

Методическое пособие по строительной механике

**Пример расчета  
трехшарнирной арки  
параболического очертания.**

(к заданию №1)



Московский архитектурный институт  
(Государственная академия)

Кафедра высшей математики и строительной механики

Кандидат технических наук  
Г.М.Чентемиров

**Методическое пособие по строительной механике**

**Пример расчета  
трехшарнирной арки  
параболического очертания.**

(к заданию №1)

МОСКВА 2015

YJLK 624.04

YJLK 519.254

YJLK 51-3

YJLK 519.6 BBK B162a73

C O U P K A H N E

1.	Tpximaphphre apkni .....	3
2.	Paqer tpximaphphro apkni mapagomnecko	8
2.1.	Qmpejejhene otophrax peaktin .....	9
2.2.	Qmpejejhene reomertnecinx n tpirohometpnecinx	12
2.3.	Qmpejejhene bhytpehnix ycnjini .....	16
	Threepartypa .....	33

## 1. Трехшарнирные арки

Трехшарнирная арка относится к трехшарнирным системам. Трехшарнирной системой называется система, состоящая из двух дисков, шарнирно соединенных между собой и с диском основания.

Шарнир, соединяющий два диска, называют замком или ключом. Таким образом, образуется неизменяемая конструкция, состоящая из 2-х дисков конструкции (системы) и диска основания с тремя шарнирами, образующими жесткую неизменяемую систему. Единственным условием неизменяемости является условие, при котором три шарнира (замковый и два опорных) не должны находиться на одной прямой (мгновенно изменяемая система), как это показано на рис. 1.2.

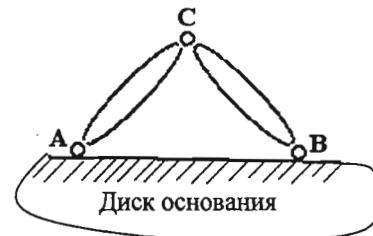


Рис 1.1. Трехшарнирная система

b

$1/5 + 1/3$  n kyp̄tare nūn nojpmehnctie upn  $F/L > 1/3$ .  
 nojpmehnctie ha nojorine c otjomenehc  $F/L = 1/10 \div 1/5$ , nojpmehnctie upn  $F/L =$   
 nojpema [ B zarnicmocin ot otjomenehc ctpesjui nojpema k upjorety apk̄i  
 Ochobrpin reomertpnacckimn napametpam spok rarnitorca upjoreta t n ctpesja

zincakan abjnorica knbrojnehhie ctpeskii (cm, pnc. 1.3.).  
 Tpexmapnphon apk̄oñ rarniorica tpexmapnphaa chrcema, B kotorop

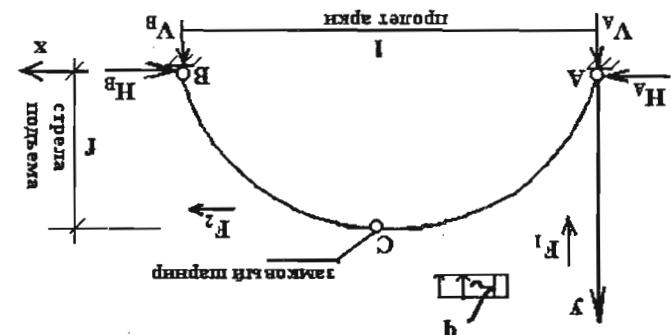
1. B.A.Cmiphobe, A.C.Topojeukin. Ctpontemphaa Mexahnika. M., Bricuma
2. B.A.Cmiphobe, C.A.Neahoe, M.A.Tinoxohoe. Ctpontemphaa Mexahnika.
3. Ctpomn3jat, 2013 r.
4. T.K. Kteñin n up. Pykrojctebo k upjarknacckim sahnitam no kyp̄y  
ctponterphon Mexahnika. M., Bricuma Mokota, 1980 r.
5. H.H.Ahoxn. Ctpontemphaa Mexahnika B upmepax n sajazax. Hacth I.  
Ctpontemcka onpejejmimie cncrmebi. Njazterebcbo Accounaun
6. Ctpontemphix byzob. M., 1999 r.

#### INTEPATYPA.

Pnc. 1.2. Mrhorheho nsmenema tpexmapnphaa chrcema



Pnc. 1.3. Tpexmapnphaa apk̄a



$$\Sigma n = 0; \quad -Q_B + (V_A - F_1 - F_2 - q \times l) \times \cos\phi_B + (H_A + F_3) \times |\sin\phi_B| = 0$$
$$Q_B = (V_A - F_1 - F_2 - q \times l) \times \cos\phi_B + (H_A + F_3) \times |\sin\phi_B|$$
$$Q_B = (76,4(3) - 20 - 10 - 4 \times 30) \times 0,684 + (68,3125+8) \times 0,73 = 5,389 \text{ kN}$$

$$\Sigma m = 0; \quad -N_B + (V_A - F_1 - F_2 - q \times l) \times |\sin\phi_B| - (H_A + F_3) \times \cos\phi_B = 0;$$
$$N_B = (V_A - F_1 - F_2 - q \times l) \times |\sin\phi_B| - (H_A + F_3) \times \cos\phi_B$$
$$N_B = (76,4(3)-20-10- 4 \times 30) \times 0,73-(68,3125+8) \times 0,684 = -105,90 \text{ kN}.$$

Расчет арок, как обычно, начинается с определения опорных реакций. При этом сначала определяются вертикальные составляющие опорных реакций из условий:

$$\Sigma M_B = 0; \Rightarrow \text{определяем } V_A;$$
$$\Sigma M_A = 0; \Rightarrow \text{определяем } V_B;$$

Проверяется правильность их определения:

$$\Sigma Y = 0.$$

После проверки правильности определения вертикальных составляющих опорных реакций  $V_A$  и  $V_B$  приступают к определению горизонтальных составляющих опорных реакций, распора  $H_A$  и  $H_B$ , исходя из того, что момент в замковом шарнире С равен нулю:

$$\Sigma M_C^L = 0; \Rightarrow \text{находим } H_A;$$
$$\Sigma M_C^R = 0; \Rightarrow \text{находим } H_B.$$

Простейшая проверка правильности определения распора заключается в следующем:

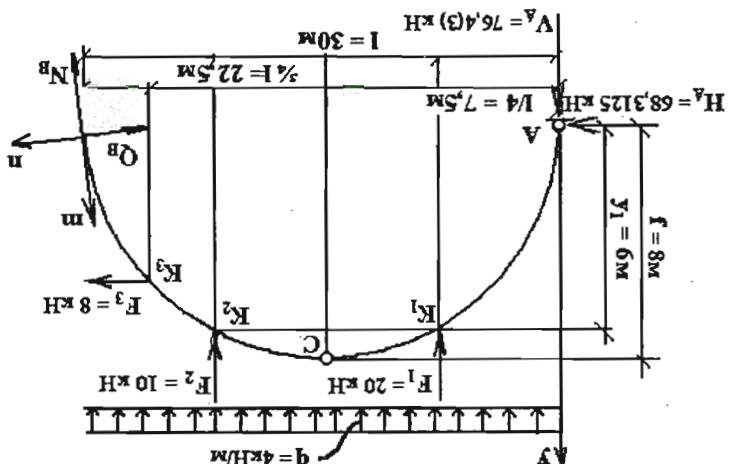
$$\Sigma X = 0.$$

hepneh/jinhy nqpho kacatejphon.

Uma yilgocitra balyincijehnun bytphenn yicunnum Ok n N' k'epes netphamayho  
toky ceehinga K' tipobojatca ocn metchn'on cncrermi koop/unher tarkm ogtapao, togba  
ouha nis occen cobtajaja c kacerejhohn x ocn apkun b tolke K, a upyra -

Ajna oupeajiehna brytpehnx ycnjinx B ceeehnn B.

Fig. 2.13. Пакетная схема ядерного оружия



Hypoepekaem Rhytpehne ycnjina B ceqehnn B.

$$N^B \equiv -V^B \times |\sin\phi_B| - H^B \times \cos\phi_B;$$

$$-N^B - V^B \times [\sin\phi B] - H^B \times \cos\phi B = 0;$$

$$Q_B = -73,5(6) \times 0,684 + 76,3125 \times 0,73 = 5,389 \text{ kH}.$$

$$Q_B = -V_B \times \cos\phi_B + H_B \times |\sin\phi_B|;$$

$$-\dot{Q}_B - V_B \times \cos\phi_B + H_B \times |\sin\phi_B| = 0$$

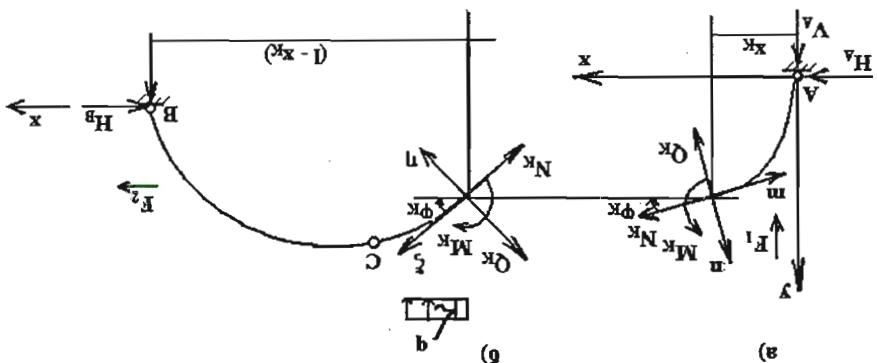
$$M^B = 0$$

Fig. 1.4. Packetized schema upon operating hypertexts conjunction

6) **pacchetti schema uparrow action apk.**

a) packet-based schema selection APIs;

B C



mokasahpi nojoxuntiejhre bhytpehne ycjning a k-om ceqehnn spkn.

Лючие определения соединений оптических пекарини  $V_4$ ,  $V_5$  и  $H_A$ ,  $H_B$  можно  
имплементиро в определение биотехники юнити  $B$  и  $C$  в  $Q$ . Для этого  
затрачено определение юнити  $B$  и  $C$  в  $Q$  в виде пакета. Для этого  
затрачено определение юнити  $B$  и  $C$  в  $Q$  в виде пакета. Для этого

$$Q_3^{\text{II}} = (V_A - F_1 - F_2 - q \times x_3) \times \cos\varphi_3 + H_A \times |\sin\varphi_3|$$

$$Q_3^{\text{II}} = (76,4(3) - 20 - 10 - 4 \times 25,61) \times 0,798 + 68,3125 \times 0,602 = -3,569 \text{ kN}$$

$$\Sigma m = 0; - N_3^{\text{II}} + (V_A - F_1 - F_2 - q \times x_3) \times |\sin\varphi_3| - (H_A + F_3) \times \cos\varphi_3 = 0;$$

$$N_3^{\text{II}} = (V_A - F_1 - F_2 - q \times x_3) \times |\sin\varphi_3| - (H_A + F_3) \times \cos\varphi_3$$

$$N_3^{\text{II}} = (76,4(3) - 20 - 10 - 4 \times 25,61) \times 0,602 - (68,3125 + 8) \times 0,798 = -94,613 \text{ kN}$$

$$N_3^{\text{I}} = (V_A - F_1 - F_2 - q \times x_3) \times |\sin\varphi_3| - H_A \times \cos\varphi_3$$

$$N_3^{\text{I}} = (76,4(3) - 20 - 10 - 4 \times 25,61) \times 0,602 - 68,3125 \times 0,798 = -88,229 \text{ kN}$$

### 2.3.6 Определение внутренних усилий в сечении В.

$$\sin\varphi_B = -0,73; \cos\varphi_B = 0,684$$

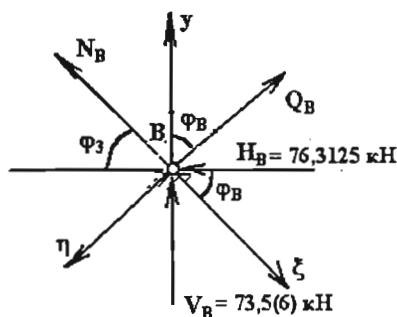


Рис. 2.12 Расчетная схема правой части арки  
для определения внутренних усилий в сечении В.

Внутренние усилия находятся из следующих условий:

при рассмотрении расчетной схемы левой части арки

$$\Sigma M_K = 0; \Rightarrow \text{определяем } M_K;$$

$$\Sigma n = 0; \Rightarrow \text{находим } Q_K;$$

$$\Sigma m = 0; \Rightarrow \text{вычисляем } N_K;$$

при рассмотрении правой части:

$$\Sigma M_K = 0; \Rightarrow \text{определяем } M_K;$$

$$\Sigma \eta = 0; \Rightarrow \text{находим } Q_K;$$

$$\Sigma \xi = 0; \Rightarrow \text{вычисляем } N_K;$$

Обычно внутренние усилия определяются по одной из частей арки и проверяются рассмотрением другой части.



## РЕШЕНИЕ

$$\Sigma M_{K3} = 0; \quad M_3 - V_B \times (l - x_3) + q \times (l - x_3)^2/2 + H_B \times y_3 = 0;$$

$$M_3 = V_B \times (l - x_3) - q \times (l - x_3)^2/2 - H_B \times y_3$$

$$M_3 = 73,5(6) \times 4,39 \pm 4 \times 4,39^2/2 \pm 76,3125 \times 4$$

$$M_3 = -20,837 \text{ kH} \times \text{m}.$$

$$\Sigma \eta = 0; \quad -Q_3^I - (V_B - q \times (l - x_3)) \times \cos\varphi_3 + (H_B - F_3) \times |\sin\varphi_3| = 0$$

$$Q_3^I = - (V_B - q \times (l - x_3)) \times \cos\varphi_3 + (H_B - F_3) \times |\sin\varphi_3|;$$

$$Q_3^I = -(73,5(6) - 4 \times 4,39) \times 0,798 + (76,3125 - 8) \times 0,602 = \\ 3,569 \text{ kH}.$$

$$Q_3^{II} = - (V_B - q \times (l - x_3)) \times \cos\varphi_3 + H_B \times |\sin\varphi_3|;$$

$$Q_3^{II} = -(73,5(6) - 4 \times 4,39) \times 0,798 + 76,3125 \times 0,602$$

$$Q_3^{II} = 1,247 \text{ kH}$$

Проверка:  $Q_3^I - Q_3^{II} = F_3 \times |\sin\varphi_3|;$

$$1,247 - (-3,569) = 8 \times 0,602;$$

$$4,816 = 4,816.$$

$$\Sigma \xi = 0; \quad -N_3^I - (V_B - q \times (l - x_3)) \times |\sin\varphi_3| - (H_B - F_3) \times \cos\varphi_3 = 0;$$

$$N_3^I = - (V_B - q \times (l - x_3)) \times |\sin\varphi_3| - (H_B - F_3) \times \cos\varphi_3;$$

$$N_3^I = -(73,5(6) - 4 \times 4,39) \times 0,602 - (76,3125 - 8) \times 0,798 = -88,229 \text{ kH}$$

$$N_3^{II} = - (V_B - q \times (l - x_3)) \times |\sin\varphi_3| - H_B \times \cos\varphi_3;$$

$$N_3^{II} = -(73,5(6) - 4 \times 4,39) \times 0,602 - 76,3125 \times 0,798$$

$$N_3^{II} = -94,613 \text{ kH}$$

### *2.1. Определение опорных реакций*

#### **2.1.1. Определение вертикальных составляющих опорных реакций (балочных реакций).**

$$\Sigma M_B = 0; \quad V_A \times l - q \times l^2/2 - F_1 \times 3/4 \times l - F_2 \times 1/4 + F_3 \times f/2 = 0$$

$$V_A = (q \times l^2/2 + F_1 \times 3/4 \times l + F_2 \times 1/4 - F_3 \times f/2)/l$$

$$V_A = (4 \times 30^2/2 + 20 \times 3/4 \times 30 + 10 \times 30/4 - 8 \times 8/2)/30 = 76,4(3) \text{ kH}$$

$$\Sigma M_A = 0; \quad -V_B \times l + q \times l^2/2 + F_1 \times 1/4 + F_2 \times 3/4 \times l + F_3 \times f/2 = 0$$

$$V_B = (q \times l^2/2 + F_1 \times 1/4 + F_2 \times 3/4 \times l + F_3 \times f/2)/l$$

$$V_B = (4 \times 30^2/2 + 20 \times 30/4 + 10 \times 3/4 \times 30 + 8 \times 8/2)/30 = 73,5(6) \text{ kH}$$

Проверка:

$$\Sigma Y = 0; \quad V_A + V_B - q \times l - F_1 - F_2 = 76,4(3) + 73,5(6) - 4 \times 30 - 20 - 10 = \\ 150 - 150 = 0$$

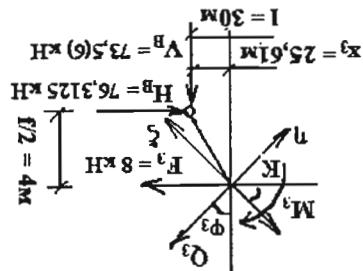
Полученные значения вертикальных опорных реакций желательно перенести на чертеж расчетной схемы. После проверки вертикальных составляющих опорных реакций приступаем к определению распора.

$$H^A - H^B + F^3 = 68, 3 - 76, 3 + 8 = 0.$$

## ITPOBEPKA:

Koupě jednoho bytového bytu je cestou K<sub>3</sub>.

Рис. 2.10. Паспортная схема управления рисками



Pacemotpm upabryto acrb spkr (pic. 2.10).

$$x_3 = 25,61 \text{m}; y_3 = 4 \text{m}; \sin \phi_3 = -0,602; \cos \phi_3 = 0,798.$$

### 2.3.5 Überprüfung der Hypothesen durch den K-Wert

Lloystynghe pedymltari bytpehnx ycnjinn b ceheinn K<sub>2</sub> cobaltoat.

$$N_2 = (76,4(3)) - 20 - 4 \times 22,5) \times 0,471 - 68,3125 \times 0,882 = -76,06\text{kHz}$$

$$N^2 = (V^A - F^I - q \times [3/4 \times I]) \times |\sin\phi|^2 - H^A \times \cos\phi^2$$

#### **Onophrix Peckuiii — Pacchopa.**

### 2.1.2. Umgebungsoptimierung durch Kombinationen

Jika objektifnya pacitopa Ha cocaratine yaphene cymni momethor cni jebon  
pacin apki othocentrejho samkoboro mapuhpa C (mewt b mapuhpe berjia paberh

·(յօ՛՛լին

$$\sum M^c_i = 0; \quad -H_A x / L2 + V_A x / L2 - q x / L8 - F_1 x / L4 = 0$$

$$H_A = (76,4(3) \times 30/2 - 4 \times 30^2/8 - 20 \times 30/4)/8 = 68,3\text{ kJ}$$

$$-H_a \times f + V_a \times L^2 - q \times L^2/8 - F_1 \times L/4 = 0$$

$$\sum M^a_i = 0; \quad H_B \times I^B_2 + q \times I^q_2 + F^2_2 \times I^F_4 - F^3_3 \times I^F_2 = 0$$

$$H^B = (V_B \times I_z/2 - q \times I_z/8 - F^2 \times I/4 + F^3 \times I/2)/f$$

$$H_B = (73, 5(6) \times 30/2 - 4 \times 30^2/8 - 10 \times 30/4 + 8 \times 8/2)/8 = 76, 3KH$$

Любопытно, что вспомогательные слова в языке программирования C++ опущены.

peaking H<sup>a</sup> n H<sup>b</sup>.

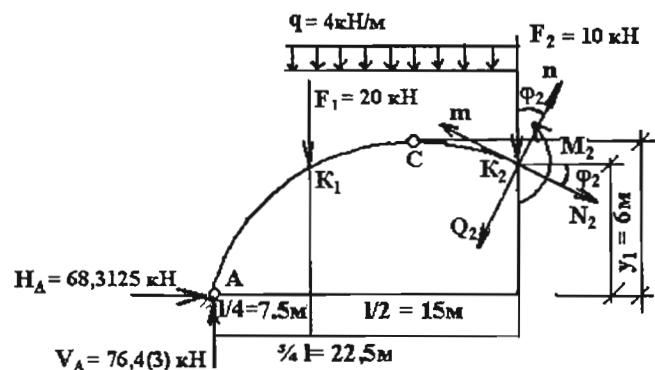


Рис. 2.9. Расчетная схема левой части арки для определения внутренних усилий в сечении К<sub>2</sub>

$$\sum M_{K2} = 0; \quad -M_2 + V_A \times l/4 + H_B \times y_1 + q \times l^2/32 - F_3 \times (y_1 - f/2) = 0;$$

$$M_2 = V_B \times l/4 - H_B \times y_1 - q \times l^2/32 + F_3 \times (y_1 - f/2)$$

$$M_2 = 73,5(6) \times 7,5 - 76,3125 \times 6 - 4 \times 30^2/32 + 8 \times 2 = -2,625 \text{ kN} \cdot \text{m}.$$

$$\sum n = 0; \quad -Q_2^{\Pi} + (V_A - F_1 - F_2 - q \times 3/4 \times l) \times \cos\phi_2 + H_A \times |\sin\phi_2| = 0$$

$$Q_2^{\Pi} = (V_A - F_1 - F_2 - q \times 3/4 \times l) \times \cos\phi_2 + H_A \times |\sin\phi_2|$$

$$Q_2^{\Pi} = (76,4(3) - 20 - 10 - 4 \times 22,5) \times 0,882 + 68,3125 \times 0,471 = -$$

$$6,25 \text{ kN}$$

$$Q_2^J = (V_A - F_1 - q \times 3/4 \times l) \times \cos\phi_2 + H_A \times |\sin\phi_2|$$

$$Q_2^J = (76,4(3) - 20 - 4 \times 22,5) \times 0,882 + 68,3125 \times 0,471 = 2,57 \text{ kN}$$

$$\sum m = 0; \quad -N_2^{\Pi} + (V_A - F_1 - F_2 - q \times 3/4 \times l) \times |\sin\phi_2| - H_A \times \cos\phi_2 = 0;$$

$$N_2^{\Pi} = (V_A - F_1 - F_2 - q \times 3/4 \times l) \times |\sin\phi_2| - H_A \times \cos\phi_2$$

$$N_2^{\Pi} = (76,4(3) - 20 - 10 - 4 \times 22,5) \times 0,471 - 68,3125 \times 0,882 = -$$

$$80,77 \text{ kN};$$

Горизонтальные составляющие опорных реакций вычислены верно.

Вычисленные и проверенные значения опорных реакций желательно перенести на чертеж рис. 2.1 для удобства при определении внутренних усилий в заданных сечениях.



$$\Sigma \xi = 0; -N_C - H_B + F_1 = 0;$$

$$N_C = -H_B + F_1$$

$$N_C = -76,3125 + 8 = -68,3125 \text{ kN}$$

Проверкой доказано, что внутренние усилия  $Q_C$  и  $N_C$  вычислены верно.

Значения  $\sin\phi$  и  $\cos\phi$  можно вычислить и по значению  $\operatorname{tg}\phi$  используя следующие зависимости:

$$\sin\phi = \operatorname{tg}\phi / \sqrt{1 + \operatorname{tg}^2\phi};$$

$$\cos\phi = 1 / \sqrt{1 + \operatorname{tg}^2\phi};$$

### 2.3.4 Определение внутренних усилий в сечении $K_2$

Рассмотрим правую часть арки (рис. 2.8).  $\sin\phi_2 = 0,471$ ;  $\cos\phi_2 = 0,882$

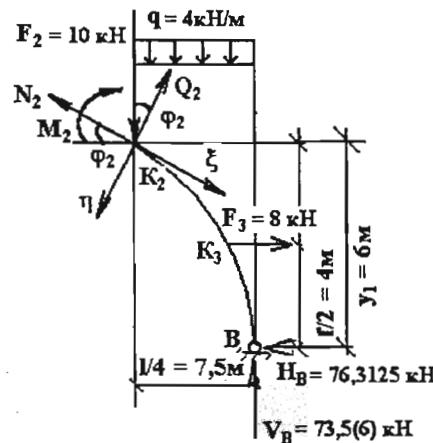


Рис. 2.8. Расчетная схема правой части арки для определения внутренних усилий в сечении  $K_2$ .

$$\begin{aligned} \Sigma M_{K2} = 0; \quad M_2 - V_B \times l/4 + H_B \times y_1 + q \times l^2/32 - F_3 \times (y_1 - f/2) &= 0; \\ M_2 = V_B \times l/4 - H_B \times y_1 - q \times l^2/32 + F_3 \times (y_1 - f/2) & \\ M_2 = 73,5(6) \times 7,5 - 76,3125 \times 6 - 4 \times 30^2/32 + 8 \times 2 &= -2,625 \text{ kN} \cdot \text{m}. \end{aligned}$$

### Сечение B. B (30; 0)

$$\operatorname{tg}\phi_B = 4 \times f/L^2 (L - 2 \times l) = -4 \times f/L = -4 \times 8/30 = -1,0(6)$$

$$\phi_B = \operatorname{arctg}(-1,0(6)) = -46,848^\circ$$

$$\sin\phi_B = \sin(-46,848^\circ) = -\sin 46,848^\circ = -0,73;$$

$$\cos\phi_B = \cos(-46,848^\circ) = \cos 46,848^\circ = 0,684.$$

### Сечение K<sub>1</sub>

Абсцисса сечения  $K_1$  задана и равна  $x_1 = L/4 = 7,5 \text{ м}$ . Определяем ординату  $K_1$  при  $x_1 = L/4 = 7,5 \text{ м}$ , тогда  $y_1 = 4f/L^2 \times L/4 (L - L/4) = 4f/L^2 \times L/4 \times 3 \times L/4 = 3/4 \times f = 3/4 \times 8 = 6 \text{ м}$ .

Отсюда  $K_1 (7,5; 6)$ :

$$\operatorname{tg}\phi_1 = 4 \times f/L^2 (1 - 2 \times 1/4) = 4 \times f/L^2 \times 1/2 = 2 \times f/L = 2 \times 8/30 = 0,5(3);$$

Cehenne K<sub>2</sub>:

$$\begin{aligned}\cos \phi_1 &= \cos 28,07^\circ = 0,882, \\ \sin \phi_1 &= \sin 28,07^\circ = 0,471, \\ \phi_1 &= \arctg 0,5(3) = 28,07^\circ\end{aligned}$$

=  $\frac{3}{4} \times 8 = 6$  m.

A6cumica  $x_2 = \frac{3}{4} \times 1 = 22,5$  m, orcionia  $y_2 = y_1 = 4 \times f_1^2 \times \frac{3}{4} \times (1 - \frac{3}{4} \times 1) = \frac{3}{4} \times f$

Cehenne K<sub>3</sub>:

$$\begin{aligned}\cos \phi_C &= 1, \\ \sin \phi_C &= 0, \\ \phi_C &= 0,\end{aligned}$$

Kacarejha napauimeha ocn x  $\Leftrightarrow$

$$\operatorname{tg} \phi_C = 4 \times f_1^2 (1 - 2 \times \frac{1}{2}) = 4 \times f_1^2 \times 0 = 0;$$

Cehenne C: C (15; 8)

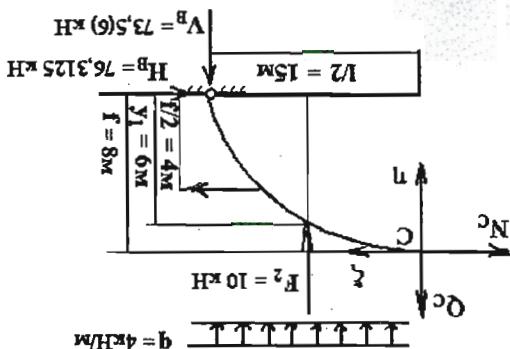
$$\cos \phi_2 = \cos (-28,07^\circ) = 0,882.$$

$$\sin \phi_2 = \sin (-28,07^\circ) = -0,471,$$

$$\phi_2 = \arctg (-0,5(3)) = -28,07^\circ;$$

$$\operatorname{tg} \phi_2 = 4 \times f_1^2 (1 - 2 \times \frac{3}{4} \times 1) = 4 \times f_1^2 \times (-\frac{1}{2}) = -2 \times f_1 = -2 \times 8/30 = -0,5(3);$$

Tlprobem nojyehne pe3yjirari no mapasoñ pacerhon cxece apkni (Pnc. 2.7).



ycunin g b cehenn K<sub>1</sub>

Pnc 2.7. Pacerhaz cxece mapasoñ pacerhon apkni ura opejenehna bytpehinx

$$\begin{aligned}N_C &= -68,3125 \text{kH}, \\ N_C &= -H_A,\end{aligned}$$

$$\Sigma m = 0; \quad -N_C \cdot H_A = 0;$$

$$Q_C = (76,4(3)) - 20 - 4 \times 30/2 = -3,5(6) \text{kH}$$

$$Q_C = V_A - F_1 - q \times \frac{1}{2};$$

$$\Sigma u = 0; \quad -Q_C + V_A - F_1 - q \times \frac{1}{2} = 0$$

Brlinciaem shahene nomepehnoñ cuntri Q<sub>C</sub>

$$4 = 8/225 \times (30 \times x_3 - x_3^2); \quad I = 2/225 \times (30 \times x_3 - x_3^2);$$

$$y_3 = 4f_1^2 \times x_3 \times (1 - x_3); \quad 4 = 4 \times 8/30^2 \times x_3(30 - x_3);$$

Brlinciaem s6cumcy x<sub>3</sub> no sajahnok op/nurare y<sub>3</sub> = f/2 = 4 m:

Cehenne K<sub>3</sub>:



$$I = 2/225 \times (30 \times x_3 - x_3^2);$$

$$4 = 4 \times 8/30^2 \times x_3(30 - x_3);$$

$\cos \phi_C = 1.$

$\sin \phi_C = 0;$

$\phi_C = 0;$

$$\Sigma \xi = 0; \quad -N_1^{\text{II}} + (V_B - F_1 - F_2 - 3/4 \times q \times l) \times \sin\varphi_1 - (H_B - F_3) \times \cos\varphi_1 = 0;$$

$$N_1^{\text{II}} = (V_B - F_1 - F_2 - 3/4 \times q \times l) \times \sin\varphi_1 - (H_B - F_3) \times \cos\varphi_1;$$

$$N_1^{\text{II}} = (73,5(6) - 20 - 10 - 4 \times 3/4 \times 30) \times 0,471 - (76,3125 - 8) \times 0,882 = -82,12 \text{ kH}$$

$$N_1^{\text{II}} = (V_B - F_1 - 3/4 \times q \times l) \times \sin\varphi_1 - (H_B - F_3) \times \cos\varphi_1;$$

$$N_1^{\text{II}} = (73,5(6) - 10 - 4 \times 3/4 \times 30) \times 0,471 - (76,3125 - 8) \times 0,882 = -72,70 \text{ kH}$$

Значения найденных внутренних усилий совпали, следовательно, все вычисления выполнены верно.

### 2.3.3. Определение внутренних усилий в замковом шарнире С.

Момент в замковом шарнире и вообще в шарнире всегда равен нулю, т.е.  $M_C = 0$ .

Рассмотрим левую часть арки (рис.2.6).

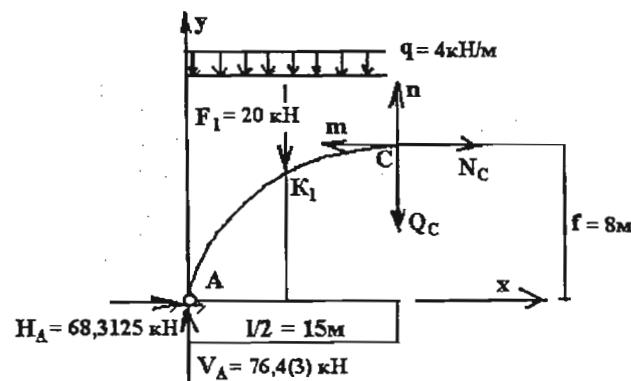


Рис. 2.6. Расчетная схема левой части арки  
для определения внутренних усилий в сечении С

$$2 \times (x_3 - 30 \times x_3^2) + 225 = 0; \quad 2 \times x_3 - 60 \times x_3^2 + 225 = 0;$$

$$x_{3(1,2)} = (60 \pm \sqrt{60^2 - 4 \times 2 \times 225}) / (2 \times 2) = (60 \pm 42,4264) / 4$$

$$x_{3(1)} = 25,61 \text{ м}$$

$x_{3(2)} = 4,39 \text{ м}$  (не подходит, т.к. К3 находится справа от шарнира С)

Таким образом,  $K_3 = (25,61; 4)$

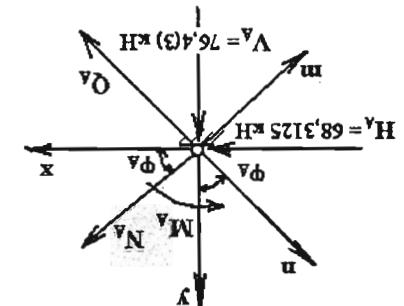
$$\operatorname{tg}\varphi_3 = 4 \times 8 / 30^2 (30 - 2 \times 25,61) = -0,7544(8);$$

$$\varphi_3 = \operatorname{arctg}(-0,7544(8)) = -37,03^0;$$

$$\sin\varphi_3 = \sin(-37,03^0) = -0,002;$$

$$\cos\varphi_3 = \cos(-37,03^0) = 0,798.$$

Pic 2.2. Pacetraa csema neboj ractn spkn uia upjelehenia brytpehnnx ycnimn b



Upozornenie:  $\Sigma M_A = 0$ ,  $M_1 - V_B \times 3/4 \times 1 - H_B \times y_1 + q \times 3/4 \times 1 \times 3/8 \times 1 + F_2 \times 1/2 - F_3 \times (y_1 - 1/2) = 0$ ;  $M_1 = V_B \times 3/4 \times 1 + H_B \times y_1 - q \times 3/4 \times 1 \times 3/8 \times 1 - F_2 \times 1/2 + F_3 \times (y_1 - 1/2) = 0$ ;  $M_1 = 3/4 \times 73,5(6) \times 30 + 76,3125 \times 6 - 9/32 \times 4 \times 30^2 - 10 \times 30/2 + 8 \times (6 - 4) = 50,875 \text{ kN} \times M$ .

Upozornenie:  $\Sigma M_A = 0$ ,  $M_1 - V_B \times 3/4 \times 1 - H_B \times y_1 + q \times 3/4 \times 1 \times 3/8 \times 1 + F_2 \times 1/2 - F_3 \times (y_1 - 1/2) = 0$ ;  $M_1 = V_B \times 3/4 \times 1 + H_B \times y_1 - q \times 3/4 \times 1 \times 3/8 \times 1 - F_2 \times 1/2 + F_3 \times (y_1 - 1/2) = 0$ ;  $M_1 = 3/4 \times 73,5(6) \times 30 + 76,3125 \times 6 - 9/32 \times 4 \times 30^2 - 10 \times 30/2 + 8 \times (6 - 4) = 50,875 \text{ kN} \times M$ .

### 2.3.1. Upjelehe brytpehnnx ycnimn

#### 2.3. Operacne snympenhu ycnimn

Pacetraa csema neboj ractn spkn.

Bmene sametnec hensbecchpmi brytpehnnm ycnimnm. Ha picyke 2.2 mokazaa

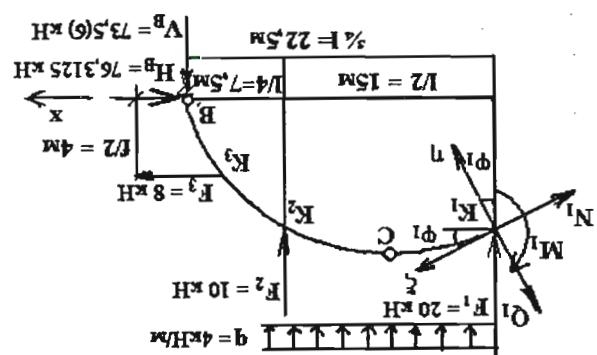
mocneho paccekan spky ha jste ractn. Ojna nis triax ractek otfpacibetca n ee

A upjeleheho snympenhu csema neboj ractn spkn. Ojna nis homapnoe ycnime N. Cegennm A

bepinkajeho occrabiunoune opopriix peackun V<sub>A</sub> n V<sub>B</sub>. Takm opazom, B cehehn

mapuhpo-henojunkhaa opopa. Hcoxoua nis stro, pache 6pmi upjeleheho

Moment b opopom cehehn A pache mymo, M<sub>A</sub> = 0, tak kar opopom snympenhu



Pacetraa csema neboj ractn spkn.

Bmene sametnec hensbecchpmi brytpehnnm ycnimnm. Ha picyke 2.2 mokazaa

mocneho paccekan spky ha jste ractn. Ojna nis triax ractek otfpacibetca n ee

A upjeleheho snympenhu csema neboj ractn spkn. Ojna nis homapnoe ycnime N. Cegennm A

bepinkajeho occrabiunoune opopriix peackun V<sub>A</sub> n V<sub>B</sub>. Takm opazom, B cehehn

mapuhpo-henojunkhaa opopa. Hcoxoua nis stro, pache 6pmi upjeleheho

Moment b opopom cehehn A pache mymo, M<sub>A</sub> = 0, tak kar opopom snympenhu

#### 2.3. Operacne snympenhu ycnimn

$\Delta Q = \Delta Q_1^{\text{I}} - \Delta Q_1^{\text{II}}$ , из уравнения (2) вычтем уравнение (1) и получим:

$$Q_1^{\text{I}} - Q_1^{\text{II}} = F_1 \times \cos\varphi_1;$$

$$8,779 - (-8,861) = 20 \times 0,882;$$

$$17,64 = 17,64 \text{ кН}$$

Предварительная проверка определения скачка в эпюре по вычисленным значениям поперечных сил выполнена и совпадает со значением  $F_1 \times \cos\varphi_1$ .

Определяем значение нормального усилия с учетом действия сосредоточенной силы  $F_1$ .

$$\Sigma m = 0; -N_1^{\text{II}} - (V_A - q \times 1/4 - F_1) \times \sin\varphi_1 - H_A \times \cos\varphi_1 = 0;$$

$$N_1^{\text{II}} = -(V_A - q \times 1/4 - F_1) \times \sin\varphi_1 - H_A \times \cos\varphi_1 \quad (3)$$

$$N_1^{\text{II}} = -(76,4(3) - 4 \times 7,5 - 20) \times 0,471 - 68,3125 \times 0,882 = -72,70 \text{ кН}$$

$$N_1^{\text{I}} = -(V_A - q \times 1/4) \times \sin\varphi_1 - H_A \times \cos\varphi_1 \quad (4)$$

$$N_1^{\text{I}} = -(76,4(3) - 4 \times 7,5) \times 0,471 - 68,3125 \times 0,882$$

$$N_1^{\text{I}} = -82,12 \text{ кН}$$

Промежуточная проверка ((4)-(3)):

$$N_1^{\text{I}} - N_1^{\text{II}} = -F \times \sin\varphi;$$

$$-82,12 - (-72,70) = 20 \times 0,471$$

$$-9,42 = -9,42$$

Для проверки полученных значений внутренних усилий  $M_1$ ,  $Q_1^{\text{I}}$ ,  $Q_1^{\text{II}}$ ,  $N_1^{\text{I}}$  и  $N_1^{\text{II}}$  рассмотрим левую часть арки (см. рис. 2.5).

Для вычисления значений внутренних усилий записываем уравнения статики

$$\Sigma n = 0; -Q_A + V_A \times \cos\varphi_A - H_A \times \sin\varphi_A = 0$$

$$Q_A = V_A \times \cos\varphi_A - H_A \times \sin\varphi_A$$

$$Q_A = 76,4(3) \times 0,684 - 68,3125 \times 0,73 = 2,41 \text{ кН}$$

$$\Sigma m = 0; -N_A - V_A \times \sin\varphi_A - H_A \times \cos\varphi_A = 0$$

$$N_A = -V_A \times \sin\varphi_A - H_A \times \cos\varphi_A$$

$$N_A = -76,4(3) \times 0,73 - 68,3125 \times 0,684 = 102,52 \text{ кН}$$

С целью проверки полученных значений внутренних усилий рассмотрим правую часть арки сечения A, представленную на рис. 2.3.

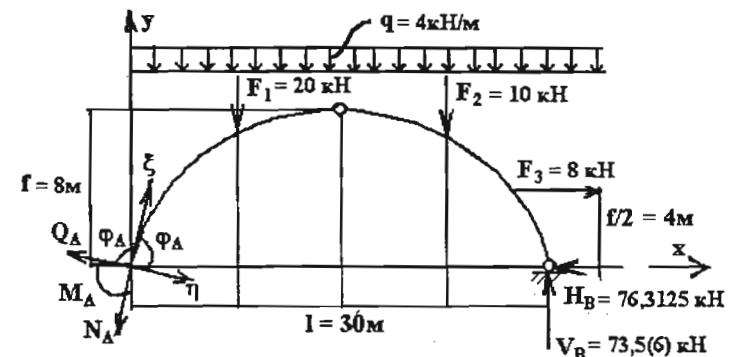


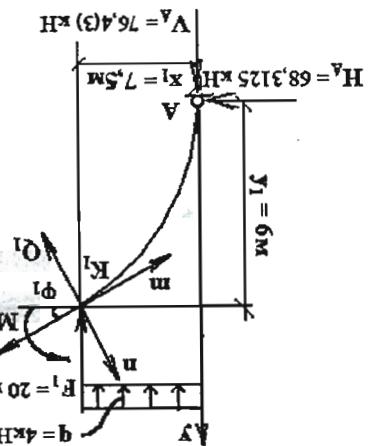
Рис 2.3. Расчетная схема правой части арки для определения внутренних усилий в сечении А.

В сечении A вводим блок неизвестных, положительно направленных внутренних усилий, и местную ортогональную систему координат  $\xi$ - $\eta$ .

$$M_A = 0;$$

Определяем  $Q_A$ .

Пнс. 2.4. Пасхтера схема зберігання активних речовин в умовах низької температури



Пасхтерна схема зберігання активних речовин K<sub>1</sub> (см. пнс. 2.4).

$$K_1(7,5;6); \sin\phi_1 = 0,471; \cos\phi_1 = 0,882$$

### 2.3.2 Операційне багаторівневе зберігання K<sub>1</sub>

Сучасні реальні

технологічні процеси та промислові об'єкти вимагають зберігання багаторівневих

комплексів F<sub>1</sub>:

загальним виразом видається це, що відомо компоненти

Технічні характеристики операційного рівня, що відповідає низькотемпературному зберіганню.

Багаторівневе зберігання може виконуватися за допомогою кранив, які встановлені на всіх рівнях, а також за допомогою насосів, які встановлені на всіх рівнях.

$$M_1 = 76,4(3) \times 7,5 - 68,3125 \times 6 - 4 \times 30^2 / 32 = 50,875 \text{ кН} \times M.$$

$$M_1 = V_A \times x_1 - H_A \times y_1 - q \times l^2 / 32$$

$$\Sigma M_{K1} = 0; \quad -M_1 + V_A \times x_1 - H_A \times y_1 - q \times l^2 / 32 = 0;$$

Операційний момент M<sub>1</sub>:

$$2,41 \text{ кН}$$

$$Q_A = (-73,5(6) + 20 + 10 + 4 \times 30) \times 0,684 + (-76,3125 + 8) \times 0,73 =$$

$$Q_A = (-V_B + F_1 + F_2 + q \times l) \times \cos\phi_A + (-H_B + F_3) \times \sin\phi_A$$

$$Q_A = (V_B - F_1 - F_2 - q \times l) \times \sin\phi_A + (F_3 - H_B) \times \cos\phi_A$$

$$Q_A = -N_A + (V_B - F_1 - F_2 - q \times l) \times \sin\phi_A + (-H_B + F_3) \times \cos\phi_A = 0;$$

$$N_A = -102,52 \text{ кН}$$