

REPUBLICA DE CUBA

Proyectos de Construcción

OBRAS DE HORMIGON SIMPLE

UE

53-185

1988

Método de cálculo

Construction Designs. Concrete Works. Calculation Method Проекты строительства, Соорукация обычного бетона. Метод расчета

- cannon ab acresia oboach 1:5-1

R' Bonistenets de cellecte

Esta norma establece el método para el cálculo estructural de obras de hormigón simple, aplicable a todas las construcciones de hormigón con áridos normales (no ligeros).

1. Generalidades

- 1.1 Esta norma no se aplicará a:
 - Las estructuras de hormigón aireado (covernosos o celular)
 - Los elementos de hormigón expuestos permanentes a temperaturas superiores a 500 °C durante cortos períodos a temperaturas superiores a 70 °C.
- 1.2 No se realizará el diseño de elementos de hormigón simple sometidos a tracción, tracción excéntrica y torsión.

METODO DE CALCULO

- 2. Cálculo de elementos a capacidad resistente
- 2.1 En dependencia de las condiciones de trabajo, los elementos se analizarán considerando o ná la resistencia del hormigón a tracción.
- 2.1.1 Se considerará la resistencia del hormigón a la tracción en los elementos a flexión y en los elementos a flexo compresión, a los cuales no se le permitirán ninguna fisura (elementos sometidos a presión de agua entre otros).

En estos casos se asume que el estado límite se alcanza por la rotura del hormigón en la zona traccionada. Las tensiones del hormigón en esta zona traccionada se considera constante con un valor de 0,75 R_b*.

Siendo:

R_b* Resistencia de cálculo de hormicón en tracción, (MPa)

Aprobada piciembre 1988

LSTA NORMA ES OBLIGATORIA

Vigente a partir de. Diciembre •1989

OMITE ESTATAL DE NORMALIZACION, Nivel Central. Egido No. 610 e/ Gloria y Apodaca. Municipio Habana Vieja

2.1.2 No se considerará la resistencia del hormicón a la tracción en los elementos a flexo compresión a los cuales se les permite fisuras. En este caso se asume que el estado límite se alcanza por el fallo a la compresión de la zona comprimida. Las tensiones del hormicón en esta zona comprimida se considerará constante con valor de 0,75 R'b*.

Siendo:

- R' * Resistencia de cálculo del hormigón en compresión, (MPa)
- 2.1.3 Las secciones planas después de la deformación se mantendrán planas.
- 2.2 Elementos a flexo compresión
- 2.2.1 Estado límite de pandeo. En estos elementos se considerará como excentricidad final la siguiente:

$$e = \chi e_o + e_c$$
 (1)

donde:

e excentricidad total, (m)

h coeficiente de pandeo

- e excentricidad constructiva, (m) igual al mayor de los siguientes valores:
- 1 de la dimensión mayor de la sección transversal
- 1 de la longitud libre del elemento
- e excentricidad real o virtual:

- para
$$\frac{1}{r_g} < 14$$
 entonces $\gamma = 1$

- para
$$\frac{1}{r_g} > 14$$
 entonces $\gamma = \frac{1}{1 - \frac{N' *}{N' *_{crit}}}$

donde:

N'* Carga de cálculo de compresión, (HM)

r Radio de giro de la sección, (m)

N'* Carga crítica, (NN) que se determina por:

$$N'_{crit.}^* = \frac{6.4 E_b I}{K_{1d}^{1} p^2} \left[\frac{0.11}{0.1 + t} + 0.1 \right]$$
 (3)

siendo:

E. Módulo de elasticidad del hormigón, (MPa)

I Momento de inercia de la sección, (m4)

1 Longitud de pandeo, (m)

K_{ld} Coeficiente que se determina.

$$K_{1d} = 1 + \frac{M_{1d}^*}{M^*}$$
 (4)

donde:

M* Momento producido por las cargas de larga duración, (MN.m)

M* Momento producido por todas las cargas, (MN.m)
t pero menor que:

t min = 0,5 - 0,01
$$\frac{1}{h}$$
 - 0,0075 R_b^{**}

Nota. Rh* se da en MPa.

2.2.2 En la comprobación de secciones en elementos en los que se permite fisura la sección cumplirá que:

donde:

N'* Carga de cálculo de compresión, (MN)

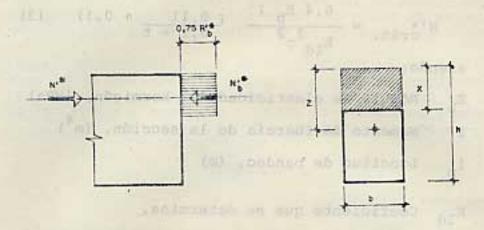
R'* Resistencia de cálculo de hormigón en compresión, (MPa)

s Coeficiente de condiciones de trabajo

B' Zona comprimida del hormigón, (m²)

Notas: " of number conce of squeezes

 B' Se determinará a partir de la condición de que su centroide coincide con el punto de aplicación de la resultante de las fuerzas exteriores (véase figura 1).



2) Para elementos de sección rectangular el valor de B; se obtiene de:

$$B' = b.h \left(1 - \frac{2e}{bh} - 1\right)$$
 (6)

donde: anbay rog oblombong panench

- b ancho de la sección rectangular, (m)
- h altura de la sección, (m)
- e excentricidad total, (m).

2.2.3 En la comprobación de secciones en elementos que no se permite fisura estos elementos cumplirán con la condición establecida en el apartado 2.2.2 (elementos que no se permite fisura), además de:

$$N'* \leq \frac{0.75 \quad R_{b}^{\star} \cdot W_{fis} \cdot \gamma s}{e - r_{y}} \quad (7)$$

donde: | , no language of organithm of spirit

N'* carga de cálculo de compresión, (MN)

R_b* Resistencia de cálculo al hormigón en tracción, (MPa)

W_{fis} Modulo de fisuración

Ys Coeficiente de condiciones de trabajo

r Distancia desde el centroide hasta el punto del Y núcleo más alejado de la zona traccionada y se determina por:

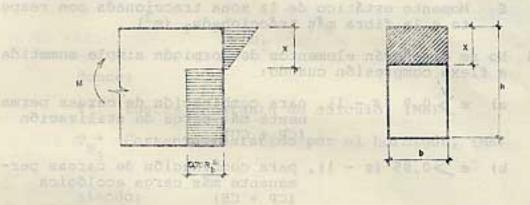
$$r_{V} = \frac{0.8 \text{ W}}{B_{L}} \tag{8}$$

donde:

- W Módulo de la sección con respecto al centro de gravedad, (m³)

 B_t área total de la sección, (m²)
- B₊
- Para elementos de sección rectangular (véase figura 2), esta condición se convierte en:

$$N^{**} \le \frac{1.31 \text{ R}_{b}^{**} \text{ b . h} y^{t}}{\frac{6 \text{ e}}{b}} = 0.8$$
 (9)



meid limingumin agrobbilingasablications at abanguming Brook

is deade at controlle de la supplie a la Por otro tipo de secciones los parámetros se determinarán de la forma siguiente: Mentigon, (Nes) apporphies of the colleges des

$$W_{fis} = \frac{2.7570 \text{ms} + 36.75}{\text{h} - X} = \frac{2.7570 \text{ms} + 36.75}{\text{supplione uspin}} = 3$$

donde:

- Momento de inercia de la sección, (m4)
- h X distancia del eje neutro al borde de la zona traccionada, (m)
- Sb Momento estático del área de hormigón de la zona traccionada con respecto al eje neutro, (m3)

Nota. La posición del eje neutro se determinará de la condición:

$$s_{c} = \frac{(h - \chi)^{-A} tr}{2}$$
 (11)

donde:

sc momento estático con respecto al eje neutro de la superficie de hormigón de la zona comprimida, (m3)

Atr área en tracción del hormigón, (m²)

h - x distancia del eje neutro al borde de la zona traccionada, (m) y se determinará.

$$h - x = \frac{S}{A}$$
 (12)

Siendo:

- A área de la sección descontando la mitad del área de las alas traccionadas, (m2)
- S Momento estático de la zona traccionada con respecto a la fibra más traccionada, (m3)
- 2.2.4 No se diseñarán elementos de hormigón simple sometidas a flexo compresión cuando:
 - a) e > 0,9 (z 1), para combinación de cargas permanente más carga de utilización (CP + CU)
 - b) e >0,95 (z 1), para combinación de cargas permanente más carga ecológica (CP + CE)

donde: .

- Z Distancia desde el centroide de lá sección a la fibra extrema más comprimida
- CP Cargas permanente
- CU Cargas de utilización
- CE Cargas ecológica.
- 2.3 Elementos a flexión. Estos elementos cumplirán que:

$$M^* < 0.75 R_b^* \cdot W_{fis} \cdot \%_s$$
 (13)

donde:

- M* Momento de cálculo producido por todas las cargas, (MN . m)
 - R* Resistencia de cálculo del hormigón a compresión, (MPa)

W_{fis} Módulo de fisuración

Ys Coeficiente de condiciones de trabajo

2.3.1 Para elementos de sección rectangular:

$$W_{fis} = \frac{7}{24}$$
 b h² (14)

donde:

- b ancho de la sección rectangular, (g)
- h altura de la sección, (m)
- 2.4 Elementos sometidos a solicitaciones tangentes. Estos elementos cumplirán que:

$$T^* \leqslant T_{b_1}^* \cdot \gamma_s$$

donde:

T* fuerza constante de cálculo, (MN)

Tb* Cortante resistido por el hormigón, (MN)

siendo:

$$T_b * = T_R * .b.h.K.$$

donde:

(R* Tensión de cortante resistente de cálculo del hormigón, (MPa) expresado como:

K Coeficiente para el cálculo del cortante resistente, determinado por:

$$K = 1,6 - h \ge 1$$

Nota. La h se dará en m .

- 3. Cálculo de la deformación
- 3.1 Se utilizarán las expresiones de la Resistencia de Materiales y de la Teoría de la Elasticidad.
 - 3.2 La rigidez de la sección para estos elementos se calculará por la expresión siguiente:

$$D = \frac{0.85 E_{b} \cdot I}{C}$$

donde:

- D Rigidez de la sección
- Eh Módulo de elasticidad del hormigón, (MPa)
- I Momento de inercia de la sección, (m4)
- C Coeficiente que considera la disminución de la rigidez durante la acción prolongada de la carga bajo el efecto del escurrimiento plástico del hormigón en la zona comprimida
 - C = 2 cuando la humedad media relativa del aire es mayor que 40%
 - C = 3 cuando la humedad media relativa del aire es igual o menor que 40%.

4. Disposiciones constructivas

4.1 En las estructuras de hormigón se preverán juntas de dilatación y fraquado a las distancias establecidas en la tabla.

Tabla

Tipos de Estructuras	En las partes in- ternas de los edi- ficios o en los ci- mientos.	turas descu-
Estructuras monolí- ticas continuas de hormigón	and acceptance of the same of	ANGELOD & LA
Estructuras monoli- liticas continuas de hormigón, pero teniendo armaduras constructivas	100 00 30 30 30 30 30 30 30 30 30 30 30 3	20
Prefabricadas	obsoling of the office of	30

Notas:

- Se podrá aumentar la separación entre las juntas de dilatación y fraquado previa justificación y verificación de la estructura mediante el cálculo
- 2) Se podrá tomar la misma separación entre las juntas de dilatación y fraguado de los cimientos y muros de contención (de subsuelos) que la adoptada para la estructura que se encuentra encima de ellas.

- 4.2 Las juntas de dilatación y fraguado de estructuras continuas de hormigón serán transversales cortando la estructura hasta la parte inferior de la cimentación.
- 4.3 En el borde traccionado de los elementos de hormigón sometidos a flexo compresión sin considerar el aporte de la zona traccionada del hormigón se colocará una armadura constructiva de área no menor a 0,05% del área de la sección transversal del elemento.

COMPLEMENTO

Norma estatal consultada:

NC 53-39:78 Cálculo y ejecución de obras de hormigón

Bibliografía consultada:

SNIP II 21:75 Construcciones de hormigón y hormigón armado. URSS.

so permits, sharing by southly minety of other

The state of the s Cotto Manual State of the Land



Tirada: 1 690 ejemplares

The secondary of the secondary of