

ОПТИМИЗАЦИЯ НАГРУЖЕНИЯ СТАТИЧЕСКИ НЕОПРЕДЕЛИМОЙ АРКИ ПОД ДЕЙСТВИЕМ  
ПРИСОЕДИНЁННОЙ МАССЫ  
ПОСТОЯННОГО ВЕСА

THE LOAD OPTIMIZATION OF THE STATICALLY INDETERMINATE ARCH UNDER CONSTANT  
ADDITIONAL MASS LOAD

*Жигилий Д.А., ассистент, Левченко Е.В., студент, СумГУ, Сумы*  
*Zhigiliy D.A., assistant, Levchenko E.V., student, SumSU, Sumy*

Жёстко защемлённая обоими концами арка в виде полуокружности радиуса  $R$  постоянной изгибной жёсткости  $EI_x$  находится под действием груза постоянного веса  $Q$ . Груз равномерно распределён ( $q = \frac{Q}{(\pi - 2\alpha)R}$ ) по поверхности дуги  $\pi - 2\alpha$  арки. Рассмотрим силовую схему, предполагая, что элементы весовой нагрузки не взаимодействуют между собой, т.е. лента веса  $Q$  не имеет жёсткостей ни изгибной  $EI_x|_{груза} \rightarrow 0$ , ни на растяжение и сжатие  $EA|_{груза} \rightarrow 0$ , а лишь с поверхностью арки без проскальзывания. Следовательно, подобную нагрузку следует моделировать присоединённой к нейтральной линии балки массой. В работе определён угол  $\alpha$ , при котором в сечениях балки возникают наименьшие максимальные изгибные нормальные напряжения.

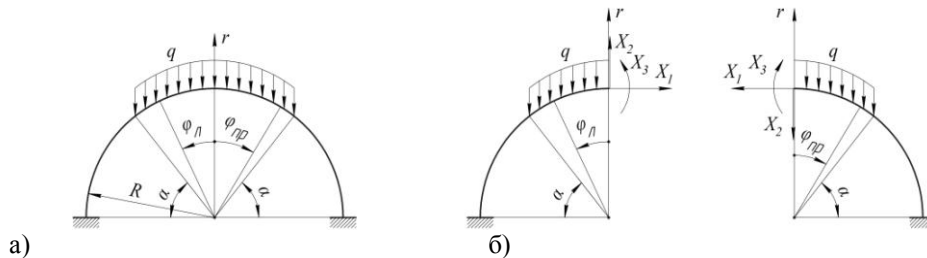


Рисунок 1- Расчётные схемы арки: а) заданная; б) эквивалентная

Для этого в работе найдены «лишние» реакции 3 раза статически неопределимой упругой системы методом сил из системы канонических уравнений:

$$\begin{cases} \Delta_{1P} + \delta_{11}X_1 + \delta_{12}X_2 + \delta_{13}X_3 = 0; \\ \Delta_{2P} + \delta_{21}X_1 + \delta_{22}X_2 + \delta_{23}X_3 = 0; \\ \Delta_{3P} + \delta_{31}X_1 + \delta_{32}X_2 + \delta_{33}X_3 = 0. \end{cases}$$

Воспользовавшись симметрией левых и правых частей записаны выражения грузовой

$$M_P(\alpha, \varphi) = \begin{cases} \int_0^{\varphi} qR^2(\sin(\varphi) - \sin(\beta))d\beta \text{ при } 0 \leq \varphi \leq \frac{\pi}{2} - \alpha \\ \frac{\pi - \alpha}{2} \\ \int_0^{\frac{\pi}{2} - \alpha} qR^2(\sin(\varphi) - \sin(\beta))d\beta \text{ при } \frac{\pi}{2} - \alpha \leq \varphi \leq \frac{\pi}{2} \end{cases} \quad \text{и единичных эпюр } \bar{M}_1(\varphi) = -1 \cdot R(1 - \cos(\varphi)) \quad \text{и}$$

$\bar{M}_3(\varphi) = 1$ , а также косой симметрией  $\bar{M}_2^a(\varphi) = 1 \cdot R \sin(\varphi)$ ,  $\bar{M}_2^{np}(\varphi) = -1 \cdot R \sin(\varphi)$  найдены коэффициенты

канонических уравнений метода сил с помощью интегралов Мора  $\Delta_{ij} = \int_l \frac{M_j \cdot \bar{M}_i}{EI_x} dl \quad i = 1, 2, 3; \quad j = 1, 2, 3, P$ ,

взятых по всей длине дуги арки.

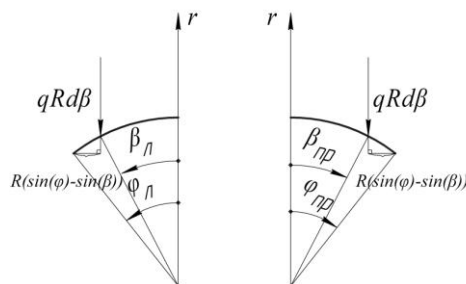


Рисунок 2 - Построение грузовой эпюры

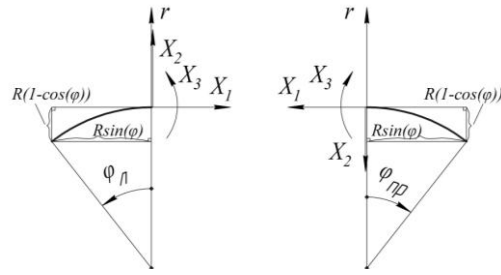


Рисунок 3 - Построение единичных эпюор

По формулам Крамера решена система линейных уравнений и найдена суммарная эпюра  $M_{sum} = M_P + X_1 \bar{M}_1 + X_2 \bar{M}_2 + X_3 \bar{M}_3$ . Произведена минимизация функции  $f(\alpha) = |M_{sum}|_{\max}$  методом перебора.