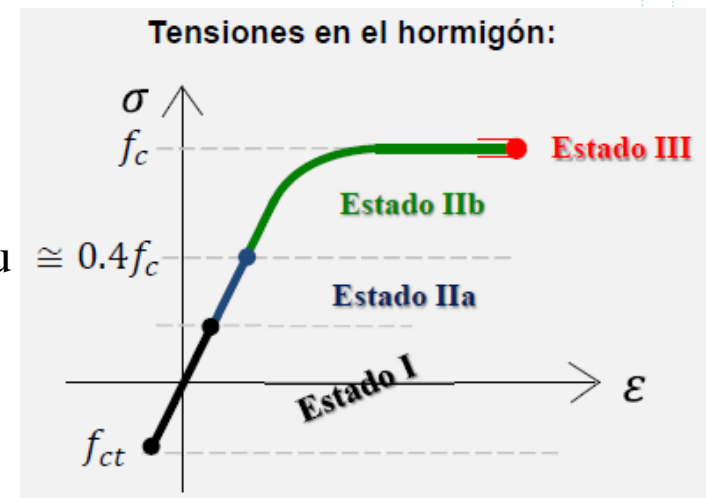
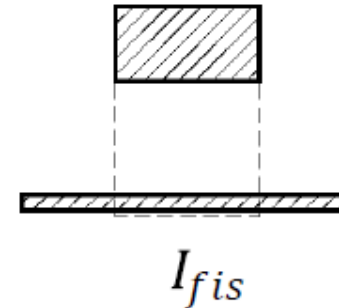
El hormigón ha fisurado y no colabora en el equilibrio de la sección. Se empleará en los cálculos la inercia fisurada homogeneizada a hormigón, que llamaremos  $I_{fis}$ .

Tanto el hormigón como el acero se encuentran dentro de su rango de comportamiento elástico lineal.

Este estado está comprendido entre  $M = M_{fis}$  y  $M = M_y$  ¿A qué corresponde  $M_y$ ?

$M_y$  corresponde al momento en que el acero comienza a fluir por tracción o el hormigón llega a su límite lineal, lo que suceda primero.

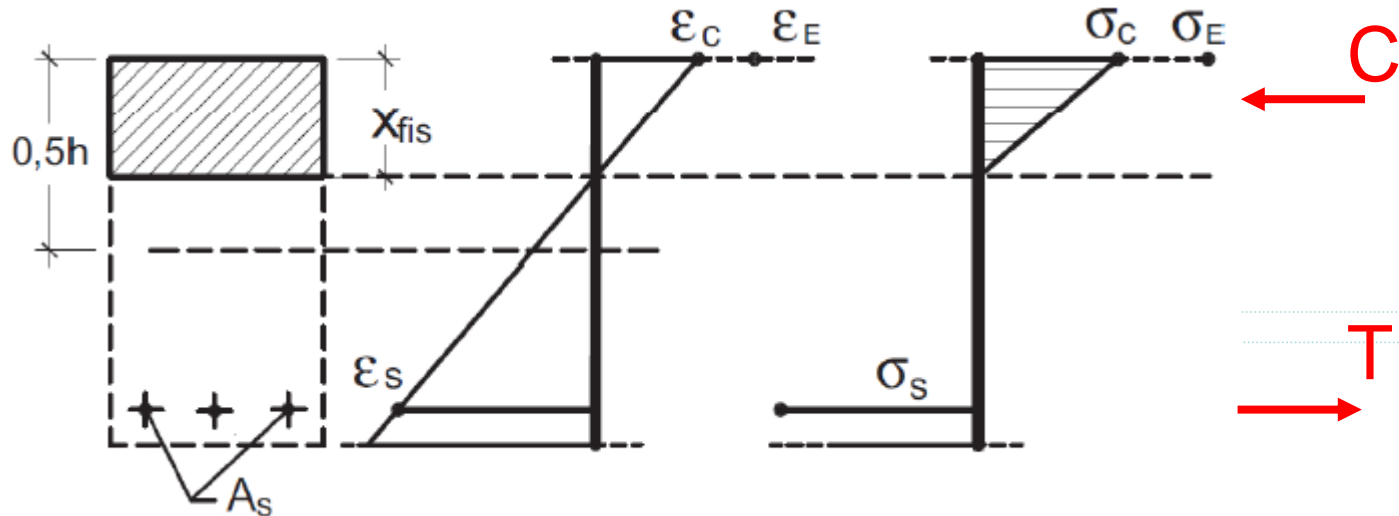
Inercia  
(Sección fisurada,  
equivalente)





- **Estado IIa – Sección fisurada, comportamiento lineal**

Hallamos el momento  $M_y$  para la sección en estudio.



$$C = \frac{\sigma_c x_{fis}}{2} b \text{ Como estamos en comportamiento elástico lineal } C = \frac{E_{cm} \varepsilon_c x_{fis}}{2} b$$

$$T = \sigma_s A_s \text{ Por estar en comportamiento elástico lineal } T = E_s \varepsilon_s A_s$$

Aplicando Thales podemos relacionar  $\varepsilon_c$  y  $\varepsilon_s$ :

$$\frac{\varepsilon_c}{x_{fis}} = \frac{\varepsilon_s}{d - x_{fis}} \Rightarrow \varepsilon_s = \frac{d - x_{fis}}{x_{fis}} \varepsilon_c \Rightarrow T = E_s A_s \frac{d - x_{fis}}{x_{fis}} \varepsilon_c$$

## • Estado IIa – Sección fisurada, comportamiento lineal

Aplicando equilibrio en la sección  $C = T$ , por lo tanto:

$$\frac{E_{cm} \varepsilon_c x_{fis}}{2} b = E_s A_s \frac{d - x_{fis}}{x_{fis}} \varepsilon_c \Rightarrow \frac{E_{cm} b}{2} x_{fis}^2 + E_s A_s x_{fis} - E_s A_s d = 0$$

Despejando se obtiene  $x_{fis} = 12.7$  cm.

Notar que el valor de  $x_{fis}$  es independiente de las deformaciones y las tensiones de la sección o sea que es independiente del momento externo aplicado (la profundidad de la línea neutra es constante como sucedía en el estado I).

Conocida  $x_{fis}$  podemos hallar el valor de la inercia fisurada homogeneizada  $I_{fis}$ .

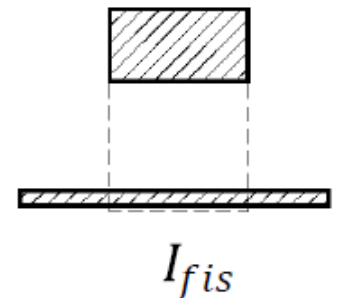
Para hallar el baricentro de la sección homogeneizada, medido desde la cara superior de la sección:

$$x_G = \frac{bx_{fis} \times x_{fis}/2 + nA_s d}{bx_{fis} + nA_s} = 12.7 \text{ cm} = x_{fis}$$

$$n = \frac{E_s}{E_{cm}}$$

¿Siempre coinciden  $x_G$  y  $x_{fis}$ ?

Inercia  
(Sección fisurada,  
equivalente)



- **Estado IIa – Sección fisurada, comportamiento lineal**

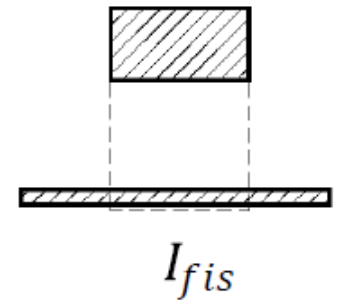
$$I_{fis} = \frac{b x_{fis}^3}{12} + b x_{fis} \left(\frac{x_{fis}}{2}\right)^2 + n A_s (d - x_{fis})^2 = 65.96 \times 10^{-5} \text{ m}^4$$

Relación Momento – Curvatura:

$$\chi = \frac{1}{r} = \frac{M}{EI}$$

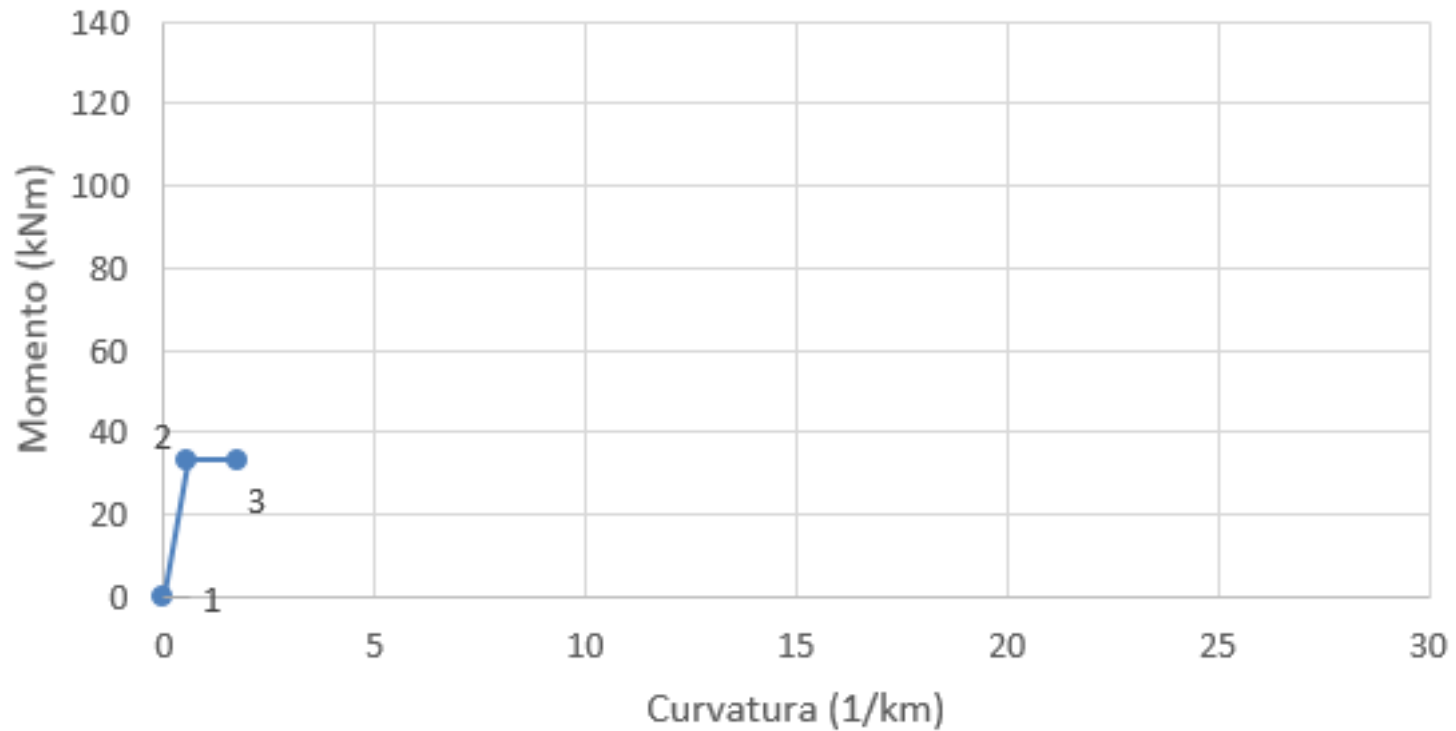
Estado II:  $EI = E_{cm} I_{fis} = cte$  (pendiente del diagrama constante)

Inercia  
(Sección fisurada,  
equivalente)



- Estado IIa – Sección fisurada, comportamiento lineal

## Relación Momento - Curvatura



- **Estado IIa – Sección fisurada, comportamiento lineal**

Resta determinar el límite del estado IIa dado por el momento  $M_y$ .

Suponiendo que  $M_y$  se corresponde con la llegada al límite lineal del hormigón:

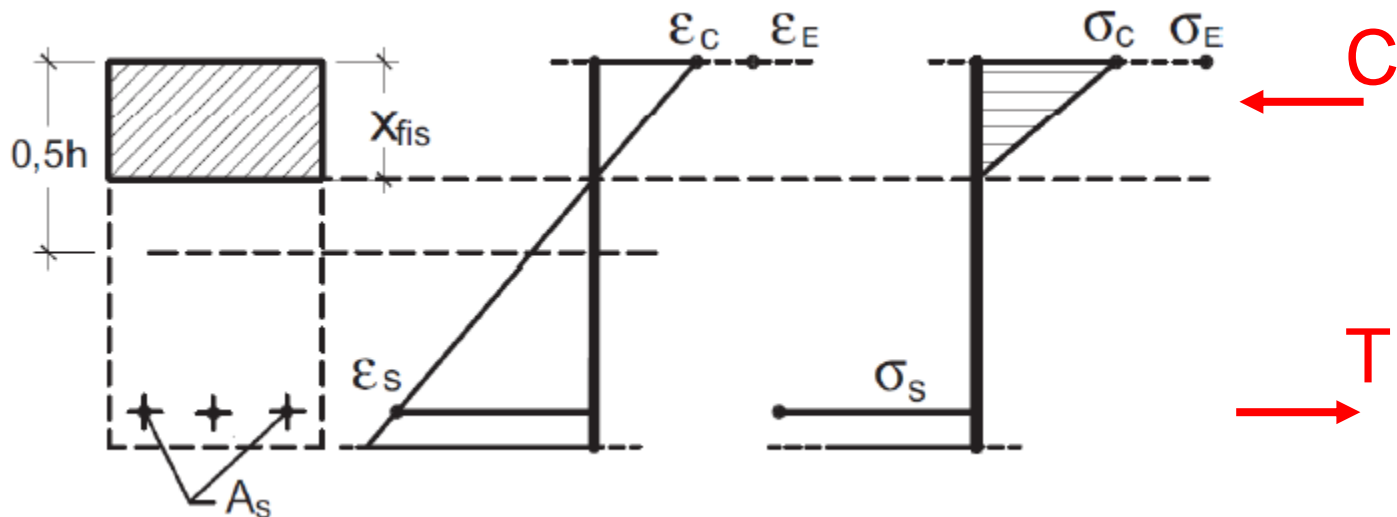
$$\sigma_c = 0.4 f_{cd} = 8 \text{ MPa} \Rightarrow \varepsilon_c = \sigma_c / E_{cm} = 0.28 \text{ ‰}$$

Aplicando Thales:

$$\varepsilon_s = \frac{d - x_{fis}}{x_{fis}} \varepsilon_c \Rightarrow \varepsilon_s = 0.71 \text{ ‰}$$

Dado que  $\varepsilon_s < \varepsilon_{fl} = f_{yd} / E_s = 2.17 \text{ ‰}$  la hipótesis realizada es correcta.

$$M_y = \sigma_c \frac{I_{fis}}{x_{fis}} = 41.5 \text{ kNm}$$



- **Estado IIa – Sección fisurada, comportamiento lineal**

Relación Momento – Curvatura:

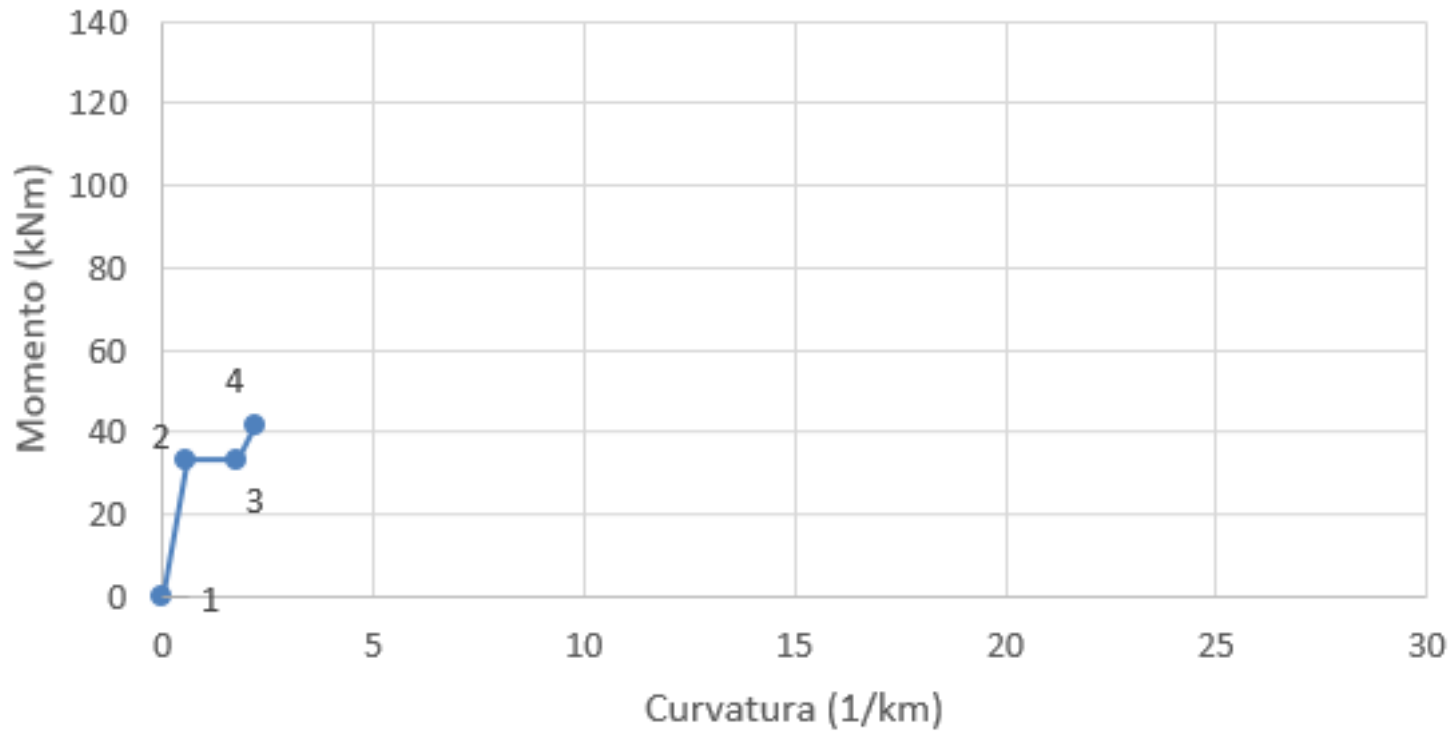
$$\chi = \frac{1}{r} = \frac{M}{EI}$$

Estado II:  $EI = E_{cm} I_{fis} = cte$  (pendiente del diagrama constante)

– Punto 4 :  $M = M_y, \chi = \frac{M_y}{E_{cm} I_{fis}} = \frac{41.5 \text{ kNm}}{28.58 \text{ GPa} \times 65.96 \times 10^{-5} \text{ m}^4} = 2.20 \times 10^{-3} \text{ m}^{-1}$

- Estado IIa – Sección fisurada, comportamiento lineal

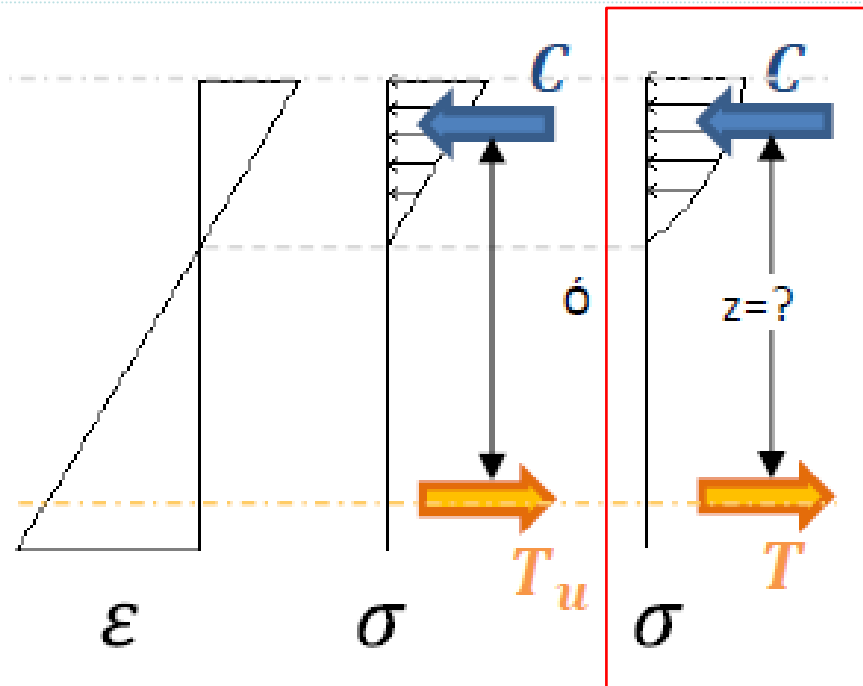
## Relación Momento - Curvatura



- **Estado IIb – Sección fisurada, comportamiento no lineal**

Este estado está comprendido entre  $M = M_y$  y  $M = M_u$ , siendo  $M_u$  el momento último de la sección.

En nuestro ejemplo se inicia cuando el hormigón comienza a plastificar por su fibra más comprimida y seguirá deformándose, variando  $C$ ,  $T$  y  $z$  hasta llegar a una configuración de deformación límite asociada al momento último  $M_u$ .





## • Estado III – Pre rotura

La sección alcanza un plano de deformación última.

Aplicando ecuaciones adimensionales:

$$\omega = \frac{A_s f_{yd}}{bd f_{cd}} = 0.173$$

$$\mu = \omega(1 - \omega/2) = 0.158$$

$$\xi = \omega/0.8 = 0.216$$

Momento último:  $M_u = \mu b d^2 f_{cd} = 128.0 \text{ kNm}$ .

Profundidad de la línea neutra:  $x = \xi d = 9.73 \text{ cm}$ .

El plano de deformación última se encuentra en el Dominio 2, por lo tanto  $\varepsilon_s = 10 \text{ ‰}$ .

Aplicando Thales:

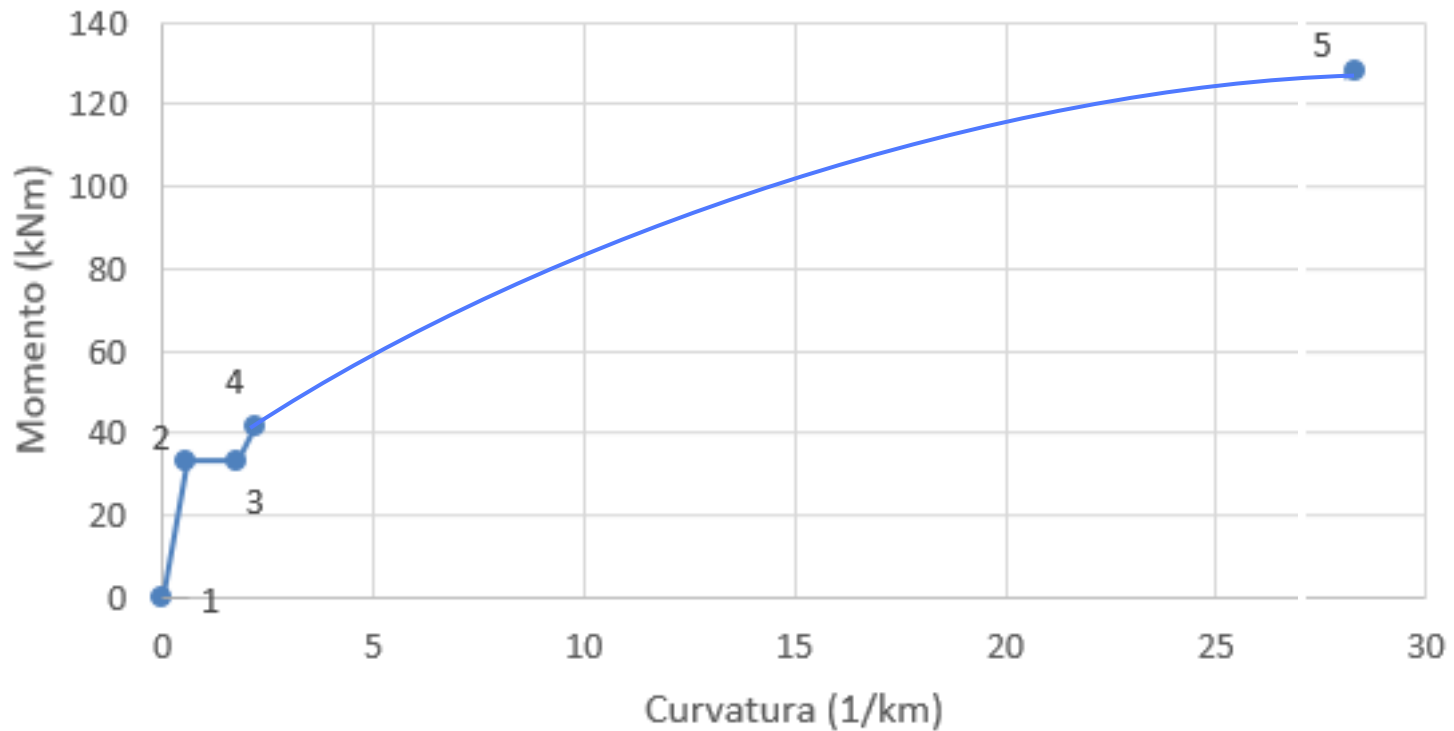
$$\frac{\varepsilon_c}{x} = \frac{\varepsilon_s}{d - x} \Rightarrow \varepsilon_c = \frac{x}{d - x} \varepsilon_s \Rightarrow \varepsilon_c = 2.76 \text{ ‰}$$

Relación Momento – Curvatura:

– Punto 5 :  $M = M_u, \chi = \frac{\varepsilon_s}{d-x} = 28.35 \times 10^{-3} \text{ m}^{-1}$

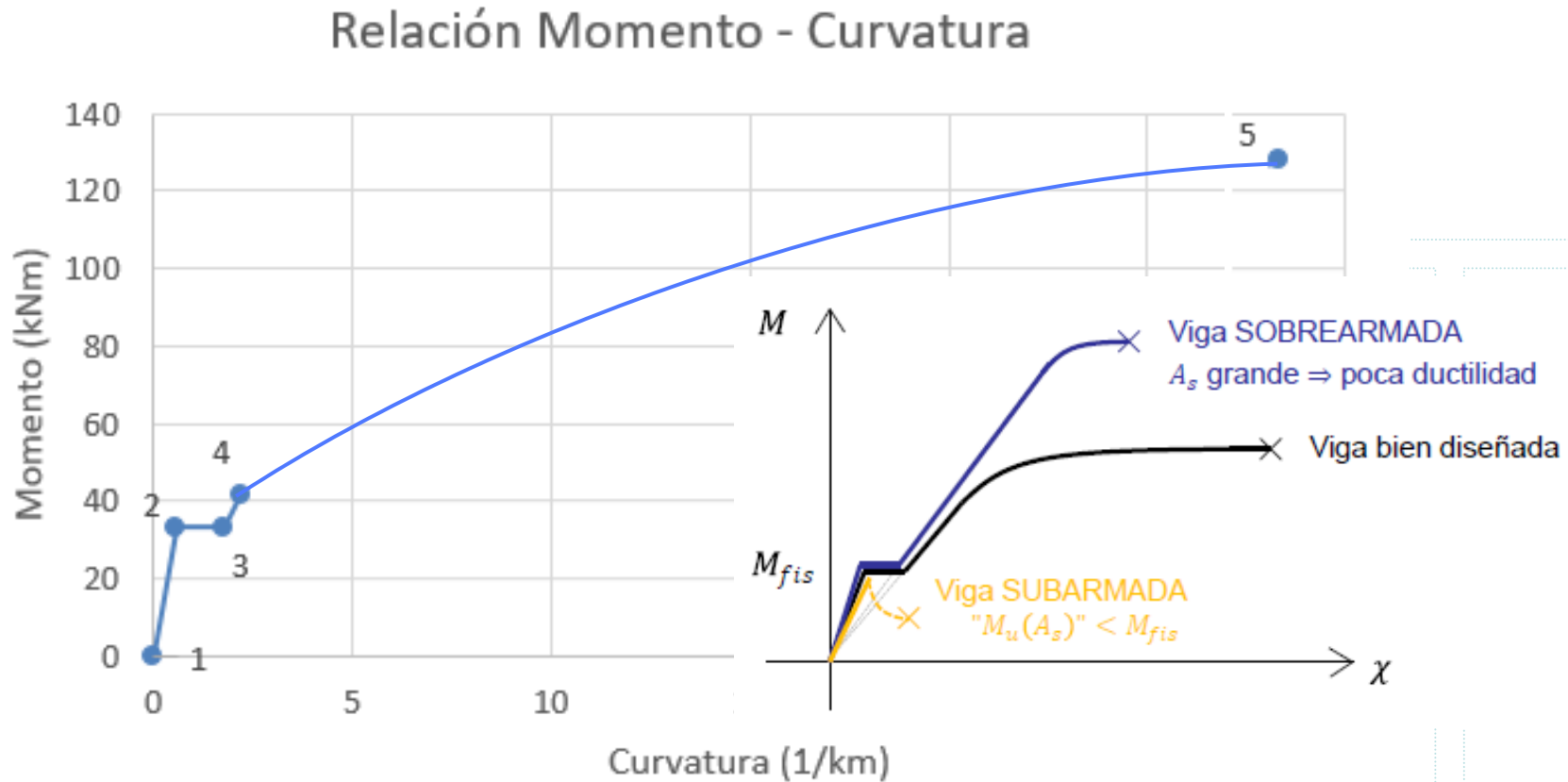
- Estado III – Pre rotura

## Relación Momento - Curvatura



- **Estado III – Pre rotura**

¿Cómo se relaciona este gráfico con la cuantía mecánica?



---

# Here comes the end

