

7. Построение эпюр внутренних усилий для кривых стержней

Кроме стержней с прямой осью в конструкциях довольно часто встречаются элементы, у которых ось, то есть линия, проходящая через центры тяжести поперечных сечений, является кривой.

Так же, как и в рамах, в кривых стержнях действуют поперечные и нормальные силы и изгибающие моменты. В кривом стержне:

– *изгибающий момент* равен алгебраической сумме моментов всех сил, действующих по одну сторону от сечения, относительно его центра тяжести;

– *поперечная сила* равна алгебраической сумме проекций на вертикальную ось сечения всех сил, расположенных по одну сторону от него;

– *нормальная сила* равна алгебраической сумме проекций всех сил, расположенных по одну сторону от сечения, на касательную к оси кривого стержня, проведенную в рассматриваемом сечении.

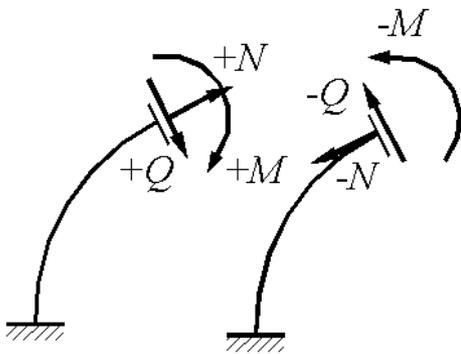


Рис. 5.34

Изгибающий момент считается положительным, если он *увеличивает кривизну* стержня (Рис. 5.34).

Нормальную силу будем считать положительной, если она стремится *оторвать отброшенную часть стержня от оставленной*. Поперечную силу считаем положительной, когда она получается из *положительного направления нормальной силы поворотом по часовой стрелке на 90°*.

Приведенные выше правила знаков для изгибающего момента, нормальной и поперечной сил не зависят от того, правую или левую часть кривого *стержня* мы оставляем для их вычисления.

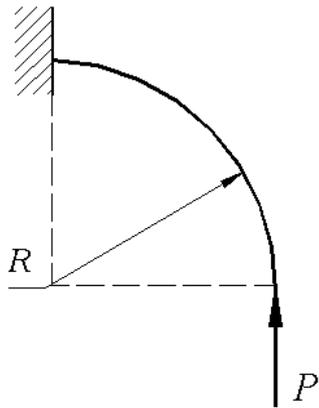


Рис. 5.35

Проведем произвольное сечение из центра окружности. Положение сечения определим углом φ , составленным им с осью абсцисс.

Проецируем силу P на ось сечения и касательную, проведенную к данному сечению.

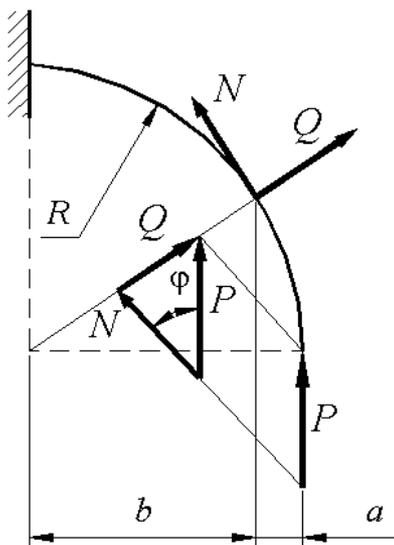


Рис. 5.36

Рассмотрим пример построения эпюр M , Q и N для изображенного на рисунке стержня, представляющего собой четверть окружности радиусом $R = 1$ м. заземленного одним концом и нагруженного на другом силой $P = 10$ кН (Рис. 5.35).

Проведем произвольное сечение из центра окружности. Положение сечения определим углом φ , составленным им с осью абсцисс.

Видно (Рис. 5.36), что угол, составленный силами P и N , равен φ . Следовательно, можем записать:

$$Q = -P \sin \varphi; N = -P \cos \varphi.$$

Изгибающий момент будем определять по формуле:

$$M = -Pa;$$

в свою очередь $a = R - b$, $b = R \cos \varphi$,

то есть $a = R - R \cos \varphi$, или

$$a = R(1 - \cos \varphi), \text{ тогда}$$

$$M = -PR(1 - \cos \varphi).$$

Подставим в полученные уравнения внутренних усилий числовые значения P и R , а также углы φ равные 0° , 30° , 60° и 90° , а ре-

зультаты расчетов сведем в таблицу 5.1.

Т а б л и ц а 5.1

φ	$M = -PR(1 - \cos\varphi)$	$Q = -P\sin\varphi$	$N = -P\cos\varphi$
0°	0	0	-10,0
30°	-1,4	-5,0	-8,6
60°	-5,0	-8,6	-5,0
90°	-10,0	-10,0	0

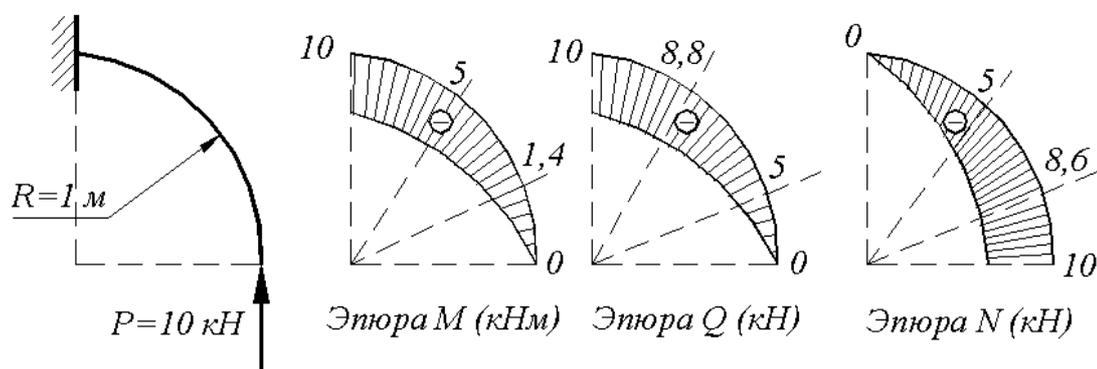


Рис. 5.37

По полученным данным строим эюры (Рис. 5.37).

Пример 5.6. Для заданного кривого стержня построить эюры Q, M и N (Рис. 5.52, а).

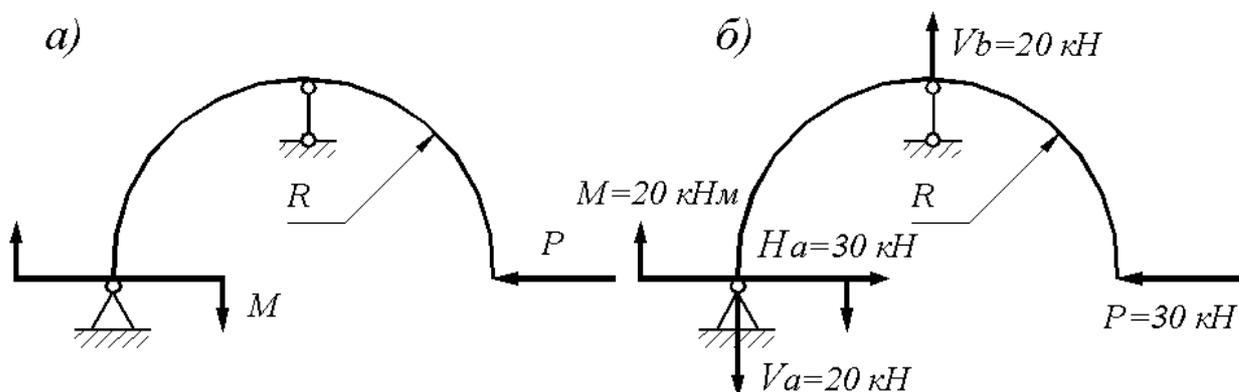


Рис. 5.52

Решение. Определяем величину опорных реакций при $R = 1$ м.

$$\Sigma M_a = -1V_b + M = 0; V_b = 20 \text{ кН.}$$

$$\Sigma Y = -V_a + V_b = 0; V_a = V_b = 20 \text{ кН.}$$

$$\Sigma X = P - H_a = 0; H_a = P = 30 \text{ кН.}$$

Разбиваем стержень на два силовых участка и на каждом из них проводим радиальные сечения под произвольным углом φ . Будем рассматривать внешние усилия, лежащие справа от первого сечения и слева – от второго.

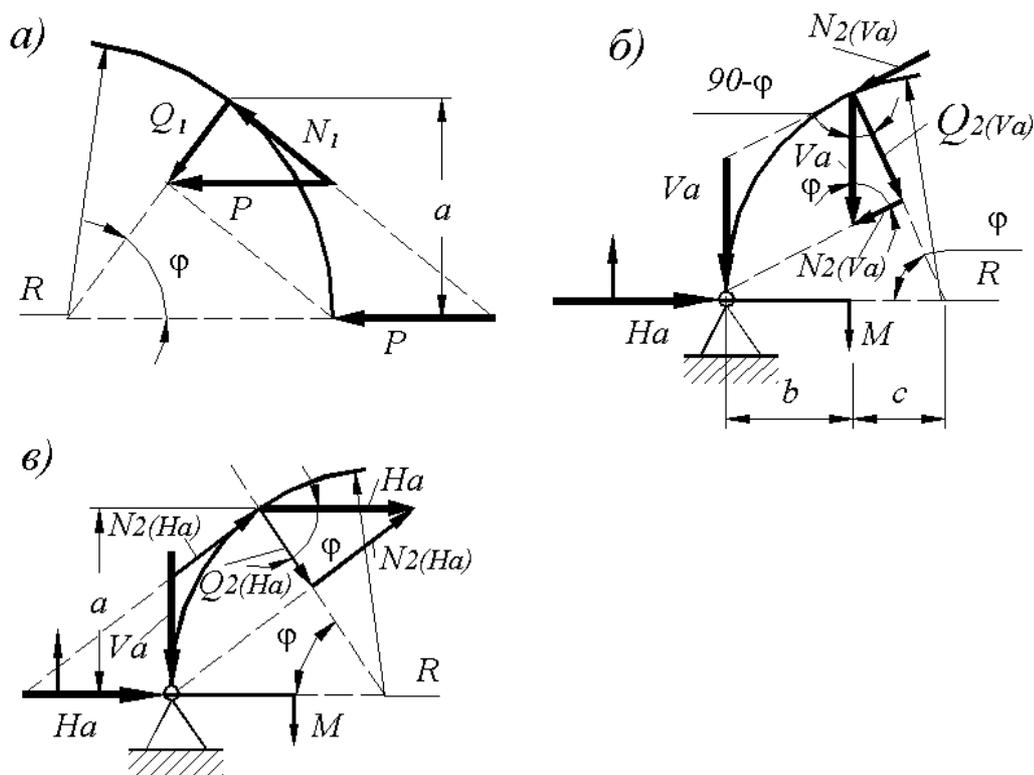


Рис. 5.53

Первый участок (Рис. 5.53, а):

$$Q_1 = P \cos \varphi; M_1 = P \cdot a = P \cdot R \cos \varphi; N_1 = -P \sin \varphi; 0 \leq \varphi \leq 90^\circ.$$

Подставляем в полученные зависимости для внутренних сил значения углов φ равные $0, 30, 60$ и 90° . Полученные таким образом данные заносим в таблицу 5.2.

Таблица 5.2

φ	Q, в кН	M, в кНм	N, в кН
0°	30,0	0	0
30°	25,8	15,0	-15,0
60°	15,0	25,8	-25,8
90°	0	30,0	-30,0

Второй участок (Рис. 5.53, б):

Рассматриваем в отдельности действие горизонтальной реакции H_a и вертикальной V_b .

$Q_2 = -H_a \cos\varphi - V_a \sin\varphi$. $M_2 = H_a R \sin\varphi + V_a b - M$, где

$b = R - c$, а $c = R \cos\varphi$, тогда $b = R - R \cos\varphi$;

$M_2 = H_a R \sin\varphi + V_a (R - R \cos\varphi) - M$, или

$M_2 = H_a R \sin\varphi + V_a R (1 - \cos\varphi) - M$. $N_2 = -H_a \cos\varphi + V_a \sin\varphi$.

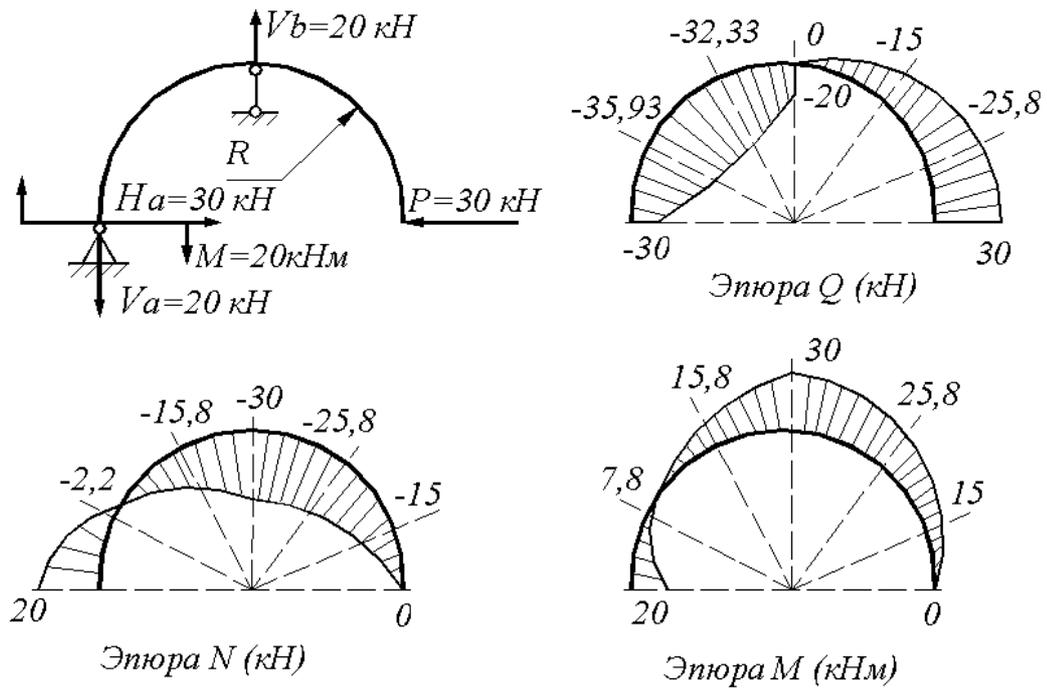


Рис. 5.54

Подставляем в полученные зависимости для внутренних усилий значения углов φ равные $0, 30, 60$ и 90° . Значения Q_2, M_2 и N_2 заносим в таблицу 5.3.

Таблица 5.3

φ	Q , в кН	M , в кНм	N , в кН
0°	-30,00	-20,0	20,0
30°	-35,98	-7,2	2,2
60°	-32,32	15,8	-15,8
90°	-20,00	30,0	-30,0

По данным таблицы строим эюры (Рис. 5.54).