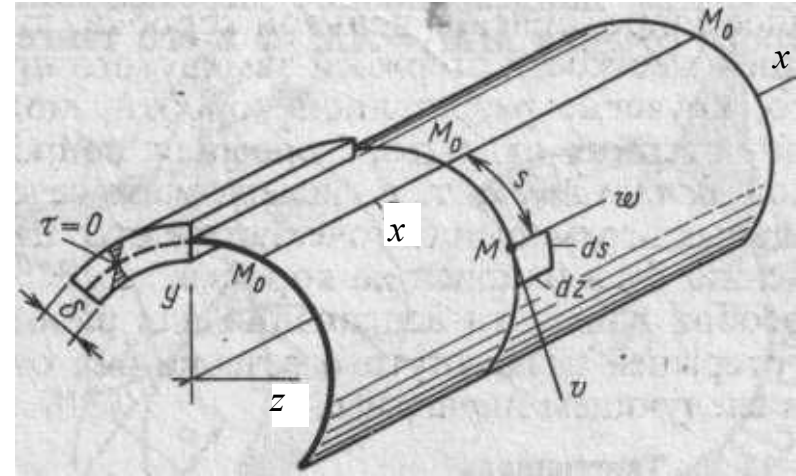


# КРУЧЕНИЕ ТОНКОСТЕННЫХ ПРОФИЛЕЙ

Доцент кафедры  
самолетостроения  
к.т.н. Мухин Д.В.

# 1. Деформация незамкнутого тонкостенного сечения

Рассмотрим тонкостенный стержень открытого профиля с произвольной формой сечения. При свободном кручении касательные напряжения изменяются по толщине стенки  $\delta$  по линейному закону так, что в точках срединной поверхности  $\tau=0$ . Поэтому деформация средней линии каждого поперечного сечения при свободном кручении возникает *без деформаций в срединной поверхности стержня*.



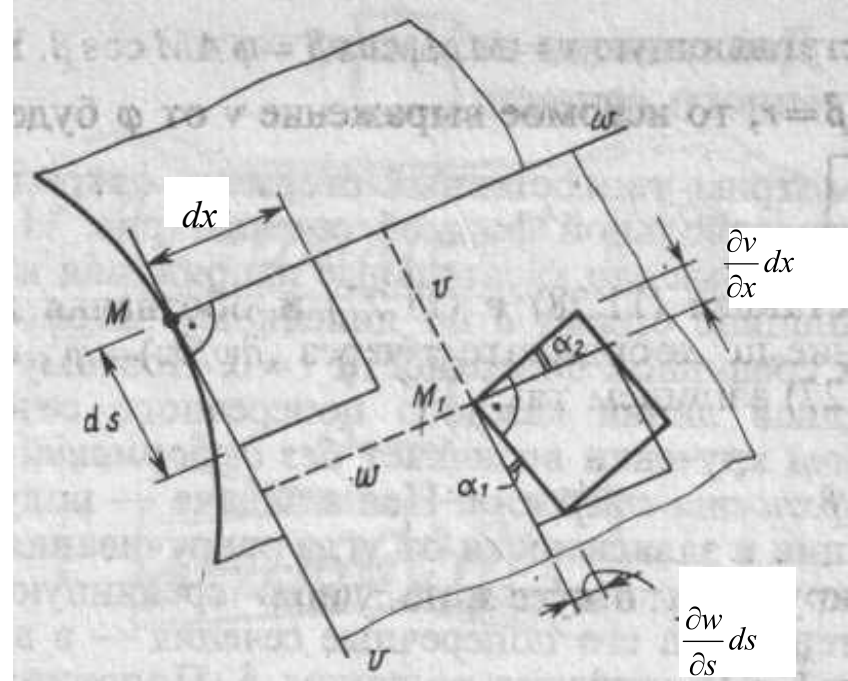
Наша задача — получить эти деформации в зависимости от угла закручивания  $\varphi(x)$ .

Далее будем изображать лишь срединную поверхность стержня, а его поперечные сечения — в виде средних линий, без указания толщины  $\delta$ . Положение произвольной точки  $M(x,s)$  в срединной поверхности зададим двумя координатами  $x$  и  $s$ , причем дуга  $s$  отсчитывается от некоторой начальной точки  $M_0$ , подлежащей далее определению.

В точке  $M$  проведем плоскость, касательную к срединной поверхности, и обозначим перемещения точки в этой плоскости  $w$  и  $v$ , где  $v$  — перемещение в тангенциальном к контуру сечения направлению.

На рис. показано, что в результате поворота сечения и его деформации точка  $M$  переместилась в положение  $M_1$  вместе с элементом срединной поверхности  $dx \times ds$ . Получим связь между перемещениями  $w$  и  $v$ , для чего напомним условие отсутствия угла сдвига элемента срединной поверхности, выделенного в точке  $M$ :

$$\operatorname{tg} \alpha_1 = \operatorname{tg} \alpha_2 \quad \text{или} \quad \frac{\left(\frac{\partial w}{\partial s}\right) ds}{ds} = - \frac{\left(\frac{\partial v}{\partial x}\right) dx}{dx}$$



Знак минус поставлен потому, что приращение перемещения  $(dv/dz)dz$  направлено в сторону, противоположную направлению отсчета координаты  $s$ .

После сокращения на  $ds$  и  $dx$  получим искомое соотношение:

$$\frac{\partial w}{\partial s} = - \frac{\partial v}{\partial x} \quad \text{Условие отсутствия сдвигов в срединной поверхности}$$

Примем гипотезу о том, что вдоль всего стержня установлены диафрагмы, которые, не сопротивляясь деформации, обеспечивают при закручивании стержня поворот каждого поперечного сечения как жесткого диска.

**(гипотеза неизгибаемости контура поперечного сечения)**

На рисунке изображен поворот сечения на угол  $\varphi$  относительно полюса или центра кручения  $A$  (он также подлежит определению). Угол  $\varphi$  будем считать положительным, если он направлен против хода часовой стрелки при взгляде на сечение в положительном направлении оси  $x$ .

Из рис. найдем полное перемещение точки  $M$  в плоскости сечения  $MM_1 = AM \cdot \varphi$  и его тангенциальную составляющую  $v = MM_1 \cdot \cos \beta = \varphi \cdot AM \cdot \cos \beta$ . Но так как  $AM \cdot \cos \beta = r$  (высота, опущенная из центра кручения на касательную к контуру  $v$ ) то искомое выражение  $v$  от  $\varphi$  будет иметь вид:

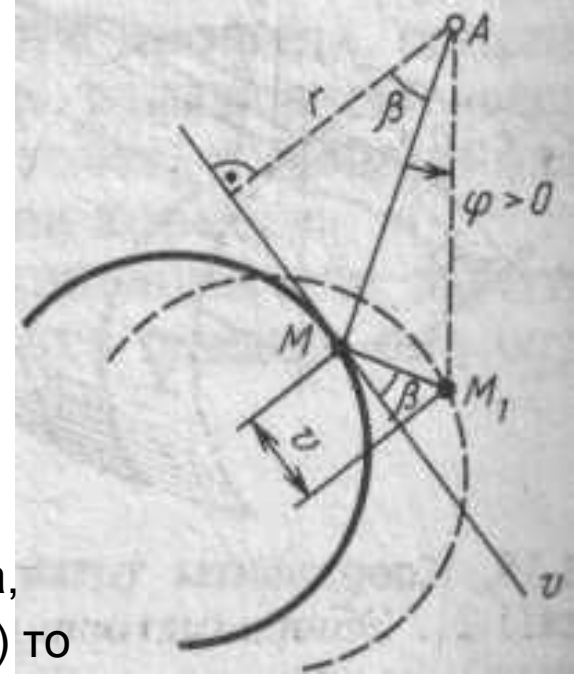
$$v = r\varphi$$

Подставляя в условие отсутствия сдвигов в срединной поверхности и обозначая дифференцирование по координате  $x$  через  $(d\varphi/dx) = \varphi'$ , получаем

$$\frac{\partial w}{\partial s} = -r\varphi'$$

Интегрируя данное выражение по дуге  $s$ , получим:  $w = -\varphi' \int_{M_0}^M r ds + w_0$

где  $w_0$  — перемещение начальной точки  $M_0$ .



Произведение  $r \cdot ds = d\omega$  стоящее под знаком интеграла геометрически представляет собой удвоенную площадь элементарного треугольника с основанием  $ds$ , а весь интеграл вдоль дуги  $s$  от  $M_0$  до  $M$  дает так называемую **секториальную площадь**  $\omega$ , т. е. площадь, покрываемую радиусом точки при ее движении вдоль контура из начальной точки  $M_0$  в рассматриваемую точку  $M$ .

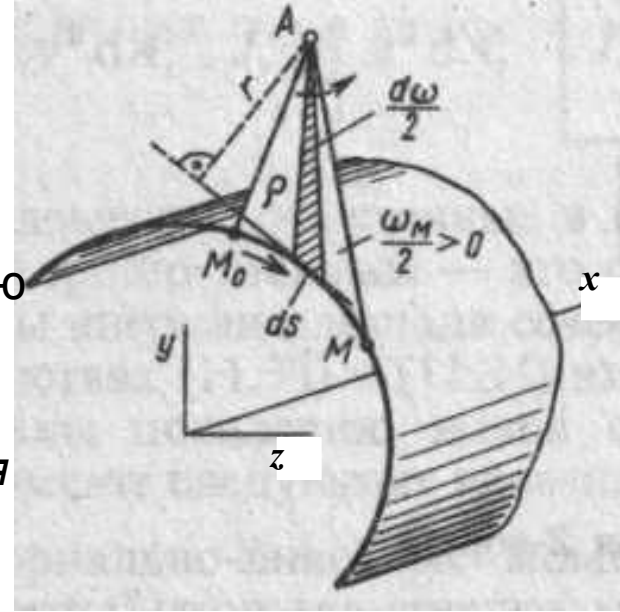
*Секториальная площадь  $\omega > 0$ , если радиус  $\rho$  вращается против хода часовой стрелки (при взгляде на сечение в положительном направлении оси  $x$ ).* В дальнейшем

примем, что  $\omega_0 = 0$ , тогда формула окончательно примет вид

$$w = -\varphi' \cdot \omega$$

*закон изменения перемещения  $w$  вдоль контура сечения вследствие деформации сечения в срединной поверхности.*

Так как  $w$  пропорционально  $\omega$ , то говорят, что в тонкостенном стержне открытого профиля *деформация происходит по закону секториальных площадей*. Степень развития деформаций сечения зависит от относительного угла закручивания  $\varphi'$ . С крутящим моментом  $\varphi'$  связан соотношением изученным ранее. Между положением точки на дуге  $s$  и площадью  $\omega$  существует однозначное соответствие. Поэтому секториальную площадь  $\omega$  называют **секториальной координатой точки**. Если ее линейные координаты  $x$  и  $y$  имеют размерность  $[м]$ , то размерность  $\omega$  будет  $[м^2]$ .



Пример 1: Построить эпюру  $\omega$  и найти депланацию для Z-образного сечения, если углы закручивания стержня изменяются по закону  $\varphi = -\theta \cdot x$ .

Решение. Так как профиль симметричен, то центр кручения будет располагаться по оси симметрии.

Проведем ось кручения  $x$  через точку  $A$ . Из соображений симметрии так же будем считать, что точки продольного волокна, совпадающего с осью  $x$ , закреплены от продольных смещений ( $w=0$ ).

Следовательно, точка  $M_0$  совпадает с точкой  $A$  и располагается на оси  $x$  (в центре тяжести сечения).

При движении из  $M_0$  в точку 1 радиус  $AM$  лишь удлиняется, не покрывая никакой площади.

Поэтому на участке  $M_0 - 1$  имеем  $\omega = 0$ . При движении из точки 1 в точку 2 радиус  $AM$

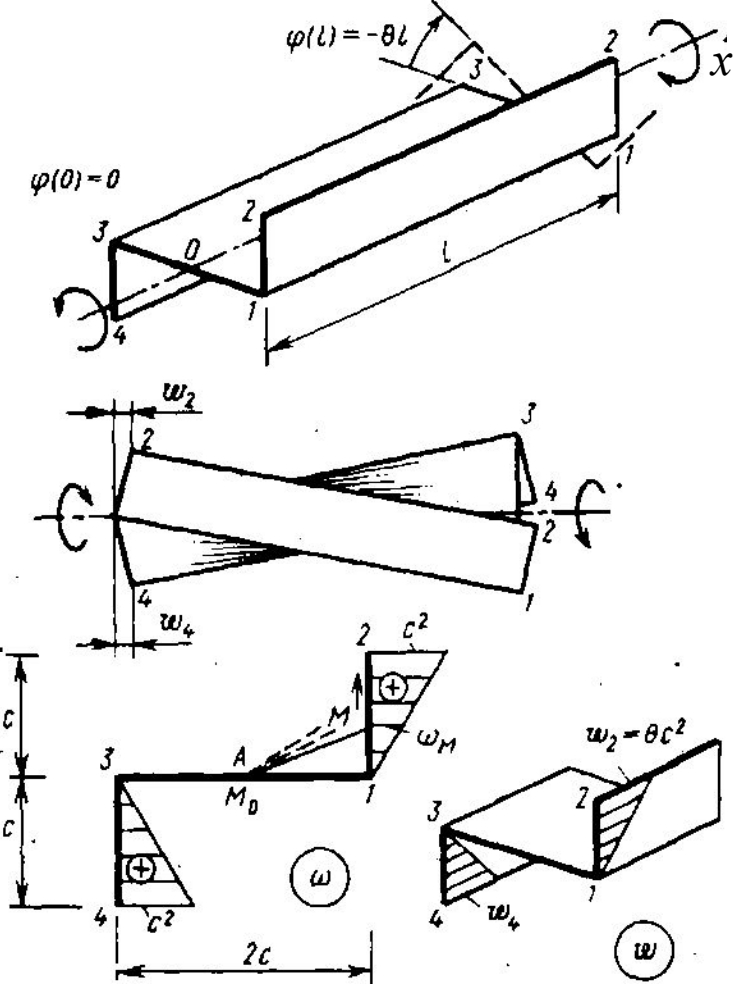
вращается против хода часовой стрелки, поэтому  $\omega > 0$ . В точке 2  $\omega_2 = c^2$ , а в промежуточных точках она изменяется по линейному закону. То же будет для левого участка контура.

Эпюра  $\omega$  изображена на рисунке.

Углы закручивания по длине стержня изменяются по закону  $\varphi = -\theta \cdot x$ .

Следовательно, относительный угол закручивания  $\varphi' = -\theta$ . По формуле  $w = -\varphi' \cdot \omega$  найдем  $w_2 = w_4 = \theta \cdot c^2$ . Эпюра  $w$  изображена на рисунке.

Сравнение эпюр  $\omega$  и  $w$  подтверждает вывод о том, что в стержнях открытого профиля депланация совершается по закону секториальных площадей.



## 2. Главные секториальные координаты

Из теории изгиба стержней известно, что использование в поперечном сечении специально выбранной системы осей координат  $(y, z)$ , которую мы назвали главными центральными осями, существенно упрощает расчетные формулы и создает большие удобства в изучении деформаций. Как мы увидим далее, то же самое имеет место для стесненного кручения. Поэтому удобно здесь распространить уже известные для координат  $x$  и  $y$  понятия и на новую секториальную координату  $\omega$ .

Составим таблицу, симметричную относительно главной диагонали, которую назовем «матрицей моментов инерции»:

$$J = \begin{bmatrix} J_z & J_{yz} & J_{\omega z} \\ J_{zy} & J_y & J_{\omega y} \\ J_{z\omega} & J_{y\omega} & J_\omega \end{bmatrix}$$

Здесь внедиагональные элементы матрицы  $J$  представляют интегралы от произведения координат, а элементы на главной диагонали — интегралы от их квадратов:

$$J_{zy} = \int_A zy dA; \quad J_{z\omega} = \int_A z\omega dA; \quad J_{y\omega} = \int_A y\omega dA;$$

$$J_z = \int_A z^2 dA; \quad J_y = \int_A y^2 dA; \quad J_\omega = \int_A \omega^2 dA;$$

Новые моменты инерции включающие новую секториальную координату  $\omega$  и имеют следующие названия и размерность:

$J_{z\omega}$  — секториально-линейные моменты инерции площади сечения,  $m^5$ ;

$J_{\omega}$  — секториальный момент инерции сечения,  $m^6$ .

Координаты называются **главными**, если в матрице моментов инерции  $J$  все внедиагональные элементы равны нулю.

Следовательно, главные секториальные координаты должны быть подчинены условиям:

$$J_{z\omega} = \int_A z \cdot \omega \cdot dA = 0; \quad J_{y\omega} = \int_A y \cdot \omega \cdot dA = 0;$$

Кроме того, по аналогии с понятием центральных осей, которые проходят через центр масс, в котором, в свою очередь, статические моменты равны нулю, потребуем, чтобы эпюра  $\omega$  обращала аналогичный интеграл в ноль:

$$S_{\omega} = \int_A \omega \cdot dA = 0$$

Координаты  $\omega$ , удовлетворяющие данным равенствам, называют *главными секториальными координатами сечения*.



Механический смысл равенств, входящих в определение главных секториальных координат сечения легко понять, если условно принять, что эпюра  $\omega$  — это эпюра нормальных напряжений ( $\sigma_x = c_I \cdot \omega$ ). Тогда ясно, что два первых равенства выражают условие того, что при кручении в сечении отсутствуют изгибающие моменты  $M_y = 0$ ,  $M_z = 0$ , а последнее равенство — того, что отсутствует продольная сила  $N = 0$ . Можно сказать, что эпюра главных секториальных координат в статическом отношении — это *самоуравновешенная* эпюра  $\omega$ .

### 3. Техника определения главных секториальных координат

*Преобразование секториальной координаты при изменении положения полюса.*

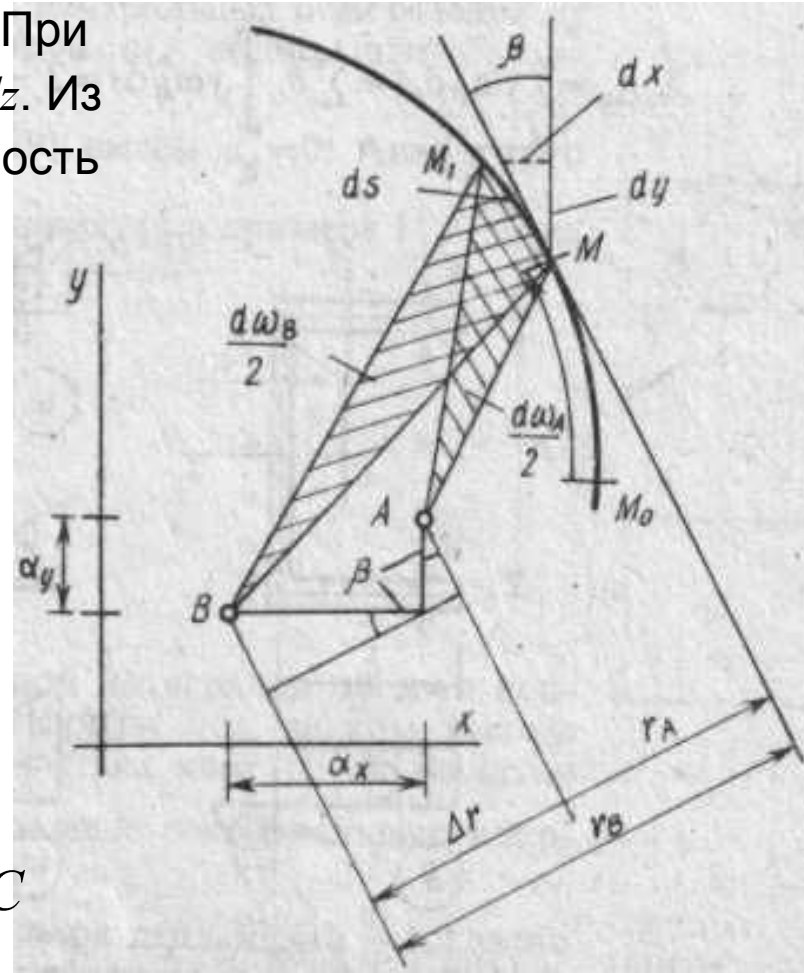
На рисунке изображены приращения секториальной площади  $d\omega_B > 0$  и  $d\omega_A > 0$  получаемые при переходе из точки  $M$  контура в точку  $M_1$  на длину пути  $ds$ . При этом координаты точки  $M$  изменяются на  $dy$  и  $-dz$ . Из чертежа имеем  $d\omega_B = r_B \cdot ds$  и  $d\omega_A = r_A \cdot ds$ , а их разность  $d(\omega_B - \omega_A) = (r_B - r_A)ds = \Delta r ds$

Так как  $\Delta r = \alpha_z \cos \beta + \alpha_y \sin \beta$  и  $\cos \beta = \frac{dy}{ds}$   
 $\sin \beta = -\frac{dz}{ds}$  подставляя эти значения получим

$$d(\omega_B - \omega_A) = \left( \alpha_z \cdot \frac{dy}{ds} - \alpha_y dz \right) \cdot ds$$

$$d(\omega_B - \omega_A) = \alpha_z dy - \alpha_y dz$$

Интегрируя получаем:  $\omega_A = \omega_B - \alpha_z y + \alpha_y z - C$



## Техника определения главных секториальных координат.

Для выполнения трех равенств можно распорядиться тремя параметрами, от которых зависит  $\omega$ : две координаты центра кручения и одна координата начальной точки  $M_0$  на дуге контура сечения.

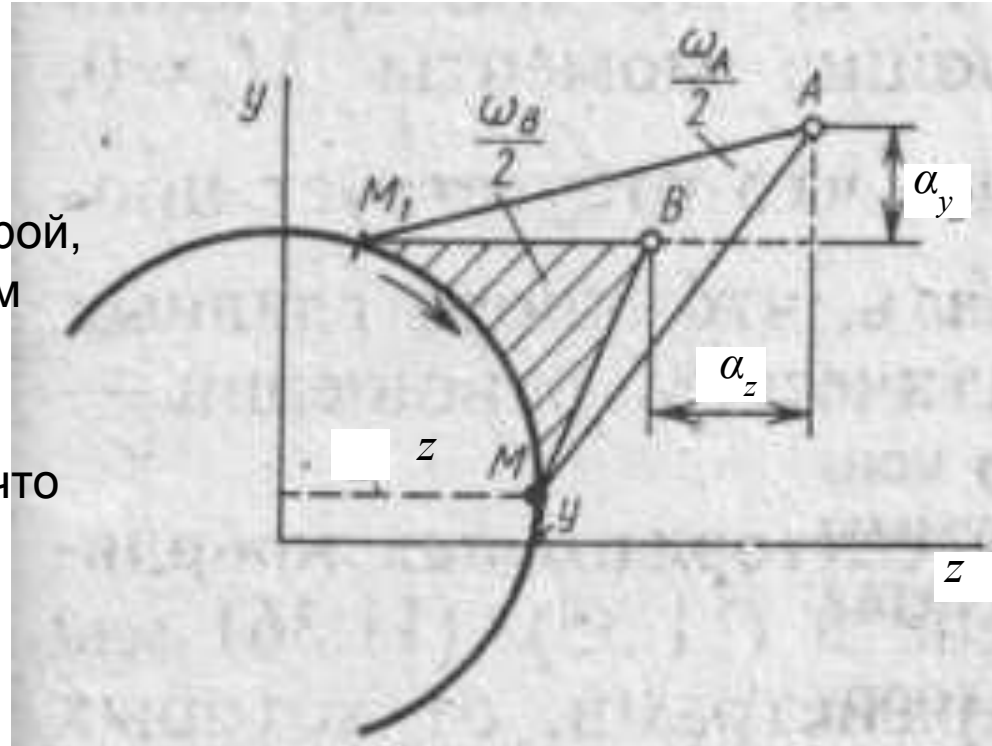
Для определения координат истинного центра кручения  $A$  зададимся вначале произвольной точкой  $B$ , пользуясь которой, как центром кручения при произвольном начале отсчета  $M_1$  построим эпюру  $\omega_B$ . Пусть  $\alpha_y$  и  $\alpha_z$  — координаты точки  $A$  по отношению к точке  $B$ . Ранее показано, что  $\omega_A$  и  $\omega_B$  связаны равенством

$$\omega_A = \omega_B - \alpha_z y + \alpha_y z - C$$

где  $C$  — произвольная постоянная.

Подставляя выражения для  $\omega_A$  в условия равенства линейно-секториальных момента нулю, приходим к системе уравнений относительно  $\alpha_y$  и  $\alpha_z$ :

$$\begin{cases} J_{y\omega_A} = \int_A z \cdot \omega_A \cdot dA = \int_A z \cdot (\omega_B - \alpha_z y + \alpha_y z - C) \cdot dA = 0 \\ J_{z\omega_A} = \int_A y \cdot \omega_A \cdot dA = \int_A y \cdot (\omega_B - \alpha_z y + \alpha_y z - C) \cdot dA = 0 \end{cases}$$



Раскрывая скобки и учитывая, что интеграл суммы равен сумме интегралов

$$\begin{cases} \int_A z \omega_B dA - \alpha_z \cdot \int_A z \cdot y \cdot dA + \alpha_y \cdot \int_A z^2 \cdot dA + C \cdot \int_A z \cdot dA = 0 \\ \int_A y \omega_B dA - \alpha_z \cdot \int_A y^2 \cdot dA + \alpha_y \cdot \int_A y \cdot z \cdot dA + C \cdot \int_A y \cdot dA = 0 \end{cases}$$

Интегралы представляют собой рассмотренные ранее моменты

$$\begin{cases} J_{y\omega_B} - \alpha_z J_{zy} + \alpha_y J_y + CS_y = 0 \\ J_{z\omega_B} - \alpha_z J_z + \alpha_y J_{zy} + CS_z = 0 \end{cases}$$

Так как  $y, z$  — это *главные центральные оси сечения*, то  $J_{yz} = 0$ ,  $S_z = 0$ ,  $S_y = 0$ .

$$\begin{cases} J_{y\omega_B} + \alpha_y J_y = 0 \\ J_{z\omega_B} - \alpha_z J_z = 0 \end{cases}$$

Решая имеем формулы для координат точки  $A$ :

$$\alpha_y = -\frac{J_{y\omega_B}}{J_y} = -\frac{\int_A z \omega_B dA}{\int_A z^2 dA}; \quad \alpha_z = \frac{J_{z\omega_B}}{J_z} = \frac{\int_A y \omega_B dA}{\int_A y^2 dA}$$

Для нахождения положения точки  $M_0$  построим эпюру  $\omega_A$  при найденном центре кручения  $A$  и произвольном начале отсчета  $M_1$ . Из рис. можно видеть, что  $\omega_A$  и  $\omega$ , найденные для истинной точки  $M_0$ , отличаются на некоторую постоянную  $D$ :

$$\omega = \omega_A - D$$

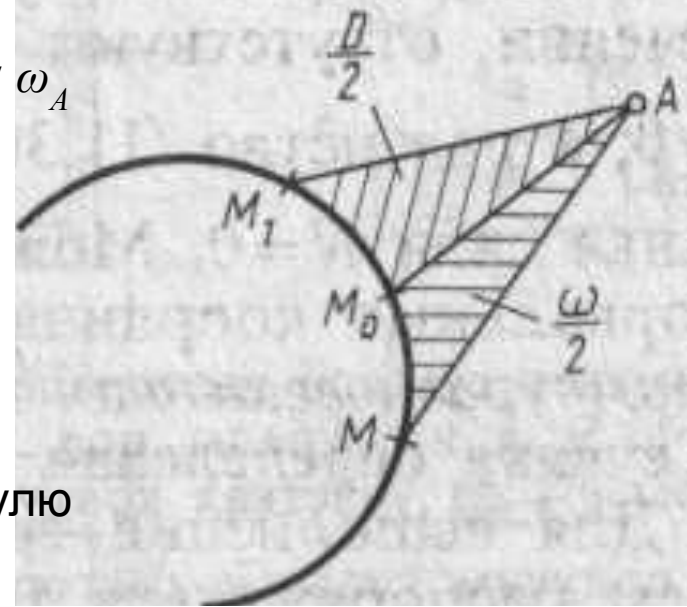
Подставив данное выражение в условие равенство нулю статического момента, получим

$$S_\omega = \int_A \omega \cdot dA = \int_A (\omega_A - D) \cdot dA = S_{\omega_A} - DA = 0$$

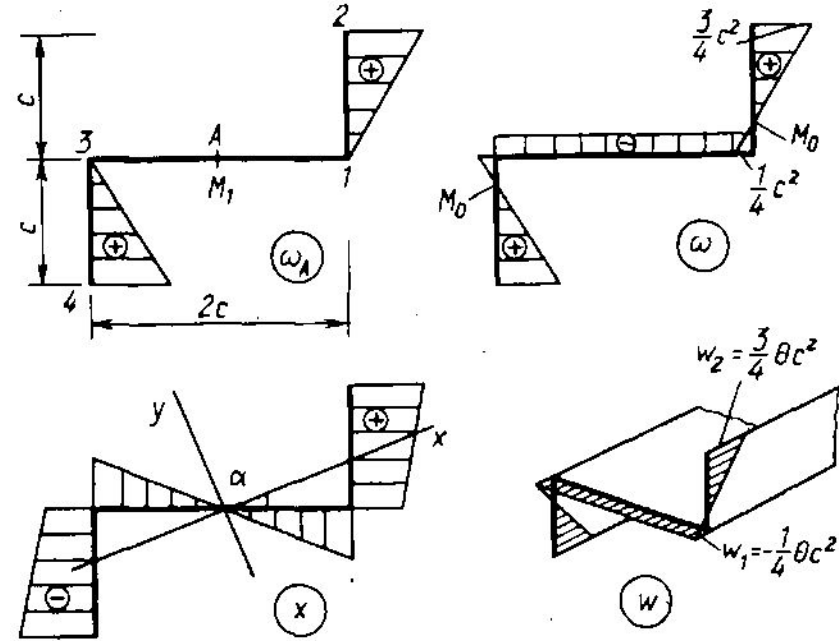
отсюда

$$D = \frac{S_{\omega_A}}{A} = \frac{\int_A \omega_A dA}{\int_A dA}$$

Вычитая  $D$  из ординат эпюры  $\omega_A$ , получаем эпюру главных секториальных координат. При этом может образоваться не одна нулевая точка. Любая из них может быть принята в качестве  $M_0$ .



Пример 2: Построить эпюру главных секториальных координат для Z-образного сечения, рассмотренного в примере 1.  
 Решение: Построенную в этом примере эпюру  $\omega$  обозначим  $\omega_A$  и проверим, удовлетворяет ли она условию равенства нулю линейно-секториальных моментов. Для этого на рисунке изображена для главных центральных осей сечения  $(y, z)$  эпюра  $z$ . Из сопоставления ее с эпюрой  $\omega_A$  видно, что для каждой точки лежащей на отрезках А-1 и А-3



произведение  $z \cdot \omega_A = 0$ , а для каждой точки, лежащей на отрезке 3-4, найдется симметричная точка, лежащая на отрезке 1-2 у которых произведения  $z \cdot \omega_A$  будут равны по величине и противоположны по знаку. Следовательно

$$J_{y\omega_A} = \int_A z \cdot \omega_A \cdot dA = 0$$

Отсюда получаем, что

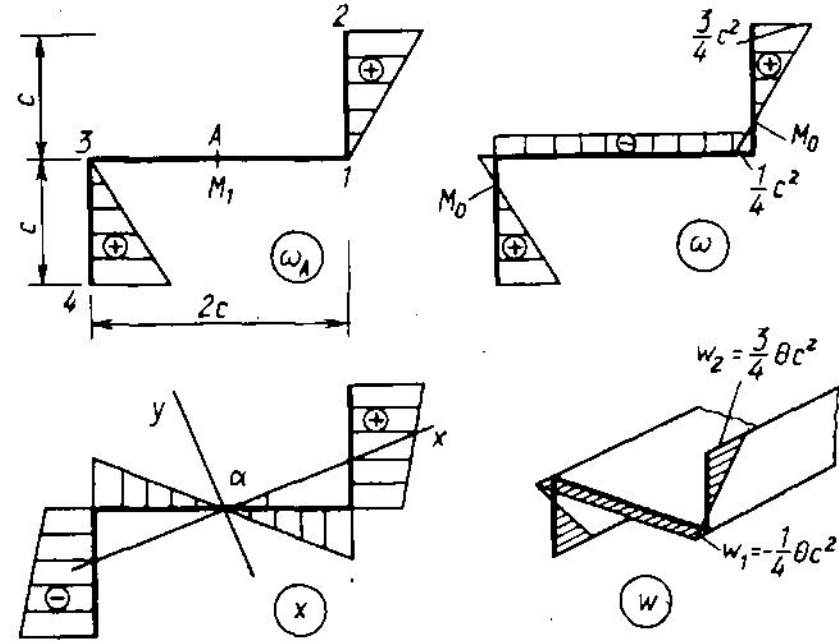
$$\alpha_y = -\frac{J_{y\omega_A}}{J_y} = -\frac{\int_A z \omega_A dA}{\int_A z^2 dA} = 0$$

Аналогично получим  $\alpha_z = 0$  и отсюда заключаем, что принятая в примере 1 точка А является истинным центром кручения.

Найдем теперь константу  $D$  по формуле

$$D = \frac{S_{\omega_A}}{A} = \frac{\int \omega_A dA}{A} = \frac{\sum_i \int_0^{b_i} \omega_A \cdot \delta_i \cdot ds}{\sum_i b_i \cdot \delta_i} =$$

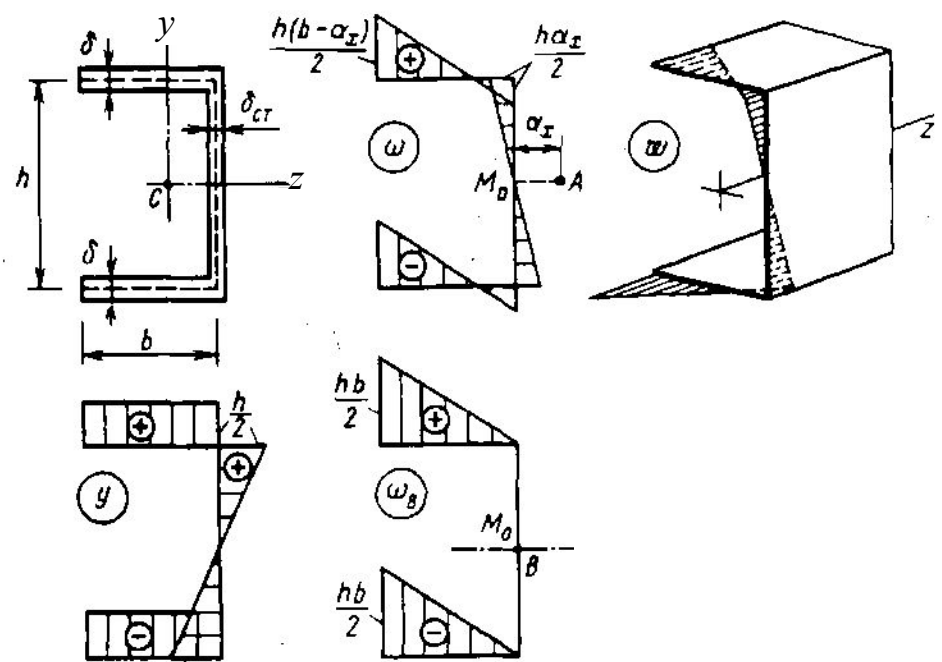
$$= \frac{\sum_i \delta_i \cdot \int_0^{b_i} \omega_A \cdot ds}{\sum_i b_i \cdot \delta_i} = \frac{2 \cdot \delta \cdot \left( \frac{1}{2} \cdot c \cdot c^2 \right)}{4 \cdot c \cdot \delta} = \frac{c^2}{4}$$



Здесь интеграл по площади заменен суммой интегралов по дуге контура, а интегралы под знаком суммы вычислены как площади эпюры  $\omega_A$  на участках контура  $b_i$ . Вычитая константу  $D$  из ординат  $\omega_A$  получим главные секториальные координаты  $\omega$ .

На рисунке, кроме того, изображена эпюра деформаций  $w$  согласно эпюре  $\omega$ . Сравнивая их с деформациями, найденными в примере 1, видим, что они отличаются в данном случае лишь на константу. Это говорит о том, что для свободного кручения переход от неглавных к главным секториальным координатам означает лишь изменение положения плоскости, от которой отсчитываются деформации данного сечения.

Пример 3. Построить эпюры  $\omega$  и деформаций  $w$ , определить положение центра кручения для швеллера. Решение: Ввиду наличия у сечения оси симметрии точки  $M_0$  и  $A$  находятся на этой оси. Определению подлежит координата  $\alpha_z$  центра кручения  $A$ , отсчитываемая от точки  $B$ , которую мы совместим с точкой  $M_0$ . Построим эпюры величин  $y$  и  $\omega_B$ , входящих в интегралы в формуле для расчета  $\alpha_z$



и выведем аналитические зависимости для этих величин:

На верхней полке:

$$y = \frac{h}{2}, \quad \omega_B = -\frac{h}{2} \cdot s + \frac{h \cdot b}{2}$$

На нижней полке:

$$y = -\frac{h}{2}, \quad \omega_B = \frac{h}{2} \cdot s - \frac{h \cdot b}{2}$$

На вертикальной стенке:

$$y = s, \quad \omega_B = 0$$

$s$  – продольная координата по которой будет проводиться интегрирование

Входящие в формулу для  $\alpha_z$  интегралы по площади заменяем интегралами по дуге.

$$J_{z\omega_B} = \int_A y \cdot \omega_B \cdot dA = \sum_{i=1}^3 \delta_i \cdot \int_0^{b_i} y \cdot \omega_B \cdot ds =$$

$$= \delta \cdot \int_0^b \frac{h}{2} \cdot \left( -\frac{h}{2} \cdot s + \frac{h \cdot b}{2} \right) ds + \delta \cdot \int_0^b -\frac{h}{2} \cdot \left( \frac{h}{2} \cdot s - \frac{h \cdot b}{2} \right) ds + \delta_{cm} \cdot \int_{-h/2}^{h/2} 0 \cdot ds = \frac{h^2 \cdot b^2 \cdot \delta}{4}$$



Аналогично получим

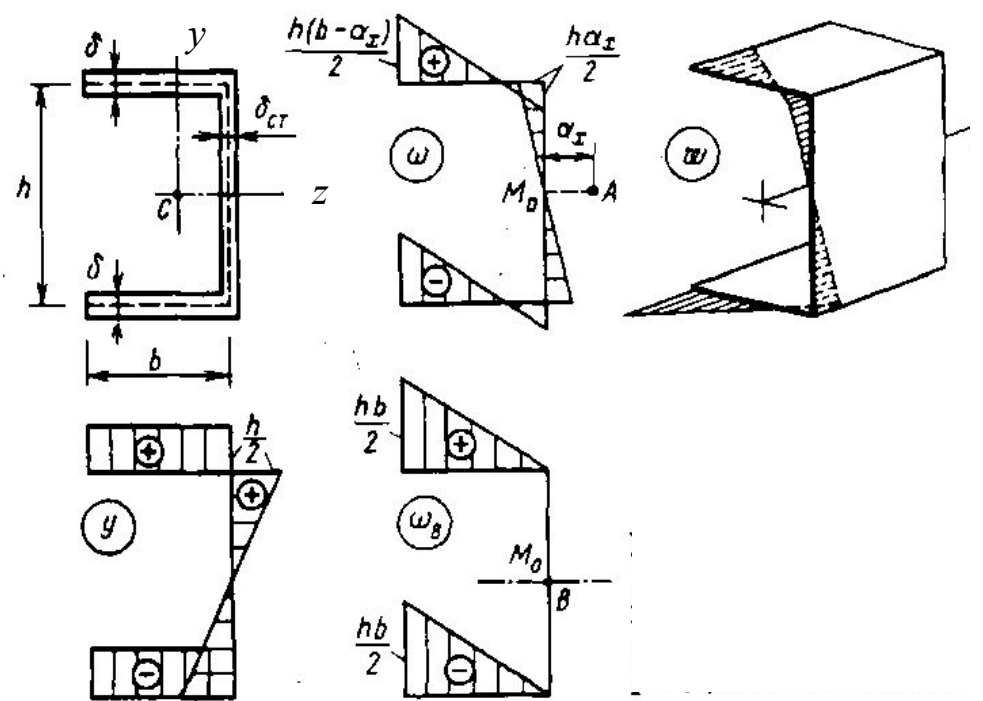
$$\begin{aligned}
 J_z &= \int_A y^2 \cdot dA = \sum_{i=1}^3 \delta_i \cdot \int_0^{b_i} y^2 \cdot ds = \\
 &= \delta \cdot \int_0^b \left(\frac{h}{2}\right)^2 \cdot ds + \delta \cdot \int_0^b \left(-\frac{h}{2}\right)^2 \cdot ds + \\
 &+ \delta_{cm} \cdot \int_{-h/2}^{h/2} s^2 \cdot ds = \frac{\delta \cdot h^2 \cdot b}{2} + \frac{\delta_{cm} \cdot h^3}{12}
 \end{aligned}$$

после чего найдем

$$\alpha_z = \frac{J_{z\omega_B}}{J_z} = \frac{\frac{h^2 \cdot b^2 \cdot \delta}{4}}{\frac{\delta \cdot h^2 \cdot b}{2} + \frac{\delta_{cm} \cdot h^3}{12}} = \frac{3 \cdot b}{6 + \frac{h \cdot \delta_{cm}}{b \cdot \delta}}$$

Введем обозначения  $A_{cm} = h \cdot \delta_{cm}$ ,  $A_{пол} = b \cdot \delta$

$$\alpha_z = \frac{J_{z\omega_B}}{J_z} = \frac{\frac{h^2 \cdot b^2 \cdot \delta}{4}}{\frac{\delta \cdot h^2 \cdot b}{2} + \frac{\delta_{cm} \cdot h^3}{12}} = \frac{3 \cdot b}{6 + \frac{A_{cm}}{A_{пол}}}$$



Эпюра  $\omega$  и подобная ей эпюра депланаций  $w = -\varphi' \omega$  показаны на рисунке.